Министерство образования и науки Российской Федерации

федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования

«НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерная школа новых производственных технологий

Направление подготовки (специальность) <u>15.03.01 Машиностроение</u> Отделение школы (НОЦ) <u>Отделение материаловедение</u>

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

Тема работы

Технологическая подготовка производства изготовления детали «Сепаратор первой ступени» на станках с ЧПУ

УДК 621.9.06-529:621.822.722

Студент

Jm			
Группа ФИО		Подпись	Дата
4A41	Локшин Владислав Евгеньевич		

Руководитель

Должность	ФИО	Ученая степень, звание	Подпись	Дата
Доцент	Ефременков Е.А.	к.т.н.		

КОНСУЛЬТАНТЫ:

По разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение»

	тто раздену «т ппаневы	п менеджиент, ресурсов	ффективноств н	робурововорожение		
Должность		ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата	
			звание			
	Доцент	Калмыкова Е.Ю.	к.э.н.			

По разделу «Социальная ответственность»

The purify we extraordinate of perfect behind of by				
Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Ассистент	Раденков Т.А.			

ДОПУСТИТЬ К ЗАЩИТЕ:

Руководитель ООП	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
15.03.01	Е.А. Ефременков	к.т.н.		
Машиностроение				

Министерство образования и науки Российской Федерации

федеральное государственное автономное образовательное учреждение высшего образования

«НАЦИОНАЛЬНЫЙ ИССЛЕДОВАТЕЛЬСКИЙ ТОМСКИЙ ПОЛИТЕХНИЧЕСКИЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерная школа новых производственных технологий

Направление подготовки (специальность) <u>15.03.01 Машиностроение</u> Отделение школы (НОЦ) <u>Отделение материаловедение</u>

УТВЕРЖД	АЮ:	
Руководите	ель ООП	
		Е.А. Ефременков
(Подпись)	(Дата)	(Ф.И.О.)

ЗАДАНИЕ на выполнение выпускной квалификационной работы

В форме:	•	•				
	БАКАЛАВРСКОЙ РАБОТЫ					
(Sava yang ay	~~ ~~~ ~~~ ~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	T				
Студенту:	ой работы, дипломного проекта/рабо	ты, магистерской диссертации)				
Группа	Группа ФИО					
4A41	Локшин	Владислав Евгеньевич				
Тема работы:						
Технологическая подго	отовка производства изго	говления детали «Сепаратор первой				
	ступени»					
Утверждена приказом директора (дата, номер) 3383/с						
Срок сдачи студентом выполненной работы: 20.06.2018						

ТЕХНИЧЕСКОЕ ЗАЛАНИЕ:

техни теское задание.				
Исходные данные к работе	Чертеж детали «Сепаратор первой ступени»			
	Тип производства: мелкосерийное			
	Материал изделия: сталь 40Х			
Перечень подлежащих исследованию,	о, Технологическая подготовка производства. Анализ			
проектированию и разработке	технологичности детали. Проектирование процесса			
вопросов	изготовления заданной детали на современных			
	станках с ЧПУ. Разработка принципиальной схемы			
	автоматизированного станочного приспособления.			
	Расчет затрат на годовой выпуск продукции.			
	Рассмотрены вопросы о безопасности.			
Перечень графического материала	Чертеж изделия. Технологические карты. Карты			
	наладки. Чертеж приспособления.			

Консультанты по разделам выпускной квалификационной работы					
Раздел	Консультант				
Технологический	к.т.н. Должиков В.П.				
Финансовый	Калмыкова Е.Ю.				
Социальная ответственность	Раденков Т.А.				
Названия разделов, которые должны быть написаны на русском и иностранном языках:					

Дата выдачи задания на выполнение выпускной	
квалификационной работы по линейному графику	

Задание выдал руководитель:

эндиние выдин руковод	лидинне выдин руководитель.				
Должность	ФИО	Ученая степень, звание	Подпись	Дата	
Доцент	Ефременков Е.А.	К.Т.Н.			

Задание принял к исполнению студент:

Группа	ФИО	Подпись	Дата
4A41	Локшин Владислав Евгеньевич		

Оглавление

1 Технологическая подготовка производства детали	3
1.1 Основные положения	3
1.2 Этапы ТПП детали «Сепаратор 1-й ступени»	3
2 Проектирование технологического процесса изготовления детали	4
2.1 Анализ технологичности конструкции детали	5
2.2 Обеспечение эксплуатационных свойств детали	7
2.3 Способ получения заготовки	9
2.4 Проектирование технологического маршрута	10
2.5 Расчет припусков на обработку	13
2.6 Проектирование технологических операций	18
2.6.1 Выбор средств технологического оснащения	22
2.6.2 Выбор и расчет режимов резания	26
2.6.3 Расчет норм времени технологического процесса	30
2.7 Разработка управляющих программ (УП) для станков с ЧПУ	31
2.8 Размерный анализ технологического процесса	32
 Технико-экономические принципы проектирования технологического про 34 	цесса
2.10 Проектирование средств технологического оснащения	37
2.10.1 Обоснование выбора схемы приспособления	38
2.10.2 Расчет погрешности базирования и установки заготовки	39
2.10.3 Расчет усилий зажима заготовки	40
2.10.4 Проектирование гибкой производственной системы (модуля)	41
3 Финансовый менеджмент и ресурсоэффективность	45
3.1 Расчет затрат на изготовление детали	45
3.2 Анализ безубыточности изготовления детали	47
4 Социальная ответственность	50
4.1 Производственная безопасность	50
4.2 Экологическая безопасность	55
4.3 Безопасность в чрезвычайных ситуациях	56
4.4 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности	57
Заключение	59
Список литературы	
Приложение А	63
Приложение Б	63

Введение

К одной из крупнейших отраслей промышленности можно отнести машиностроение, задача которой состоит в улучшении качества создаваемых машин, приборов и различного типа оборудования, повышении их технологического уровня, производительности, безопасности и надежности в использовании в быту.

Важнейшая роль в выполнении выше перечисленных задач играет совершенствование технологии, технологического оборудования, а также автоматизация и механизация производственных процессов, которые позволят сэкономить труд, что повлечет за собой повышение качества продукции как в промышленности, так и в экономической части. Оправданное применение прогрессивного оборудования и инструмента способно привести к снижению себестоимости продукции, а также и трудоемкости ее производства. К примеру, такие результаты можно получить заготовку с минимальными припусками под механическую обработку с использованием совершенных методов. Существуют частые случаи, когда есть смысл целесообразно снизить технологичность изделия для повышения качества продукции, что повлечет за собой повышение конкурентоспособности продукции и компенсацию дополнительных затрат. Однако стоит не забывать, что стремление к технологичности не должно привести к ухудшению конструктивно заданных свойств изделия [1].

В данной выпускной квалификационной работе будут рассматриваться вопросы технологической подготовки производства (ТПП) детали типа «Сепаратор 1-й ступени». ТПП включает в себя анализ конструкции детали, выбор способа получения заготовки, расчет припусков на обработку детали, проектирование технологического процесса, выбор и расчет технологического оснащения, выбор и расчет режимов резания, разработка управляющих программ для обработки на станках с ЧПУ, технико-экономические показатели технологического процесса и социальная ответственность на производстве.

1 Технологическая подготовка производства детали

1.1 Основные положения

Технологическая подготовка производства является частью технической подготовки производства, куда помимо ТПП еще входит конструкторская подготовка (КПП). В совокупности они представляют собой комплекс подготовительных работ, необходимые для освоения производства нового изделия на конкретном предприятии.

В соответствии с ГОСТ Р 50995.3.1-96 технологическая подготовка производства — вид производственной деятельности предприятия, обеспечивающей технологическую готовность производств к изготовлению изделий, отвечающих требованиям заказчика или рынка данного класса изделий [2].

Основной целью ТПП является оптимальное по срокам и ресурсам обеспечение технологической готовности производства к изготовлению изделий в соответствии с требованием заказчика.

1.2 Этапы ТПП детали «Сепаратор 1-й ступени»

Начальным этапом подготовки производства будет являться разработка маршрутной технологии. Этот пункт будет содержать в себе последовательность выполнения основных операций изготовления данной детали: заготовительная операция, токарная с ЧПУ, координатно-расточная, слесарная, фрезерная с ЧПУ, слесарная, круглошлифовальная, контрольная, промывочная, консервация. Для каждой операции необходим выбор технологической инструмента и оснастки, расчет норм времени и установление разряда работ.

В следующем этапе разрабатывается операционная технология, содержащая в себе операционные карты изготовления детали. От выбранной технологии производства зависит производительность труда, на основе которого будет зависеть качество изготовления при наиболее низкой себестоимости продукции. Одно из основных пунктов данного этапа это

управляющие программы для станков с ЧПУ, дающие преимущество в обработке изготовления детали с более точными размерами, снижение времени изготовления детали, автоматизированный технологический процесс, а также данное оборудование [3,4].

