

## МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

Федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования

## «НАЦИОННАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Институт физики высоких технологий

Направление 15.03.01 Машиностроение

Профиль подготовки <u>Машины и технология высокоэффективных процессов обработки</u> материалов

Кафедра Физика высоких технологий в машиностроении

#### БАКАЛАВРСКАЯ РАТОТА

Тема работы

Технологическая подготовка производства изготовления детали «Корпус фрикционной муфты» на станках с ЧПУ

УДК 621.825.5-214.002

Студент

Группа	Ф.И.О.	Подпись	Дата
4A21	Караваев Владимир Евгеньевич	figt	14.06.16

Руководитель

Должность	Ф.И.О.	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
Доцент	Должиков В.П.	K.T.H. , Gorgens		14.06.16

#### КОНСУЛЬТАНТЫ:

По разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение»

Должность	Ф.И.О.	Ученая степень, звание	Подпись	Дата	
Старший	Гаврикова Н.А.	-	0		1
преподаватель			Oly	1.06.2016	3
П					i

По разделу «Социальная ответственность»

Должность	Ф.И.О.	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
Доцент	Анищенко Ю.В.	к.т.н.	Anuyen	30.08.2016

ДОПУСТИТЬ К ЗАШИТЕ:

		HOIII CITIID IT JAIL	dill.	
Зав. кафедрой	Ф.И.О.	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
ФВТМ	С.Г. Псахье	д.ф-м.н., профессор		19.06.16

#### Министерство образования и науки Российской Федерации Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего профессионального образования

## «НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Институт физики высоких технологий

Направление 15.03.01 Машиностроение

Профиль подготовки <u>Машины и технология высокоэффективных процессов обработки</u> материалов

Кафедра Физика высоких технологий в машиностроении

УТВЕРЖДАЮ: Зав. кафедрой, д.ф-м.н., профессор ОД ГОИ С.Г. Псахье (Подпись) (Дата) (Ф.И.О)

### ЗАДАНИЕ на выполнение выпускной квалификационной работы

В форме			
	Бакалаврской работ	LPI	
Студенту:			
Группа		ФИО	
4A21	Караваеву Владимиру Евгеньевичу		
Тема работы:			
Утверждена приказо	ом ректора (дата, номер)	17.03.2016 №2110/c	
Срок сдачи студенто	ом выполненной работы:		

#### ТЕХНИЧЕСКОЕ ЗАДАНИЕ:

Исходные данные к работе	Чертеж детали «Корпус фрикционной муфты» Тип производства: мелкосерийное
Перечень подлежащих исследованию, проектированию и разработке вопросов	Анализ технологичности детали. Проектирование альтернативного процесса изготовления заданной детали на современных станках с ЧПУ.
Перечень графического материала	Чертеж изделия. Технологические карты. Карты наладки.

Раздел	Консультант
Технологическая часть	Должиков В.П.
Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение	Гаврикова Н.А.
Социальная ответственность	Анищенко Ю. В.
Название разделов, которые должны иностранном языках:	быть написаны на русском и

Дата	выдачи	задания	на	выполнение	выпускной	09.02.16
квали	фикацио	нной рабо <sup>л</sup>	гы п	о линейному г	рафику	

Задание выдал руководитель:

,	задание выдал	груководитель.			
	Должность	Ф.И.О.	Ученая степень,	Подпись	Дата
		· ·	звание	6	
	Доцент	Должиков В.П.	к.т.н., geцего	Mel	09.02.16

Задание принял к исполнению студент:

١	_	Ф.И.О.	Подпись	Лата
	Группа	Ψ.Π.Ο.	Подинов	
	4A21	Караваев Владимир Евгеньевич	Key	09.02.16

## ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА «СОЦИАЛЬНАЯ ОТВЕТСТВЕННОСТЬ»

Студенту:

Группа	ФИО
4A21	Караваеву Владимиру Евгеньевичу

Институт	ФВТ	Кафедра	ФВТМ
Уровень	Бакалавриат	Направление/специальность	Машиностроение
образования			_

Исходные данные к разделу «Социальная ответственность»:		
1. Характеристика объекта	Объектом исследования является	
исследования и области его	производственный технологический процесс	
применения	детали типа «Корпус фрикционной муфты».	
Перечень вопросов, подлежащих исслед		
1. Производственная безопасность	-Повышенная запыленность и загазованность	
1.1. Анализ выявленных вредных	воздуха рабочей зоны;	
факторов при разработке и эксплуатации	-Повышенный уровень шума на рабочем	
проектируемого решения.	месте;	
1.2. Анализ выявленных опасных	-Недостаточная освещенность рабочей зоны,	
факторов при разработке и эксплуатации	-Повышенный уровень вибрации;	
проектируемого решения.	–Повышенное значение напряжения в	
	электрической цепи, замыкании которой может	
	произойти через тело человека;	
	-Острые кромки, заусенцы и шероховатость	
·	на поверхности заготовок, инструментов и	
	оборудования;	
	–Движущиеся машины и механизмы;	
	подвижные части	
	производственногооборудования;	
	передвигающиеся изделия, заготовки,	
	материалы;	
2. Экологическая безопасность	В данном разделе производится анализ влияния	
	на окружающую среду.	
3. Безопасность в чрезвычайных	В данном разделе приводятся возможные ЧС, а	
ситуациях	также способы их ликвидации.	
4. Правовые и организационные	В данном разделе приводятся требования к	
вопросы обеспечения безопасности	организации рабочего места с точки зрения	
	обеспечения безопасности сотрудника.	

### Дата выдачи задания для раздела по линейному графику

Задание выдал консультант:

Должность	ФИО	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
Доцент	Анищенко Ю.В.	K.T.H.	Amugen	1.03 16

Задание принял к исполнению студент:

Группа	ФИО	Подпись	Дата
4A21	Караваев Владимир Евгеньевич	best	1.03.16

#### ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА «ФИНАНСОВЫЙ МЕНЕДЖМЕНТ, РЕСУРСОЭФФЕКТИВНОСТЬ И РЕСУРСОСБЕРЕЖЕНИЕ»

Студенту:

erjamij.	
Группа	ФИО
4A21	Караваеву Владимиру Евгеньевичу

Институт	ИФВТ	Кафедра	ФВТМ
Уровень образования	Бакалавриат	Направление/специальность	Машиностроение

,			
Исходные данные к разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и			
ресурсосбережение»:			
<ol> <li>Стоимость ресурсов научного исследования (НИ): материально-технических, энергетических, финансовых, информационных и человеческих</li> <li>Нормы и нормативы расходования ресурсов</li> <li>Используемая система налогообложения, ставки налогов, отчислений, дисконтирования и кредитования</li> </ol>	Работа с информацией, представленной в российских и иностранных научных публикациях, аналитических материалах, статистических бюллетенях и изданиях, нормативно-правовых документах; анкетирование; опрос		
Перечень вопросов, подлежащих исследованию	, проектированию и разработке:		
1. Оценка коммерческого потенциала, перспективности и альтернатив проведения НИ с позиции ресурсоэффективности и ресурсосбережения			
2. Планирование и формирование бюджета научных исследований	Расчет затрат на годовой выпуск продукции: - материальные затраты - электроэнергия на технологические нужды - заработная плата с отчислениями на социальные нужды - общепроизводственные и общехозяйственные расходы		
3. Определение ресурсной (ресурсосберегающей), финансовой, бюджетной, социальной и экономической эффективности исследования	Анализ безубыточности		
Перечень графического материала (с точным указанием			
<ol> <li>Расчет затрат на годовой выпуск продукции</li> <li>График безубыточности</li> </ol>			

### Дата выдачи задания для раздела по линейному графику

Задание выдал консультант:

Sugarine Bergani Roneyne	64AA A 4			
Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Ст. преподаватель	Гаврикова Н.А.		Oly	3.02.16

Задание принял к исполнению студент:

sugarme ir primitar it menorimentale crygenii.				
Группа	ФИО	Подпись	Дата	
4A21	Караваев Владимир Евгеньевич	Jag .	03.0216	

#### Реферат

Выпускная квалификационная работа по теме «Технологическая подготовка производства изготовления детали «Корпус фрикционной муфты» на станках с ЧПУ» содержит 75 страниц текстового документа, 18таблиц, 13 рисунков,

13 использованных источников, 4 листа графического материала.

Ключевые слова: корпус муфты, технологический процесс, инструмент, станок, ЧПУ, режимы резания.

Объект выпускной квалификационной работы: Деталь типа «Корпус фрикционной муфты»

Цель выпускной квалификационной работы:

- анализ конструкции детали;
- разработка альтернативного технологического процесса;
- выбор оборудования и оснастки;
- расчет режимов резания;
- назначение норм времени;
- составление управляющей программы;
- проектирование гибкого производственного модуля;
- расчет технико-экономических показателей;
- описание условий соответствующих безопасной работе.

В результате технологической подготовки производства был проведен конструкторский анализ детали, разработан технологический процесс, выбрано оборудование для производства детали, составлены управляющие программы для станков с ЧПУ и карты наладки к ним, рассчитаны режимы резания и нормы времени для производства детали.

Проведены расчеты экономической эффективности производства данной детали. Предложены пути решения вопроса об экологической безопасности. Также, решен вопрос о безопасности сотрудников на рабочих местах.

## Содержание

Введение
1 Технологическая подготовка производства
1.1 Подготовка производства
1.2 Технологическая подготовка производства
1.3 Этапы подготовки производства детали
2 Проектирование технологического процесса изготовления детали12
2.1 Анализ технологичности конструкции детали12
2.2 Обеспечение эксплуатационных свойств детали17
2.3 Работоспособность конструкции детали
2.4 Способ получения заготовки19
2.5 Проектирование технологического маршрута21
2.6 Расчет припусков на обработку26
2.7 Проектирование технологических операций
2.7.1 Средства технологического оснащения35
2.7.2 Уточнение содержания переходов
2.7.3 Выбор и расчет режимов резания40
2.8 Разработка управляющих программ (УП) для станков с ЧПУ45
2.9 Размерный анализ технологического процесса
2.10 Технико-экономические показатели технологического процесса46
2.11 Проектирование средств технологического оснащения50
2.11.1 Исходные данные51
2.11.2 Расчет сил резания
2.11.3 Выбор схемы закрепления заготовки и расчет усилия
зажима53
2.11.4 Описание работы приспособления54
2.11.5 Расчет погрешностей установки заготовки в
приспособлении
2.12 Проектирование гибкого производственного модуля55

3	Финансовый менеджмент и ресурсоэффективность	59
	3.1 Расчет затрат на изготовление детали	59
	3.2 Анализ безубыточности изготовления детали	62
4	Социальная ответственность	64
	4.1 Производственная безопасность	64
	4.2 Экологическая безопасность	69
	4.3 Безопасность в чрезвычайных ситуациях	70
	4.4 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности	71
За	ключение	73
Cı	писок литературы	74
Пр	оиложение	76

#### Введение

С каждым годом во всем мире растет выпуск сложных изделий, применяемых как в быту, так и в производственных условиях. Усложняется как конструкции машин, так и системы управления ими. Одновременно с усложнением машин возрастают требования к их качеству и дизайну. Для изготовления машин с лучшими характеристиками необходимы новые технологии. Каждая новая технология — это концентрация достижений современной науки и производства. Создание новой технологии сложный процесс, требующий суммы накопленных знаний техники, технологий, производства и экономики.

В настоящее время изготовление деталей машин в значительной мере связанно с механообработкой. В зависимости от типа производства удельный вес механообработки составляет 30-70%. Проектирование технологических процессов механообработки связанно с определенными трудностями: в каждом случае необходимо решать многокритериальные задачи со многими параметрами [1].

В выпускной квалификационной работе рассмотрены вопросы проектирования технологического процесса, маршрута, операций, а также средств технологического оснащения на примере детали типа «Корпус фрикционной муфты».

Одной из важных частей выпускной квалификационной работы является разработка управляющих программ для станков с ЧПУ. Так же требуется произвести необходимые расчет для снижения брака, которые включают в себя размерный и прочностной анализ, для производства детали «корпус фрикционной муфты».

#### 1 Технологическая подготовка производства

#### 1.1 Подготовка производства

Подготовка производства — комплекс взаимосвязанных организационных, технических, технологических, плановых, экономических и других мероприятий, обеспечивающих выполнение производственной программы предприятием в необходимые сроки при минимальных затратах труда, материально-технических и других ресурсов.

Главная задача подготовки производства – создание и организация выпуска новых конкурентоспособных изделий.

Цель подготовки производства состоит в создании технических, организационных и экономических условий, полностью гарантирующих перевод производственного процесса на более высокий технический и социально-экономический уровень на основе достижений науки и техники, использования различных инноваций для обеспечения эффективной работы предприятия. Рассмотрим содержание основных стадий подготовки производства.

Деятельность предприятия по развитию его материально-технической базы, организации производства, труда и управления представляет собой техническую подготовку производства.

Различают техническую подготовку производства, включающую этапы проектирования и освоения выпуска новых изделий, и организационную, обеспечивающую нормальный ход технологического процесса.

Техническая подготовка осуществляется в целях эффективного освоения нового или модернизированного изделия, внедрения новых сложных машин и оборудования, новых технологических приемов и изменений организации производства. Она предусматривает разработку технологических процессов, проектирование оснастки, приспособлений и специального инструмента, необходимых для обеспечения технологического процесса,

расчеты производственных мощностей, подготовку нормативной документации и т.д.

Организационная подготовка производства предусматривает координацию деятельности соответствующих служб в процессе выполнения производственной программы.

Организационная подготовка производства включает упорядочение сроков и маршрутов прохождения документации, организации документооборота, материально-технического снабжения. Работы по подготовке производства начинаются на стадии создания технической документации и образцов продукции.

На предприятиях разного типа, масштаба и профиля могут быть с разной полнотой представлены различные стадии подготовки производства; однако в любом случае существенная часть работы по организации производства находится в компетенции предприятия [2].

#### 1.2 Технологическая подготовка производства

Технологическое разработки проектирование начинается cмаршрутной технологии. Ее содержание заключается в определении последовательности выполнения основных операций и закреплении их в цехах за конкретными группами оборудования. Одновременно осуществляется выбор инструмента и технологической оснастки, расчет норм времени и установление разряда работ, указывается специальность рабочих соответствующим уровнем квалификации. Согласно маршрутной технологии за каждым цехом и участком закрепляются обрабатываемые виды продукции, что обусловливает их специализацию, место и роль в производственной структуре предприятия.

Затем для каждого цеха и участка разрабатывается операционная технология, содержание которой составляют пооперационные

технологические карты. Они содержат указания и параметры выполнения каждой производственной операции [3].

Применение типовых технологических процессов способствует ограничению числа технологических операций. Они позволяют установить единообразие способа обработки однотипных изделий и применяемой технологической оснастки, создают условия для сокращения затрат и продолжительности проектирования технологий.

Разработка типовых технологических процессов предполагает следующие этапы:

- определение технологического маршрута обработки изделия данной группы;
  - выбор пооперационного технологического процесса;
- установление способов обработки отдельных элементов
   (выполняемых технологических операций) для изделия данной группы.

Технологическая подготовка производства предусматривает также разработку, изготовление и наладку специального технологического оборудования, технологической оснастки, необходимых для производства нового (модернизированного) изделия [3].

Проводя работы по технологической подготовке производства, необходимо учитывать, что организация производства новых видов продукции, модернизация изделий и процессов производства требуют материальной и организационной подготовки.

#### 1.3 Этапы подготовки производства детали

В качестве технического задания для выпускной квалификационной работы была выбрана реальная деталь, производство которой предполагается на конкретном предприятии. Рассмотрим этапы подготовки производства детали «Корпус фрикционной муфты».

Этапы подготовки производства детали:

Первый этапом ТПП для данной детали будет является разработка маршрутной технологии, содержащая последовательность выполнения операций изготовления детали: основных заготовительную операцию, токарную с ЧПУ, фрезерную, слесарную, шлифовальную, токарную, промывочную и консервацию. Для каждой операции необходимо выбрать оборудование, например, для токарной операции токарно-винторезный станок 1К62. С учетом габаритов и массы заготовки, таким же образом подбирается и оборудование для других операций. В оборудовании для транспортирования заготовки(детали) по цехам предприятия нет необходимости, потому что масса и габариты заготовки невелики. Одновременно с этим этапом был осуществляется выбор инструмента и технологической оснастки, расчет норм времени и установление разряда работ, указывается специальность рабочих с соответствующим уровнем квалификации.

На следующем этапе технологической подготовки производства необходимо разработать операционные технологические карты ДЛЯ технологии производств. Так же на данном этапе пишутся программы для станков с ЧПУ. Применение станков с ЧПУ при обработке позволяет изготовить деталь c более точными размерами, сэкономить изготовления детали и частично автоматизировать технологический процесс, также данное оборудование более универсально.

На заключительном этапе технологической подготовки производства детали производится оформление всей технологической документации в соответствии с государственными и отраслевыми стандартами.

# **2** Проектирование технологического процесса изготовления детали

#### 2.1 Анализ технологичности конструкции детали

Целью анализа технологичности конструкции детали является выявление недостатков, содержащихся в чертежах детали и предъявляемых требованиях, также возможное улучшение технологичности конструкции.

Деталь — «Корпус фрикционной муфты», изготавливается из материала «Сталь 45 ГОСТ 1050-88». Деталь имеет среднюю сложность конструкции. Масса детали рассчитана с помощью САПР АСКОН «КОМПАС 3D» исходя из материала и твердотельной модели.

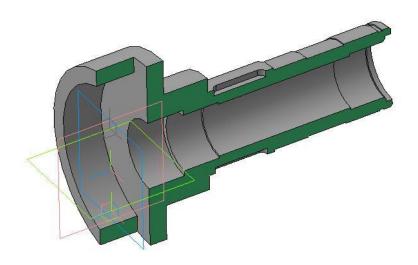


Рисунок 1 — Твердотельная модель детали «Корпус фрикционной муфты»

На технологичность конструкции детали влияют как технические факторы (точность, форма и размеры, шероховатость, базы и т.п.), так и организация производства (серийность производства).

Соответствие машин требованиям минимальной трудоемкости определяет технологичность конструкции.

Согласно ГОСТ 14.201-91 устанавливается ряд показателей технологичности конструкции изделия:

- 1) Деталь должна быть правильной геометрической формы, обеспечивающей возможность обработки от одной базы.
- 2) Избежание разнообразия размеров отверстий и резьбы.
- 3) Конструкция детали должна предусматривать небольшое количество обрабатываемых поверхностей, сопрягаемых с другими деталями.
- 4) Допуски на размеры точных деталей не должны усложнять технологию производства.

Технологичность конструкции — это одна из комплексных характеристик технического устройства (изделие, устройство, прибор, аппарат), которая выражает удобство его производства, ремонтопригодность и эксплуатационные качества.

Вопросы технологичности решаются со стадии анализа чертежа детали, проектирования заготовки, выбора метода изготовления заготовки и процессом ее изготовления.

Деталь изготовлена из материала Сталь 45 ГОСТ 1050-88. Это конструкционная углеродистая качественная сталь. В целом Сталь 45 находит широкое применение в изготовлении станочных кулачков, ручных тисочков, а также плоскогубцев и круглогубцев. Состав материала приведен в таблице 1.

Таблица 1 – Химический состав материала Сталь 45 ГОСТ 1050-88

Химический элемент	%
Углерод, С	0,42 - 0,5
Кремний, Si	0,17 - 0,37
Марганец, Мп	0,5 - 0,8
Никель, Ni	до 0,25

Cepa, S	до 0,04
Фосфор, Р	до 0,035
Хром, Сг	до 0,25
Медь, Си	до 0,25
Мышьяк, As	до 0,08
Железо, Fe	~97

**Углерод** находится в стали обычно в виде химического соединения Fe<sub>3</sub>C, называемого цементитом. С увеличением содержания углерода до 1,2% твердость, прочность и упругость стали увеличиваются, но пластичность и сопротивление удару понижаются, а обрабатываемость ухудшается, ухудшается и свариваемость.

**Кремний**, если он содержится в стали в небольшом количестве, особого влияния на ее свойства не оказывает. При повышении содержания кремния значительно улучшаются упругие свойства, магнитопроницаемость, сопротивление коррозии и стойкость против окисления при высоких температурах. Ухудшает обрабатываемость стали — снижается ее теплопроводность, увеличивается твердость и прочность. Кремний (Si) ухудшает обрабатываемость стали из-за образования силикатных абразивных включений.

Марганец, как и кремний, содержится в обыкновенной углеродистой стали в небольшом количестве и особого влияния на ее свойства также не оказывает. Однако марганец образует с железом твердый раствор и несколько повышает твердость и прочность стали, незначительно уменьшая ее пластичность. Марганец связывает серу в соединение MnS, препятствуя образованию вредного соединения FeS. Кроме того, марганец раскисляет сталь. При высоком содержании марганца сталь приобретает исключительно большую твердость и сопротивление износу. Ухудшает обрабатываемость

стали – снижается ее теплопроводность, увеличивается твердость и прочность.

Сера является вредной примесью. Она находится в стали главным образом в виде FeS. Это соединение сообщает стали хрупкость при высоких температурах, например, при ковке, — свойство, которое называется красноломкостью. Сера увеличивает истираемость стали, понижает сопротивление усталости и уменьшает коррозионную стойкость.

В углеродистой стали допускается содержание серы не более 0,06-0,07%. Увеличение хрупкости стали при повышенном содержании серы используется иногда для улучшения обрабатываемости на станках, благодаря чему повышается производительность при обработке.

Фосфор также является вредной примесью. Он образует с железом соединение Fe<sub>3</sub>P, 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.

**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.

**Никель** сообщает стали коррозионную стойкость, высокую прочность и пластичность, увеличивает прокаливаемость, оказывает влияние на изменение коэффициента теплового расширения. Никель (Ni), увеличивает прочность сталей и ухудшает теплопроводность, что ведет к ухудшению их обрабатываемости.

Медь увеличивает антикоррозионные свойства, она вводится главным образом в строительную сталь. Медь (Cu) имеет умеренную склонность к сегрегации. К вредному влиянию меди относят снижение хладноломкости стали. При повышенном содержании меди она отрицательно влияет качество поверхности стали при ее горячей обработке. Однако при содержании более 0,20 % медь повышает ее стойкость к атмосферной коррозии, а также прочностные свойства легированных и низколегированных сталей. Медь в количестве более 1 % повышает стойкость аустенитных нержавеющих сталей к воздействию серной и соляной кислот, а также их стойкость к коррозии под напряжением.

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 ликвирует подобно сере и фосфору. Присадка мышьяка несколько повышает сопротивляемость стали атмосферной коррозии. Мышьяк в стали не является вредной примесью, и его действие похоже на действие меди [4].

Корпус имеет сквозное отверстие ступенчатой формы, также на нем имеются канавки и пазы.

На чертеже указаны допуски на радиальное биение на внешнем и внутреннем диаметрах, и торцевые биения на поверхностях полученных при растачивании отверстия и торце корпуса. Минимальная шероховатость Ra 0,8 на двух поверхностях отверстия корпуса, такую шероховатость можно получить при тонком растачивании.

Анализируя деталь с точки зрения технологичности можно выделить положительные моменты:

1) Все размеры и точности обработки поверхностей обеспечиваются возможностями станков;

- 2) Обработка детали выполнена, в основном, по 14 квалитету, за исключением четырех особо точных поверхностей;
- 3) Материал хорошо поддается механической обработке;
- 4) Малое количество отверстий и отсутствие резьбы.

Отрицательными моментами являются такие факторы как:

- 1) Большое количество отклонений формы;
- 2) Поверхности, выполненные по 6 8 квалитету

При обработке детали используется точение, фрезерование, сверление и шлифование. Форма заготовки обеспечивает свободный доступ инструмента, что повышает технологичность.

При обработке применяются: трехкулачковый патрон, призмы, цанговая оправка и другие.

Габариты и масса заготовки не требуют дополнительных подъемных приспособлений.

#### 2.2 Обеспечение эксплуатационных свойств детали

Надежность машин, как один из основных показателей качества, определяется, прежде всего, эксплуатационными свойствами их деталей и сборочных единиц включающими: усталостную прочность, коррозионную стойкость, износостойкость, точность посадок и др. Действие на машину циклических нагрузок может привести к усталостным разрушениям отдельных ее деталей. Ресурс машины, работающей в агрессивных коррозионных средах, в значительной степени определяется коррозионной стойкостью основных ее деталей. В результате действия значительных нагрузок на контактирующие поверхности деталей может произойти потеря контактных разрушений. Надежность ИΧ надежности из-за машин, определяемая точностью изготовления ее деталей, в значительной степени зависит от контактной жесткости их соединений. Установлено, что 70 %

выхода из строя машин определяется износом их деталей. Поэтому износостойкость играет особую роль в обеспечении надежности сборочных единиц, агрегатов, машин.