В заключительном этапе ТПП детали производится оформление всей технологической документации, начиная с маршрутной и операционной карты, карт эскизов, расчетно-технологическая карт, и заканчивая картами наладки инструмента и необходимых чертежей. Все документы оформляются в соответствии с ГОСТ.

2 Проектирование технологического процесса изготовления детали

Разработка технологического процесса изготовления детали представляет собой решение сложной комплексной задачи, где требуется найти для данных производственных условий некий «переход» от полуфабриката к готовой детали, которая отвечает всем заданным требованиям служебного назначения.

Разработка техпроцесса разделяется на этапы:

- 1) Изучение чертежей, технический требований, норм точности.
- 2) Выявление количества деталей, изготовленных в единицу времени.
- 3) Определение вида организационных форм производственного процесса.
- 4) Выбор заготовки.
- 5) Разработка техпроцесса изготовления детали из заготовки.

Задачей проектирования технологического процесса механической обработки является определение такой ее последовательности, при которой наиболее полно используются технологические возможности станков, приспособлений и инструментов, а деталь изготовляется с наименьшими материальными затратами [8].

2.1 Анализ технологичности конструкции детали

Основной задачей анализа технологичности конструкции детали является уменьшение трудоемкости и металлоемкости, возможность обработки детали высокопроизводительными методами.

Деталь — «Сепаратор 1-й ступени», изготавливается из материала Сталь 40X ГОСТ 4543-71. Масса детали рассчитана с помощью «SOLIDWORKS», исходя из материала и твердотельной модели.

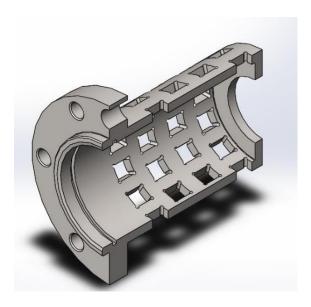


Рисунок 1 — Модель детали «Сепаратор 1-й ступени» в разрезе Таблица 1. Химический состав Сталь 40X

Элемент	Содержание, %
Углерод С	0,36-0,44
Кремний Si	0,17-0,37
Марганец Мп	0,5-0,8
Никель Ni	до 0,3
Cepa S	до 0,035
Фосфор Р	до 0,035
Хром Сг	0,8-1,1
Медь Си	до 0,3
Железо Fe	~97

Материал детали Сталь 40X, цифра 40 говорит о том, что в этой конструкционной стали содержится 0,4% углерода. Из таблицы выше можно заметить, что содержание всех примесей очень малы, кроме одного, о чем

свидетельствует буква «Х», означающая хром в размере около 1%. Хром является основным легирующим элементом, он повышает прокаливаемость, а также способствует получению высокой и равномерной твердости стали. Но в добавок обрабатываемость ЭТОМУ ОН ухудшает стали, снижая теплопроводность, что способствует увеличению твердости и прочности. Содержание никеля по свойствам схоже с хромом: он увеличивает прочность стали ухудшает теплопроводность, что ведет К ухудшению обрабатываемости. Хромоникелевые стали, обладают наилучшим комплексом свойств. Однако никель является дефицитным, и применение таких сталей ограничено. Значительное количество никеля заменяется медью (это не приводит к снижению вязкости). Содержание кремня тоже ухудшает обрабатываемость, снижая ее теплопроводность из-за чего увеличивается твердость и прочность. Как можно заметить, некоторая часть содержания стали ведет к ухудшению обрабатываемости, что компенсирует сера. Сера уменьшает пластичность и ударную вязкость, ухудшает свариваемость и коррозионную стойкость — и все это компенсирует тот факт, что сера улучшает обрабатываемость на станках. Чтобы снизить некоторые негативные влияния серы, например, красноломкость, в составе присутствует марганец, повышающий прочность, не снижая пластичности. Но все же так же ухудшает обрабатываемость детали — снижается ее теплопроводность, за счет чего увеличивается твердость и прочность. Еще присутствует фосфор, который хорошо влияет на отделение стружки, что улучшает обрабатываемость стали [5].

При рассмотрении чертежа (приложение A) детали можно выявить некоторые особенности. Во-первых, корпус имеет сквозное отверстие. Вовторых, на чертеже указана минимальная шероховатость Ra 0,8, которую можно получить при шлифовании. Присутствует наличие канавки.

Анализируя деталь с точки зрения технологичности можно выделить положительные моменты:

- 1. Размеры и точности обработки поверхностей находятся в пределах возможностей станков;
- 2. Материал хорошо поддается механической обработке;
- 3. Присутствуют размеры по 14-му квалитету.

К отрицательным относятся:

- 1. Очень большое количество отверстий, 48 из которых квадратной формы;
- 2. Наличие отверстий по 7-му квалитету;
- 3. Наличие резьбы;
- 4. Наличие размеров по 6-му квалитету.

При обработке детали используется точение, сверление, шлифование и фрезерование. Форма у заготовки дает свободный доступ инструментов, масса и габариты не потребуют подъемных приспособлений, что приводит к повышению технологичности. Форма заготовки обеспечивает свободный доступ инструмента, что повышает технологичность.

При обработке применяются зажимные устройства, такие как трехкулачковый патрон, разжимная оправка, прижимы.

2.2 Обеспечение эксплуатационных свойств детали

Одним из основных и главных показателей качества является надежность машин, обуславливаясь эксплуатационными свойствами деталей и сборочных единиц. Говоря простым языком, надежность машин включает в себя коррозионную стойкость (работа в агрессивных средах), усталостную прочность (циклические нагрузки), износостойкость (сильные нагрузки на контактирующие поверхности), точность посадок (контактная жесткость соединений) и др.

Технологическое обеспечение эксплуатационных свойств деталей машин связано с обеспечением параметров состояния их поверхностного слоя. Существует реальная возможность технологического управления формированием системы параметров поверхностного слоя деталей машин при

их изготовлении. Эта возможность может быть реализована назначением методов и режимов обработки деталей, исходя из требований к их эксплуатационным свойствам. Для достижения цели в повышении надежности машин (по типу повышения износостойкости и т.п.) применяются технологические процессы, способные упрочнить поверхностный слой, например, химикотермическая обработка или упрочняющая обработка (пластичное деформирование 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 и сопротивляемости усталостным разрушениям [6].

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

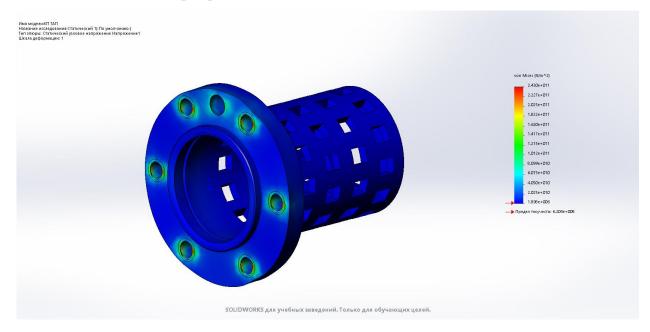


Рисунок 2 — Напряженная модель детали

Согласно рис.2, самое большое напряжение возникает резьбовом соединении и в отверстии под штифт. На других местах детали напряжения незначительны.

2.3 Способ получения заготовки

Абсолютно всегда «нулевым» этапом изготовления детали является получение заготовки из нужного материала. Заготовка должна быть максимально приближена к форме и размерам конечной детали. Это нужно для сокращения расхода материала, электроэнергии и время производства — увеличение производительности труда. В зависимости от характера материала, назначения детали, требуемой точности ее изготовления и т. д. заготовки получают литьем, ковкой, штамповкой, высадкой, прокаткой, волочением и другими способами [7].

В данном случае целесообразно рассмотреть два способа получения заготовки:

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

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

При расчете КИМ находиться коэффициент выхода годного материала в процессе изготовления:

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

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

По данным САПР Компас-3D V17

Для прутка имеем: Q = 3,59 кг, q = 0,63 кг, тогда

$$K = \frac{0,63}{3,59} = 0,175.$$

Для поковки: Q=3,45 кг, q=0,63 кг, тогда

$$K = \frac{0,63}{3.45} = 0,182.$$

Сравнивая коэффициенты, видно, что заготовка из поковки подойдет лучше для производства, чем пруток. Если использовать такую заготовку, то уменьшится время на механическую обработку. Но, во-первых, появляется необходимость в обдирке заготовки. Во-вторых, требуется изготовление форм

и наличие необходимого оборудования. Поэтому лучшим вариантом будет выбрать пруток для заготовки.

2.4 Проектирование технологического маршрута

Технологический маршрут определяет последовательность операций и состав технологического оборудования. OT τογο, как построен технологический во маршрут, МНОГОМ зависит качество детали И эффективность ее изготовления.

Разработка маршрута зависит от конструкции детали, материала, требований к ее качеству, вида заготовки и масштаба ее выпуска.

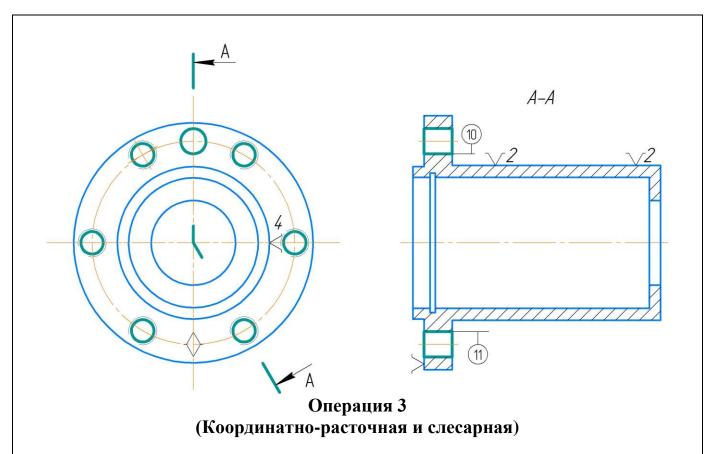
Для того, чтоб свести брак к минимуму, обработку начинают с тех поверхностей, на которых возможны дефекты. Далее идет самая классическая система: в начале идет обработка грубых поверхностей, потом проводят обработку более точных [5]. Задачей проектирования технологического маршрута является составление общего плана обработки детали.

Маршрут технологии изготовления детали типа «Сепаратор 1-й ступени» представлен в таблице 2. Предварительный маршрут включает в себя схемы базирования заготовки, выдерживаемые технологические размеры, а так же тексты переходов и их эскизы.

Таблица 2. Маршрутная карта.

тиолица 2. тупартрутная карта.	
Название операции и ее	Операционный эскиз
содержание	
Операция 1 (Токарная с ЧПУ)	A A
На первом этапе нужно получить технологические базы, обработав поверхность 1 и 3. Данные поверхности будут служить в дальнейшем базами. Поверхности не точные. Здесь же будут получены поверхности 2, конус 4 и канавка 5. Поверхность 1 имеет шероховатость Ra 1,6. Остальные Ra 6,3.	A (4:1)
Операция 2 (Токарная с ЧПУ) На втором этапе буду получены	8
поверхности 6-8 и отверстие 9. Поверхность 8 имеет шероховатость Ra 1,6. Остальные Ra 6,3	9

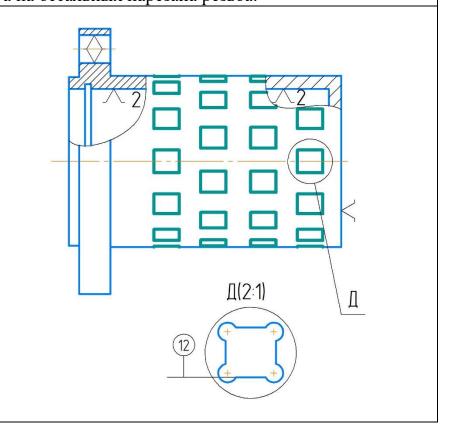
Продолжение таблицы 2.



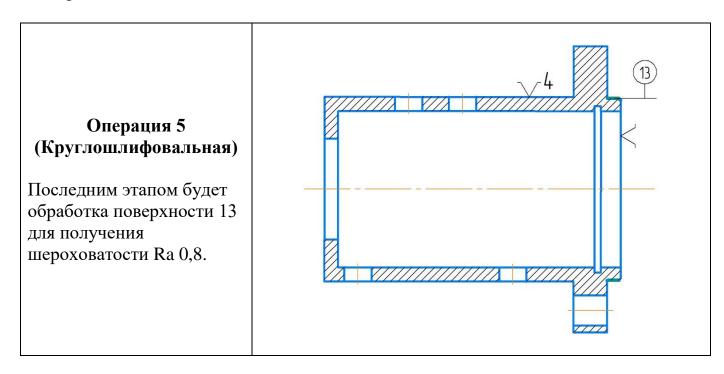
На третьем этапе будут получены 7 сквозных отверстий. В дальнейшем отверстие 10 будет расточено, а на остальных нарезана резьба.

Операция 4 (Фрезерная с ЧПУ)

На четвертом этапе будут получены 48 отверстий квадратной формы 12. Шероховатость Ra 1,6.



Продолжение таблицы 2.



В добавок, есть второй вариант технологического маршрута производства детали, в котором присутствуют небольшие изменения: 3 этап объединить с 1-м; нарезать резьбу на 3 этапе, что будет нецелесообразно в использовании дорогостоящего оборудования, как координатно-расточной станок, поэтому будет лучше, если нарезание резьбы перенести на слесарную операцию.

2.5 Расчет припусков на обработку

Для достижения уменьшения материалоемкости является уменьшение припусков на обработку. Само определение припуск — это слой материала, удаляемый с заготовки для достижения заданных свойств обрабатываемой поверхности детали. В производстве крайне важно установить оптимальную величину припусков. Заготовки с заниженными размерами припусков могут не обеспечить удаление дефектных поверхностных слоев, получение требуемой точности и шероховатости. Завышенные припуски могут привести к перерасходу материала, энергии и режущего инструмента. В добавок, будет необходимость введения дополнительных технологических переходов или

рабочих ходов, что, как следствие, увеличит трудоемкость процессов и себестоимость обработки детали.

Припуск элементарных поверхностей назначают по соответствующим справочным таблицам (ГОСТ, РТМ и т.п.). Также проводится аналитический расчет для определения минимальной необходимой величины припуска на механическую обработку z_{min} . Для аналитического расчета требуется установить все составляющие элементы припуска [1,9]:

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

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

 $\Delta\Sigma_{i-1}$ — суммарное, отклонение расположения обрабатываемой поверхности относительно установочной базы, используемой на анализируемом переходе, и погрешность формы обрабатываемой поверхности, полученную в результате всей предшествующей обработки;

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

При последовательной обработки поверхностей (односторонний припуск):

$$z_{imin} = R_{zi-1} + h_{i-1} + \varepsilon_i$$

Величины R_z и h определяются из справочных таблиц [9], в зависимости от вида обработки поверхности и способа получения 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 и погрешности коробления (кривизны), эти величины так же определяются по таблицам. Произведем расчет припусков на механическую обработку наружного и внутреннего диаметров детали и занесем их в таблицы 3 и 4.

Пространственные погрешности Δ определяются согласно рекомендациям [9].

$$\Delta' = D \cdot \Delta K$$
,

$$\Delta^{\prime\prime} = l \cdot \Delta K$$
.

где D = 90 — диаметр поверхности, мм;

 $\Delta K = 0,5$ — удельная погрешность заготовки длинной до 120 мм обычной точности без правки, мкм/мм (таблица 5.9 [9]);

L = 90 — длина заготовки, мм.

Общая пространственная погрешность, рассчитывается как:

$$\Delta = \sqrt{(\Delta')^2 + (\Delta'')^2}$$

Подставив величины имеем:

$$\Delta' = 90 \cdot 0.5 = 45 \text{ MKM},$$

$$\Delta'' = 90 \cdot 0,5 = 45$$
 мкм.

Тогда общая погрешность для заготовки будет равна:

$$\Delta = \sqrt{45^2 + 45^2} = 63,6$$
 мкм

Для переходов, следующих за первым, пространственная погрешность определяется по формуле:

$$\Delta_2 = \Delta_1 * K_y,$$

где, $K_y = 0.06$ — коэффициент уточнения для черновой обработки, дан в таблице [9].

Тогда общая погрешность для черновой обработки будет равна:

$$\Delta_2$$
= 63,6 * 0,06 = 3,8 мкм

Для последующих операций Общая пространственная погрешность рассчитывается по подобию.

Определение погрешности установки заготовки є можно определить расчетным путем или из таблиц. В работе будет использован расчетный метод.

Погрешности установки є, мкм, определяем как:

$$\varepsilon_2 = \sqrt{\varepsilon_3^2 + \varepsilon_p^2},$$

где, $\varepsilon_3^2 = 90^2$ – погрешность, зависящая от диаметра поверхности, мкм;

$$\varepsilon_{\rm p}^2=0.25\sqrt{T_D^2+1},$$

где, $T_D^2 = 3.9^2$ – погрешность, зависящая от допуска на диаметр проката, мкм.