Эксплуатационные свойства детали, как правило, определяются качеством их рабочих поверхностей, формируемыми при изготовлении или восстановлении [5]. Поэтому задача технологического обеспечения качества поверхностного слоя детали является одной из важнейших при решении проблемы повышения надежности. Повышение надежности машин может быть обеспечено за счет применения эффективных технологических процессов изготовления и восстановления деталей, повышающих их износостойкость, усталостную прочность, коррозионную стойкость. Для этих целей применяются технологические процессы, упрочняющие поверхностный слой, припадающие ему особые свойства. Сюда относятся как процессы химико-термической обработки, так и упрочняющая обработка, основанная на пластическом деформировании поверхностей. При применении методов поверхностной пластической деформации В результате наклепа В поверхностных слоях видоизменяются форма и размеры кристаллических зерен, повышается твердость, и образуются сжимающие напряжения, способствующие повышению износостойкости сопротивляемости И Надежность и долговечность усталостным разрушениям. значительной мере зависит от эксплуатационных свойств деталей и их соединений, которые могут быть определены с использованием методов математической статистики и теории вероятностей.

#### 2.3 Работоспособность конструкции детали

Проверка работоспособности конструкции детали выполняется с помощью САЕ-систем. Для данной детали были проведены расчеты на возникновение напряжений при ее эксплуатации. Моделирование и расчеты были выполнены в программе SolidWorks.

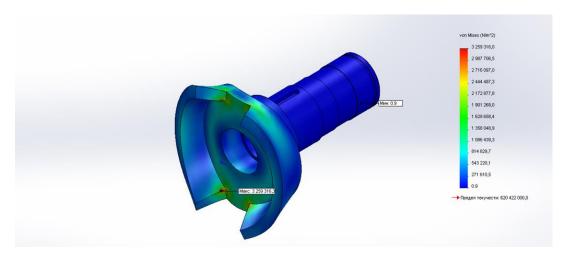


Рисунок 2 - Статически узловое напряжение при нагрузке в модели

Согласно рисунку 2, самое большое напряжение возникает у основания паза на торце корпуса диаметром девяносто миллиметров, которое равно 3259 кН/м². На местах крепления детали напряжения незначительны.

#### 2.4 Способ получения заготовки

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.

Выбор заготовки влияет на рациональное построение технологического процесса. Выбор заготовки на производстве ограничивается технологическим обеспечением, материальным обеспечением, экономическими возможностями и наличием квалифицированных рабочих [1].

Правильный выбор заготовки влияет как на трудоемкость, так и на себестоимость продукции. Рациональный выбор заготовок способствует росту производства, на той же площади, без существенного увеличения оборудования.

Обеспечение заданного качества продукции при ее минимальной себестоимости, это главный критерий при выборе заготовки. В качестве

показателя технологичности применяют коэффициент использованного материала.

Целесообразно рассмотреть два способа получения заготовки:

- 1) Получение заготовки из прутка.
- 2) Получение заготовки из поковки.

Коэффициент использования материала (КИМ) определяется отношением массы детали  $(m_{_{\rm I\! I}})$  к массе израсходованного материала  $(m_{_{\rm D}})$ .

При расчете КИМ находиться коэффициент выхода годного материала ( $K_{B\Gamma}$ ) в процессе изготовления:

КИМ определим по формуле:

$$K = \frac{q}{Q},$$

где Q - масса заготовки, кг;

q - масса готовой детали, кг.

По данным САПР Компас-3D V15

Для прутка имеем: Q = 7,760кг, q = 1,350 кг, тогда

$$K = \frac{1,350}{7,760} = 0,174.$$

Для поковки: Q = 7.4 кг, q = 1.350 кг, тогда

$$K = \frac{1,350}{7.4} = 0,183.$$

Сравнив коэффициенты видно, что заготовка, полученная из поковки больше подходит для производства нежели пруток. При использовании такой заготовки уменьшается время на механическую обработку, припуски. Но при получении заготовки из поковки, существует необходимости в обдирке заготовки. Также требуется изготовление форм и присутствие необходимого оборудования либо его закупка. Исходя из вышеперечисленного, целесообразно выбрать для заготовки пруток. При использовании этого проката не требуется закупать дополнительное оборудование.

В качестве заготовки для данной детали выбираем прокат сортовой, круглый, горячекатаный. Условное обозначение: Пруток-95-В1 ГОСТ 2590-2006.

Такой прокат поставляется длиной от 2 до 12 м, согласно ГОСТ 2590-2006. В нашем случае прокат будет поставляться длиной по 6 метром.

#### 2.5 Проектирование технологического маршрута

На основании анализа технологичности, выбора способа получения заготовки и изученной технологии изготовления детали в условиях производства, намечаем допустимую последовательность обработки поверхностей детали.

На первом этапе нужно получить технологические базы на обычном токарном станке, чтобы на последующих операциях можно было получить более точные поверхности, для этого необходимо обработать поверхности (рисунок 3): 1,2 и просверлить центровочные отверстия на данных поверхностях. Центровочные гнезда 3 и 4 послужат технологическими базами на следующей операции.

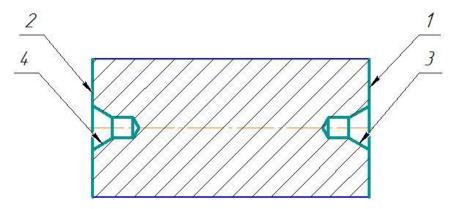


Рисунок 3 – Получение технологических баз

На следующем этапе обработки заготовки будут получены поверхности (рисунок 4): 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11 и канавки 12 и 13. Поверхность 11 в дальнейшем будет служить технологической базой, так как она будут более

точная. На поверхности 11 присутствует фаска 1х45°. На поверхностях 8 и 9 относительно конструкторской базы В должен быть выдержаны допуски на торцевое и радиальное биение соответственно.

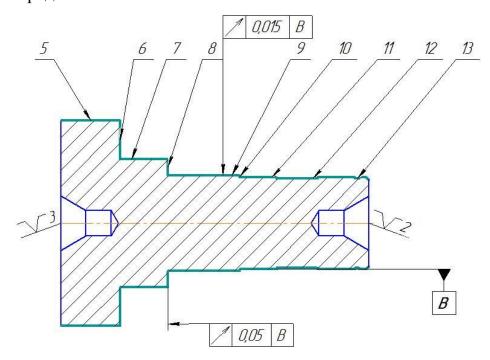


Рисунок 4 – Получение внешних поверхностей

На третьем этапе обработки заготовки будут получены поверхности (рисунок 5): 14, 15, 16, 17, 18, 19, 20, 21, 22 и будет уточнена поверхность 1. Поверхности 17 и 18 в дальнейшем будут служить технологическими базами. Поверхности 15, 17 будут иметь шероховатость Ra 1,6. Поверхность 18 будет иметь шероховатость Ra 0,8. Остальные поверхности будут обработаны по шероховатости Ra 6,3. Так же должны быть выдержаны допуски радиального биения на внутренний диаметр заготовки 18 и торцевого на поверхностях 15 и 17, относительно конструкторской базы В.

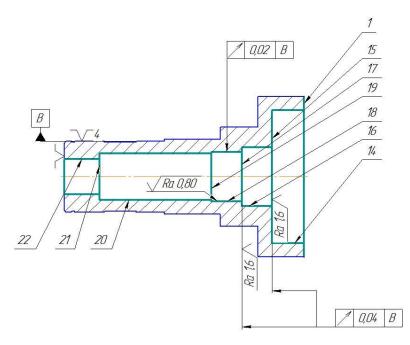


Рисунок 5 – Получение внутренних поверхностей

На четвертом этапе обработки заготовки будут получены поверхности (рисунок 6): 23, 24, 25, 26 и уточнены поверхности 9 и 11. Поверхность 24 будет иметь шероховатость Ra 0,8, а поверхность 25 Ra 1,6. Остальные поверхности будут обработаны по шероховатости Ra 6,3. Так же должны быть выдержаны допуски радиального биения на внутренний диаметр заготовки 26 и внешний 9, торцевого биения на поверхности 25, относительно конструкторской базы В.

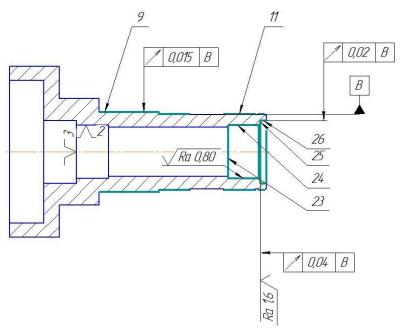


Рисунок 6 – Завершение токарной обработки

На пятом этапе обработки заготовки будут получены 2 шпоночных паза (рисунок 7) 27, шероховатость которых Ra 1,6. Так же должен быть выдержан допуск симметричности относительно конструкторской базы  $\Gamma$ .

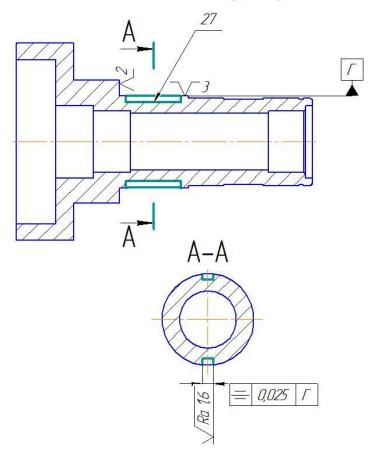


Рисунок 7 – Получение шпоночных пазов

На шестом этапе будет получен паз (рисунок 8) 28, шероховатость которого Ra 2,5.

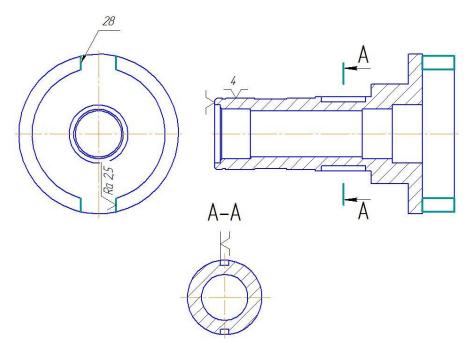


Рисунок 8 – Завершение фрезерной обработки

На последнем седьмом этапе будут уточнены наружные поверхности (рисунок 9) 9 и 11. Поверхность 9 будет иметь шероховатость Ra 0,32, а поверхность 11 Ra 0,16. Необходимо выдержать допуск радиального биения поверхности 9 относительно конструкторской базы В.

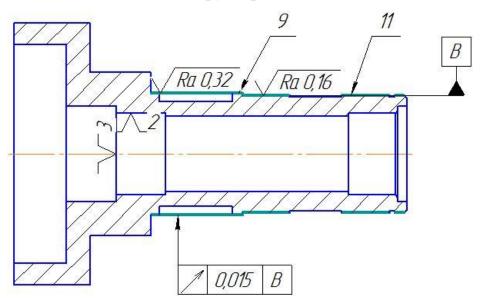


Рисунок 9 – Круглошлифовальная обработка

#### 2.6 Расчет припусков на обработку

Одной из важнейших задач, решаемых в рамках технологического проектирования, является обеспечение требуемого качества деталей и машин при минимальных затратах ресурсов. В условиях высокой стоимости материалов проблема снижения материалоемкости производства особенно актуальна. Одним из путей снижения материалоемкости является уменьшение припусков на обработку. Припуск на обработку – слой материала, удаляемый с поверхности заготовки в процессе ее обработки для обеспечения заданного качества детали. Припуск назначают для компенсации погрешностей, возникающих в процессе предшествующего и выполняемого переходов технологического процесса изготовления детали. Величину припуска для элементарной поверхности детали определяют расчетно-аналитическим методом или ориентировочно назначают по соответствующим справочным таблицам (ГОСТам, РТМ и т. п.). Аналитический расчет производится с целью определения минимально необходимой и достаточной величины припуска на механическую обработку  $z_{min}$ . Расчету припуска должен предшествовать план обработки данной поверхности: последовательность технологических переходов, способы установки заготовки при осуществлении каждого перехода и результаты обработки поверхности (прогнозируемые) при каждом технологическом переходе. Для аналитического расчета припуска необходимо установить все элементы припуска [6]:

 $R_{zi-1}$  — величину шероховатости поверхности, полученную в результате предыдущего перехода;

 $h_{i-1}$  — толщину дефектного слоя, полученного в результате всей предыдущей обработки;

суммарное, отклонение расположения обрабатываемой базы, поверхности относительно установочной используемой на формы обрабатываемой анализируемом переходе, И погрешность поверхности, полученную в результате всей предшествующей обработки;

 $\varepsilon_i$  — погрешность установки заготовки при реализации перехода, для которого рассчитывается припуск.

При расчете минимального припуска все эти слагаемые суммируются:

При последовательной обработке поверхностей (односторонний припуск):

$$z_{i\min} = R_{zi-1} + h_{i-1} + \Delta \sum_{i-1} + \varepsilon_i$$

При параллельной обработке противоположных поверхностей (двухсторонний припуск):

$$2z_{i\min} = 2(R_{zi-1} + h_{i-1} + \Delta \sum_{i-1} + \varepsilon_i)$$

Величины  $R_z$  и h определяются по таблицам справочника [7], в зависимости от вида обработки поверхности и способа получения исходной заготовки. Суммарная погрешность расположения и формы определяется на основе анализа всех возможных отклонений положения обрабатываемой поверхности относительно установочной базы и всех факторов, вызывающих изменение теоретической формы поверхности. В самом общем случае величина  $^{\Delta}\Sigma$  определяется как сумма погрешности смещения  $^{\Delta}_{cm}$  и погрешности коробления (кривизны) $^{\Delta}_{\kappa op}$ , эти величины так же определяются по таблицам. Произведем расчет припусков на механическую обработку наружного и внутреннего диаметров детали и занесем их в таблицы 1 и 2.

Таблица 2 – Припуска на механическую обработку наружной поверхности

Технологиче	Элементы			Расчет	Расче	Допу	Предельные		Предельные		
ские	припуска, мкм			ный	тный	ск Td,	размеры, мм		значения		
операции				припус	разме	МКМ			припусков,		
обработки	Rz h Δ ε		κ 2Z <sub>min</sub> ,	p d <sub>p</sub> ,				MM			
заготовки					MM	MM					
								$d_{min}$	$d_{max}$	2ПР	2ПРΖ
										$Z_{min}$	max
Сортовой											
прокат	20	30	14	_	_	41,91	4000	41,1	45,91	_	_
	0	0	0			6		96	6		
Точение	12	12	8	_	1280	40,63	1000	40,6	41,63	1,28	4,280
Черновое	5	0				6		36	6	0	

Точение	20	30	6	_	506	40,13	160	40,1	40,29	0,50	1,346
Чистовое						0		30	0	6	
Точение	3	-	6	_	112	40,01	63	40,0	40,08	0,11	0,209
тонкое						8		18	1	2	
Шлифовани											
e	1	2	1	_	18	40	25	40	40,02	0,01	0,056
Чистовое									5	8	
Итого, ∑:										1,91	5,891
										6	

Минимальный припуск:

Для токарной операции под черновое точение

$$2Z_{min1} = 2(200 + 300 + 140) = 2 * 640 \text{ MKM};$$

Для токарной под чистовое точение

$$2Z_{min2} = 2(125 + 120 + 8) = 2 * 253 \text{ мкм};$$

Для токарной под тонкое точение

$$2Z_{min3} = 2(20 + 30 + 6) = 2 * 56 \text{ MKM};$$

Для чистового шлифования

$$2Z_{min3} = 2(3+6) = 2 * 9 \text{ MKM}$$

Графу «Расчётный размер» заполняем, начиная с конечного (чертёжного) размера путём последовательного прибавления расчётного минимального припуска каждого технологического перехода:

для тонкого точения

$$d_{\mathrm{p4}} = 40 + 0.018 = 40.018$$
 мм;

для чистового точения

$$d_{p3} = 40,018 + 0,112 = 40,13 \text{ MM};$$

для чернового точения

$$d_{\rm p2} = 40,130 + 0,506 = 40,636$$
 мм;

для сортового проката

$$d_{\rm p1} = 40,636 + 1,28 = 41,916$$
 мм.

Значения допусков каждого технологического перехода и заготовки принимаем по таблицам в соответствии с квалитетом, используемого метода обработки.

Наименьший предельный размер определяем округлением расчётных размеров в сторону увеличения их значений. Округление производим до того же знака десятичной дроби, с каким дан допуск на размер для каждого перехода.

Наибольшие предельные размеры определяем прибавлением допусков к округлённым наименьшим предельным размерам:

$$d_{max5} = 40 + 0.025 = 40.025$$
 мм;  $d_{max4} = 40.018 + 0.063 = 40.081$  мм;  $d_{max3} = 40.130 + 0.160 = 450.290$  мм;  $d_{max2} = 40.636 + 1 = 41.636$  мм;  $d_{max1} = 41.916 + 4 = 45.916$  мм.

Максимальные предельные значения припусков  $Z_{max}^{\rm np}$  равны разности наибольших предельных размеров, а минимальные значения  $Z_{min}^{\rm np}$  – соответственно разности наименьших предельных размеров предшествующего и выполняемого переходов:

$$\begin{split} & Z_{max4}^{\text{пp}} = 40,081 - 40,025 = 0,056 \text{ mm}; \\ & Z_{max3}^{\text{пp}} = 40,290 - 450,081 = 0,209 \text{ mm}; \\ & Z_{max2}^{\text{пp}} = 41,636 - 40,290 = 1,346 \text{ mm}; \\ & Z_{max1}^{\text{пp}} = 45,916 - 41,636 = 4,28 \text{ mm}; \\ & Z_{min4}^{\text{пp}} = 40,018 - 40 = 0,018 \text{ mm}; \\ & Z_{min3}^{\text{np}} = 40,130 - 40,018 = 0,112 \text{ mm}; \\ & Z_{min2}^{\text{np}} = 40,636 - 40,130 = 0,506 \text{ mm}. \\ & Z_{min1}^{\text{np}} = 41,916 - 40,636 = 1,28 \text{ mm}. \end{split}$$

Общие припуски  $Z_{O \ min}$  и  $Z_{O \ max}$  определяем, суммируя промежуточные припуски и записываем их значения внизу соответствующих граф.

$$2Z_{0min} = 1,28 + 0,506 + 0,112 + 0,018 = 1,916$$
 мм;  $2Z_{0max} = 4,28 + 1,346 + 0,209 + 0,056 = 5,891$  мм.

Аналогичным образом определяем припуска для внутренней стороны заготовки.

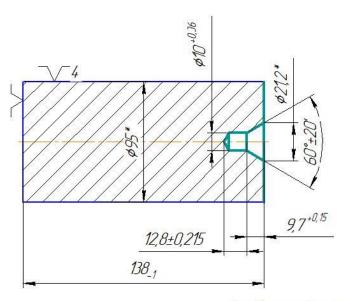
Таблица 3 – Припуска на механическую обработку внутренней поверхности заготовки

Технологиче	Элементы			Расчет	Расчет	Доп	Предельные		Предельны		
ские	припуска, мкм			ный	ный	уск	размеры, мм		е значения		
операции				припус	размер	Td,			припусков,		
обработки	Rz	h	Δ	3	κ 2Z <sub>min</sub> ,	d <sub>p</sub> , мм	МКМ			MM	
заготовки					МКМ						
								$d_{max}$	$d_{\min}$	2ПР	2ПР
										$Z_{min}$	Z <sub>max</sub>
Сверление	50	70	123	-	-	27,404	400	27,40	27,0	-	-
								4	04		
Точение	20	30	5	-	243*2	27,89	160	27,89	27,7	0,48	0,72
чистовое									3	6	6
Точение	3	-	5	-	55*2	28	63	28	27,9	0,11	0,20
тонкое									37		7
Итого, ∑:										0,59	0,93
										6	3

### 2.7 Проектирование технологических операций

Таблица 4 – Технологический процесс

Эскиз	Операция		
√ <i>Ra 6,3</i>	005		
LO NATIV	Заготовительная		
<b>V</b> 4	А. Установить		
	заготовку в		
)	призмы.		
*56	База: наружный		
	диаметр и торец.		
	1. Отрезать		
	заготовку,		
141 <sub>2</sub>	выдерживая размер		
<u>→</u>	141_2 мм.		
	2		



\* – Размеры для справок

12,8±0,215 137<sub>-0,4</sub> \* — Размеры для справок

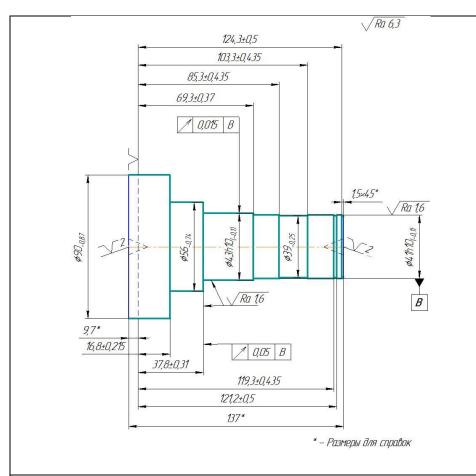
010 Токарная
А. Установить
заготовку в
трехкулачковый
патрон.
База: наружный
диаметр и торец.

- Подрезать торец,
   выдерживая размер 138<sub>-1</sub> мм.
- 2. Центровать отверстие, выдерживая размеры  $\emptyset$  10±0,18 мм, 12.8±0,215 мм, 9,7 $^{+0.15}$ мм и  $60^{\circ}\pm20'$

Б. Переустановить заготовку в трехкулачковый патрон. База: наружный диаметр и торец. 1.Подрезать торец в размер 138-1 мм. 2. Центровать отверстие, выдерживая размеры Ø 10 мм, 12.8 мм, 9,7<sup>+0.15</sup>мм и 60°

015 Контрольная

1. Контролировать размеры, полученные на операции 010

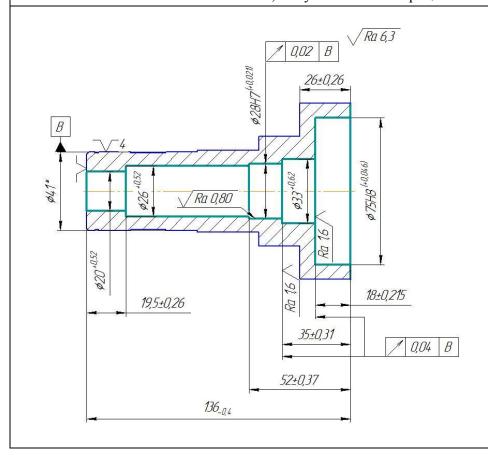


020 Токарная
А. Установить
заготовку в
центрах.
База: Центровые
отверстия

1. Точить заготовку согласно эскизу.

025 Контрольная

1. Контролировать размеры, шероховатость и допуски радиального и торцевого биения, полученные на операции 020



030 Токарная с ЧПУ

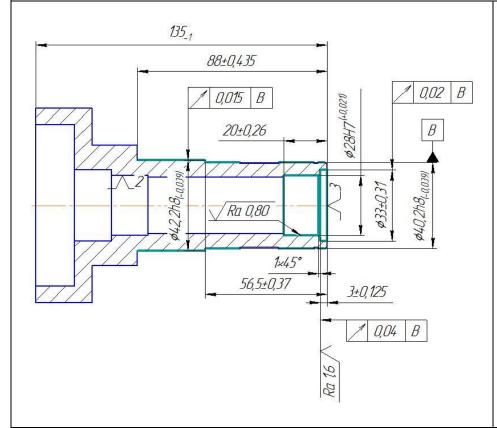
А. Установить заготовку в трехкулачковый патрон.

База: наружный диаметр и торец.

- 1.Сверлить сквозное отверстие  $\emptyset 20^{+0.52}$  мм.
- 2. Точить заготовку согласно эскизу.

#### 035 Контрольная

1. Контролировать размеры, шероховатость и допуски радиального и торцевого биения, полученные на операции 030



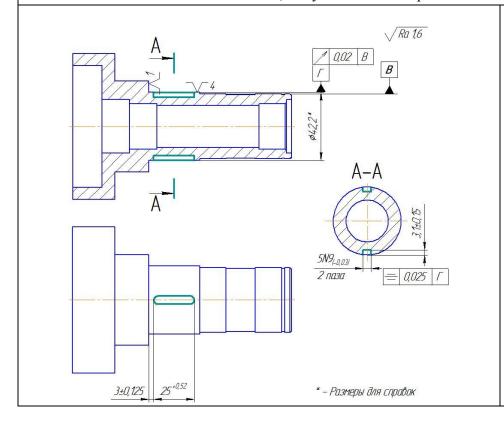
040 Токарная с ЧПУ

А. Установить заготовку в цанговую оправку. База: внутренний диаметр и торец.