Тогда погрешность установки, будет равна:

$$\varepsilon_2 = \sqrt{90^2 + 1.01^2} = 90 \text{ MKM},$$

Погрешность заготовки для последующих операций определяем по подобию.

Далее рассчитывается минимальный расчетный припуск $2Z_{min}$, согласно формуле 3.1 [9]:

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

Подставив все, уже полученные, данные получим:

$$2Z_{min} = 2(200 + 300 + 63.6) = 2 \cdot 563.6$$
 мкм.

Для по последующих операций припуск $2Z_{min}$ рассчитывается аналогично.

Расчётный диаметр d_p рассчитывается с конца от диаметра, который требуется получить.

$$d_4 = 54,86 \text{ mm};$$

 $d_3 = 54,86 + 0,26 = 55,12 \text{ mm};$
 $d_2 = 55,12 + 0,246 = 55,366 \text{ mm};$
 $d_1 = 55,366 + 1,126 = 56,492 \text{ mm}.$

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

$$d_{max4} = 54,86$$
 мм; $d_{max3} = 54,86 + 0,26 = 55,12$ мм; $d_{max2} = 55,12 + 0,246 = 55,366$ мм; $d_{max1} = 55,366 + 1,126 = 56,492$ мм.

Таблица 3 заполняется аналогичным методом. Все требуемые коэффициенты задаются в соответствии со справочными таблицами [9].

Т.к. обработка внутренней поверхности будет производиться при постоянстве баз, то пространственные погрешности Δ и погрешности установки ϵ будут равны соответственно таблице 3.

Если в таблице 3 расчетный диаметр рассчитывался путем сложения диаметра и припуска, то в таблице 4 он рассчитывается путем вычитания припуска от диаметра.

Максимальные предельные значения припусков z_{max}^{np} равны разности наибольших предельных размеров, а минимальные значения z_{min}^{np} — соответственно разности наименьших предельных размеров предшествующего и выполняемого переходов:

$$z_{max3}^{\text{np}} = 56,12 - 55,05 = 1,07$$

 $z_{max2}^{\text{np}} = 56,366 - 55,12 = 1,246$
 $z_{max1}^{\text{np}} = 60,492 - 56,366 = 4,126$
 $z_{min3}^{\text{np}} = 55,12 - 54,86 = 0,26$
 $z_{min2}^{\text{np}} = 55,366 - 55,12 = 0,246$
 $z_{min1}^{\text{np}} = 56,492 - 55,366 = 1,126$

Таблица 3. Припуски на механическую обработку наружной поверхности.

Технологи-	Элементы		Расчетный	Расчетный	Допуск	Предел	Предельные		Предельные			
ческие	прип	іуска,	МКМ		припуск к	размер d_p ,	Td,	размеры, мм		значения		
операции					$2Z_{min}$,	MM	MKM				припусков,	
обработки					MKM						MM	
заготовки	R_z	h	Δ	ε				d_{min}	d_{max}	2ПР	2ПР	
										Z_{min}	Z_{max}	
Прокат	200	300	63,6	-	-	56,492	4000	56,492	60,492	ı	-	
Токарная												
с ЧПУ												
Установ А												
Черновое	32	30	63		1126	55,366	1000	55,366	56,366	1,126	4,126	
Установ Б				-								
Черновое	32	32	61		246	55,12	1000	55,12	56,12	0,246	1,246	
Чистовое	20	20	46		260	54,86	190	54,86	55,05	0,26	1,07	
Итого, Σ										1,632	6,442	

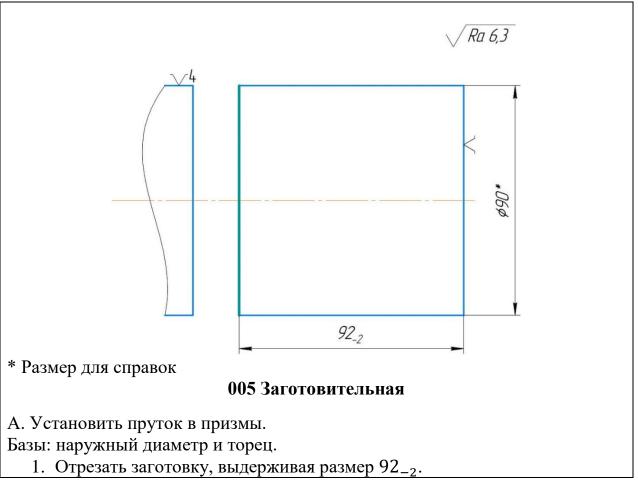
Таблица 4. Припуски на механическую обработку внутренней поверхности.

Технологические	Элем	ленти	Ы		Расчетный	Расчетный	Допуск	Преде	льные	Преде	ельные
операции	приг	іуска	, MKN	M	припуск к	размер d_p ,	Td,	размеры,		значе	кин
обработки					$2Z_{min}$, мм	MM	MKM	MM		припу	сков,
заготовки										MM	
	R_z	h	Δ	ε				d_{min}	d_{max}	2ПР	2ПР
										Z_{min}	Z_{max}
Токарная с ЧПУ											
Установ А											
Черновая	120	50	48	-	-	46,6	1000	46,6	56,6	-	10,2
Чистовая	20	25	48		215	46,4	400	46,4	46,8	0,2	-
Итого, Σ										0,2	10,2

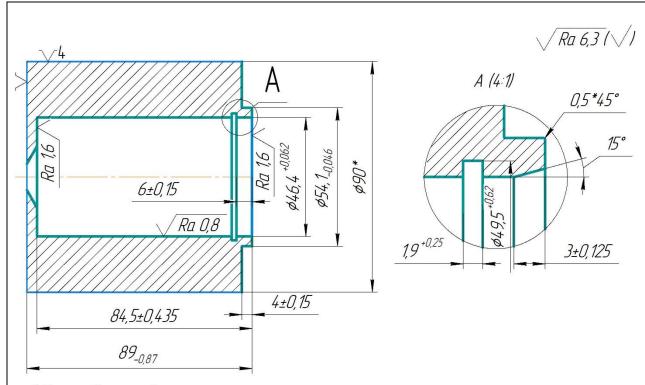
2.6 Проектирование технологических операций

Проведем уточнение технологического маршрута обработки детали, спроектируем технологический процесс изготовления детали «Сепаратор 1-й ступени». Данные сведем в таблицу 5.

Таблица 5. Технологический процесс изготовления детали «Сепаратор 1-й ступени».



Продолжение таблицы 5.



- * Размер для справок
- 1. Неуказанные предельные отклонения размеров H14, h14, ± 7
- 2. Нецказанные радицсы скругления 0,2 мм

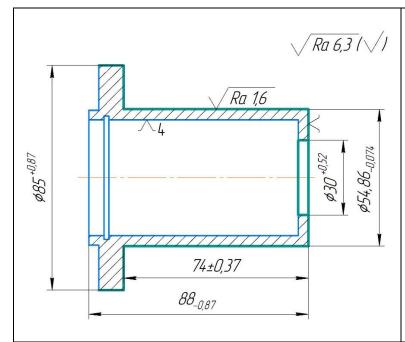
010 Токарная с ЧПУ

А. Установить заготовку в трехкулачковый патрон.

Базы: Наружный диаметр и торец.

- 0. Подрезать торец заготовки, выдерживая размер 89_{-0,87} мм.
- 1. Точить, выдерживая размеры Ø54,1 $_{\text{-0,046}}$ и 4±0,15 мм.
- 2. Снять фаску 0,5х45° мм.
- 3. Центровать заготовку под сверление Ø2,5 мм на подрезанном торце заготовки.
- 4. Сверлить отверстие $\emptyset 15^{+0,43}$ мм на длину $45\pm0,31$ мм.
- 5. Рассверлить отверстие $\emptyset 25^{+0.52}$ мм на длину 75 ± 0.37 мм.
- 6. Рассверлить отверстие, выдерживая размеры $\emptyset 46^{+0.62}$ мм и $89_{-0.87}$ мм.
- 7. Расточить отверстие в заготовке выдерживая размер $\emptyset 46,4^{+0,062}$ мм, размер $84,5\pm0,435$ мм.
- 8. Точить фаску в отверстии заготовки выдерживая размер $3\pm0,125$ мм и угол 15° .
- 9. Расточить канавку, выдерживая размер $1,9^{+0,25}$

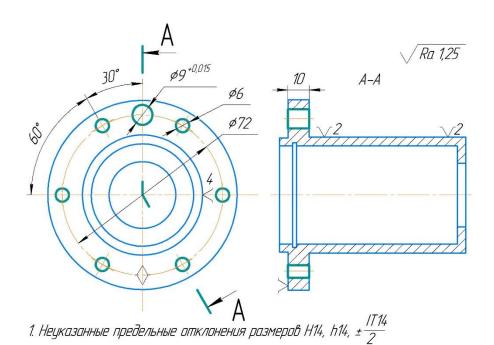
Продолжение таблицы 5.