1. Точить заготовку согласно эскизу.

045 Контрольная

1. Контролировать размеры, шероховатость и допуски радиального и торцевого биения, полученные на операции 040



050 Фрезерная с ЧПУ

А. Установить заготовку в призмы База: наружный диаметр и торец. 1. Фрезеровать паз согласно эскизу.

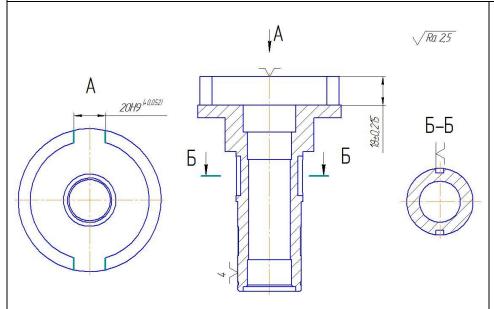
#### 055 Слесарная операция

1.Снять заусенцы.

#### 2. Притупить острые кромки.

#### 060 Контрольная

1. Контролировать размеры, шероховатость и допуск симметричности, полученные на операции 050

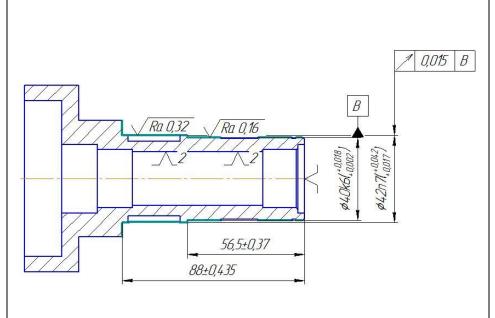


065 Фрезерная А. Установить заготовку в тиски. База: наружный диаметр и торец. 1. Фрезеровать паз согласно эскизу.

070 Слесарная операция1.Снять заусенцы.2.Притупить острые кромки.

#### 075 Контрольная

1. Контролировать размеры и шероховатость, полученные на операции 065



080 Круглошлифовальн

А. Установить заготовку на разжимную цанговую оправку, закрепленную в центрах База: внутренний

диаметр и торец.

1. Шлифовать заготовку согласно

эскизу.

085 Контрольная

Контролировать размеры, шероховатость и допуски радиального биения, полученные на операции 080

# 090 Промывочная 1. Промыть по ТТП 01279-00001.

# 095 Консервация

1. Консервировать согласно ТТП 60270-00001, вариант 1 2. Сдать деталь на СГД.

# 2.7.1 Средства технологического оснащения

Таблица 5 – Средства технологического оснащения

Операция:	Оборудование:	Инструмент:	Приспособление:
005	Полуавтоматичес	Диск пильный по металлу	Призмы 7033-0031
Заготовител	кий дисковый	(305х30х2.2/1.8 мм; Z80;	ГОСТ 12195-66
ьная:	отрезной станок	8FWF) CMT 226.080.12M	
	V350HX		
010	Токарный станок	Резец подрезной 2112-0015	3-х кулачковый
Токарная:	1K62	Т5К10 ГОСТ 18880-73;	патрон
		Центровочное сверло	7100-0015
		Ø 10 мм 2317-0101 ГОСТ	ГОСТ 2675-80;
		14952-75	Резцовый блок;
		материал сверла: Р6М5.	Сверлодержатель
			SDS 50069292
015	Токарный станок	Резец проходной 2101-0011	Центры А-1-4-Н
Токарная с	с ЧПУ ОРТІМИМ	Т5К10 ГОСТ 18879-73;	ГОСТ 8742-75;
ЧПУ:	L33 CNC	Резец прорезной 2130-0501	3-х кулачковый
		ГОСТ 18874-73;	патрон
		Резец прорезной 2120-0519	3264-250
		ГОСТ 18874-73;	ГОСТ 2675-80;
		Резец проходной 2101-0011	Резцедержатель
		Т15К6 ГОСТ 18879-73.	CY-3748.
020	Токарный станок	Сверло 2301-3627 ГОСТ	3-х кулачковый
Токарная с	с ЧПУ ОРТІМИМ	10903-77	патрон
ЧПУ:	L33 CNC	материал сверла: Р6М5;	3264-250
		Резец подрезной 2112-0015	ГОСТ 2675-80;
		Т5К10 ГОСТ 18880-73.	
		Резец расточной 2141-0005	Сверлодержатель
		Т15К6 ГОСТ 18883-73;	SDS 50069292;
		Резец расточной 2141-0005	
		Т30К4 ГОСТ 18883-73;	Резцедержатель
			CY-3748

025	Токарный станок	Резец расточной 2141-0005	Оправка цанговая
Токарная с	с ЧПУ ОРТІМИМ	Т15К6 ГОСТ 18883-73;	разжимная
ЧПУ:	L33 CNC	Резец расточной 2141-0005	7112-1457 FOCT
1117.	233 6116	Т30К4 ГОСТ 18883-73;	31.1066.02-85;
		Резец проходной 2101-0011	31.1000.02 03,
		Т30К4 ГОСТ 18879-73.	Резцедержатель
			CY-3748
030	Фрезерный станок	Фреза Ø 5 мм 2234-0204 BK6	Призмы 7033-0031
Фрезерная:	6Д10	ГОСТ 16463-80	ГОСТ 12195-66;
	, ,		Патрон ВТ40-12
			MAS403
			(цанговый патрон)
035	Тиски слесарные	Напильник 2822-0001 ГОСТ	-
Слесарная:	7827-0259 ГОСТ	1465-80	
	4045-75		
040	Фрезерный станок	Фреза концевая Ø 16 мм 2223-	Тиски станочные
Фрезерная:	6Д10	5641	7200-0201 ΓΟCT
		ГОСТ 24637-81	16518-96;
		Материал пластин: ВК8	Патрон цанговый
			1-30-18-100
			ГОСТ 26539-85;
045	Тиски слесарные	Напильник 2820-0001 ГОСТ	-
Слесарная:	7827-0259 ΓΟCT	1465-80	
	4045-75		
050	Круглошлифоваль	Шлифовальный круг	Оправка цанговая
Круглошлиф	ный станок	ПП 240×18×32 45A 10-П С2 7	разжимная
овальная:	3C120B	К4 А 1кл 35м/с	7112-1456 ΓΟCT
		ГОСТ 2424-83	31.1066.02-85;
			Центры А-1-4-Н
			ГОСТ 8742-75;
			Фланец круга 32
			ГОСТ 30676-2000

Таблица 6 – Средства контроля точности изготовления детали

№ Операции	Способ контроля	Измерительный прибор
005 Заготовительная:	Инструментальный,	Штангенциркуль ШЦ-І-150-0,1
	визуальный.	ГОСТ 166-89
010 Токарная:	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦ-І-150-0,1
		ГОСТ 166-89;
		Угломер типа 1-1 ГОСТ 5378-88
015 Токарная с ЧПУ	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦЦ-І-125-0,01
		ГОСТ 166-89;
		Угломер типа 1-2 ГОСТ 5378-88;

	1	H HHIO FOOT 577 (0
		Индикатор ИЧ10 ГОСТ 577-68;
		Стойка C-1-28-100×40 ГОСТ 10197-
		70;
		Образец шероховатости 1,6 Т ГОСТ
		9378-93;
		Образец шероховатости 6,3 Т ГОСТ
		9378-93
020 Токарная с ЧПУ:	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦЦ-II-0-150- 0,01-1 ГОСТ 166-89;
		Калибр-пробка 8133-0942
		ГОСТ 14810-69;
		Индикатор ИЧ10 ГОСТ 577-68;
		Стойка C-1-28-100×40 ГОСТ 10197-
		70;
		Образец шероховатости 0,8 Т ГОСТ
		9378-93;
		Образец шероховатости 1,6 Т ГОСТ
		9378-93;
		Образец шероховатости 6,3 Т ГОСТ
		9378-93
025 Токарная с ЧПУ:	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦ-ІІ-0-150-0,05-1
		ГОСТ 166-89;
		Калибр-пробка 8133-0942
		ΓΟCT 14810-69;
		Микрометр МК50-1 ГОСТ 6507-90;
		Угломер типа 1-2 ГОСТ 5378-88;
		Индикатор ИЧ10 ГОСТ 577-68;
		Стойка C-1-28-100×40 ГОСТ 10197-
		70;
		Образец шероховатости 0,8 Т ГОСТ
		9378-93;
		Образец шероховатости 1,6 Т ГОСТ
		9378-93;
		Образец шероховатости 6,3 Т ГОСТ
		9378-93
030 Фрезерная:	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦЦ-І-125-0,01
oso + pesepituri.	Timorpy montastibilitin.	ГОСТ 166-89;
		Призма 8314-0085-5;
		Образец шероховатости 1,6 ФЦ
		ГОСТ 9378-93
035 Слесарная:	Визуальный.	-
040 Фрезерная:	Инструментальный.	Штангенциркуль ШЦЦ-І-125-0,01
ото трезерпал.	тиструментальный.	ГОСТ 166-89;
		Образец шероховатости 2,5 ФЦ
		ГОСТ 9378-93
		1 001 73/0-73

045 Слесарная:	Визуальный.	-
050	Инструментальный.	Скоба СРП 50 ГОСТ 11098-75;
Круглошлифовальная:		Индикатор ИЧ02 ГОСТ 577-68;
		Стойка C-1-28-100×40 ГОСТ 10197-
		70;
		Измеритель шероховатости TR100

Важным этапом для получения нужного размера и отклонения заготовки является правильный выбор базы. Лучше всего использовать в качестве баз обработанные поверхности, так как это обеспечивает высокую точность получения размеров. Так же важным этапом является закрепление заготовки, поскольку так же влияет на точность. В технологическом процессе изготовления детали были использованы две основные схемы закрепления заготовки, по торцевой поверхности и наружному диаметру заготовки; по торцевой поверхности и внутреннему диаметру заготовки. Закрепление заготовки производилось в трехкулачковом патроне, обработанными поверхностями на станках с ЧПУ. Далее уточним количество переходов, ходов и установок для каждой поверхности, которые были оговорены в пункте 2.4. Проектирование технологического маршрута.

Таблица 7 – Количество переходов, ходов, установов для поверхностей

Поверхность:	Количество	Количество ходов:	Количество
	переходов:		установов:
1	2	3	2
2	1	1	1
3	1	2	1
4	1	1	1
5	1	3	1
6	1	1	1
7	1	21	1
8	2	2	1
9	4	30	3
10	1	1	1

11	4	31	3
12	1	1	1
13	1	1	1
14	3	40	1
15	3	3	1
16	1	11	1
17	2	3	1
18	3	8	1
19	3	1	1
20	1	8	1
21	1	1	1
22	1	1	1
23	2	3	1
24	3	8	1
25	1	3	1
26	1	11	1
27	1	4	1
28	1	11	1

Рассмотрим время выполнения каждой операции технологического процесса.

Таблица 8 – Время изготовления детали

№ Операции	Время, затраченное	Время, затраченное на	Общее
	на механическую	установку, наладку	время
	обработку, мин.	оборудования, мин.	операции,
			мин.
005 Заготовительная:	1	1	2
010 Токарная:	3	10	13
015 Токарная с ЧПУ:	8	15	23
020 Токарная с ЧПУ:	10	15	25
025 Токарная с ЧПУ:	6	15	21
030 Фрезерная:	2	20	22
035 Слесарная:	1	1	4

040 Фрезерная:	5	20	25
045 Слесарная:	1	1	4
050	4,5	6	10,5
Круглошлифовальная:			
055 Промывочная :			10
060 Консервация:			10
Итого, ∑:	41,5	104	145,5

Таким образом полное время получения готовой детали из заготовки равняется 145,5 мин.

# 2.7.3 Выбор и расчет режимов резания

Режимом резания называется совокупность элементов, определяющих условия протекания процесса резания. К элементам режима резания относятся — глубина резания, подача, период стойкости режущего инструмента и скорость резания. Произведем выбор и расчет оптимальных режимов обработки, уточнение геометрии и материала режущей части инструмента.

# 010 Токарная операция

Центровочное сверло  $\emptyset$  10 мм 2317-0101 ГОСТ 14952-75.

Материал: Р6М5.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

$$V = \frac{C_v \cdot D^q}{T^m \cdot t^x \cdot s^y} \cdot Kv;$$

 $\mathsf{C}_{v}$  — коэффициент учитывающий материал заготовки и инструмента;

T -стойкость инструмента = 20 мин;

t - глубина резания = 22,5 мм;

s — подача = 0,12 мм/об;

m, x, y, q — показатели степени;

D — диаметр сверла = 10мм;

Kv – общий поправочный коэффициент.

$$Kv = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{pv}$$
;

 $K_{mv}$ ,  $K_{uv}$ ,  $K_{pv}$  — коэффициенты влияющие на обработку [8]

$$V = \frac{16.2 \cdot 10^{0.4}}{20^{0.20} \cdot 22.5^{0.2} \cdot 0.12^{0.5}} \cdot 0,79 = 27,4 \text{ м/мин.}$$

Таким образом для данной центровочной операции скорость резания составляет 27,4 м/мин. Подача равна 0,12 мм/об. Максимальная глубина резания составляет 22,5 мм.

## 025 Токарная операция

## Чистовой проход

Резец проходной 2101-0011 ГОСТ 18879-73.

Материал режущей пластины: Т30К4.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

Размер державки резца: 25x25мм.

Радиус вершины резца, R= 0,8мм.

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

 $C_{v}$  — коэффициент учитывающий материал заготовки и инструмента;

T- стойкость инструмента = 80 мин;

t - глубина резания = 0,1 мм;

s - подача = 0.09 мм/об;

т, х, у — показатели степени;

Kv – общий поправочный коэффициент.

$$Kv = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{pv}$$
;

 $K_{mv}$ ,  $K_{uv}$ ,  $K_{pv}$  — коэффициенты влияющие на обработку [8]

$$V = \frac{270}{150^{0,20} \cdot 0,1^{0,15} \cdot 0,09^{0,20}} \cdot 1,04 = 234 \text{ м/мин.}$$

Таким образом для тонкого точения скорость резания составляет 234 м/мин. Подача равна 0,09 мм/об. Максимальная глубина резания составляет 0,1 мм.

## 030 Фрезерная операция

Фреза 2234-0204 ВК6 ГОСТ 16463-80.

Обрабатываемый материал: Сталь 45 ГОСТ 1050-88.

$$V = \frac{C_v \cdot D^q}{T^m \cdot t^x \cdot s_z^y \cdot B^u \cdot Z^p} \cdot Kv;$$

 $C_v$  — коэффициент учитывающий материал заготовки и инструмента;

T — стойкость инструмента = 17 мин;

t - глубина резания = 0,3 мм;

 $s_{z}^{y}$  — подача на зуб = 0,1 мм/об;

Z - число зубьев = 4;

D – диаметр фрезы;

q, m, x, y, u, p — показатели степени;

Kv – общий поправочный коэффициент.

$$Kv = K_{mv} \cdot K_{uv} \cdot K_{pv}$$
;

 $K_{mv}$ ,  $K_{uv}$ ,  $K_{pv}$  — коэффициенты влияющие на обработку [8]

$$V = \frac{12 \cdot 5^{0,3}}{17^{0,26} \cdot 0,3^{0,3} \cdot 1^{0,25} \cdot 4^0} \cdot 0,82 = 39,45 \text{ м/мин.}$$

Таким образом для данной черновой операции скорость резания составляет 19,45 м/мин. Подача равна 0,1 мм/об. Максимальная глубина резания составляет 0,3 мм.

Режимы резания для остальных операций подберем по справочнику [8]. Заносим расчетные данные в таблицу 9.

Таблица 9 – Режимы резания

Операция	Инструмент	Глубина t,	Подача s,	Скорость v,	Стойкос
		MM.	мм/об.	м/мин.	ть Т,
					мин.
010	Резец подрезной				
Токарная:	2112-0015 T5K10	2	0,4	150	50
Черновая	ΓΟCT 18880-73				
015 Токарная	Резец проходной				
Черновая	2101-0011 T5K10	2	0,4	150	50
	ГОСТ 18879-73				
Чистовая					
	Резец проходной	1	0,2	200	50
	2101-0011 T15K6		ŕ		
	ГОСТ 18879-73				
020	Сверло 2301-3627				
Токарная с	ГОСТ 10903-77	135	0,38	21	45
ЧПУ	материал сверла:				
	P6M5;				
Черновая	ŕ	2	0,4	100	150
	Резец расточной				
	2141-0005 T5K10				
	ГОСТ 25987-83;	1	0,4	150	30
	,		,		
	Резец подрезной				
	2112-0015 T5K10	2	0,2	50	150
	ГОСТ 18880-73		- ,—	- 3	
		0,5	0,2	150	150
		,,,,,	~, <del>_</del>		

	Резец расточной 2141-0005 Т5К10 ГОСТ 25987-83;	0,1	0,1	200	150
Чистовая	Резец расточной 2141-0005 Т15К6				
	ГОСТ 25987-83;				
Тонкая	Резец расточной				
1 01111,001	2141-0005 T30K4				
	ГОСТ 25987-83;				
025	Резец расточной				
Токарная с	2141-0005 T5K10				
ЧПУ	ГОСТ 25987-83;	1	0,4	100	150
Черновая					
	Резец расточной				
Чистовая	2141-0005 Т15К6	0,5	0,2	150	150
moroban	ΓΟCT 25987-83;	0,5	0,2	130	150
	,				
Тонкая	Резец расточной				
	2141-0005 Т30К4	0,1	0,1	200	150
	ГОСТ 25987-83;				
030	Фреза 2234-0204	0.2	0.1	40	60
озо Фрезерная	ВК6 ГОСТ 16463-80	0,3	0,1	40	00
040	Фреза концевая				
Фрезерная	Ø 16 мм 2223-5641	5	0,04	40	60
	ГОСТ 24637-81		,		
	материал фрезы:				
	ВК8.				
050	Шлифовальный круг				
Круглошлиф	ПП 240×18×32 45A	0,05	0,01	35	120
овальная	10-П С2 7 К4 А 1 кл				
	35м/с ГОСТ 2424-83				
	1 001 2424-83				

## 2.8 Разработка управляющих программ для станков с ЧПУ

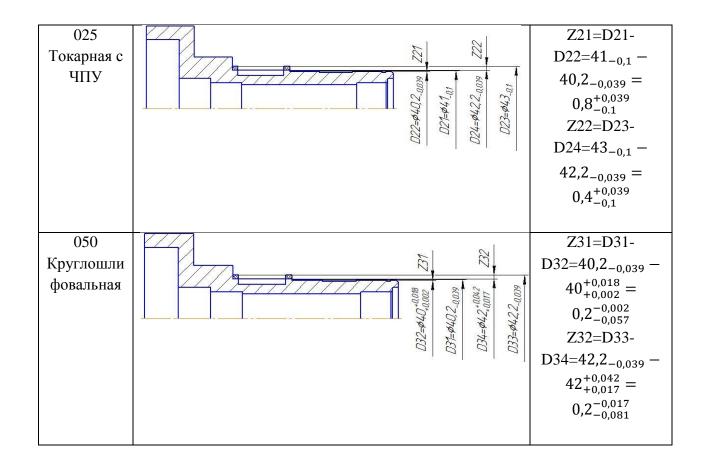
Разработанные программы для операций: токарных с ЧПУ (015), (020), (025) представлены в приложении А.

#### 2.9 Размерный анализ технологического процесса

В системе технологической подготовки производства разработка технологического процесса изготовления деталей машин является одной из сложных задач. В свою очередь в создаваемом технологическом процессе есть наиболее важный раздел — размерный анализ, с помощью которого предусматривается согласование чертежных размеров детали со всеми операционными размерами, припусками, размерами заготовки и др. Именно на этом этапе проектирования предусматривается обеспечение надежности технологического процесса. Рассмотрим подробно размерный анализ технологического процесса, выполнив расчет для точных размеров детали.

Таблица 10 – Размерный анализ технологического процесса для точных поверхностей

№	Эскизы:	Расчет размерных
Операции:		цепей:
015	2/2/	Z11=D11-
Токарная		D12=43 <sub>-0,1</sub> -
		$D12=43_{-0,1} - 41_{-0,1} = 2_{-0,1}^{+0,1}$
	-043-a	Z12=D13-
	012=\$\phi_1_0\$  \[ \text{71} = \text{0.1} \\ \text{1.0} \\ \text{1.2} \\ \text{1.3} \\ \text{1.3} = \phi_4 \text{5.1} \\ \text{1.3} \\ \text{1.3} \\ \text{1.4} = \phi_4 \text{5.1} \\ \text{1.3} \\ \text{1.4} \\ \	D14=45 <sub>-0,62</sub> -
	07.0	$D14=45_{-0,62} - 43_{-0,1} = 2^{+0,1}_{-0,62}$



#### 2.10 Технико-экономические показатели

К общим показателям относятся коэффициенты энерговооружённости труда и электровооружённости труда, уровень механизации и специализации Для производства и др. анализа уровня механизации производства используются показатели: удельный вес рабочих, занятых механизированным трудом; доля механизированного труда в общих затратах труда; уровень механизации и автоматизации производственных процессов. Уровень специализации промышленного производства характеризуется: удельным весом специализированного производства или отрасли в общем выпуске данного вида продукции; степенью загрузки отрасли или предприятия изготовлением основной (профильной) продукции; количеством групп, видов изделий (конструктивно технологически однородных), типов И И выпускаемых предприятиями отрасли; долей продукции предприятий и цехов централизованного производства, специализированных на выпуске отдельных деталей, узлов и заготовок в общем объёме производства. Для более полной характеристики развития специализации производства дополнительно используются показатели организационного И технического уровня производства: серийность изготовляемой продукции, наличие автоматического, специального и специализированного оборудования в общем парке, доля стандартных и унифицированных деталей, узлов и др. [9]

Для данной работы присутствует возможность рассчитать только уровень механизации и автоматизации производства. Остальные показатели возможно рассчитать только для полного производства, т.к. требуются данные по производственным затратам механической и электрической энергии по предприятию в целом.

Также, произведем расчет себестоимости производства детали без учета общезаводских затрат, взяв цены 2016 года, и сведем все в таблицы 10 и 11. В расчете используются следующие показатели:

- 1) Стоимость оборудования.
- 2) Затраты, связанные с оплатой труда рабочих, участвующих в производстве детали.
- 3) Стоимость материала для получения заготовок.

Степень автоматизации оборудования составит 2 к 8, т.е. 25% от всего станочного парка. При мелкосерийном производстве.

Таблица 11 – Стоимость оборудования

Операция	Оборудование	Стоимость, руб.
005 Заготовительная:	Полуавтоматический	250 000
	дисковый отрезной станок	
	V350HX	
010 Токарная:		200 000
	Токарный станок 1К62	

015 Токарная с ЧПУ:		
020 Токарная с ЧПУ:		1 800 000
	Токарный станок с ЧПУ	
025 Токарная с ЧПУ:	Optimum L33 CNC	
030 Фрезерная:	Фрезерный станок 6Д10	450 000
040 Фрезерная:		
050	Круглошлифовальный станок	300 000
Круглошлифовальная:	3C120B	
I	3 000 000	

Таким образом для технологического оснащения производства детали «Корпус фрикционной муфты» потребуется порядка 3 000 000 руб. Без учета затрат на инструмент.

Таблица 12 – Оплата труда рабочих

Операция	Профессия	Оплата, руб./час	Оплата шт.
			руб./шт.
005 Заготовительная:	Станочник	86	2,87
	заготовительного		
	оборудования		
010 Токарная:	Токарь	100	21,67
015 Токарная с ЧПУ:	Оператор станка с	210	75
	ЧПУ		
020 Токарная с ЧПУ:	Оператор станка с	210	87,5
	ЧПУ		
025 Токарная с ЧПУ:	Оператор станка с	210	73,5
	ЧПУ		

030 Фрезерная:	Фрезеровщик	190	70
035 Слесарная:	Слесарь	130	4,33
040 Фрезерная:	Фрезеровщик	190	79,17
045 Слесарная:	Слесарь	130	4,33
050	Шлифовщик	230	40,25
Круглошлифовальная			
:			
055 Промывочная	Промывщик	120	20
060 Консервация Упаковщик		135	22,5
Итого	, Σ	500,1	2

Далее рассчитаем стоимость заготовки на одну деталь.