Б. Переустановить деталь на оправку.

Базы: Внутренний диаметр, торец.

- 0. Подрезать торец выдерживая размер $88_{-0.87}$ мм.
- 1. Точить наружный диаметр $\emptyset 85^{+0.87}$ на проход.
- 2. Точить наружный диаметр $\emptyset 54,86_{-0,074}$ мм на длину $74\pm0,37$ мм.
- 3. Рассверлить отверстие насквозь на подрезанном торце заготовки, выдерживая размер $\emptyset 30^{+0.52}$ мм.



020 Координатно-расточная

А. Установить деталь в цанговый патрон на поворотный стол координатнорасточного станка.

Базы: Внешний диаметр, торец.

- 1. Центровать 7 отверстий согласно эскизу.
- 2. Сверлить сквозное отверстие, выдерживая размер $\emptyset 8,5^{+0,09}$ мм.
- 3. Сверлить 6 сквозных отверстий, выдерживая размер $\emptyset 6^{+0,3}$ мм.
- 4. Развернуть отверстие, выдерживая размер $\emptyset 9^{+0,015}$ мм.

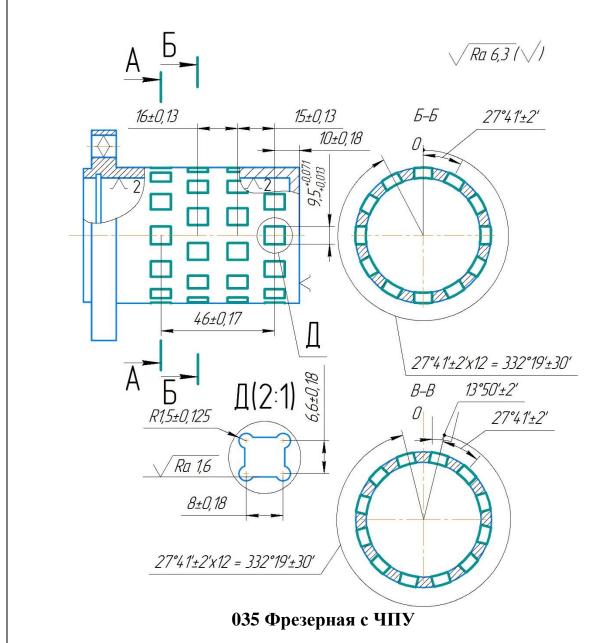
Продолжение таблицы 5.

025 Слесарная

- 1. Снять заусенцы.
- 2. Притупить острые кромки.
- 3. Нарезать сквозную резьбу М8 в 6 отверстиях Ø6.

030 Контрольная

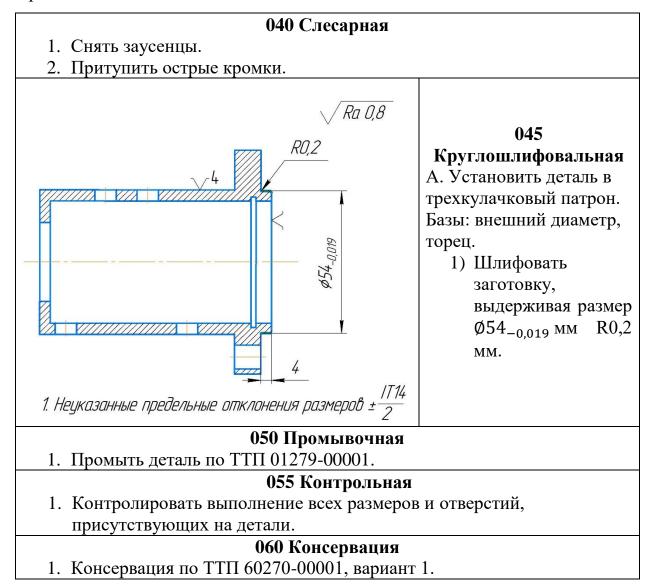
1. Контролировать выполнение всех размеров и отверстий, присутствующих на детали.



А. Установить деталь на оправку в патрон делительной головки.

Базы: Внутренний диаметр, торец.

- 1. Центровать 48 отверстий согласно эскизу.
- 2. Сверлить сквозные отверстия, согласно эскизу.
- 3. Фрезеровать согласно эскизу.



2.6.1 Выбор средств технологического оснащения

Выбор средств технологического оснащения зависит в большей степени от габаритов заготовки и точности обработки. Также следует выбирать оборудование с наименьшей стоимостью и наиболее универсальное. Выбор следует начинать со стандартного оснащения. В том случае, когда стандартного оснащения недостаточно, производится выбор и проектирование специального оснащения.

Подберем необходимые для механической обработки средства технологического оснащения (табл. 6), а также необходимые средства контрольно-измерительного оснащения (табл. 7).

Таблица 6. Средства технологического оснащения

Операция	Оборудование	Инструмент	Приспособление
005	Круглопильный	Пила 2257-0209	Призмы 7033-
Заготовительная	отрезной станок	ГОСТ 4047-82	0031
	SIRIO 315	(Ø315)	ГОСТ 12195-66;
			Накидная
			планка 7019-
			0670 ΓΟСΤ
			14735-65;
			Винт М12 ГОСТ
			1491-80
010 Токарная с	Токарный станок	Резец подрезной	3-х кулачковый
ЧПУ	с ЧПУ FCL-25ТТ	2112-0018 T15K6	патрон 7100-
Установ А		ГОСТ 18880-73;	0015 ΓΟСΤ
		Центр. св. Ø2,5 мм	2675-80
		2317-0105 P6M5	
		ГОСТ 14952-75;	
		Сверло Ø15 2301-	
		0050 ГОСТ 10903-	
		77;	
		Сверло Ø25 2301-	
		0087 ΓΟCT 10903-	
		77;	
		Сверло Ø45 2301-	
		3725 ГОСТ 10903-	
		77;	
		Резец расточной	
		2141-0058 T30K4	
		ΓΟCT 18883-73;	
		Резец канавочный	
		2666-0017 T15K6	
		ГОСТ 18885-73	

Продолжение таблицы 6.

010 Токарная с ЧПУ Установ Б	Токарный станок с ЧПУ FCL-25TT	Резец подрезной 2112-0101 Т15К6 ГОСТ 18880-73; Резец проходной упорный 2101-0013 Т15К6 ГОСТ 18879-73; Резец чистовой широкий 2120-0062 Т30К4 ГОСТ 18881-73; Сверло Ø30 2301-0106 ГОСТ 10903-77	Оправка цанговая 7112- 1468 ГОСТ 31.1066.02-85
020 Координатно-расточная	Координатно- расточной станок 2В440АФ10	Центр. св. Ø1 мм 2317-0101 P6M5 ГОСТ 14952-75; Сверло Ø8,5 мм 2301-3572 P6M5 ГОСТ 10903-77; Сверло Ø6,5 мм 2301-3555 P6M5 ГОСТ 10903-77; Развертка Ø9 мм P6M5 2363-0094 ГОСТ 1672-80	Поворотный стол 7204-0001 ГОСТ 16936-71; Прихваты 7011-0507 ГОСТ 4735-69; Болт М10 ГОСТ 7798-70; Гайка М10 ГОСТ 5915-70
025 Слесарная	Тиски слесарные 7827-0253 ГОСТ 4045-75	Метчик М8 P6M5 2621-1223 ГОСТ 3266-81; Надфиль 2826- 0001 ГОСТ 23461-84	Вороток M8-M9 6910-0162 ΓОСТ 22395-77
035 Фрезерная с ЧПУ	Малогабаритный вертикально- фрезерный Haas CM-1 с ЧПУ	Центр. св. Ø1 мм 2317-0101 P6M5 ГОСТ 14952-75; Сверло Ø6,5 мм 2301-3558 P6M5 ГОСТ 10903-77; Сверло Ø3 мм 2302-0371 P6M5 ГОСТ 20695-75;	Специальная оправка (Приложение Б)

Продолжение таблицы 6.