Стоимость круглого проката Сталь 45 диаметром Ø 95 мм составляет 30 790 за тонну, что является примерно 18 метров. На заготовительную операцию требуется длина 141 мм. В итоге получаем стоимость одной заготовки:

$$P_{\text{заг}} = \frac{0.141}{18} \times 30790 = 241,19 \text{ руб./шт.}$$

Таким образом себестоимость детали, без учета затрат на обслуживание технологического оснащения, будет равна:

$$241,19 + 500,12 = 741,31$$
 py6.

Если включать в себестоимость детали амортизационные отчисления, при условном периоде 5 лет, то себестоимость детали увеличится на:

$$\frac{3000000}{5*1000} = 600 \text{ py6}.$$

Себестоимость детали «Корпус фрикционной муфты» с учетом амортизационных отчислений составит:

$$741,31 + 600 = 1341,31$$
 py6.

Делая вывод из вышесказанного, можно сказать что за 5 лет, при работе в две смены по 8 часов, производства детали «Корпус фрикционной муфты» наблюдается возможность полной окупаемости станочного парка (для производства данной детали) и оплаты заработной платы рабочим (участвующих в производстве данной детали).

# 2.11 Проектирования и выбор средств технологического оснашения

Станочное приспособление — это вспомогательное орудие производства для установки заготовок с целью обработки на металлорежущих станках.

В зависимости от типа станка станочные приспособления подразделяются на токарные, сверлильные, фрезерные, расточные, шлифовальные и т.д. В общем объёме средств технологической оснастки 50% составляют станочные приспособления.

С помощью станочных приспособлений можно решить три основные задачи:

- базирование обрабатываемых деталей на станках производится без выверки, что ускоряет процесс базирования и обеспечивает возможность автоматического получения размеров на настроенных станках;
- повышается производительность и обеспечиваются условия труда рабочих за счёт применения многоместной, многопозиционной и непрерывной обработки;

<sup>–</sup> расширяются технологические возможности станков.

Приспособления различают в зависимости от типа производства. В мелкосерийном производстве широко распространены универсальные и универсально-сборные приспособления [10].

## 2.11.1 Исходные данные

Операция: 025 токарная черновая.

Материал заготовки: Сталь 45

Режущий инструмент: резец расточной Т5К10.

Режимы резания: S = 0.4 мм/об; V = 100 м/мин; t = 3 мм; n = 3000 мин<sup>-1</sup>.

Согласно исходным данным монтаж разработанного приспособления осуществляется на шпинделе токарного станка с ЧПУ.

Установка приспособления происходит путём центрирования по конусу шпинделя D1-4. Крепление происходит шестью винтами с шестигранными углублениями под ключ.

В условиях серийного производства применяют агрегатированные приспособления, состоящие из базовой части и сменных наладок.

Тип приспособления – одноместное универсальное наладочное (УНП) со цангой.

# 2.11.2 Расчет сил резания

Исходные данные: операция 025 – Токарная черновая.

Переход 2 — черновое точение D = 26 мм до d = 20 мм. Длина обрабатываемой поверхности l = 20 мм. Заготовка — прокат Сталь 45. Способ крепления заготовки — оправка разжимная. Параметр шероховатости поверхности Ra = 0,8 мкм. Режущий инструмент — резец расточной Т5К10, геометрические параметры:  $\alpha = 10^\circ$ ;  $\lambda = 0^\circ$ ;  $\gamma = 10^\circ$ ;  $\varphi = 110^\circ$ .

Решение:

1) Глубина резания, мм

$$t = \frac{D-d}{2} = \frac{26-20}{2} = 3$$
 MM

2) Подача, мм/об

$$S = 0,4$$
 мм/об [8, с. 268, табл. 14]

3) Стойкость резца, мин

T = 150 мин

4) Скорость главного движения резания, м/мин

$$V = \frac{Cv}{T^m \cdot t^x \cdot s^y} \cdot Kv, M/MUH$$

$$Cv = 350; m = 0.2; x = 0.15; y = 0.35$$
 [7, с. 269, табл. 17]

Общий поправочный коэффициент

$$Kv = Kmv \cdot K\pi v \cdot K\mu v \cdot K\varphi v$$

Kmv=1,0 [1, c. 263]; Kпv=1,0; Kиv=0,65; Kφv=0,7 [7, c. 271]

$$V = \frac{420}{150^{0.2} \cdot 3^{0.15} \cdot 0.4^{0.35}} \cdot 0.455 = 83.1 \text{ M/MUH}$$

5) Частота вращения шпинделя, мин-1

$$\mathbf{n} = rac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D}$$
 , мин $^{-1}$ 

$$n = \frac{1000.83,1}{3,14.26} = 1018 \text{ MUH}^{-1}$$

Корректируем по паспорту станка n = 1500 мин<sup>-1</sup>

6) Действительная скорость резания, м/мин

$$V = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000}$$
, м/мин

$$V = \frac{3,14 \cdot 26 \cdot 1500}{1000} = 122,46$$
 м/мин

7) Сила резания, Н

$$Pz = 10 \cdot Cp \cdot t^{x} \cdot s^{y} \cdot v^{n} \cdot Kp, H$$

Общий поправочный коэффициент

$$Kp = Kmp \cdot K\phi p \cdot K\gamma p \cdot K\lambda p$$
 
$$Kp = 0.89 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 0.87 = 0.77$$
 
$$Pz = 10 \cdot 55 \cdot 1^{1.0} \cdot 0.40^{0.75} \cdot 122.46^{-0.15} \cdot 0.77 = 102.9 \text{ H}$$

## 2.11.3 Выбор схемы закрепления заготовки и расчет усилия зажима

Установка – процесс базирования и закрепления заготовки в приспособлении.

Схема установки – изображение заготовки установленной на установочном элементе приспособления.

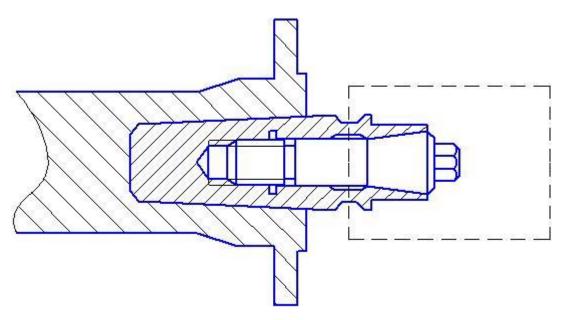


Рисунок 10 - Схема установки

Крутящий момент от силы  $P_Z$ ,  $H \cdot MM$ 

$$M'_{KP} = P_Z \bullet D / 2, H \bullet MM$$

$$M'_{KP} = 102.9 \bullet 20/2 = 1029 \ H \bullet MM$$

Момент от силы зажима, Н мм

$$M_3 = T \bullet D_3 / 2 = W' \bullet f \bullet D_3 / 2, H \bullet MM$$

где f=0.10 [8, с. 85, табл. 10]

$$W' = K \bullet P_Z \bullet D_O / f \bullet D_3$$
, H, где K — коэффициент запаса 
$$K = K_0 \times K_1 \times K_2 \times K_3 \times K_4 \times K_5 \times K_6$$

 $K_0 = 1,5 - коэффициент гарантированного запаса;$ 

 $K_1 = 1,0 -$ коэффициент состояния поверхности заготовки;

 $K_2 = 1,0 -$ коэффициент затупления инструмента;

 $K_3 = 1,0$  — коэффициент учитывающий возрастание сил резания при прерывистом резании;

 $K_4 = 1,0$  – коэффициент механизации силового привода;

 $K_5 = 1,0 -$ коэффициент эргономичности ручных 3M;

 $K_6 = 1,0$  — коэффициент учитывающий наличие крутящих моментов. [7, c. 85]

$$K = 1.5 \bullet 1.0 \bullet 1.0 \bullet 1.0 \bullet 1.0 \bullet 1.0 \bullet 1.0 = 1.5$$

Принимается: К=2,5 [8, с. 85]

$$W' = 2.5 \bullet 102.9 \bullet 20/0.1 \bullet 22 = 2339 H$$

## 2.11.4 Описание работы приспособления

Приспособление «Оправка разжимная» предназначено для базирования и закрепления заготовки «Корпус фрикционной муфты» на токарной операции.

Принцип работы приспособления: при закручивании болта, он начинает давить на цангу, лепестки цанги расходятся в радиальном направлении и происходит зажим заготовки. При откручивании болта давление на цангу уменьшается и цанга возвращаются в начальное состояние и заготовка разжимается.

# 2.11.5. Расчет погрешностей установки заготовки в приспособлении

Базирование – придание заготовке требуемого положения относительно выбранной системы координат станка или инструмента.

Погрешность установки детали на станке определяется по формуле

$$\varepsilon_{y} = \sqrt{\varepsilon 6^{2} + \varepsilon 3^{2} + \varepsilon \pi p^{2}}$$

 $\varepsilon_6 = 0 - \text{погрешность}$  базирования (т.к. приспособление самоцентрирующее),

 $\varepsilon_{3} = 0 - \text{погрешность}$  закрепления (т.к. приспособление самоцентрирующее),

 $\epsilon_{np}$  – погрешность изготовления элементов приспособления.

В самоцентрирующем приспособлении погрешность базирования и закрепления равна 0.

Погрешность установки возникает вследствие неточности изготовления элементов станочного приспособления.

$$\varepsilon_{y} = \sqrt{\Delta_{1}^{2} + \Delta_{2}^{2}}$$

 $\Delta_1$  – погрешность изготовления высоты лепестков цанги;

 $\Delta_2$  – погрешность угла клина цанги;

$$\epsilon_y = \sqrt{0.015^2 + 0.035^2} = 0.038 \text{ mm}$$

# 2.12 Проектирование гибкого производственного 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 гибких производственных систем (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 [11].

Основной ячейкой гибкие ee технологической являются производственные модули  $(\Gamma\Pi M)$ . Под ГПМ понимают, комплекс технологических, технических, программных и организационных средств, предназначенных для обработки деталей в 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 ил полный контроль точности обработки и другие функции. Применительно к механообработке основой ГПМ является станок с ЧПУ, оснащенный дополнительными технологическими и техническими средствами.

Для производства детали «Корпус фрикционной муфты» целесообразно провести автоматизацию токарной операции с использованием станка с ЧПУ OPTIMUM L33 CNC. Поскольку именно на ней затрачивается наибольшее количество времени на обработку.

Для автоматизации операции используем промышленного робота КUKA KR 10 R900. Грузоподъемность манипулятора до 10 кг [13].

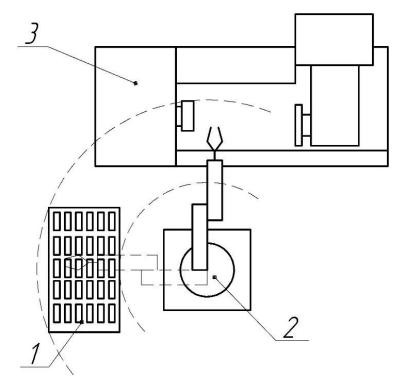


Рисунок 11 – Промышленный робот KUKA KR 10 R900

Роботы обеспечивают высокую надежность в эксплуатации и удобное обслуживание. Для их установки не требуется большая площадь.

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.



- 1 Накопитель-приемник
- 2 Промышленный робот KUKA KR 10 R900
- 3 Токарный станок с ЧПУ ОРТІМИМ L33 CNC

Штриховыми линиями обозначена зона работы робота

Рисунок 12 — Схема автоматизированной ячейки токарного станка с ЧПУ

# **3** Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение

## 3.1 Расчет затрат на изготовление детали

В данном разделе ВКР, произведем расчет затрат на годовой выпуск деталей, проведем анализ безубыточности.

Таблица 13 - Спецификация основных материалов и сырья

$N_0N_0$	Материал	Ед.	Цена за ед.,	Норма	Сумма на
п/п		изм.	руб.	расхода на	изделие,
				изделие	руб.
1	2	3	4	5	6
1	Сталь 45 ГОСТ	Т	30790	0,0078 т	241,2
	1050-88				

Таблица 14 – Затраты электроэнергии на технологические нужды

№	Наименование	Мощность	Время	Расход
п/п	оборудования	кВт	эксплуатации,	электроэнергии
			(ч. на ед.	(кВт на ед. прод)
			прод.)	
1.	Полуавтоматический	1,8	0,02	0,036
	дисковый отрезной			
	станок V350HX			
2.	Токарный станок	1	0,05	0,05
	1K62			
3.	Токарный станок с	7,5	0,4	3,6
	ЧПУ OPTIMUM L33			
	CNC			

4.	Фрезерный станок	3	0,112	0,84
	6T12			
5.	Круглошлифовальный	2	0,075	0,3
	станок 3С120В			
	Итого, Σ	15,3	0,657	4,826

Таблица 15 – Заработная плана производственных рабочих

Производственные	Норма времени	Часовая	Сдельная
рабочие	на выполнение	тарифная ставка	расценка
	операции		
Станочник	0,034	86	2,87
заготовительного			
оборудования			
Токарь	0,217	100	21,67
Оператор станка с ЧПУ	1,124	210	236
Фрезеровщик	0,78	190	149,7
Слесарь	0,067	130	8,7
Шлифовщик	0,175	230	40,25
Промывщик	0,167	120	20
Консервировщик	0,167	135	22,5
<b>И</b> того, Σ		1201	501,69

Таблица 16 – Расчет затрат на годовой выпуск продукции

№	Наименование	Ед.	Цена	Pacxo	оды в	Затрат	гы, тыс.	При
№	статей расхода	изм.	за	нат	. ед.	руб.		M.
π/			ед.,	На	На	На	На	
П			руб.	1 ед.	1000	1 ед.	1000	
					ед.		ед.	
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1.	Сырье и основные							
	материалы и	КГ	30,79	7,8	7800	0,240	252	
	комплектующие							
2.	Электроэнергия на				5067	0,022		Табл
	технологические	кВт	4,65	4,826	,3	44	23,56	.*
	нужды				,5	77		•
3.	Заработная плата							
	основных	тыс.	*	*	*	0,502	527	Табл
	производственных	руб.				0,302	321	. *
	рабочих							
4.	Отчисления на	тыс.						30%
	социальные нужды	руб.	*	*	*	0,151	158,1	ОТ
	социальные нужды	pyo.						ст. 3
5.								265
	Общепроизводстве-	тыс.	*	*	*	1,33	1396,5	% от
	нные расходы	руб.				1,33	5	ст.
								3*
6.								335
	Общехозяйственны-	тыс.	*	*	*	1,682	1765,4	% от
	е расходы	руб.	-	-	-	1,002	5	ст.
								3*

Полная себестоимость	тыс. руб.	*	*	*	3,926	4122,6 6	1+2+ 3+4+ 5+6
Условно-переменные затраты	тыс.	*	*	*	0,915	960,66	1+2+ 3+4
Условно-постоянные затраты	тыс. руб.	*	*	*	3,011	3162	5+6

<sup>\*</sup> Ставки общепроизводственных и общехозяйственных расходов приняты в соответствии со ставками, используемыми на ОАО «Томский электротехнический завод».

### 3.2 Анализ безубыточности изготовления детали

Точка безубыточности — минимальный объем производства и реализации продукции, при котором расходы будут компенсированы доходами, а при производстве и реализации каждой последующей единицы продукции предприятие начинает получать прибыль. Точку безубыточности можно определить в единицах продукции, в денежном выражении или с учётом ожидаемого размера прибыли.

Цель анализа – определение точки безубыточности, т.е. минимального объема продаж, начиная с которого предприятие не несет убытков. Это означает, что выручка от реализации продукции (В) должна быть равна общим затратам на производство и реализацию продукции:

$$B = 3_{\text{noct}} + 3_{\text{nep}};$$

Выразим эту формулу через объем продаж (Q):

$$Q*\coprod_{i}=3_{nocr}+3_{nepi}*Q,$$

где,  $3_{\text{пост}}$  – постоянные затраты на весь выпуск продукции, руб.;

 $3_{\text{пері}}$  – переменные затраты на единицу продукции, руб./шт;

 $L_{i}$  — цена единицы продукции, руб./шт. (расчет цены произведем исходя из планируемого уровня рентабельности 20%).

Тогда точка безубыточности определится следующим образом:

$$Q_{TБ} = \frac{3_{nocm}}{II_i - 3_{nepi}} = \frac{3162}{4,7 - 0,915} = 835 \text{ шт.}$$

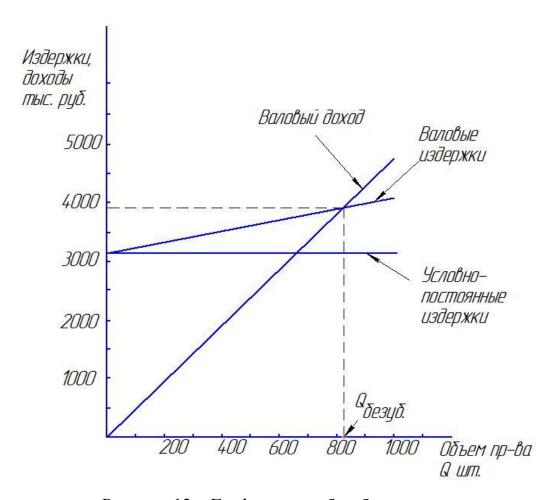


Рисунок 13 – График точки безубыточности

Таким образом исходя из проведенного анализа безубыточности изготовления детали типа «Корпус фрикционной муфты», следует что, выгодно изготавливать детали в мелкосерийном производстве. Чтобы не работать в убыток нужно производить как минимум 835 единиц продукции в год, по цене 4700 рублей за штуку.

#### 4 Социальная ответственность

Объектом выпускной квалификационной работы является проектирование процесса изготовления «Корпуса фрикционной муфты», в работе будет рассмотрено воздействие вредных факторов на человека и окружающую среду в процессе производства детали.

В процессе обработки детали возможны действия следующих вредных и опасных факторов, если станок не оснащён необходимыми средствами безопасности. Станочник подвергается опасности травмироваться сливной стружкой, обрабатываемым изделием, режущим инструментом, поражение электрическим током. В течении вспомогательного времени происходит основное физическое напряжение рабочего, вызываемое многочисленными ручными операциями, особенно повторяющимися при работе универсальном оборудование. К вредным факторам, возникающих в цеху можно отнести: превышенный уровень шума, недостаточную освещённость рабочий 30НЫ, загрязнённый воздух, негативное воздействие СОЖ, отклонение показателей микроклимата.

Воздействие опасных производственных факторов может привести к травме или внезапному резкому ухудшению здоровья.

## 4.1 Производственная безопасность

Анализ вредных и опасных факторов, которые могут возникнуть в процессе производства детали.

При производстве детали «Корпус фрикционной муфты» на участке цеха используется следующее оборудование: токарный станок с ЧПУ, фрезерный станок, круглошлифовальный станок. Перечень всех опасных и вредных факторов при изготовлении детали «Корпус фрикционной муфты» приведены в таблице 1, на примере токарного станка с ЧПУ Optimum L33 CNC по ГОСТ 12.0.003-74 ССБТ).

Таблица 17 – Опасные и вредные факторы при изготовлении детали «Корпус фрикционной муфты».

Оборуд.	Вредные и опасные факторы	Меры защиты
	1. Незащищённые	1. Ограждение зоны обработки
	подвижные элементы	
	производственного	
	оборудования	
	2. Опасный уровень	2. U=380B, J=10A, f=50Гц
	напряжения в	Применение контурного заземления
	электрической цепи,	$R_3 \le 4O_M$
7)	замыкание которой может	
Ž	пройти через тело человека	
обработка ОРТІМUМ L33 CNC	3. Повышенный уровень	3. Использование звукопоглощающих
	шума на рабочем месте	покрытий $\alpha \ge 0.5$ , защитных кожухов,
TK8 UN	УЗД=97дБА ПДУ=80дБА	перфорированных экранов
обработка ЭРТІМUМ	4. Повышенный уровень	4. Упругая подвеска, амортизация,
обр )РТ	вибрации f=18Гц ПДУ=92дБ	индивидуальные средства защиты
зя О		(антивибрационные пояса, спец.
еская		одежда, поглощающая обувь, коврик)
Механическая станок с ЧПУ	5. Стружкообразование	5. Индивидуальные средства защиты:
Механич токарный станок с	материала стали 45	очки, использование стружколомов,
Ме		использование автоматической уборки
ый		стружки
арн	6. Недостаточная	6. Применение комбинированной
ľOK:	освещенность рабочей зоны	системы освещения с использованием
		люминесцентных ламп типа ЛБ и ЛД
	7. Повышенная	7. Использование принудительной
	запыленность воздуха	вытяжной вентиляции, СИЗ
	рабочей зоны	
	8. Недопустимые	8. Использование приточно-вытяжной
	метеорологические условия	вентиляции, системы воздушного
	для помещения рабочей	отопления
	зоны	

С точки зрения санитарно-гигиенических норм можно выделить следующие вредные факторы, связанные с работой на станках данного технологического процесса:

- 1) Загрязненность рабочей зоны мелкой стружкой и пылью обрабатываемого материала. Следствием этого может быть травма глаз и легочные заболевания (пневмоканиозы), вызванные длительным воздействием пыли на органы дыхания.
- 2) Монотонный шум, вызванный работой станков. При обработке детали на токарных и фрезерных станках раздражающее действие на станочника оказывает шум в виде скрипа и свиста, обусловленный трением инструмента об обрабатываемые материалы, а также шум, возникающий при работе станков. Воздействие шума на организм может проявляться в виде специфического поражения органа слуха в сочетании с нарушениями со стороны различных органов и систем. Также монотонный шум может привести к ослаблению внимания станочника. Следствием этого могут быть ошибочные переключения станочного оборудования, а это приводит к тяжелым различным травмам. Предельно допустимый уровень шума в цехе должен быть не более 80дБА, что соответствует ГОСТ 12.1.003-83. Допустимые уровни шума на рабочих местах относятся к широкополосному шуму. Источником вибраций в основном является сборочное оборудование, а причиной возникновения вибрации при работе станков являются неуравновешенные силовые воздействия.
- 3) Плохая освещенность. Недостаточная освещенность рабочей зоны приводит к перенапряжению органов зрения, в результате чего снижается острота зрения, и человек быстро устает. Работает менее продуктивно, возникает потенциальная опасность несчастных случаев и, кроме того, длительное, плохое освещение может привести к профессиональным заболеваниям (близорукость и др.). Причиной плохой освещенности в цехе является снижение уровня естественной освещенности в связи с загрязнением остекленных поверхностей световых проемов, стен и потолков.
- 4) Использование СОЖ приводит к различным заболеваниям кожи, а также раздражающе действует на слизистые оболочки верхних дыхательных путей.

5) Активную роль на безопасность работы оказывает вентиляция и отопление. Согласно ГОСТ 12.1.005-88 устанавливается комплекс оптимальных и допустимых метеорологических условий для помещения рабочей зоны, включающий значение температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха. Допустимые и оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в рабочей зоне помещения цеха приведены в таблице 18.

Таблица 18 – Допустимые и оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в рабочей зоне помещения цеха

Категор	Пориол	Температура,		Относительная		Скорость воздуха,	
РИ	Период года	0	C	влах	влажность,%		/c
работы	- 7,1	ОПТИМ	допуст	ОПТИМ	допустимая	оптимал	допустим
	Холод-	18-20	17-23	40-60	не более 75	не более	не более
	ный	10-20	17-23	40-00	не облес 73	0,2	0,3
Средне					не более		
й					55 при 28°C		
тяжести	Тёплый	21-23	18-27	40-60	60 при 27°C	не более	0,2-0,4
, IIa	ТСПЛЬИ	21-23	10-27	40-00	65 при 26°C	0,3	0,2-0,4
					70 при 25°C		
					75 при 24°C		

Обоснование мероприятий по защите исследователя от действия опасных и вредных факторов.

В качестве мероприятий по снижению опасных и вредных факторов при производстве детали «Корпус фрикционной муфты» предлагается использовать:

1) Ограждение опасных зон: движущихся частей станков и механизмов, режущих инструментов, обрабатываемого материала, токоведущих частей электрооборудования, зоны выделения стружки.

- 2) Применение предохранительных устройств: от перегрузки станка, от перехода движущихся узлов за установленные пределы, от внезапного падения или повышения напряжения электрического тока.
- 3) Использование системы дистанционного управления: управление станком осуществляется с помощью стойки ЧПУ, которая включает в себя клавиатуру для ввода команд и дисплей. Стойка ЧПУ расположена вне опасной зоны станка.
- 4) Использование сигнализации безопасности: цветовой и знаковой. Отключающие устройства станка, в том числе аварийные, окрашены в красный сигнальный цвет. При нарушении технологического процесса на станке предусмотрены сигнальные лампы, окрашенные в красный цвет. Открытые и не полностью закрытые движущиеся части оборудования окрашены в желтый цвет. На шкафах с электрооборудованием станка нанесен знак «Осторожно! Электрическое напряжение».
- 5) Применение расстояния и габаритных размеров безопасности: габаритные размеры рабочих мест, безопасные расстояния между станками и элементами производственного помещения, габаритные размеры, габаритные размеры подвеса электрических проводов.
- 6) Использование средств индивидуальной защиты: очки, спец.одежда, головные уборы, специальная обувь.)
- 7) Применение профилактических испытаний станка и его узлов: на механическую прочность, на электрическую проводимость, на надёжность срабатывания предохранительных устройств-блокировок.
- 8) Использование и применение специальных средств обеспечения безопасности: защитное контурное заземление R<sub>3</sub>≤4 Ом, средства дробления сливной стружки в процессе резания, искусственное освещение станков, ограничители шума УЗД=97дБА, ПДУ=80дБА и вибрации f=18Гц, ПДУ=92дБ, манипуляторы с программным управлением.
- 9) Необходимой мерой безопасности является освещение в соответствии с требованиями норм и правил СНиП 23-05-95 для общего

освещения производственных помещений механических цехов рекомендуется применять общее и местное освещение. Величина минимальной освещенности должна составлять 400 лк согласно СНиП II – 4 – 95. В нашем случае освещенность цеха комбинированная – сочетание общего освещения с местным источником света на рабочем месте. При устройстве освещения следует помнить, что оно нормируется и по показателям яркости рабочей поверхности. Поверхности, отражающие свет, не должны производить слепящего действия на человека. Наиболее благоприятно для человека естественное освещение.

#### 4.2 Экологическая безопасность

Механическая обработка металлов на станках сопровождается выделением пыли, стружки, туманов масел и эмульсий, которые через вентиляционную систему выбрасываются из помещений.

При обработке деталей на металлорежущих станках от 15 до 70% массы заготовки превращается в металлическую стружку, поэтому возникает важная проблема уборки стружки от станков и последующей ее утилизации и переработки. Обрабатываемая деталь «Корпус фрикционной муфты» изготовлена из стали, стружка после обработки идет на переработку.

Также огромное значение имеет очистка вентиляционных выбросов от механических примесей. Это происходит аппаратами мокрого и сухого пылеулавливания, волокнистыми фильтрами и электрофильтрами.

Очистку и обезвреживание газовых составляющих выбросов производства осуществляют конденсационным методом, заключающимся в охлаждении паровоздушной смеси ниже точки росы в специальных теплообменниках – конденсаторах.

Защита от тончайшей пыли и металлоабразивной стружки, а также от выбросов вредных газов осуществляется вытяжными трубами,

воздухосборниками, отсосами. Воздух, проходя через многочисленные фильтры, очищается, а пыль и грязь поступает в отходы.

Загрязнение водных ресурсов металлорежущими станками может произойти при чистке станков и его узлов. Такая чистка производится на специальном месте оборудованным стоком с фильтрами, задерживающими грязь, масла, кислоты.

На предприятиях машиностроительной промышленности очистка сточных вод осуществляется, как правило, в отстойниках, шлако-накопителях, нефте- и маслоловушках. Очищенные воды в большинстве случаев используются в системах оборотного водоснабжения. При этом вода основного источника или из других циклов водопользования идёт на компенсацию потерь оборотной воды.

## 4.3 Безопасность в чрезвычайных ситуациях

К возможным ситуаций техногенного характера может быть выделено возгорание в цехе/производственном участке при несоблюдении предписанных норм пожарной безопасности или же вследствие короткого замыкания или проблем с токопроводящим оборудованием. Поэтому следует:

В качестве профилактических мероприятий на участке используются:

- 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 телефонами спецслужб, куда стоит сообщить о возникновении чрезвычайной ситуации.
  - обязательно наличие звуковой пожарной сигнализации.
- -система пожарной сигнализации включается в общезаводскую/общецеховую систему пожарных извещателей кольцевого типа. Оповещение рабочих происходит через местную связь (радиосвязь).

Для обеспечения тушения пожара в начальной стадии его возникновения используется система пожарных водопроводов и аппараты пожаротушения (смонтированные в зданиях стационарные установки, предназначенные для тушения пожара без участия людей, и огнетушители - пенные ОХВП-10 и углекислотные ОУ-2 по одному на каждые 700 м<sup>2</sup>площади, ящики с песком 1-ин на 500м<sup>2</sup> площади). Для обеспечения безопасности людей при пожарах в производственных помещениях предусматриваются пути эвакуации и устройства для удаления из помещений дыма (дымовые люки и т. п.)

## 4.4 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности

Так как данный вид работ подразумевает возможное наличие угроз жизни (таких как работа в запылённом помещении, работа с горячим металлом, работа с подвижными частями механизмов), следует обеспечить работника всеми необходимыми мерами защиты — рабочими перчатками, для уменьшения травм от острых краёв металла; очками, для исключения попадания инородных тел в глаза и область глаз; специальной одеждой, мерой индивидуальной защиты работника, а также другими средствами защиты в

зависимости от выполняемой сотрудником работы. Каждому работнику должно быть предоставлено рабочее место с учётом специфики работы — если это сборочное место, то оно должно быть оснащено всем необходимым для сборки инструментом, должно быть удобным, а также освещённым в зависимости от размера собираемой детали; если это место работника-токаря, то рядом должны находиться инструментальные шкафы со всем необходимым инструментом, перед станком должна быть ровная и удобная поверхность, уровень света также должен быть достаточен для работы, чтобы сотруднику не приходилось подключать другие источники света.

## Заключение

В процессе выполнения выпускной квалификационной работы были проведены анализ технологичности конструкции детали и разработан технологический процесс. Было подобрано оборудование, которое включает в себя станки с ЧПУ, и инструмент для изготовления детали. Рассчитаны режимы резания для всех технологических операций. Были рассчитаны нормы времени и себестоимость детали. Проведен расчет приспособления. Разработан гибкий производственный модуль.

В ходе выполнения выпускной квалификационной работы приобретены приспособления навыки расчета на точность, анализа технологичности конструкции и обеспечения эксплуатационных свойств детали. Также, закреплены знания по расчету себестоимости производства детали, размерному анализу, разработке управляющих программ для ЧПУ Sinumerik 840D.

Цели выпускной квалификационной работы выполнены в полном объеме. Обработаны данные по производству детали «Корпус фрикционной муфты». Даны конечные результаты расчетов и создан технологический процесс, предусматривающий эффективное использование технологического обеспечения условного предприятия.

## Список использованной литературы

- Должиков В.П. Разработка технологических процессов механообработки в мелкосерийном производстве: Учебное пособие. – Томск: Изд-во ТПУ, 2003. – 324 с.
- 2 Основы технологической подготовки производства. Учебное пособие, под. Ред. С.А. Медведева, Санкт-Петербург 2010г. 69с.
- 3 Технологическая подготовка производства детали. [Электронный ресурс]. Режим доступа: <a href="http://www.grandars.ru/student/ekonomicheskayateoriya/">http://www.grandars.ru/student/ekonomicheskayateoriya/</a> tehnologicheskaya-podgotovka.html
- 4 Третьякова Н.В. Материаловедение: лекции Иваново: изд. ИГЭУ. 148с.
- 5 Обеспечение эксплуатационных свойств деталей: Научная статья по специальности «Машиностроение». Автор: Дудников И.А. 2011г. [Электронный ресурс]. Режим доступа: <a href="http://cyberleninka.ru/article/n/obespechenie-ekspluatatsionnyh-svoystv-detaley-opredelyayuschih-nadyozhnost-selskohozyaystvennyh-mashin">http://cyberleninka.ru/article/n/obespechenie-ekspluatatsionnyh-svoystv-detaley-opredelyayuschih-nadyozhnost-selskohozyaystvennyh-mashin</a>
- 6 Самылов В.А. Определение припусков расчетно-аналитическим методом: Методические указания – Тюмень: изд. ТГНУ, 2004. – 15 с.
- 7 Справочник технолога-машиностроителя в 2 т. / под ред. А.М. Дальского; А.Г. Косиловой; Р.К. Мещерякова; А.Г. Суслова. 5-е изд., испр. Москва: Машиностроение-1 Машиностроение, 2003.
- 8 Режимы резания металлов: Справочник / Под ред. Ю.В. Барановского. М.: Машиностроение, 1972. 407 с.
- 9 Синягов А.А. Экономические показатели промышленности. Москва: изд. Москва, 1974. 286 с.
- 10 Станочные приспособления: Справочник / В 2-х т. / Ред. совет Б.Н. Вардашкина и др. М.: Машиностроение, 1984. 1248 с.
- 11 Проектирование гибких производственных систем. Екатеринбург: изд.  $Ур\Phi У$ , 2008. 27 с.

- 12 Должиков В.П. Основы программирования и наладки станков с ЧПУ: Учебное пособие. – Томск: Изд. ТПУ, 2011. – 144 с.
- 13 Каталог промышленных роботов. [Электронный ресурс]. Режим доступа: <a href="http://robotforum.ru/promyishlennyie-robotyi.html">http://robotforum.ru/promyishlennyie-robotyi.html</a>

										_		ГОС	T 3.110	5 – 84	ļ	Форг	ма 2
			_														
Дубл.			_														
Взам.																	
Подп.																	
					_	_											
				ни тпу			ИФВФ.4А2	096.КП.001						ИФ	BT 4A2	21	
							Корпус ф	рикционно	і́ муфті	Ы					1	1	1
	ерил: КТ	Фед	еральное г К( <u>На те</u>	рство образов государственн «Национа Томский пол ЭМПЛЕ эхнологически детали «Ко	ое автоститеся общего	гоном обрай исс. ничес обраществе	иное образазования ледовател ский униве обрамения ображения обрамения ображения ображ	ователы  ьский  срситет»  ЕНТ  ской обр	ое уч ОВ аботы	чреж, <u>ки</u>	дени	-	групп арава			1	
ТЛ					Титу	/ЛЬНЬ	ій лист									1	

		T																	
Дубл. Взам.																			
Подп.																			
-77						<u> </u>	l		1						l		1		1
Разраб.	Караваев В																		
Провер	. Должиков	В.П.						ИФВТ.4	<b>A2</b> 109	96.F	КП.001						СЭВ 00	4015	!
11							k	Сорпус ф	пик	H	ионно	й м	уфты			<u> </u>	КДИ		
Н.контр М01	о.   Сталь 45 ГО	CT 1050-8	8					торије ф	P				9415						
	Код	EB	МД	EH	H.pacx.	КИМ	Ви	ид загот.		Про	офиль и р	азмер	ры	КД	[ ]	МЗ			
M02	080000	166	1,35	1	5,9	0,19	Γ	Ірокат			Ø95x14		-	1		7,3			
A	цех Уч. Р			именовани		И							начение		умента			1	
Б			аименовані					см Проф.	F	P	УТ	KP	КОИ	EH	ОΠ	К шт.	Тп.з	Т	ШТ.
A01		005	Загото	овительна	Я														
Б02		Отрезной і	круглопил	тьный ста	нок 8Г663	-400		Слесар	Ъ	2	18446	1	1	1		-	1		2
A03		010	Тока	рная															
Б04		To	карный ст	ганок 1К6	52			Токарі	, D	4	19149	1	1	1		-	10	-	15
A05		015	Контр	ольная				Токарі	D	4	19149	1	1	1		-	-		1
A06		020	Токар	оная с ЧП	ГУ														
Б07	Токарны	й станок с	: ЧПУ Ор	timum L3	3 CNC	О	ператој	р станка с ЧІ	ΙУ	4	16045	1	1	1		-	15	4	25
A08		025	Контр	ольная		O	ператор	о станка с ЧГ	У	4	19149	1	1	1		-	-		1
A09		030	Тока	рная с ЧІ	ТУ														
Б10	Токарны	й станок с	: ЧПУ Ор	timum L3	3 CNC	О	ператој	р станка с ЧГ	ΙУ	4	16045	1	1	1		-	15	2	25
A11		035	Контр	ольная		O	ператор	о станка с ЧГ	У	4	19149	1	1	1		-	-		1
A12		040	Токар	оная с ЧП	У														
Б13	Токарны	й станок с	: ЧПУ Ор	timum L3	3 CNC	O	ператој	р станка с ЧГ	ΙУ	4	16045	1	1	1		-	15	2	21
A14		045	Контр	ольная		С	перато	р станка с ЧІ	ТУ	4	19149	1	1	1		-	-		1
МК										_									2

Дубл.								1 1									
Взам. Подп.																	
Подп.	<u> </u>	<u> </u>				<u> </u>										1	2
Разраб.	Караваев В.Е														T	1	
Провер	-							ИФВТ.4А2	1096.	КП.001						СЭВ 004	4015
II							k	Сорпус фр	икп	ионно	йм	vфты	-			КДИ	
Н.контр М01	о. <sub> </sub> Сталь 45 ГОСТ	Γ 1050-88	<u> </u>					10 P 11 J 1 4 P				7 4	-				
	Код	EB	МД	ЕН	H.pacx.	КИМ	Bu	д загот.	Пп	офиль и р	าลรพย	าม	КД	M	3		
M02	080000	166	1,35	1	5,9	0,19		Ірокат	110	<u>филь и р</u> Ø95x14		ЭЫ	1	7,			
A	цех Уч. Рм	Опер.		именовани				ip onwi				начение	доку	умента			
Б		Код, на		ие оборуд				см Проф.	P		КР	КОИ	EH		К шт.	Тп.з	Т шт.
A15		050	Фрезе	ерная													
Б16		Фрезе	рный ста	нок 6Д10	)			Фрезеровщик	3	19479	1	1	1		-	20	22
A17		055	Слеса	арная				Слесарь	2	18446	1	1	1		-	1	4
A18		060	Контро	ольная				Слесарь	2	18446	1	1	1		-	1	4
A19		065	Фрез	ерная													
Б20		Фрезе	рный ста	нок 6Д10	1			Фрезеровщик	3	19479	1	1	1		-	20	22
A21		070	Слес	арная				Слесарь	2	18446	1	1	1		-	1	4
A22		075	Контро	эльная				Слесарь	2	18446	1	1	1		-	1	4
A23		080	Кругло	эшлифова	льная												
Б24	Кр	углошли	фовальнь	ій станок	3C120B			Шлифовщи	к 3	19100	1	1	1		-	6	15
A25		085	Контро	ольная				Шлифовщи	к 3	19100	1	1	1		-		1
A26		090	Промы	івочная				Мойщик	1	14509	1	1	1		-	1	10
A27		095	Консер	рвация			Ко	нсервировщик	1	12916	1	1	1		-	1	10
	•																
МК																	3

																					ſ		1		ГС	)CT 3	3.1404	<u>    86                                </u>		Форма 3
Дубл.							$\neg$														-						-			
Взам.																														
Подп.																														
																												3		1
Разраб.		Ka	равае	B.E.																J										
Провер			лжик				+				НИ	ТПУ			ИФІ	3T.4	A210	)96.KI	Π.00	1							¥	ΙΦВΊ	4A2	21
																										$\neg$	1	1	1	015
Н.конт	p.																	1									1	1	1	
	На	аимен	эвани	е опе	рации		_			Мат	териал	I			Твер	дост	ГЬ	EB	N	ΜД	Про	офил	<u>ть, ра</u>	зм.,	заго	<u>)TOBI</u>	ка	M3		КОИ
			нтро.					(	Сталі	ь 45 Г	OCT	1050-88	8		НВ	10-1	1	ΚΓ	1	,35			ø9:	5x14	1			7,3		1
Об	opy	/дован	ие; ус	трой	ство Ч	ПУ			Обозн	ачени	ие про	граммі	Ы		To		,	Тв		Тпз		T	ШТ				C	жо		
																							1							
P						ние п						То		<b>)</b> или	В		L		t		i			S			n		V	r
O01		1. I	Сонтр	элирс	вать ј	размер	ы дл	ІИНЫ	и це	нтров	очны	х отвер	стий	Í																
T02	Ш	танген	щирк	уль Ц	Щ-І-1	50-0,1	-1 Γ	OCT	166-	89																				
T03	Уг	ломер	типа	1-1 Γ	OCT :	5378-8	38																							
04																														
05																														
06																														
07																														
08																														
09																														
10																														
11																														
12																														
13																														
ОК	-											О	пера	цион	іная і	карт	a													10

																				ſ				<u> </u>	)CT :	3.1404	<u>- 86</u>		Форма 3
Дубл.							7																						
Взам.							1																						
Подп.																													
																											:	5	1
Разраб.		Кара	ваев	B.E.																									
Провер		Долх	кикоі	в В.Π.						Н	1 ТПУ			ИФВ	Γ.4 <i>Α</i>	<b>A21</b> 0	96.КГ	1.00	1							J	ИФВ	T 4A	.21
																											<del>,</del>		
**							_																			1	1	1	025
Н.контр							$\dashv$			Mamanax			<u> </u>	Тъ оп г		_	ЕВ	1	ÆΠ	Пе	. 4						M		КОИ
	па	именов			ции_		+-			<u> 1атери</u>				Тверд		Ь			ΛД	1100	ЭФИЛ	<u>ь, ра</u>			<u>)TOB</u>	ка			КОИ
		Кон	тролн	жана				Ста	ль 45	FOCI	T 1050-8	8		HB	10-1		КГ	1.	,35			ø95	5x141	Į			7,3	}	1
Об	бору,	довани	е; уст	ройст	во ЧІ	ΙУ		Обо	значе	ение пр	ограмм	Ы		To		-	Гв		Тпз		Tı	ШΤ				(	Сож		
																					1	1							
P				Сод	ержан	ие пе	pexo	(a			То	I	О или	В		L		t		i			S			n		7	V
O01	1	1. Кон	гроли	гроват	гь раз	меры,	шеро	ховат	ость	и допу	ски раді	иаль	ного і	и торі	цево	го б	биений	í, co	гласн	ю эск	:изу (	опера	ации	020	)				
T02	Шт	гангенц	ирку.	ль ШІ	Ц-І-12	5-0,1	ГОС	Г 166-	89;																				
T03	Угл	ломер т	ипа 1	-2 ГС	OCT 5.	378-88	3;																						
T04	Ин,	дикато]	р ИЧ	10 ГО	CT 57	7-68;																							
T05	Сто	ойка С-	1-28-	100×4	10 ГО	CT 10	197-7	0;																					
T06	Обј	разец п	іерох	овато	сти 6,	3 Т Г	ЭСТ	9378-9	93;																				
T07	Обј	разец п	іерох	овато	сти 1,	6 Т Г	ЭСТ	9378-9	93																				
08																													
09																													
10																													
11																													
12																													
13																													
ОК											О	пер	ацион	ная к	арта	ı													15

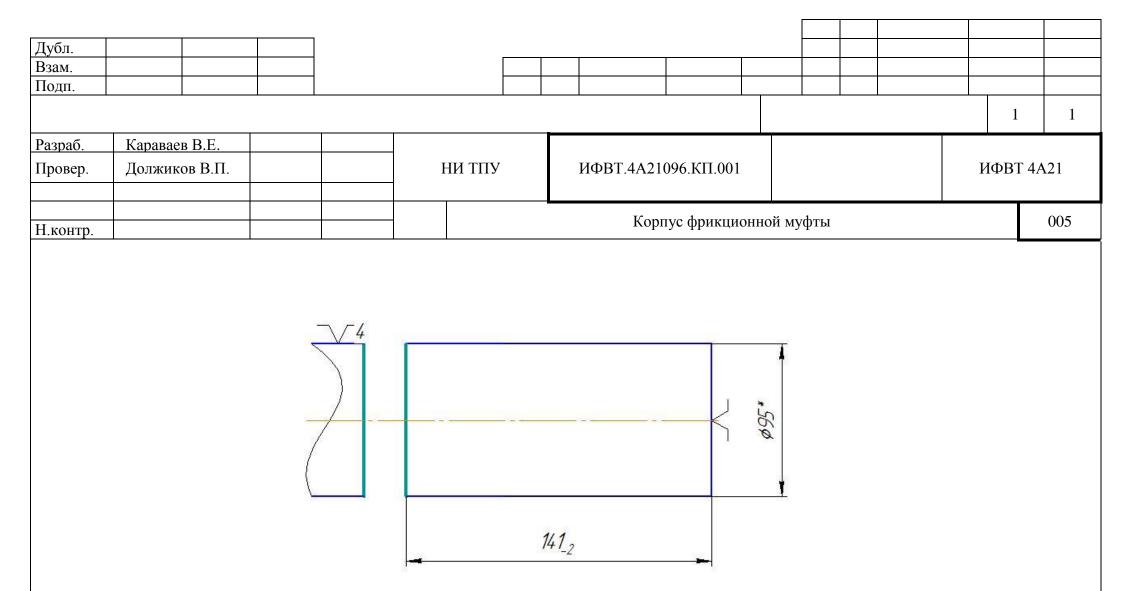
																							1		ГС	)CT :	3.1404	<u> </u>		Форма 3
Дубл.																														
Взам.																														
Подп.																														
																												7	,	1
Разраб.		Ка	равае	в В.Е.																1								1		
Провер		До	лжик	ов В.П	[,						НИ	ГПУ			ИΦІ	BT.4	A210	)96.K	Π.0	01							I	ИΦВ	Г 4А	21
											1																	1		T
T.T.																											1	1	1	035
Н.контр	•	DHMOH	ODOLLI	е опер						Mor	ериал	r			Твер	31100	DT.	EB		МД	Пт	офил	II 100	23.4	2050	OTOR	100	M3	)	КОИ
	Па				ации																111	офил				)10B	Ka			_
		K	онтро.	тьная				C	таль	45 1 (	)CT	1050-88	8		HE	3 10 <sup>-1</sup>	L	КГ		1,35			ø95	5x14	-1			7,3		1
Об	opy	/доваі	ние; ус	стройс	тво Ч	ПУ		O	бозн	ачени	е про	граммі	Ы		To	)		Тв		Тпз		Tı	ШΤ				(	жо		
																							1							
P				Сод	держа	ние пе	pexo	да				То	I	) или	ı В		L			t	<u> </u>	i		S			n		7	7
O01	1	l. Ko	онтрол	шрова	ть раз	меры	, шер	охов	атос	гь и д	опусн	ки ради	иаль	ного	и тој	рцев	ого (	биени	й, с	огласі	но эс	кизу	опер	ации	ı 030	)				
T02	Ш	танге	нцирк	уль Ш	Щ-І-12	25-0,1	ГОС	CT 16	6-89	;																				
T03	Ка	либр-	-пробк	a 8133	3-0942	ГОС	Т 148	310-6	9;																					
T04	Ин	ндика	тор И	410 ГС	OCT 5	77-68;	,																							
T05	Ст	ойка	C-1-28	8-100×	40 ΓC	CT 10	)197-	70;																						
T06	Об	бразег	ц шерс	ховат	ости 6	,3 Т Г	OCT	9378	3-93;																					
T07	Об	бразег	ц шерс	ховат	ости 1	,6 Т Г	OCT	9378	3-93																					
T08	Об	бразег	ц шерс	ховат	ости О	,8 Т Г	OCT	9378	3-93																					
09																														
10																														
11																														
12																														
13																														
ОК	•											О	пера	щион	нная	карт	a													19

																					j				ГС	)CT 3	<u>.1404 -</u>	<u>– 86</u>	$\overline{}$	Форма 3
Дубл.																											+			
Взам.																														
Подп.																														
																												9	,	1
Разраб.		Ка	равае	<u>в В.Е.</u>																ı										
Провер	)	До	лжик	ов В.П	[.						НИ Т	ГПУ			ИΦІ	BT.4	A210	)96.K	Π.00	)1							V	ИФВТ	Γ <b>4A</b> 2	21
														-													1	1	1	045
Н.контр																												1	<u></u>	
	Ha	аимен	овани	е опер	ации					Мат	ериал	[			Твер	одос	ГЬ	EB		МД	Про	офил	ь, ра	3M.,	загс	)TOBI	ca	<u>M3</u>		КОИ
			онтро.					C	таль	45 Γ	OCT 1	1050-88	8			3 10 <sup>-1</sup>		ΚГ	-	1,35				5x141				7,3		1
Об	opy	удова	ние; ус	стройс	тво Ч	ПУ		O	бозн	ачени	е про	граммі	Ы		То	)		Гв		Тпз		Tı	ШΤ				C	Сож		
																						1	1							
P						ние пе						To		О или			L		1	<del>!</del>	i			S			n		V	I
O01	1	1. K	онтрол	шрова	ть раз	вмеры	, шер	охов	атос	гь и д	опусі	ки ради	иаль	ного	и тој	рцев	ого б	биени	й, с	огласн	ю эск	сизу (	опера	ации	040	)				
T02	Ш	танге	нцирк	уль Ш	Ц-І-1	25-0,1	ГОС	T 16	6-89	,																				
T03	Ка	либр-	-пробь	ca 8133	3-0942	2 ГОС	T 14	810-6	9;																					
T04	Уг	гломе]	р типа	. 1-2 ГС	OCT 5	378-8	8;																							
T05	Mı	икром	иетр М	IK50-1	ГОС	Т 6507	7-90;																							
T06	Ин	ндика	тор И	410 ГС	OCT 5	77-68	;																							
T07	Ст	гойка	C-1-28	8-100×	40 ΓC	OCT 10	)197	-70;																						
T08	O	бразег	ц шерс	ховат	ости б	5,3 Т Г	OCT	3 9378	3-93;																					
T09	Of	бразег	ц шерс	ховато	ости 1	,6 Т Г	OCT	9378	3-93																					
T10	Oc	бразег	ц шерс	ховато	ости (	),8 Т Г	ОСТ	9378	3-93																					
11																														
12																														
13																														
ОК												О	пера	ацио	нная	карт	a										-			23