		Фреза Ø3 мм	
		T15K6 2220-0001	
		ГОСТ 17025-71	
040 Слесарная	Тиски слесарные	Надфиль 2826-	
	7827-0253 ΓΟCT	0001 ΓΟCΤ	-
	4045-75	23461-84	
045	Круглошлифо-	Шлифовальный	3-х кулачковый
Круглошлифоваль-	вальный станок	круг	патрон 7100-007
ная	3C120B	ПП240×18×32	ГОСТ 2675-80
		45A 10-Π C2 7	
		K4 A 1кл 35м/с	
		ГОСТ 2424-83	

Таблица 7. Средства контроля точности изготовления детали

Операция	Способ контроля	Измерительный прибор		
005		Штангенциркуль ШЦ-І-125-		
Заготовительная	Инструментальный			
010 Токарная с		Штангенциркуль ШЦ-ІІ-125-		
ЧПУ		0,1-1 ГОСТ 166-89;		
		Штангенциркуль ШЦ-II -125-		
		0,02-1 ГОСТ 166-89;		
		Образцы шероховатости		
	Инструментальный	ГОСТ 9378-93;		
		Угломер типа 2-2 ГОСТ 5378-		
		88;		
		Нутромер НИ 18-50-1 ГОСТ		
		868-22;		
		Микрометр МК75-1 ГОСТ		
222		6507-90		
020 Координатно-		Штангенциркуль ШЦ-Ш-125-		
расточная	Инструментальный	0,1-1 ΓΟCT 166-89;		
		Нутромер НИ 6-10-1 ГОСТ		
007.0		868-22		
025 Слесарная	Инструментальный,	Резьбовая калибр-пробка M8		
020 10	визуальный	8221-3036 ΓΟCT 519-77		
030 Контрольная	11	Инструментальный		
	Инструментальный	микроскоп ИМЦ 100х50, А		
025 Филипин	17	ΓΟCT 8074-82		
035 Фрезерная с	Инструментальный	Штангенциркуль ШЦ-ІІ-125-		
ЧПУ		0,1 FOCT 166-89;		
		Нутромер НИ 6-10-1 ГОСТ		
		868-22		

Продолжение таблицы 7.

		Образцы шероховатости ГОСТ 9378-93
040 Слесарная	Визуальный	-
045		Образцы шероховатости
Круглошлифовальная	Инструментальный	ГОСТ 9378-93;
		Микрометр МК75-1 ГОСТ
		6507-90

2.6.2 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. Все значения и формулы буду взяты из справочников [37,38].

Скорость резания (м/мин) рассчитывается по формуле:

$$V = \frac{C_{v}}{T^{m.tx.sy}} \cdot K_{v},$$

где C_v , x, y, m — коэффициенты, учитывающий материал заготовки и инструмента, значение которых приведены в табл. 2.19 [38];

 Т – среднее значение стойкости (при одноинструментальной обработке находится в диапазоне 30-60 мин.);

t – глубина резанья;

S – подача;

 K_v – общий поправочный коэффициент, который расписывается как:

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

где K_{mv} – коэффициенты, учитывающий материал заготовки на обработку [табл. 2.4, 37];

 K_{nv} – коэффициенты, учитывающий состояние поверхности заготовки на обработку [табл. 2.5, 38];

 K_{uv} – коэффициенты, учитывающий материал инструмента на обработку [табл. 2.6, 38].

$$K_{mv} = K_{\Gamma}(\frac{750}{\sigma_B})^{n_v},$$

где K_{Γ} – коэффициент, характеризующий группу стали по обрабатываемости; σ_B – предел прочности, МПа; n_v – показатель степени при обработке резцами [табл. 2.2, 38].

010 Токарная с ЧПУ

Установ А

Обработка цилиндрической поверхности

Резец отрезной 2130-0255 ГОСТ 18884-73;

Материал режущей пластины: Т15К6.

Обрабатываемый материал: Сталь 40Х ГОСТ 4543-71

Размер державки резца: 25x16 мм.

Скорость резания в м/мин:

$$V = \frac{c_v}{T^{m} \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_{\Gamma} \left(\frac{750}{\sigma_B}\right)^{n_v} \cdot K_{nv} \cdot K_{uv} = \frac{350}{30^{0,2} \cdot 4^{0,15} \cdot 0,6^{0,35}} \cdot 0,95 \left(\frac{750}{980}\right)^1 \cdot 1 \cdot 1 = 125,52 \text{ м/мин}$$

010 Токарная с ЧПУ

Установ Б

Поучение отверстия $Ø30^{+0,52}$ мм.

Сверло Ø30 2301-0106 ГОСТ 10903-77;

Материал сверла: Р6М5.

Обрабатываемый материал: Сталь 40Х ГОСТ 4543-71

$$V = \frac{C_{v} \cdot D^{q}}{T^{m} \cdot S^{y}} \cdot K v,$$

где $C_v = 9.8$ – коэффициент, учитывающий материал заготовки и сверла;

Kv — общий поправочный коэффициент на скорость резания, равный произведению коэффициента обрабатываемого материала [табл. 2.1 - 2.4, 38] на коэффициент инструментального материала [табл. 2.6, 38] на коэффициент, учитывающий глубину сверления [табл. 2.44, 38];

T = 25 мин – период стойкости сверла;

S = 0,45 мм/об — подача;

m, y, q — показатели степени

$$V = \frac{9,8 \cdot 30^{0,4}}{25^{0,2} \cdot 0,45^{0,5}} \cdot 0,668 = 10,4 \text{ м/мин}$$

Режимы резания для остальных операций подберем по справочнику [38]. Данные занесем в таблицу 8.

Таблица 8. Режимы резания

Операция	Инструмент	Глубина	Подача	Скорость	Стойкость
		t, mm	s, мм/об	v, м/мин	Т, мин
010 Токарная с	Резец				
ЧПУ	подрезной				
Установ А	2112-0018	2	1,2	115,6	30
Черновая	Т15К6 ГОСТ				
Чистовая	18880-73				
	Сверло Ø15				
	2301-0050	7,5	0,4	22	25
	ГОСТ 10903-				
	77;				
	Сверло Ø25				
	2301-0087	12,5	0,45	20	25
	ГОСТ 10903-				
	77;				
	Сверло Ø45				
	2301-3725	23	0,6	17,7	45
	ГОСТ 10903-77				
	Резец				
	расточной	0,4	0,06	140	30
	2141-0058				
	Т30К4 ГОСТ				
	18883-73				

Продолжение таблицы 8.

	Резец канавочный 2666-0017 Т15К6 ГОСТ 18885-73	1,55	0,13	200	30
010 Токарная с ЧПУ Установ Б Черновая Чистовая	Резец подрезной 2112-0017 Т15К6 ГОСТ 18880-73	1	1,2	116,6	30
	Резец проходной упорный 2101- 0013 T15K6 ГОСТ 18879-73	2,5	0,8	117,6	30
	Резец чистовой широкий 2120- 0062 Т30К4 ГОСТ 18881-73	0,14	0,1	120	30
	Сверло Ø30 2301-0106 ГОСТ 10903-77	15	0,45	20	25
020 Координатно- расточная Черновая	Сверло Ø8,5 мм 2301-3572 Р6М5 ГОСТ 10903-77	4,25	0,2	19,1	15
Чистовая	Сверло Ø6,5 мм 2301-3562 Р6М5 ГОСТ 10903-77	3	0,2	18,2	15
	Развертка Ø9 мм Р6М5 2363- 0094 ГОСТ 1672-80	0,25	0,8	15,4	20

Продолжение таблицы 8.

035 Фрезерная	Сверло Ø6,5				
с ЧПУ	мм 2301-3558	3,25	0,2	15,5	25
Черновая	Р6М5 ГОСТ				
Чистовая	10903-77				
	Сверло Ø3 мм				
	2301-3551	1,5	0,1	20,2	15
	Р6М5 ГОСТ				
	10903-77				
	Фреза Ø3 мм				
	Т15К6 2220-	0,7	0,4	33,9	80
	0173 ГОСТ				
	17025-71				
045 Кругло-	Шлифовальный				
шлифовальная	круг				
Чистовая	ПП240×18×32	0,01	0,01	30	120
	45A 10-Π C2 7				
	K4 A 1кл 35 м/с				
	ГОСТ 2424-83				

2.6.3 Расчет норм времени технологического процесса

Расчет штучного времени и нормирование работ для операции 010. Определяем штучное время:

$$T_{\text{IIIT}} = T_0 + T_{\text{B}} + T_{\text{of}} + T_{\text{ot}},$$

где T_0 – основное время, мин.;

 $T_{\scriptscriptstyle B}-$ вспомогательное время, мин.;

Тоб – время на обслуживание рабочего места, мин.;

 $T_{\text{от}} -$ время перерывов на отдых.

$$T_{o} = \frac{L}{Sn}i,$$

где L – длина обработки, мм

S – подача, мм/об;

n – частота вращения шпинделя, мин $^{-1}$;

і – число заходов.

$$L = l_0 + l_1 + l_2$$

где l_0 – длина обрабатываемой поверхности в направлении обработки, мм

 l_1 - длина врезания, мм

 l_2 – перебег режущего инструмента, мм

Расчет вспомогательного времени определяется по формуле:

$$T_B = 0.15 \cdot T_0$$
.