																						<u>Г</u>	OCT	3.1404	- 86		Форма 3
Дубл.							1																				
Взам.							1																				
Подп.							<u>l</u>																				
																									1	2	1
Разраб.		Кар	аваев	B.E.														•						•	•	'	
Провер		Дол	жико	<u>з В.П.</u>			+			НИ	ТПУ		И	ФВТ.∠	1A21	096.KI	1.001							]	ИФВ	Г 4А	21
																								1	1	1	060
Н.контр							$\bot$																	<u> </u>	1		
	Ha	аимено	вание	опера	ЦИИ		+-		Ma	териа.	П		TE	ердос	ТЬ	EB	M	Д	Про	фил	ь, pa	вм., за	COTO	зка	M'	3	КОИ
			нтролі					Ста	ль 45 I	TOCT	1050-88	3		HB 10		КГ		35				x141			7,3	}	1
Об	opy,	довани	іе; уст	ройст	во ЧП	У	$\bot$	Обо	значен	ие про	ограммы	Ы	7	Го		Тв	r	Тпз		Тп	ПТ			(	Сож		
																				1							
P					ржан						То		или В		L		t		i			S		n		7	J
O01	1.	. Конт	ролиј	овать	разме	ры, ш	герох	овато	сть и д	опуск	симмет	гричі	ности і	шпонс	ТОНР	о паза											
T02	Шт	танген	дирку	ль ШІ	Щ-І-1	25-0,0	)1 ГС	CT 16	56-89;																		
T03	Пр	оизма 8	314-0	)85-5;																							
T04	Об	бразец 1	шерох	овато	сти 1,6	бФЦ1	ГОС	Г 9378	3-93																		
05																											
06																											
07																											
08																											
09																											
10																											
11																											
12																											
13																											
ОК											Oı	пераі	ционна	я кар	га												27

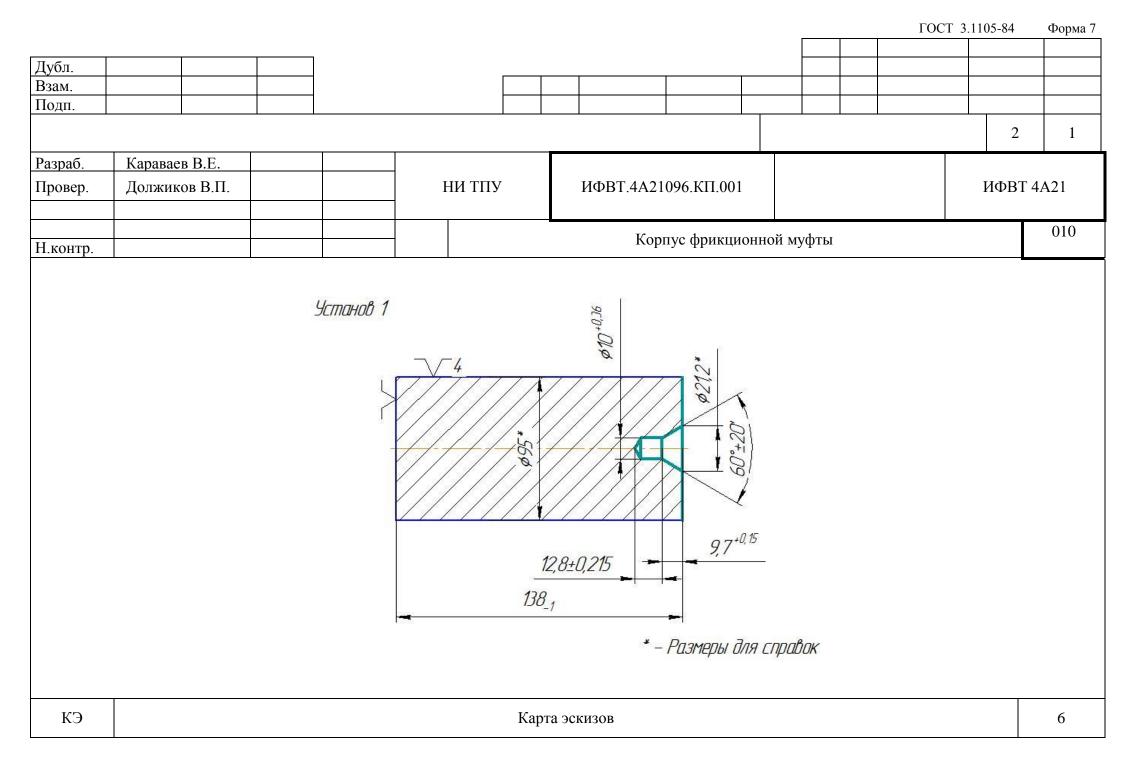
																									ГО	CT 3.	1404 -	- 86		<u> Форма 3</u>
Дубл.																														-
Взам.																														
Подп.																														
																												14		1
Разраб.		К	арава	ев В.Е	1															•										
Провер		Д	[олжиі	<u>ков В.</u>	Π.						НИ	ГПУ			ИФВ	T.4	A210	)96.K	П.00	)1							V	ΙΦВΤ	4A2	-1
																					1					寸	1	1	1	075
Н.конт																											1	1	1	
	На	аиме	нован	ие опе	ерации	[	_			Мате	ериал				Твер,	дост	ГЬ	EB	]	МД	Пр	офил	пь, ра	азм.,	заго	ТОВК	a	M3		КОИ
			Контро						Сталь	45 ΓΟ	OCT 1	.050-88	3		НВ	10-1		ΚГ	1	1,35				5x14	1			7,3		1
Об	бору	удова	ание; у	строй	іство ч	ΙПУ		<u>O</u>	бозн	ачени	е про	граммі	Ы		To		'	Тв		Тпз		T	ШТ				С	жо		
																							1							
P					одержа							To	D	или	В		L		t	1	i	i		S			n		V	
O01	1	. Ко	онтрол	ирова	ть раз	меры	и ше	poxoi	ватос	ть паз	a																			
T02	Ш	Ітанг	енцир	куль I	ШЦЦ-І	[-125-(	),01 I	COCT	166-	-89;																				
T03	06	бразе	ец шер	охова	тости	1,6 ФІ	ĮΓО	CT 9.	378-9	3																				
04																														
05																														
06																														
07																														
08																														
09																														
10																														
11																														
12																														
13																														
ОК												Oı	пера	цион	ная к	арта	a													31

																				[				ГО	)CT 3	3.1404	<u>– 86</u>	<u> </u>	Форма 3
Дубл.					T																								
Взам.																													
Подп.																													
																											16	5	1
Разраб.		Карав	заев В	.E.															-										
Провер		Долж	иков І	В.П.						НИ Т	ГПУ			ИФВ	Γ.4 <i>Α</i>	1210	96.КГ	I.001	1							I	ИФВТ	4A2	21
										1																		1	
T.T.						$\longrightarrow$																				1	1	1	085
Н.конт		<u> </u> именова		TANGUII					Мате	риоп			,	Тверд	ОСТ	т	ЕВ	<u> </u>	<u>1Д</u>	Пп	офил	1 10	зм.,	2250	OTODI	(C)	M3		КОИ
	114				И							`				D				Tipo	офил				)10Br	<u>xa</u>			_
		Конт	рольн	ая			(	Эталь	45 I C	)CT I	.050-88	3		НВ	0-1		КГ	1,	35			ø95	5x141				7,3		1
Об	боруд	дование	; устро	ойство	ЧПУ		C	бозн	ачение	е про	граммі	Ы		To		-	Гв		Тпз		Tı	ШΤ				C	Сож		
																					1	1							
P				Содеря	кание	перех	кода				То	Г	или	В		L		t		i			S			n		V	
O01	-	1. Конт	ролир	овать ј	размеј	ры, ш	epoxo	вато	сть и д	опус	ки раді	иаль	ного	биен	ιя, с	согл	асно э	скиз	у опе	ераци	и 08	5							
T02	Шт	гангенци	<del></del> іркуль	ШЦ-П	I-150-	0,05 Г	ОСТ	166-8	39;																				
T03	Ско	оба СРП	50 Γ(	OCT 11	098-7	5;																							
T04	Инд	дикатор	ИЧ02	ГОСТ	577-€	58;																							
T05	Сто	ойка С-1	-28-10	00×40 I	OCT	10197	7-70;																						
T06	Изм	мерител	ь шеро	оховато	эсти Т	R100	)																						
07																													
08																													
09																													
10																													
11																													
12																													
13																													
ОК											Oı	пера	цион	ная к	арта	ì											_		34



\* – Размеры для справок

																				ГОСТ	3.1404	<u>     86                               </u>	4	<u> Борма 3</u>
Дубл.					-																			
Взам.																								
Подп.																_								
																						1		2
Разраб.		Карава	ев В.Е.																				-	
Провер		Должи	ков В.П.					Н	И ТПУ		ИФ	BT.4	A210	)96.KI	1.001						V	ΙΦВΤ	4A2	1
																						1		r
																					1	1	1	005
Н.контр								) /			T			ED	МП		т 1					MO		
			ие опера					Матери				рдос		EB	МД		<u> грофи.</u>			аготов	ка	M3		КОИ
		Заготові	ительная				Сталь	ь 45 ГОС	T 1050-88	8	H	B 10 <sup>-</sup>	I	КГ	1,35			ø95	x141			7,3		1
			устройст			(	Обозн	ачение п	рограммі	Ы	То	0	,	Тв	Тп	3	T	ШТ			C	жо		
			еский ди		лй						1		(	0,5	0,5	5		2		BI.	AZER	Swiss	dube	<u>,</u>
	отре	зной ста	нок V35															<del>-</del>	<u> </u>			T		
P	A T	,		•	ние пер				То	D	или В		L		t		l		S		n		V	
			ть и закр				призм	ИЫ																
O02	Базь	и: Торец	и наруж	ный Д	циаметј	p.																		
T03	При	змы опо	рные 703	33-00	31 ГОС	T 1219	95-66.																	
O04	1	l. Отрез	вать заго	товку	, выдер	эживая	г разм	ep 141 <sub>-2</sub> n	MM															
T05	Дис	к пильнь	ий по ме	галлу	$\frac{1}{(305x^2)^2}$	30x2.2/	1.8 мм	м; Z80; 81	FWF) CM	IT 22	6.080.12	2M												
		нгенцир	куль ШІ	Ц-I-15	<del></del>	OCT 1	66-89	)	·															
P07											95		141-2	2	_		1		45		180		53,	7
08																							<u> </u>	
09																								
10																								
11																								
12																								
13																								
ОК	1								O	пераі	ционная	карт	га											5



		 1								ГОСТ 3	3.1105-84	Форма
Дубл.						T	1					
Взам.									-			
Подп.												
											3	3
Разраб.	Караваев В.Е.											
Провер.	Должиков В.П.		Н	И ТПУ	ИФВТ.4А21	096.КП.001	L				ИФВ	Γ 4A21
			-									
					Von	тус фрикци	оппой	муфти				010
Н.контр.					Корг	тус фрикци	ЮННОИ	муфты				
		Установ	B 2		Ø10+018							
		}		4	6	\$212*	02=09					

12,8±0,215

137\_0,4

Карта эскизов

КЭ

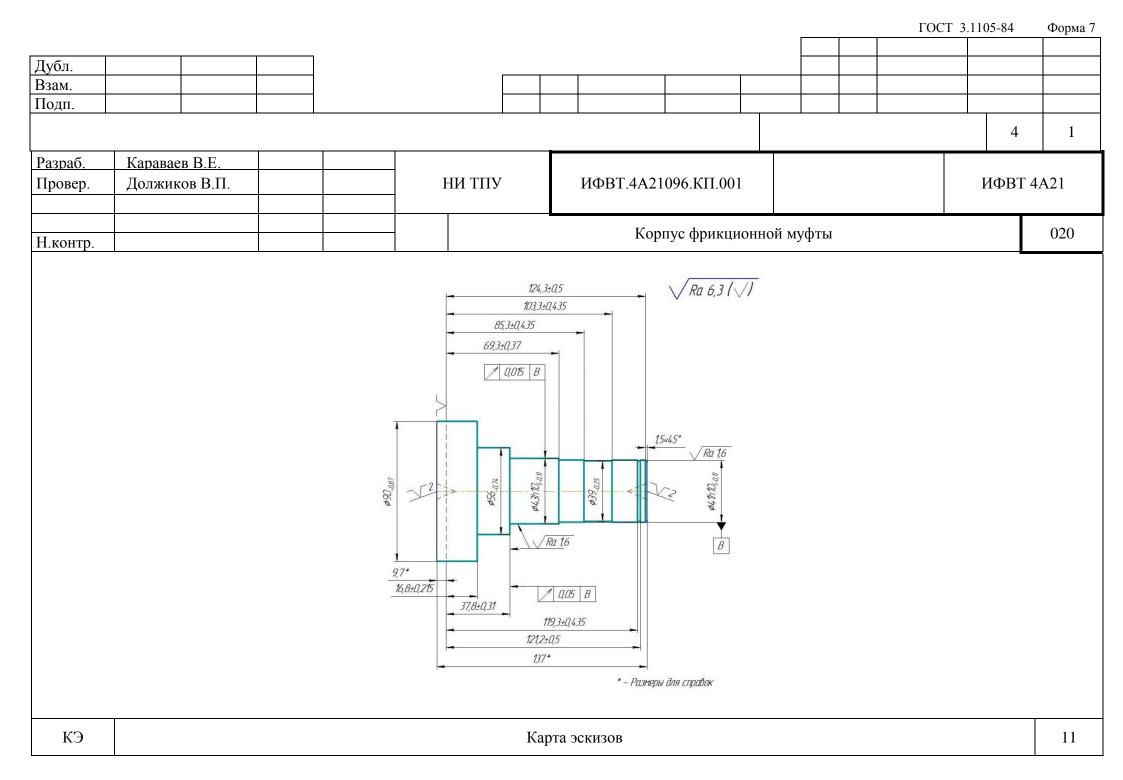
9,7<sup>+0,15</sup>

8

\* – Размеры для справок

											Γ			ГОСТ	3.1404 -	- 86	Φ	орма 3
Дубл.																		
Взам.																		
Подп.																		
																2		2
Разраб.	Кара	ваев В.Е.																
Провер	о. Долх	киков В.П.			НИ ТПУ		ИФВТ.	4A210	96.КП	.001					И	ФВТ	4A2	Ĺ
															1	1	2	010
Н.контр					M		Т		ED	МП	П	1				MO		KOH
		вание операци	И		Материал		Твердо		EB	МД	11po	филь,	разм	., загот	овка	<u>M3</u>		КОИ
	To	жарная		Стал	ь 45 ГОСТ 1050-	88	HB 10	)-1	ΚΓ	1,35						7,3		1
Об	борудовани	е; устройство	ЧПУ	Обозі	начение програм	МЫ	То		Тв	Тпз		Тшт			C	жо		
Тока	арно-винтс	резный стано	к 1К62				3		2	10		15		В	LAZER	Swis	slube	
P		Содеря	кание перез	хода	То	D v	ли В	L		t	i		S	;	n		V	
O01	А. Устано	вить и закреп	ить заготон	вку в патро	Н													
O02	Базы: Тор	ец и наружны	й диаметр.															
T03	Патрон тр	ехкулачковыі	í 7100-001:	5 ΓΟCT 26	75-80													
O04	1. По	дрезать торец	, выдержин	вая размер	138-1 мм													
T05	Резец под	резной 2112-0	015 T5K10	ГОСТ 188	80-73; Резцовый	блок;												
T06	Штангенц	иркуль ШЦ-І	-150-0,1-1 ]	ГОСТ 166-	89													
P07							95	138-1		2	2		0,4		500		150	
O08	2. Це	нтровать отве	рстие, выд	ерживая ра	змеры Ø 10±0,18	3 мм, 12	.8±0,215 м	м, 9.7	+0.15 M	м и 60°±2	20′							
T09	Центрово	ное сверло Ø	10 мм 231	7-0101 ГО	СТ 14952-75; Све	ерлодер	жатель SD	S 5006	59292;									
T10	Штангенц	иркуль ШЦ-І	-150-0,1-1	ГОСТ 166-	89; Угломер типа	а 1-1 ГС	OCT 5378-8	8										
P11						2	21,2	22,5		22,5	1		0,12	2	150		27,4	
12																		
13																		
ОК					C	)пераци	онная карт	a										7

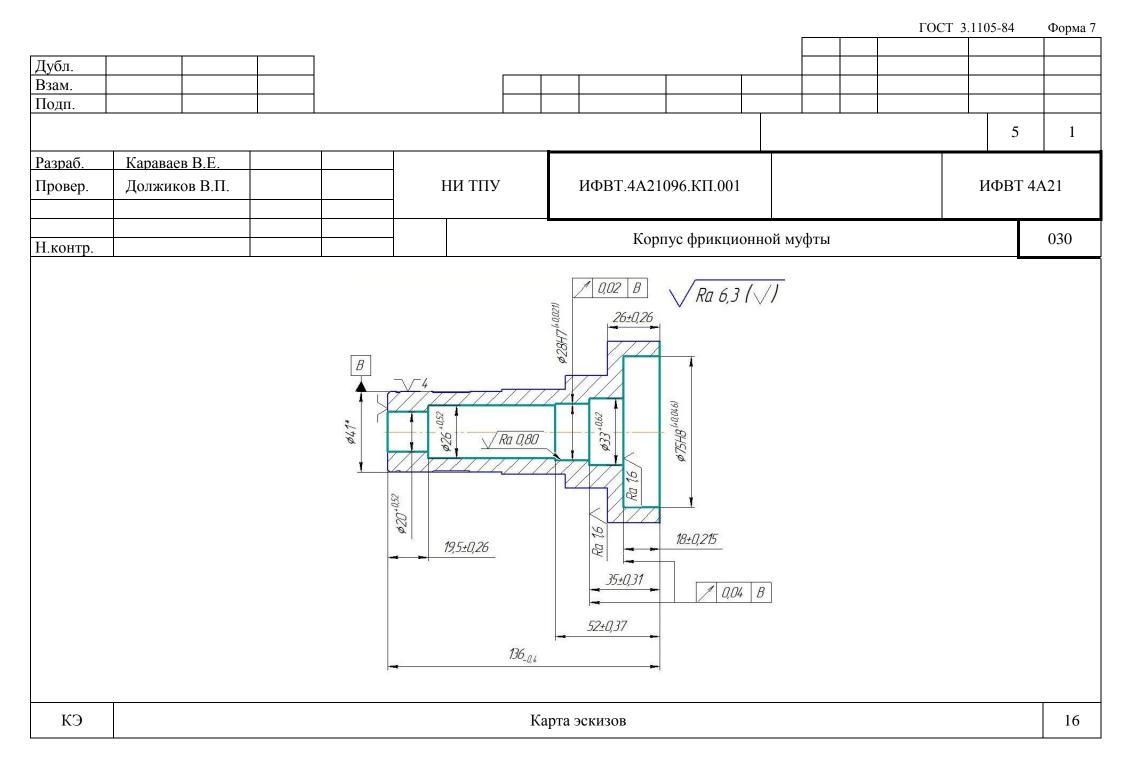
																			ſ	I	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ГОСТ 3	<u> 5.1404 – </u>	86	форма 2а
Дубл.																									
Взам.																									
Подп.																									1
	1							1				1			┵										1
																I	ИФВТ.4	A21	096.K	П.001				И	ÞBT 4A21
P			С	одержа	ание	перех	ода				То	l I	О или I	3	L		t		i		S		n		V
01	Б. Пе	реустано	вить	ь и закј	репит	ъ заго	товк	увп	атро	Н		•		1			•	•		•		•		•	
O2	Базы	: Торец и	нар	ужный	і диам	иетр.																			
T3	Патр	он трехк	улач	ковый	7100	-0015	ГОС	T 26	75-80	)															
O4	1.	Подреза	ть то	орец, в	ыдер	живая	разм	мер 1	137 <sub>-0,4</sub>	ı MM															
T5		ц подрезн									овый	блон	ς;												
											-														
P7			<u> </u>			<u>,                                      </u>							95		137	7-0,4	2	,		2	0,4		500		150
08	2.	Центров	зать (	отверс	тие, в	выдер	жива	я раз	змерь	ы Ø 10=	±0,18 м	им, 1	2.8±0,	215 мм	ı, 9.7	+0.15	<sup>5</sup> мм и 6	0°±2	20′						
Т9	Цент	ровочное	е све	рло Ø í	10 мм	ı 2317	-010	1 ГО	CT 1	4952-7	5; Све	рлод	держат	ель SD	S 50	0692	292;								
T10	Штан	нгенцирк	уль І	ШЦ-І-	150-0	,1-1 Γ	ОСТ	166-	-89; <b>\</b>	<sup>7</sup> гломе	р типа	1-1	ГОСТ	5378-8	38										
P11													21,2		22,	,5	22,	5		1	0,12		150		27,4
25																									
26																									
27																									
28																									
29																									
30																									
31																									
OK	(										Опе	ерац	ионная	карта	ı										9



		T														
Дубл. Взам.																
Подп.																
, ,							<u> </u>		•	•	1 1	1			4	2
Разраб.	Карава	ев В.Е.			-										1	
Провер	о. Должи	ков В.П.			Н	И ТПУ	ИФВТ.4	IA21	096.КГ	1.001				Y.	ΙΦВТ 4	A21
Н.конт	n													1	1	3 020
11.KOIII	наименован Наименован	ие операциі	И		Матери	ал	Твердос	ТЬ	EB	МД	Профиль	, разм.,	загото	вка	МЗ	КО
	Токарна	я с ЧПУ		Стал	ь 45 ГОСТ	Г 1050-88	HB 10 <sup>-</sup>	1	ΚΓ	1,35					7,3	1
	орудование; у			Обозі	начение пр	рограммы	То		Тв	Тпз	Тшт	Γ		C	ОЖ	
Токар	ный станок с СМ	-	num L33		8700-00	01	8		2	15	25			RA'	ГАК	
P	_		ание пере	хода		To D	или В	L		t	i	S		n		V
O01	А. Установи	гь и закрепи	ить заготоі	вку в центр	oax											
O02	Базы: Торец	и наружныі	й диаметр.													
T03	Центры А-1-	4-Н ГОСТ 8	3742-75													
T04	Патрон трех	кулачковый	3264-0250	0 ГОСТ 26	75-80											
O05	1. Точить	заготовку	в размер Ø	90-0,87 мм												
T06	Резец проход	цной 2101-0	011 T5K10	О ГОСТ 188	879-73; Pe	зцедержатель	CY-3748.									
T07	Штангенцир	куль ШЦ-І-	125-0,1 ГС	OCT 166-89	; Образец	шероховатос	ти 6,3 Т ГОС	CT 93	378-93							
P08						9	0-0,87	137		3	3	0,5		500		150
O09	2. Точить	заготовку,	выдержив	вая размерь	ы Ø 56 <sub>-0,74</sub>	мм, 16,8±0,21	5 мм									
T10	Резец проход	цной 2101-0	011 T5K10	) ГОСТ 188	879-73; Pe	зцедержатель	CY-3748.									
T11	Штангенцир	куль ШЦ-І-	125-0,1 ГС	OCT 166-89	); Образец	шероховатос	ти 6,3 Т ГОС	CT 93	378-93							
P12						5	6-0,74	110		3	18	0,5		550	1	55,4
O13	3. Точить	заготовку,	выдержив	вая размерь	ы Ø 43- <sub>0,1</sub> м	им, 37,8±0,31	MM									
ОК						Опера	ционная кар	та								12