Все данные по расчету времени в таблице 9.

Таблица 9. Время выполнения технологического процесса

Операция	Время,	Время,	Общее время
	затраченное на	затраченное	операции,
	механическую	на установку,	мин.
	обработку, мин.	наладку	
		оборудования,	
		мин.	
005 Заготовительная	2	0,5	2,5
010 Токарная с ЧПУ			
Установ А	3	0,5	3,5
Установ Б	4	0,5	4,5
020 Координатно-			
расточная	1	0,5	1,5
025 Слесарная	5	-	5
030 Контрольная	-	-	5
035 Фрезерная с ЧПУ	15	2,5	17,5
040 Слесарная	5	-	5
045 Круглошлифовальная	1	0,5	1,5
050 Слесарная	1	-	1
055 Промывочная	-	-	10
060 Контрольная	-	-	20
065 Консервация	-	-	10
Итого, Σ:	87		

2.7 Разработка управляющих программ (УП) для станков с ЧПУ

Для создания управляющих программ для станков с ЧПУ воспользуемся САМ-системой FeatureCAM. Программы, разработанные для таких операций, как токарная с ЧПУ 010, представлены в приложении А.

2.8 Размерный анализ технологического процесса

Одной из задач размерного анализа технологического процесса является правильное и обоснованное определение промежуточных и окончательных технологических размеров и допусков для обрабатываемой детали. Некоторые поверхности заготовки могут подвергаться обработке на нескольких переходах или операциях в зависимости от требуемой точности и шероховатости. В подобных случаях оставляется припуск на последующий переход (операцию) и устанавливается промежуточный технологический размер. Чтобы это определить, нужно рассчитать технологическую цепь, у которой замыкающим звеном служит припуск [39].

У размерного анализа есть несколько целей, которые должны определить:

- 1) Технологический размер и допуск.
- 2) Предельные отклонения размеров, припусков и расчет размеров заготовки.
- 3) Наиболее приемлемой последовательности обработки отдельных поверхностей с требуемой точностью размеров.

Рассмотрим размерный анализ техпроцесса, рассчитав точные размеры детали, выполненных на токарной операции. Все результаты в таблице 10.

Таблица 10. Размерный анализ технологического процесса для точных поверхностей

Операция	Эскиз	Расчет размерных цепей
010 Токарная с ЧПУ Установ А	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$A_{11} = 80,5 \pm 0,435 \text{ mm};$ $A_{12} = 84,5 \pm 0,435 \text{ mm};$ $A_{13} = 89_{-0,87} \text{ mm};$ $D_{11} = 30^{+0,52} \text{ mm};$ $D_{12} = 45,4^{+0,062} \text{ mm};$ $D_{13} = 54,2_{-0,019} \text{ mm};$ $Z_{11} = A_{12} - A_{11} = 84,5 \pm 0,435 - 80,5 \pm 0,435 = 4 \pm 0,87 \text{ mm};$ $Z_{12} = A_{13} - A_{12} = 89_{-0,87} - 84,5 \pm 0,435 = 4,5_{-1,305}^{+0,435} \text{ mm};$ $DZ_{11} = D_{13} - D_{12} = 54,2_{-0,019} - 45,4^{+0,062} = 8,8^{+0,081} \text{ mm};$ $DZ_{12} = D_{13} - D_{11} = 54,2_{-0,019} - 30^{+0,52} = 24,2^{+0,539} \text{ mm};$
010 Токарная с ЧПУ Установ Б	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$A_{21} = 75,5 \pm 0,435 \text{ mm};$ $A_{22} = 84 \pm 0,435 \text{ mm};$ $A_{23} = 86_{-0,87} \text{ mm};$ $D_{21} = 30^{+0,52} \text{ mm};$ $D_{22} = 54,86_{-0,074} \text{ mm};$ $D_{23} = 85^{+0,87} \text{ mm};$ $Z_{21} = A_{22} - A_{21} = 84 \pm 0,435 - 75,5 \pm 0,435 = 8,5 \pm 0,87 \text{ mm};$ $Z_{22} = A_{23} - A_{22} = 86_{-0,87} - 84 \pm 0,435 = 2_{-1,305}^{+0,435} \text{ mm};$ $DZ_{21} = D_{23} - D_{22} = 85^{+0,87} - 54,86_{-0,074} = 30,14^{+0,944} \text{ mm};$ $DZ_{22} = D_{23} - D_{21} = 85^{+0,87} - 30^{+0,52} = 55_{-0,52}^{+0,87} \text{ mm};$

2.9 Технико-экономические принципы проектирования технологического процесса

Технико-экономические показатели — система измерителей, характеризующая материально-производственную базу предприятий (производственных объединений) и комплексное использование ресурсов. Они применяются для планирования и анализа организации производства и труда, уровня техники, качества продукции, использования основных и оборотных фондов, трудовых ресурсов.

В соответствии с экономическим принципом изделия должны быть изготовлены при наименьшей затрате времени и наименьшей себестоимости изделия, с минимальными затратами труда и издержками производства. Из имеющихся вариантов технологических процессов изготовления одного и того же изделия предпочтение отдают наиболее производительному и рентабельному. Если случается так, что получаются одинаковые варианты производительности, то берется более рентабельный, и наоборот: при равных рентабельных вариантах берется наиболее производительный.

В данной работе необходимо рассчитать только уровень механизации и автоматизации производства. Остальные показатели берутся и рассчитываются 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 2018 года, и сведем все в таблицы 11 и 12. 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.

Таблица 11. Стоимость оборудования

Операция	Оборудование	Стоимость, руб.
005 Заготовительная	Круглопильный отрезной станок SIRIO 315	232 400
010 Токарная с ЧПУ	Токарный станок с ЧПУ FCL-25TT	1 460 000*
020 Координатно- расточная	Координатно- расточной станок 2В440АФ10	2 400 000
030 Фрезерная с ЧПУ	Малогабаритный вертикально-фрезерный Haas CM-1 с ЧПУ	4 500 000*
040 Круглошлифовальная	Круглошлифовальный станок 3С120В	300 000
Ито	ro, Σ	8 892 400

^{*}Цена указана при курсе доллара 63,2 p. (05.05.18)

Таким образом, для технологического оснащения производства детали «Сепаратор первой ступени» потребуется порядка 8 892 400 руб., и это без учета затрат на инструменты.

Назначим мелкосерийное производство деталей.

Расчёт программы запуска:

$$Q_{\mathrm{зап}} = rac{Q_{\mathrm{вып}} \cdot 100}{100 - \mathrm{a}_{nn}} = rac{1000 \cdot 100}{100 - 3} = 1031 \,\mathrm{шт}.$$

где $Q_{\mathrm{вып}}$ — программа выпуска 1000 единиц продукции в год;

 a_{nn} - процент технологически неизбежных потерь (3% брака).

При мелкосерийном производстве в год необходимо произвести 1031 единиц продукции, с учетом получения бракованных деталей.

Расчёт планового фонда времени работы оборудования:

$$T_{\text{пл}} = (365 - T) \cdot 1 \cdot 7,5 \cdot 0,97 = 1789,65$$
 часов,

где T – число нерабочих дней в году, 119 дней; 1 – число смен; 7,5 – число часов работы в смену (перерыв 0,5 часа); 0,97 – учитываемый % брака.

Такт мелкосерийного производства:

$$r = \frac{\mathrm{T}_{\scriptscriptstyle \Pi \Pi} \cdot 60}{Q_{\scriptscriptstyle 33\Pi}} = \frac{1789,65 \cdot 60}{1031} = 104$$
 мин/шт.

Рассчитаем необходимое число рабочих мест, коэффициент загрузки рабочих мест и занесем результаты в таблицу 11.

$$C_{pi} = \frac{t_{\text{on}}}{r}; K_{3i} = \frac{C_{pi}}{C_{\text{npi}}},$$

где $t_{\text{оп}}$ – время работы оператора;

 \mathcal{C}_{pi} – расчетное число рабочих мест;

 $\mathcal{C}_{\text{пр}i}$ - принятое число рабочих мест.

Таблица 12. Расчет числа рабочих мест, коэффициентов загрузки рабочих мест

Операция	Оперативное время $(t_{\text{оп}})$,	Количество	Коэффициент загрузки	
	мин	Расчетное	Принятое	рабочих мест
	WINII	C_{pi}	$C_{\mathrm{np}i}$	(K_{3i})
Заготовительная	10	0,096	1	0,096
Токарная с ЧПУ	18	0,16	1	0,16
Координатно-	13	0,125	1	0,125
расточная				
Слесарная	20	0,19	1	0,19
Фрезерная с ЧПУ	25	0,24	1	0,24
Слесарная	20	0,19	1	0,19
Круглошли-	13	0,125	1	0,125
фовальная				
Слесарная	20	0,19	1	0,19
Промывочная	10	0,096	1	0,096
Консервация	15	0,145	1	0,145
Итого:	164		10	1,551

При мелкосерийном производстве, для изготовления детали, нужно минимум 10 рабочих мест. Средний коэффициент загрузки рабочих мест равен 0,15.