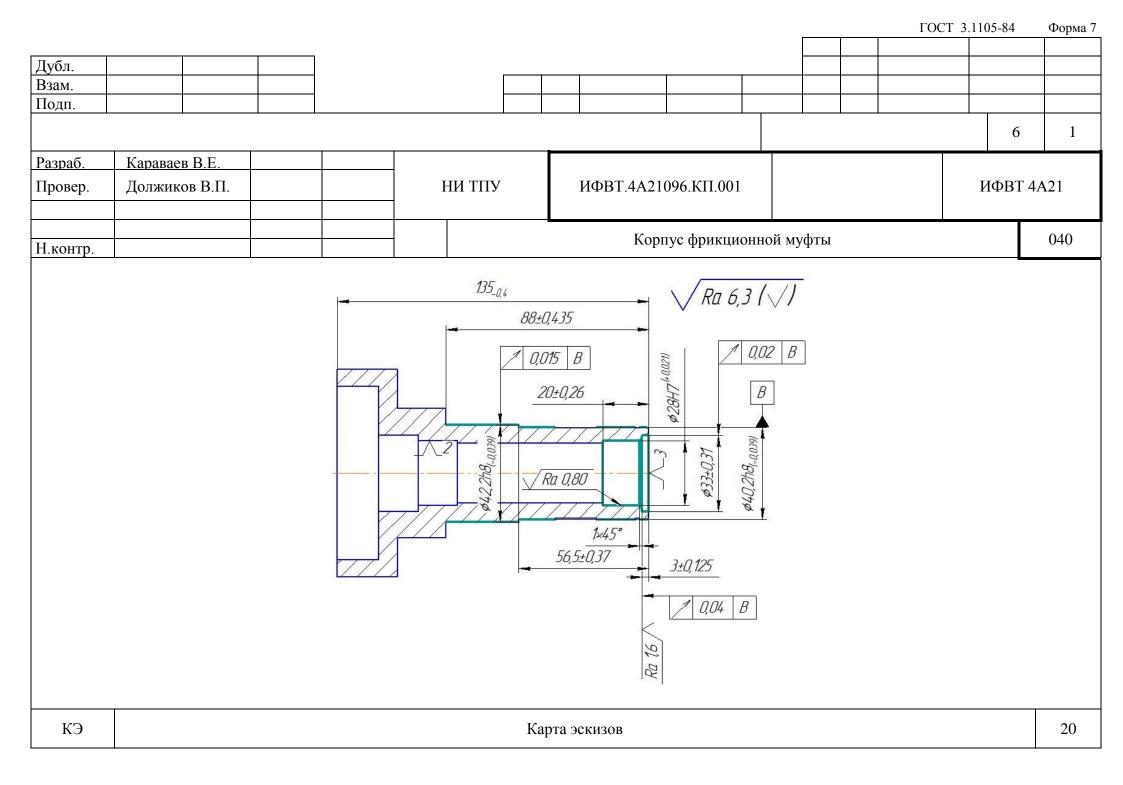
																						Γ	OCT 3.1	1404 – 8	6	форма 2а
Дубл.																										
Взам.																										
Подп.															1							T T				
	T	1								1																
																	И	ІФВТ.4	A21(	)96.КП.0(	01				ИФІ	3T 4A21
P			С	одержа	ание п	epex	хода		1	1	To	)	D или	В		L		T		i		S		n	1	V
T14	Резе	ц прохо,	дной 2	2101-00	)11 T1	5K6	бΓО	CT 1	8879-7	73; Pe	зцедер	жате	ль СҮ	-374	48.											
T15	Шта	нгенцир	куль ]	ШЦ-ІІ-	125-0,	05 I	ГОС	T 166	5-89; I	Индин	атор І	<b>1</b> Ч10	ГОСТ	57	7-68; (	Стоі	йка	C-1-28-	100>	<40 ГОСТ	Γ 101	97-70; (	Образ	ец шер	оховат	гости
T16	1,6	Т ГОСТ	9378-	93																						
P17													43-0,1			88,	5	1		5		0,2	1	200	2	211
O18	4	1. Точиті	ь заго	говку,	выдер:	жив	ая ра	азмер	оы Ø 4	1 <sub>-0,1</sub> N	им, 69,	3±0,3	37 мм													
T19	Резе	ц прохо,	дной 2	2101-00	)11 T1	5K6	б ГО	CT 1	8879-1	73; Pe	зцедер	жате	ль СҮ	-374	48.											
T20	Шта	нгенцир	куль ]	ШЦ-П-	125-0,	05 I	ГОС	T 166	6-89; (	Образ	ец шер	охов	атости	ı 1,6	6 Т ГС	СТ	937	78-93								
P21													41-0,1			57		1		1		0,2	1	500	2	202,5
O22	5	5. Точиті	ь фаск	y 1,5×4	15°																					
T23	Резе	ц прохо,	дной 2	2101-00	)11 T1	5K6	бΓО	CT 1	8879-7	73; Pe	зцедер	жат€	ль СҮ	-374	48.											
T24	Шта	нгенцир	куль ]	ШЦ-І-	25-0,1	ГС	ОСТ	166-8	39; Уг	ломер	типа	1-2 Г	OCT 5	378	3-88											
P25													41-0,1			1,5	5	1		1		0,2	1	1500		201
O26	6	б. Точиті	ь кана	вку, вь	ідержі	ивая	г раз	меры	ı Ø 39.	-0,25 MI	м; 85,3	±0,43	35 мм;	103	3,3±0,4	135	MM									
T27	Резе	ц прорез	зной 2	120-05	07 T5	К10	ГОС	CT 18	3874-7	73; Pe	зцедер	жате	ль СҮ	-374	18.											
T28	Шта	нгенцир	куль ]	ШЦ-П-	125-0,	05 I	ГОС	T 166	5-89; (	Образ	ец шер	охов	атости	1 6,3	3 Т ГС	СТ	937	78-93								
P29													39-0,25			1,9	)	2	2	1		0,1	-	1200		154,5
O30	7	7. Точиті	ь кана	вку, вь	ідержі	ивая	г раз	мерь	ı Ø 39.	-0,25 MI	м; 119,	3±0,4	135 мм	; 12	21,2±0	,5 м	IM									
T31	Резе	ц прорез	вной 2	120-05	19 T5	К10	ГОС	CT 18	387 <u>4-</u> 7	73; Pe	зцедер	жате	ль СҮ	-374	18.											
OK	Κ											Опе	рацио	нна	я кар	га										13

																						ГО	<u>CT 3.1404 – 8</u>	36	форма 2а
Дубл.																									
Взам.																									
Подп.																									
										_															
																		ИФВТ.	4A21	096.КП.(	001			ИФІ	BT 4A21
P				Co	держ	ание	пере	ехода	<u> </u>			То	, ;	D или 1	В	L	,	t		i		S	n		V
T32	2 Шт	ганген	цирку	/ль Ц	Щ-П-	-125-(	),05	ГОС	T 166	5-89;	Образ	ец шер	ОХОВ	атости	6,3 T	ТОС	CT 9	9378-93							
P33	3													39-0,25		18	3	2		1		0,1	1200	1:	54,5
34	1																								
35	_																								
36																									
37																									
38																									
39	9																								
4(	)																								
41																									
42																									
43																									
44																									
45																									
46	_																								
47																									
48																									
49 O	9   9 K												Опе	рацион	ная	карта	<u> </u>								14
													J11 <b>C</b>	L 471101	/1	p 1 u	•								



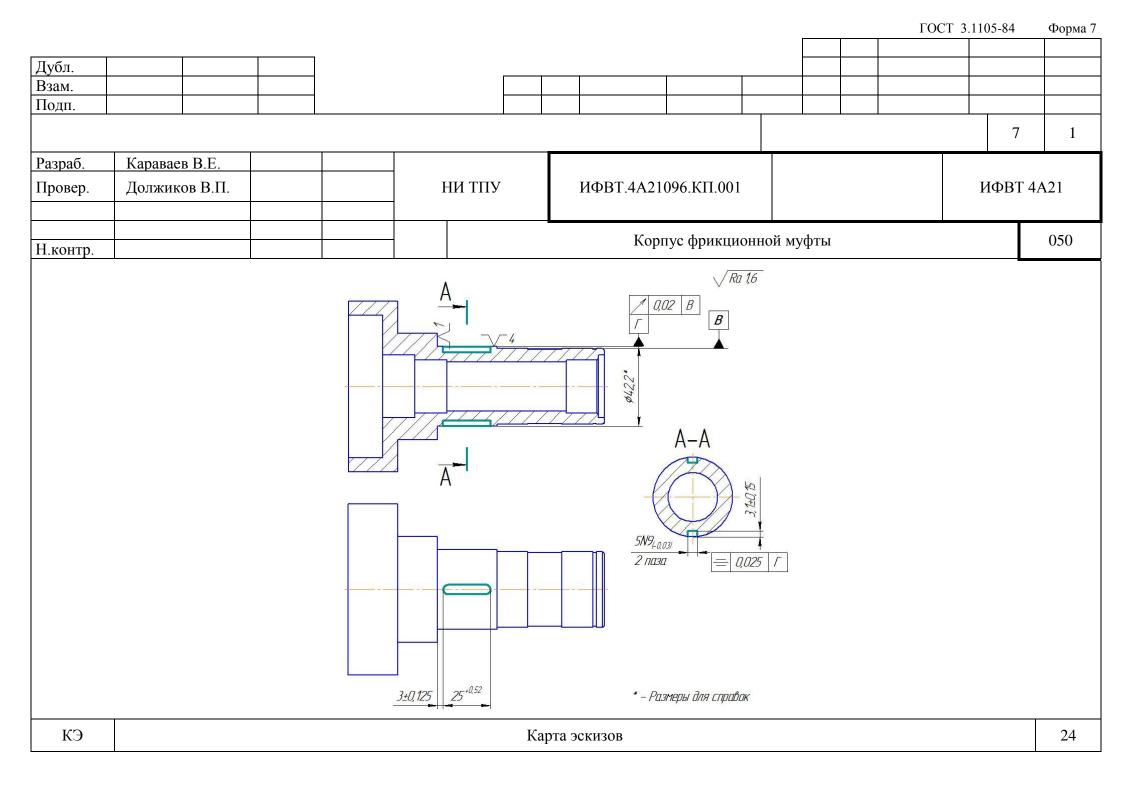
													Γ			ГОСТ 3	3.1404 –	86	Φα	орма 3
Дубл.																				
Взам.																				
Подп.																				
																		6		2
Разраб.		Каравае	в В.Е.																<u> </u>	
Провер		Должик				НИ	ГПУ		ИФВТ	.4A21	096.KI	1.001					V	ІФВТ -	4A2	1
						ļ <u> </u>														
																	1	1	3	030
Н.конт					<u> </u>	<u> </u>			T		ED	MII	п	1			<del>-</del>	MO		
			е операциі	4		Материал			Твердо		EB	МД	11000	риль,	разм	загото	вка	<u>M3</u>		КО
		Токарная	с ЧПУ		Стал	ь 45 ГОСТ 1	050-88		HB 1	0-1	КГ	1,35						7,3		1
Об	боруд	ование; у	стройство	ЧПУ	Обозі	начение про	граммы	[	То		Тв	Тпз		Тшт	1		C	жо	I	
Токар	ный (		ЧПУ Optim	ium L33		8700-0001			8		2	15		25			RA	TAK		
D	I	CN				0700 0001													* 7	
P 001	A 37		•	сание пере			То	D ил	и в	L		t	ı		S		n		V	
			ь заготовку	-																
O02	Базы	: Внешни	ий диаметр	и торец																
T03	Патр	он трехк	улачковый	3264-0250	0 ГОСТ 267	75-80														
O04	1	. Подреза	ть торец, в	выдержива	ая размер 1	36-0,4 мм														
T05	Резе	ц подрезн	юй 2112-00	)15 T5K10	ГОСТ 188	80-73; Резце	едержат	ель СҮ	7-3748											
T06	Шта	нгенцирк	уль ШЦ-І-	150-0,1 ГС	OCT 166-89	; Образец ш	ерохова	атости	6,3 Т ГС	OCT 93	378-93									
P07								90		136-0,4		1	1		0,4		500		150	
O08	2	. Сверлит	гь сквозное	отверсти	e Ø20 <sup>+0,52</sup>	<sup>2</sup> MM														
T09	Свер	ло 2301-3	3627 ГОСТ	10903-77	; Сверлодеј	ржатель SDS	S 500692	292;												
T10	Шта	нгенцирк	уль ШЦЦ-	I-125-0,1 I	TOCT 166-8	39														
P11								20+0	0,52	136		136	1		0,38	3	150		21	
O12	3	. Расточи	ть отверст	ие, выдерх	живая разм	еры Ø26 <sup>+0</sup>	),52 <sub>MM</sub>	и 19,5	5±0,26 i	MM										
T13						87-83; Резце											-			
ОК							Ог	пераци	онная ка	рта										17

																						Γ	OCT 3.1404	<u>     86                               </u>	форма 2а
Дубл.																									
Взам.																									
Подп.																									
													1												
																	ИФІ	BT.4A2	21104.	КП.00	1				ИФВТ 4A21
Р				С	одерж	ание	перех	хода				То	D	или В		L		t		i	;	S	n		V
T14	гШ	ганге	нцирку	/ль I	ШЦ-І-	125-0	,1 ГС	OCT 1	66-89	9; Обр	разец п	перохо	вато	сти 6,3	ТГОО	CT 9	9378-93								
P15													2	5+0,52		116	6	1		3	0,	2	2500		157
016		4. Pa	сточит	гь от	верст	ие, вь	ідеря	кивая	г разм	еры	Ø28 <sup>+</sup>	0,021 <sub>N</sub>	им, 5	2±0,3	37 мм	и 3	35±0,31	MM							
T17	Рез	вец ра	сточно	ой 2	141-00	005 T.	30К4	ГОС	T 259	987-83	3; Резц	едержа	атель	CY-3	748										
T18	Кал	пибр-	пробка	a 813	33-094	12 ГО	CT 1	4810-	-69; L	Итанг	енцирі	куль Ц	ІЦ-І-	125-0,	1 ГОСТ	Г 16	66-89; O	бразец	шеро	ховато	ости 0	8 Т Г	OCT 9378	3-93;	
T19	Ин,	дикат	гор ИЧ	[10 I	OCT	577-6	8; Ст	ойка	C-1-	28-10	0×40 Γ	OCT 1	0197	-70											
P20													28	3+0,02	1	17	7	0,1		3	0	,1	2500		204
O21		5. Pa	сточит	гь от	верст	ие, вь	ідеря	кивая	г разм	еры	Ø33+	0,62 M	м, 18	3±0,2	5 мм	и 3	35±0,31	MM							
T22	Рез	вец ра	сточно	ой 2	141-00	005 T	15K6	ГОС	T 259	987-83	3; Резц	едержа	атель	CY-3	748										
T23	гШ	ганге	нцирку	/ль I	Щ-І-	125-0	,1 ГС	OCT 1	66-89	9; Обр	разец п	перохо	вато	сти 6,3	ТГОО	CT 9	9378-93	; Инди	катор	ИЧ10	ГОСТ	577-6	58;		
T24	Сто	ойка (	C-1-28	-100	×40 Г	OCT	1019	7-70																	
P25													33	3+0,62		17	7	0,5		3	0	,2	2000		175,8
O26		6. Pa	сточит	гь от	верст	ие, вь	ідеря	кивая	г разм	еры	Ø75+	0,046 <sub>N</sub>	им, 1	8±0,2	215 мм	Л									
T27											3; Резц														
T28	тШ	ганге	нцирку	ль І	ШЦ-І-	125-0	,1 ГС	OCT 1	66-89	9; Обр	разец п	перохо	вато	сти 1,6	ТГОС	CT 9	9378-93	, Инди	катор	ИЧ10	ГОСТ	577-6	58;		
T29	Сто	ойка (	C-1-28	-100	×40 Г	OCT	1019	7-70																	
P30													7:	5+0,04	6	17	7	0,1		29	0	,1	1500		155
31																									
OK	К											(	Эпера	ционі	ая кар	эта									18



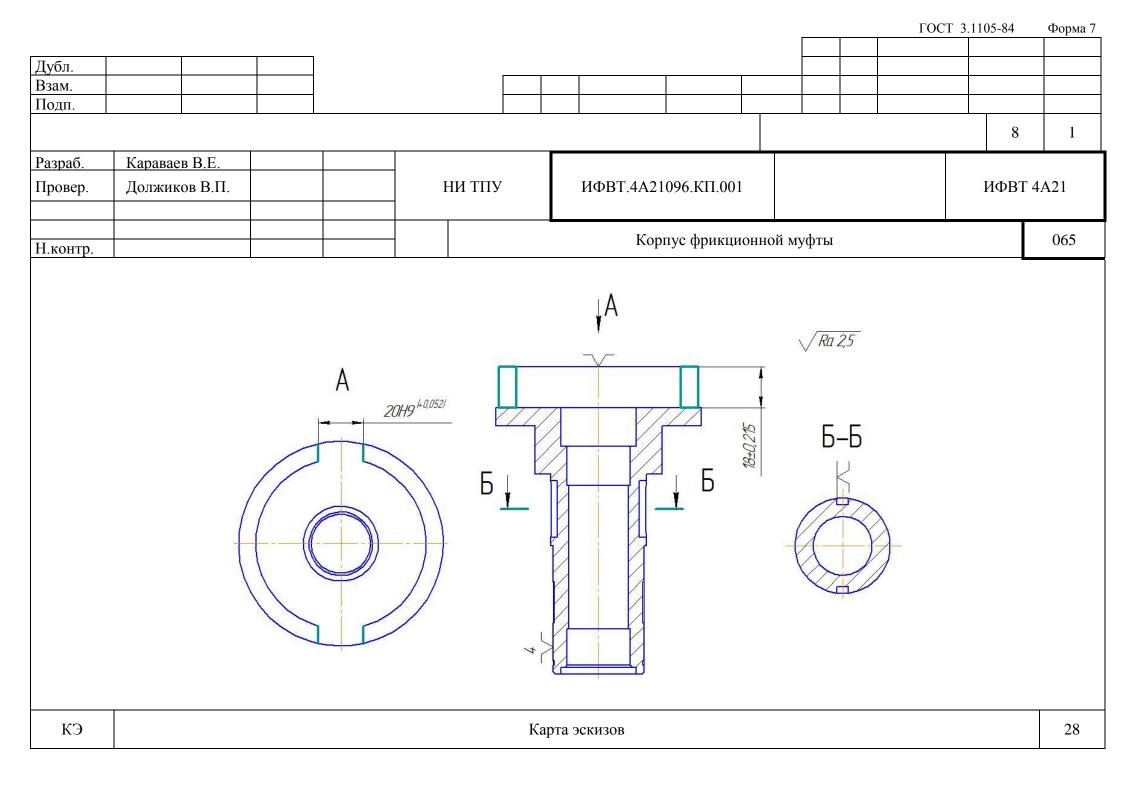
														<u> </u>	ГО	CT 3.1404	<u>- 86</u>	Φ	орма 3
Дубл.																		$\overline{}$	
Взам.																		+	
Подп.																			
																	8		2
Разраб.		Каравае	ев В.Е.									l .					<u> </u>		
Провер		Должин	ов В.П.			НИ ′	ТПУ		ИФВТ.4	A21	096.КГ	I.001					ИФВТ	4A2	.1
		, ,																	
																1	1	3	040
Н.контр									T _		T T		T						
	Наи	менован	ие операци	И		Материал	[		Твердос		EB	МД	Профі	иль, раз	м., заг	отовка	M3		КОИ
		Токарна	я с ЧПУ		Стал	ь 45 ГОСТ 1	1050-88		HB 10 <sup>-</sup>	1	ΚГ	1,35					7,3		1
Об	борудо	ование; у	стройство	ЧПУ	Обозі	начение про	граммы	[	То		Тв	Тпз		Гшт		(	Сож		
			ЧПУ Optir			8700-0001	1		8		2	15		25		P.	ATAK		
	1	CN				0700-0001						13				1 1 1	TIAIX		
P			•	кание пере			То	Dи	ли В	L		t	i		S	n		V	
Ol	А. У	становит	ь заготовк	у на оправн	(y														
O2	Базы	: Внутре	нний диам	етр и торег	Ţ														
Т3	Опра	авка цані	овая разжі	имная 7112	-1457 ГОС	T 31.1066.02	2-85												
O4	1	. Подрез	ать торец,	выдержива	я размер 1	35 <sub>-0,4</sub> MM													
T5	Резе	подрезі	ной 2112-0	015 T5K10	ΓΟCT 188	80-73; Резце	елержат	ель С	Y-3748										
T6						66-89; Образ				ГОС	CT 9378	3-93							
P7			<u> </u>					4	11	135	-0,4	1	1		0,4	50	0	1	50
08	2	. Расточі	ть отверст	че. вылерж	кивая разм	еры Ø33 <sup>+0</sup>	,62 <sub>MM</sub>	и 3±(	0.125 мм										
Т9						87-83; Резце													
T10	Шта	нгенцири	куль ШЦ-І-	-125-0,1 ГС	OCT 166-8;	Образец ше	роховат	гости	6,3 Т ГОСТ	Γ 937	78-93; I		р ИЧ10	ГОСТ 5	577-68;				
T11	Стой	іка C-1-2	8-100×40 I	OCT 1019	7-70														
P12								33	3+0,62	3		0,5	10		0,2	20	00	17	75,8
O13	3	. Расточи	ть отверст	тие, выдерж	кивая разм	еры Ø28 <sup>+0</sup>	0,021 MN	л, 3±0	0,125 мм	и 20	)±0,26	MM							
ОК							Оп	ераци	онная карт	a									21

																	ГОСТ 3	<u> 3.1404 – 8</u>	36 ф	<u>орма 2а</u>
<b>Ц</b> убл.																				
33ам.																				
Іодп.																				
																				1
												ИΦ	BT.4A	21096.ŀ	П.001				ИФЕ	3T 4A2
P		Солера	кание п	перехода	<u>                                       </u>		To	<u> </u>	D или В		I.		t	j		S		n	,	V
T14	Резец раст	очной 2141-(	0005 T3	0К4 ГО	CT 259	87-83						•	•			~	•			•
T15	Калибр-пр	обка 8133-09	42 ГОС	CT 1481	0-69; II	Ітанго	енциркуль	ШЦ-	I-0-125-0	),1-1 Г	OCT	166-8		азец ш	ерохов	атости (	),8 Т Г	OCT 93	78-93	
P16	1 1						. 1 3	-	28+0,02		17		0,1		3	0,1		2500	20	)4
O17	4 Tou	ить фаску 1×	45°								17		0,1			0,1		2300		<i>,</i> ,
T18		очной 2141-0		0К4 ГО	CT 259	87-83	3: Резпелер	жате	пь СУ-37	748										
	-										00									
	Штангенц	иркуль ШЦ-І	-0-125-	0,1-110	)CT 16	6-89;	Угломер т				88									
P20									28+0,02	1	1		0,5	-	1	0,4		2500	20	04
O21	5. Точ	ить диаметр	<b>Ø</b> 43, вь	ідержив	вая разм	иеры	Ø 42,2 <sub>-0,039</sub>	, 88,	5±0,435 ı	мм и 5	6,5±	0,37 N	ıM							
T22	Резец прох	кодной 2101-	0011 T3	30К4 ГС	CT 188	379-73	3; Резцедер	жате	ль СҮ-3	748										
T23	Штангенц	иркуль ШЦ-І	-0-125-	0,1-1 Γ	OCT 16	6-89;	Микромет	р МК	350-1 ГО	CT 650	7-90	; Инд	икатор	ИЧ10	ГОСТ :	577-68;				
T24	Стойка С-	1-28-100×40	ГОСТ 1	0197-70	)															
P25									Ø 42,2 <sub>-0,0</sub>	39	32		0,1		3	0,1		1500	2	02,5
O26	6. Точ	ить диаметр	<b>Ø</b> 41. вь	ілержив	вая разм	иеры	Ø 40.2-n n39	и 5	6.5±0.37	MM										
T27		ходной 2101-																		
	•	иркуль ШЦ-І									)7_9 <u>0</u>	١								
	штанг сиц	иркуль шц-1	-0-123-	0,1-11(	)CT 10	0-02,	TATHIK POMET						0.1		2	0.1		1500		201
P29									Ø 40,2 <sub>-0,0</sub>	39	56,	<u> </u>	0,1		3	0,1		1500		201
30																				
31																			ı	
ОК								Опер	ационна	я карт	ra									22



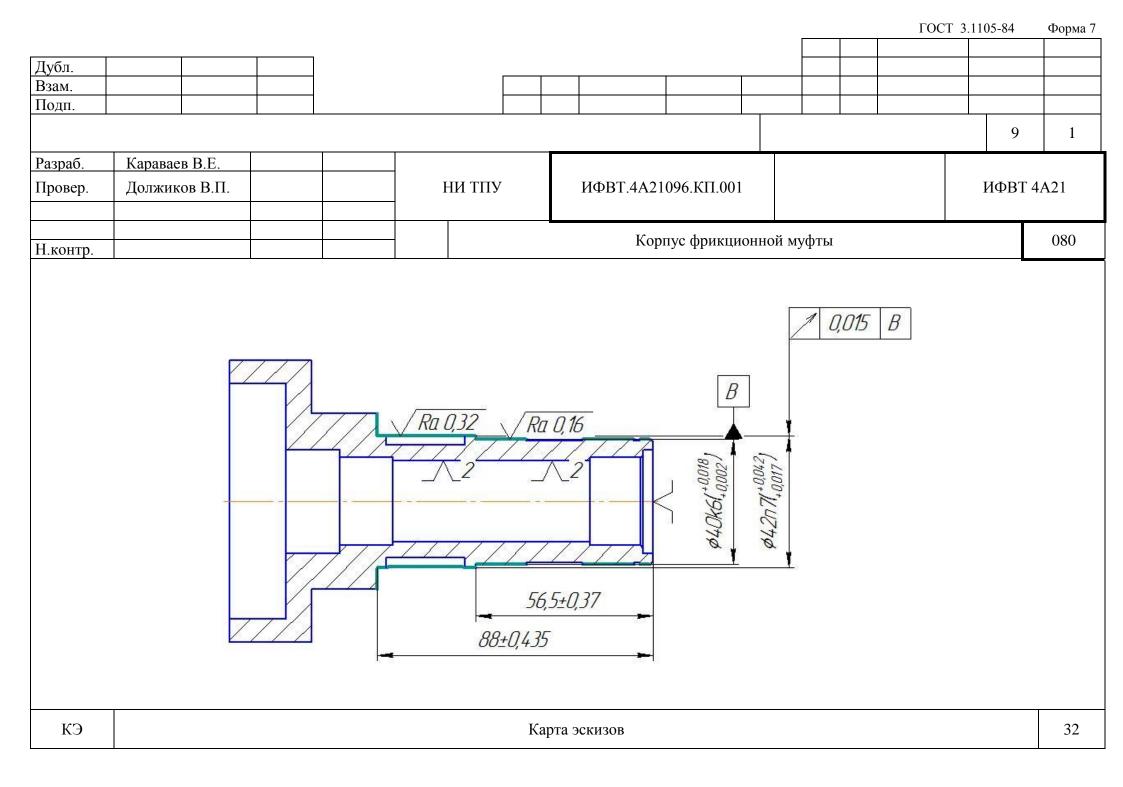
																	ΓΟΟ	CT 3.14	<u>04 – 8</u>	66	Форма 3
Дубл.																					
Взам.																					
Подп.																					
																				10	2
Разраб.		Караваев	B.E.																	•	
Провер	).	Должико	з В.П.				НИ ТПУ	7	I	ИФВТ.4	4A21	096.КП	1.001						И	ФВТ 4	A21
**																			1	1	4 050
Н.контр			0.11.011.011.111			Momo				Граниа		ЕВ	МΠ	Ппо	h	*************	207	050014	0	M3	КОИ
	наим	менование				Мате				Гвердос		EB	МД	11000	риль,	разм	., 3ar	ОТОВК	a		
		Фрезер	ная		Ста	аль 45 ГС	OCT 1050	)-88		HB 10	-1	КГ	1,35							7,3	1
Об	борудо	ование; уст	ройство <sup>ц</sup>	ΙПУ	Обо	значение	е програм	ммы		To		Тв	Тпз		Тшт				Сс	Ж	
	Фрез	зерный ста	нок 6Д10							3		2	20		25				RAT	AK	
P			Содерж	ание пер	ехода		T	o l	D или 1	В	L		t	i		S		1	n		V
O1	А. Ус	становить	заготовку	в призмі	Ы																
O2	Базы:	: Внешний	диаметр	и торец																	
Т3	Приз	мы 7033-0	031 ГОСТ	12195-6	6																
O4	1.	Фрезеров	ать паз, ві	ыдержив	ая размерь	ы 3±0,125	5 мм, 25	+0,52 N	им, 3,1	±0,15 м	им и 5	5-0,03 MM	1								
T5	Фреза	а шпоночі	ая Ø 5 мм	2234-02	04 ВК6 ГС	OCT 1646	53-80; Па	трон Е	3T40-1	2- MAS	\$403										
Т6	Штан	нгенцирку.	ть ШЦЦ-І	-125-0,0	ГОСТ 16	6-89; Прі	изма 831	4-0085	5-5; Об <sub>]</sub>	разец п	перох	соватос	ти 1,6 Ф	Ц ГОС	T 937	8-93					
P7									5		25		0,1	4		0,	3	15	500		39,4
8																					
9																					
10																					
11																					
12																					
13																					
ОК	-							Опера	щионн	ая карт	a										25

																						ГОСТ	Γ 3.140 <sup>4</sup>	<u>1 – 86</u>		Форма 3
Дубл.				Ī		7																				
Взам.																										
Подп.																								1		
																									11	1
Разраб.		Карава	ев В.Е																					ı		
Провер		Должи	ков В.І	Π.					НИ	ТПУ		И	ФВТ.	4A21(	)96.K	Π.0	)1							ИФЕ	8T 4 <i>A</i>	.21
~~																							1	1	4	5 055
Н.контр		менован		20111111		$\dashv$		Мот	ериал	<u> </u>		Т,	вердо	arny.	ЕВ		МД	Пп	odru	TI 100	224 7	ваготс	PKO	M	່ງ	КОИ
	Пап			рации		+												110	офил	1ь, ра	3M.,	saroro	вка			
			арная							1050-8			HB 10		КГ		1,35							7,	3	1
Обо	оруд	ование;	устрой	ство Ч	ПУ		Обоз	начени	е про	грамм	Ы	r	То	,	Гв		Тпз		T	ШТ			(	Сож		
													1		1		2			4						
P			Сс	держа	ние пер	реход	a			To	D	или В		L			t	i	į		S		n			V
O01	1	. Зачи	стить за	аусенц	ы по ко	энтур	y																			
T02	Нап	ильник 2	2822-00	001 ГС	CT 146	55-80																				
O03	2	2. Прит	упить (	острые	кромк	:и																				
T04		ильник 2																								
05																										
06																										
07																										
08																										
09																										
10																										
11																										
12																										
13																										
ОК											)Hono		0.0.240*	NTO.												26
UK										C	ліера	ционн	ая кар	ma												26



															Г			ГОС	Γ 3.1404	<u>     86                               </u>	(	Форма 3
Дубл.																						
Взам.																						
Подп.																				-		
																					12	2
Разраб.		Карава	ев В.Е.											•						•		
Провер	).	Должи	ков В.П.					НИ	ГПУ		ИФВТ.	4A21	096.KI	1.001						ИФВ	T 4A	21
																					$\overline{}$	
Н.конт	p.																		1	1	. 4	4 065
		іменован	ие операц	ии			Ma	атериал			Твердос	СТЬ	EB	МД	Про	филь,	разм.	, заго	товка	M	[3	КОИ
		Фрез	ерная			Ста	ль 45 I	ГОСТ 1	050-88		HB 10	-1	кг	1,35						7,	,3	1
Of	боруд	ование;	устройств	о ЧПУ	I	Обо	значен	ние про	граммы	[	То		Тв	Тпз		Тшт				Сож		
	Фре	езерный	станок 6Д	10							3		2	20		25			RA	ATAK	ζ.	
P			Соде	жани	е перех	 хода			То	Dи	ли В	L		t	i		S		n		7	V
O1	А. У	становит	гь заготов								- I			1		•		1				
O2	Базь	і: Внешн	ий диамет	гритс	рец																	
Т3	Тисн	ки станоч	ные 7200	-0201	ГОСТ	16518-96	,															
O4	1	I. Фрезер	овать паз	выдеј	рживая	т размерь	ı 20 <sup>+</sup>	+0,052 <sub>V</sub>	и 18±0,2	215 мм	М											
T5	Фре	за конце	вая Ø 16 м	м 222	3-5641	ΓΟCT 2	4637-8	31; Патр	он цані	говый	í 1-30-18-1	00 Г	OCT 26	5539-85;								
T6	Шта	нгенцир	куль ШЦІ	Į-I-125	5-0,01	ΓΟCT 16	6-89; C	образе <u>п</u>	ц шерох	овато	ости 2,5 ФГ	ĮΓО	CT 937	8-93								
P7										5	5	20		18	11		0,0	)2	120	00		43
8																						
9																						
10																						
11																						
12																						
13																						
ОК								_	Опе	ераци	онная карт	ra										29

																	Γ			Γ	OCT :	3.1404	<u>     86                               </u>		Форма 3
Дубл.																	_								
Взам.																									
Подп.																									
																							13		1
Разраб.		Карава	ев В.Е.													J									
Провер			ков В.П.					HI	4 ТПУ		ИΦ	BT.4	4A21(	)96.K	Π.00	1						I	ΙΦВΤ	4A2	1
																						•	,		
**																						1	1	5	070
Н.конт								Mamana			Т- о			ЕВ		МΠ	Пес	4	40.00			T10	MO		
	паи		ие опера	ции				Матери				рдос				МД	1100	филь,	разм	<u>и., заг</u>	отов	ка	<u>M3</u>		КОИ
		Слес	арная				Сталі	ь 45 ГОСТ	Γ 1050-88	3	H	B 10	-1	КГ	1	,35							7,3		1
Об	боруд	ование;	устройст	во ЧГ	IУ		Обозн	ачение п	рограммы	Ы	To	)	,	Тв		Тпз		Тшт	•			C	жо	1	
											1			1		2		4							
P			Содє	ржан	ие пер	ехода			То	D	или В		L		t		i		,	S		n		V	
O01		1. Зачис	тить заус	сенцы	по ко	нтуру																			
T02	Нап	ильник 2	2820-0001	1 ГОС	CT 146:	5-80																			
O03	2	.    Прит	упить ост	грые і	кромки	1																			
T04			2820-0001																						
05																									
06																									
07																									
08																									
09																									
10																									
11																									
12																									
13																									
ОК	<u> </u>								0	пера	ционная	я кар	та												30



															ГОСТ	3.1404 –	86	Фор	ома 3
Дубл.																			
Взам.																			
Подп.																			
																	15		2
Разраб.		Карава	ев В.Е.									•							
Провер	).	Должи	ков В.П.			НИ Т	ПУ		ИФВТ.4	1A21	096.KI	1.001				V	ІФВТ 4	4A21	
																<del>                                     </del>			
Н.конт	p.															1	1	6	080
	Hai	именован	ие операци	И		Материал			Твердос	ть	EB	МД	Профи	ль, разм	., загото	эвка	М3	K	ЮИ
	Кр	руглошли	іфовальная		Стал	ь 45 ГОСТ 10	050-88		HB 10 <sup>-</sup>	-1	ΚΓ	1,35					7,3		1
Об	боруд	цование; у	устройство	ЧПУ	Обозі	начение прог	раммы		То		Тв	Тпз	Т	ТШТ		С	ОЖ		
Кругл	пошл	ифовалы	ный станок	3C120B					5		4	6		15	BI	LAZER	Swiss	lube	
P			Содерх	кание пере	ехода		To	D илі	и В	L		t	i	S	5	n		V	
O1	А. У	<sup>7</sup> становит	ть заготовк	у на разжи	мную цанг	овую оправку	у, закрепл	ленну	ую в цент	rpax									
O2	Базь	ы: Внутре	нний диам	етр и торе	Ц														
Т3	Опр	авка цані	говая разжи	имная 7112	2-1456 ГОС	T 31.1066.02	-85; Цент	гры А	<b>∖</b> -1-4-Н Г	OCT	8742-7	75;							
O4	1	1. Шлифо	вать загото	вку, выдеј	рживая раз	меры Ø40 <sup>+0,0</sup>	<sup>018</sup> мм, Ø	$42^{+0}_{+0}$	,042 ,017 MM, 50	6,5±	0,37 мм	и и 88±0,4	135 мм						
T5						П С2 7 К4 А								0676-200	0				
T6	Ско	ба СРП 5	0 ΓΟCT 11	098-75; Ин	дикатор И	402 ГОСТ 57	7-68; Сто	ойка (	C-1-28-10	)0×4	0 ГОС	Γ 10197-7	0; Измер	оитель п		тости [		;	
T7	Шта	ангенцир	куль ШЦ-П	[-150-0,05]	ГОСТ 166-8	89													
P8							Ç	Ø42+0	0,042	88±0,	,435	0,05	2	0	,01	200		35	
9									0,017										
10																			
11																			
12																			
13																			
ОК	  -  -						Опера	ацион	нная карт	a								33	3

					_															
Дубл.																				<del></del>
Взам.																				
Подп.																				
																			17	1
Разраб.		Караваен	B.E.															•		
Провер.	-	Должико	в В.П.			НИ	ІТПУ		ИФВТ.	4A21	096.KI	1.001						ИФЕ	3T 4A2	21
																	1,		$\overline{\Box}$	006
Н.контр	<b>)</b> .												r				1		1 7	7 090
	Наим	иеновани	е операци	И		Материа	ал		Твердос	СТЬ	EB	МД	Проф	риль,	разм	., загот	овка	N	<u>M3</u>	КО
		Промыв	очная		Стал	ь 45 ГОСТ	1050-88	3	HB 10	-1	ΚΓ	1,35						7	7,3	1
Обо	орудо	вание; ус	тройство	ЧПУ	Обозн	начение пр	ограммы	Ы	То		Тв	Тпз		Тшт	ı		(	Сож		
									8		1	1		10						
P			Содерж	кание пер	ехола		То	D и.	ли В	L		t	i		S		n		V	r
O01		1. Обд			сжатого воз,	духа до по	-		ı		и пылі	И		ı				·	<u> </u>	
O02					етали салфе								щи шо	мпол	a					
T03	Ерш	цеховой;	шомпол;	бязь отбе	еленная 400×	400 ГОСТ	11680-7	76												
O04		3. Про	сушить д	еталь стр	уей сжатого	воздуха														
O05		4. Уст	ановить в	отверсти	е бумажные	заглушки	, чтобы	ни пыл	ь, ни влаг	а не г	іопада.	ли вовнут	рь							
T06	Бума	га оберто	чная сера	я Парана	йская ГОСТ	8873-75; л	тента ПВ	ВХ ГОО	CT 16214-7	70										
			1	1																
OIA								lw on or	Y0YYY0 <i>a</i> Y-2#										$\overline{}$	25
ОК							0	пераци	ионная кар	та										35

																								ГО	OCT 3	.1404	<u> </u>		Форма 3
Дубл.																												-	
Взам.																													
Подп.																													
						•																•	•				18		1
Разраб.		Каран	заев Е	8.E.																									
Провер		Долж								НИТ	ГПУ			ИФВ	Γ.4 <i>P</i>	<b>A2</b> 10	)96.K	Π.001								I	ИФВТ	4A2	1
Н.конт	110																									1	1	8	095
П.КОНТ		⊥ именова	——	пераци	и				Мате	 ериал	r			Тверд	ЮСТ	Ъ	EB	M,	П		П	рофи	пь т	าลรพ		$\overline{}$	M3	$\overline{}$	КОИД
	TIU							C=0==				)		НВ								рофп	,1D, <u>t</u>	Justi.	•				
			ервац				•	Сталь	4310		1050-88	<u> </u>			10 -		КГ	1,3									7,3		1
Об	opy	дование	; устр	ойство	ЧПУ		(	Обозн	ачени	е про	граммы	Ы		To			Тв	Т	ПЗ		T	ШТ					Сож		
														8			1		1		-	10							
P				Содерж	сание	перех	хода				To	D	или	В		L		t		i	į		S			n		V	
O01		1.	Завер	нуть ка	ждую	дета.	ль в п	ірома	сленн	ую бу	умагу и	улс	жит	ь в кој	обі	ку в	колич	нестве	e 10 i	штун	K								
T02	Бум	мага упа	ковот	ная Q=	0,03																								
T03	Кот	робка Т	<del></del> НП.01	.32																									
O04	1			деталь	на СТ	¬Л (с	кпалі	ГОТОВІ	ых лет	гапей	)																		
004				деталь		<u> </u>	мид	СТОВ	эт дет		,																		
ОК	<u> </u>											Эпор	011110	uuoa	rong.	-a													36
OK	-										U	mch.	ациО	нная і	rapi	a													50

																		ГОСТ 3.	.1404-86	6 Форма	a 4
Дубл.					$\neg$															-	
Взам.									[												<u> </u>
Подл.				<u> </u>											<u>I</u>	<u> </u>				$\prod$	
																					1
азраб.		араваев В.Е.	/-								$\overline{}$										
Іроверил	Дс	олжиков В.Г	П.	<u> </u>			]	НИ	ТПУ	J	ı	ФВТМ (	)964A2	1 BKP						СЭВ 00401	15
	+			<del> </del>			+-					TC - 12 - 12	1 ,,,,,,,,,		' vab - w					ВКР	020
Н. контр.	+			<u> </u>			-					Корпус	фрикци	ЮННОИ	муфть	λI				DKI	020
У Оп	пер.						<u> </u>					раммы, обо		ия, устр	ойства 1						
Т	Тер.	ПИ						<u>ежу</u> щий	і инстр	умент (к	юд, на	аименовани	ie)			Налад	очные	размеры		Коррект. разм.	НК
У01		Токарный	станок с Ч	-IПУ Opt	timum l	L33 CNC	3														
02		1	Т												1						1
	1	1	Т	Резпеле		 пь СҮ-37	748: Pe	езен про	холной	<del></del>	011 T5	К10 ГОСТ	18879-7	3	<del></del>	Wx	=100; V	—————————————————————————————————————	<u> </u>	90-0.87	1XZ
T03		<del>-</del>		100400.	pmu				ТОДПС		/11 10.				Γ	.,	100,				
04		1																			
T05	2	2	Т	Резцеде	ержате.	_ ль CY-37	748; Pe	езец про	резной	. 2120-05	507 T5J	К10 ГОСТ	18874-73	3	_ I	Wx	x=84; W	/z=38	_ I	1,9 H14	1XZ
	$\rightarrow$	1	Т												<del></del>						Т
06		<del></del>	<del></del>				- : o D			-122.05	· : 2 m/s		:00747		<del></del>	***	:::2 1	- 30	<del></del>	10 771 4	1377
T07	3	3		Резцеде	ржате	ль CY-5/	748; re	эзец прој	резнои	. 2120-05	,19 15r	К10 ГОСТ	18874-73	3		W X	=112; <b>V</b>	√z=29		18 H14	1XZ
08		1	1												ı				•		I
			Т					_											1		1
09	$\longrightarrow$		T												<del></del>				<del></del>		<del></del>
10																			<del></del>		
11		1			_		_		_		_				· 	_			_		· 
12			T																		
	$\longrightarrow$		Т												<del></del>				<del></del>		1
13		<del>                                     </del>													<del></del>				<del></del>		
14		1																			
15		1	ļ												I				I		I
16	$\rightarrow$	1	Т												$\overline{}$						Т
	<del></del> #																				
КН																					

																	1	ГОСТ 3.	1404-86	6 Форма	a 4
Дубл.					$\neg$													+-		+	<del>                                     </del>
Взам.	+		<del></del>		$\dashv$				Γ											+	
Подл.																					
																				1	1
Разраб.		Караваев В.Е.																			
Провер	рил Д	Цолжиков В.I	Л.	<del>                                     </del>			_	НИ	ТПУ			ФВТМ (	)964A2	1 BKP						СЭВ 00401	15
							+			L		Корпус	фрикці	ионной	муфть	I				ВКР	030
Н. конт							<u> </u>														
У	Опер.		<del></del>		D							раммы, обо		ия, устр	ойства <sup>т</sup>					TC	
T	Пер.	ПИ						ежущии	инстру	умент (ко	од, наи	именовани	ie)			Налад	очные ј	размеры		Коррект. разм.	НК
У01	<u> </u>	Токарный	станок с	-ПІУ Ор	timum .	L33 CNC	<u> </u>								ı						
02	<u> </u>		·												· 						
T03	1	1		Резцед-	ержате	ль CY-37	748; Pe	зец подг	резной	2112-00!	15 T5K	К10 ГОСТ	18880-73	3		Wx	x=95; W	z=60		136-0,4	1XZ
04			T												Г						T
T05	2	2	1	Сғ	зерлодє	ержатель	SDS 5	50069292	2; Свер	ло 2301-2	3627 Г	ГОСТ 1090	)3-77		I	Wx	x=0; Wz	=254	1	20 H14	1XZ
06			Ī												ı						
T07	3	3	T	Резцед	ержате	ль CY-3°	748; Pe	езец раст	гочной	2141-000	05 T15	5К6 ГОСТ	25987-83	3	ļ	Wx	=38; W	z=165	Ī	26 H14	1XZ
08			Т												<u> </u>		_				
T09	4	4	T	Резцед	ержате	ль CY-37	748; Pe	эзец раст	гочной	2141-000	05 T30	0К4 ГОСТ	25987-83	3	I	Wx	=38; W	z=132		28 H8	1XZ
10															<del></del>						
11															<del>-</del> T						<del></del>
12			т												- I						¬ ———
13															l 						
14															I 						
15																					I
16	1		Г		_						_			_	_ I			_			Т
KI	Н																		•		

																	<u> </u>	ГОСТ 3	3.1404-8	36	Форма	4
Дубл.	$\top$			Τ	$\neg$													+			$\rightarrow$	
Взам.	+								Γ						$\overline{}$						$\overline{}$	
Подл.																				1,		
																					1	1
Разраб.		араваев В.Е.						-	-													
Провери	іл Д	(олжиков В.І	Π.	<del>                                     </del>			$\exists$	НИ	ТПУ			ФВТМ	0964A	A21 BKP						СЭВО	)0401	5
						 	<u> </u>				<u> </u>	Корпус	э фрик	ционной	й муфт	Ы				ВКЕ	2	040
Н. контр		<del></del>																				<u> </u>
	Опер.	ПИ			Рапо	**************************************						граммы, об		ания, устр	ройства			**************************************	<del>.</del> T	Vannaur	2001	НК
1	Пер.							ежущии	Гинстр	умент (к	код, на	аименован	ие)			Палад	ОЧНЫС	размеры	[	Коррект. р	разм.	нк
У01		Токарный	станок с	411У Ор	ətımum	L33 CNC	<u> </u>															т —
02			· 												· 							
T03	1	1	T	Резцед	держатє	ель CY-3	3748; Pε	езец раст	точной	2141-00	)05 T1	5К6 ГОСТ	ī 25987.	-83	<del></del>	Wx	=38; W	z=165		33 H14	4	1XZ
04			T												T				Т			
T05	2	2	T	Резцед	держатє	ель CY-3	3748; Pe	езец раст	точной	1 2141-00	Э05 ТЗ <sup>г</sup>	30К4 ГОСТ	Γ 25987-	-83		Wx	=38; W	z=132		28 H8	3	1XZ
06			T			-		-		-				-								
T07	3	3	Т	Резцед	держатє	ель CY-3	3748; Pe	езец про	ходной	á 2101-00	011 T3	30К4 ГОСТ	Т 18879	ı-73	1	Wx	=100; V	Nz=41		42,2-0,0	139	1XZ
08																						
T09	4	3		Резцед	держатє	ель CY-3′	3748; Pe	езец про:	ходной	á 2101-00	011 T3	30К4 ГОСТ	Γ 18879	-73		Wx	=100; V	Nz=41		40,2-0,0	139	1XZ
10			т												_ I				_ '			. —
11			· .												, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,							
12			· 												· ———				· ·			· -
13			<u>'</u>												· ———							
14			<u>'</u>												· ———							т—
15			· •												· 							<del> </del>
16	= <del></del>																					
КН	$\overline{\mathbf{I}}$																					