2.10 Проектирование средств технологического оснащения

Средства технологического оснащения - это совокупность орудий производства, необходимых для осуществления технологического процесса. Технологический процесс оснащается с целью обеспечения требуемой точности обрабатываемых деталей и повышения производительности труда. Под оптимальной оснащенностью понимается такая оснащенность, при которой достигается максимальная эффективность производства изделия при обязательном получении требуемого количества продукции и заданного качества за установленный промежуток времени с учетом комплекса условий, связанных с технологическими и организационными возможностями производственных фондов и рабочей силы [39].

Средства технологического оснащения подразделяются на технологическое оборудование, средства механизации и автоматизации технологических процессов (вспомогательных операций и переходов) и технологическую оснастку.

Технологическое оборудование - это средства технологического оснащения, в которых для выполнения определенной части технологического процесса размещаются материалы или заготовки, средства воздействия на них, а также технологическая оснастка. Технологическое оборудование выбирается в зависимости от конструкции детали и требованиями по обеспечению качества поверхности. В отдельных случаях технологи разрабатывают техническое задание на проектирование специальных станков.

Технологическая оснастка - это средства технологического оснащения, дополняющие технологическое оборудование для выполнения определенной части технологического процесса и устанавливаемые на технологическом оборудовании (или применяемые рабочим) для выполнения данной конкретной операции или группы операций. К оснастке при получении заготовок относятся: штампы, литейные формы, модели, прессформы и др. К

оснастке при механической обработке относятся: приспособления, режущий, вспомогательный и мерительный инструмент [40].

Приспособление - это технологическая оснастка, предназначенная для установки или направления предмета труда или инструмента при выполнении технологической операции. Станочное приспособление - это не имеющее формообразующих средств вспомогательное орудие производства, предназначенное для установки в нем заготовок с целью изготовления изделий на механообрабатывающем оборудовании.

2.10.1 Обоснование выбора схемы приспособления

В качестве образца для проектирования специального приспособления был выбрана цанговая оправка. Изменения были заключены в создании некой выточки, т.е. вдоль вала соблюдается разные диаметры этого самого вала. Это нужно было для того, чтобы сделать отверстия без повреждения приспособления и избежание трудности снятия детали с него. Данный патрон подразумевает закрепление заготовки диаметром до 50 мм включительно.

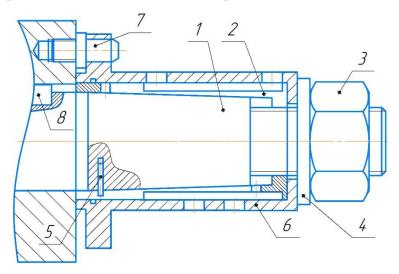


Рисунок 3 — Специальное приспособление с установленной на нее деталью

Для придания неподвижного положения заготовки в пространстве необходимо лишить ее шести степеней свободы. Три степени свободы лишают перемещение в декартовой системе координат, еще три степени предотвращают вращения вокруг осей декартовой системы координат. В

процессе механической обработки детали «Сепаратор» на токарных операциях, необходимо, чтобы заготовка была лишена пяти степеней свободы, при этом не лишать возможности вращение вокруг оси z, поскольку вращением вокруг этой оси будет являться главным движением резания.

При обработке тонкостенных деталей применение жестких оправок может вызвать искажение формы деталей, поэтому в подобных случаях применяют разжимные оправки. У оправок цанга 2 с продольными прорезями, перемещаясь с помощью гайки 3 по конусу 1, упруго разжимается и закрепляет деталь 6. Штифт 5, входящий в прорезь цанги, препятствует проворачиванию на оправке. Палец 7 не дает провернуться детали при обработке, а шпонка 8 самой оправке.

2.10.2 Расчет погрешности базирования и установки заготовки

Суммарная погрешность при выполнении любой операции механической обработки состоит из погрешности установки детали, погрешности настройки станка и погрешности обработки. На стадии проектирования приспособления сложно учитывать погрешность установки и, таким образом, избежать, по возможности, этой погрешности.

Расчетная суммарная погрешность приспособления определяется по формуле:

$$\Delta_{\text{np}} \leq \delta - (K_1 \cdot \varepsilon_6 + \Delta_{\text{v}} + K_2 \cdot \omega),$$

где: $\delta = 0.16$ мм – допуск на размер обрабатываемой детали;

 $\varepsilon_{\rm 6}=0$ – погрешность базирования;

 $K_1 = 0.8 \dots 0.85$; и $K_2 = 0.6 \dots 1.0$ – коэффициенты;

 Δ_y = 0,050 — погрешность установки детали при выполнении данной операции;

 $\omega = 1$ – точность обработки.

Допуск на размер заготовки, зажимаемой в оправке – 46H12 (для заготовки) равен 0,16 мм.

Погрешность базирования для самоцентрирующегося устройства равна нулю, согласно таблицам справочника [40].

Погрешность установки при установке в оправке с чисто обработанной базой, при радиальном смещении заготовки, для диаметра 46 мм равна 10 мкм.

Тогда рассчитываем погрешность приспособления:

$$\Delta_{\rm np} = \delta - (K_1 \cdot \varepsilon_6 + \Delta_{\rm y} + K_2 \cdot \omega) = 0.16 - (0.8 \cdot 0 + 0.05 + 0.03 \cdot 1) = 0.08 \ {\rm mm}.$$

Данный расчет показывает, что для выполнения чистовой операции точения при заданных условиях для оправки достаточна точность 0,08 мм. Точность изготовления разжимных оправок обычно позволяет устанавливать заготовку с точностью до 0,1 мм, что удовлетворяет значению точности, т.е. приспособление обеспечивает требуемую точность.

2.10.3 Расчет усилий зажима заготовки

Усилия зажима будем определять в зависимости от выбранной схемы закрепления заготовки. При данном расположении сил, наибольшее значение имеет сила Рх, по которой обычно и производится расчет. Сила Рх стремится провернуть заготовку в оправке. Этому препятствует сила зажима в оправке W. Суммарное усилие зажима определяется по формуле [41]:

$$W = \frac{K \cdot Px \cdot R_0}{f \cdot R},$$

где Px — сила резания, проворачивающая заготовку, H;

K – коэффициент запаса, принимается равным от 1,3...1,6;

 R_0 — радиус обработанной поверхности, мм;

R — радиус, на котором осуществляется усилие зажима, мм;

f — коэффициент трения.

Для данного случая, учитывая конструктивные размеры $R=46\ \mathrm{mm}\ \mathrm{u}\ R_0=54.2\ \mathrm{mm}.$

$$P_{x} = P_{x$$
табл $\cdot K_{1} \cdot K_{2}$

Табличная величина силы резания P_x для глубины резания 4 мм, подачи 0,7 мм/об, равна 7 кН. Величина коэффициента K_1 , при обработке стали

твердостью до 300 HB, равен 0,9. Коэффициент K_2 для скорости резания до 200 м/мин равен 0,9. Тогда фактическая величина силы резания равна:

$$P_x = P_{x \text{табл}} \cdot K_1 \cdot K_2 = 7 \cdot 0.9 \cdot 0.9 = 5.67 \text{ кH}.$$

Усилие зажима для данной заготовки будет равно:

$$W = K \cdot P_x \cdot P_0 \cdot f \cdot R = 1.5 \cdot 5.67 \cdot 54.2 \cdot 46 = 4.14 \text{ kH}.$$

Для того чтобы закрепить заготовку в приспособлении, и обеспечить оптимальные условия обработки потребуется усилие в 4,14 кH, для зажима заготовки.

2.10.4 Проектирование гибкой производственной системы (модуля)

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

Анализ действующих 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 [42].

Основной технологической ячейкой являются гибкие ee $(\Gamma\Pi M)$. производственные модули Под ГΠМ 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 автоматизации операции используем промышленного робота ARKODIM Российского производства. Грузоподъемность манипулятора до 20 кг [43].



Рисунок 4 – Промышленный робот ARKODIM

Роботы обеспечивают высокую надежность в эксплуатации и удобное обслуживание. большая Для установки не требуется ИХ площадь. Кинематическая манипулятора робота конструкция позволяет оптимизировать его положение относительно обрабатываемой детали или заготовки. Они имеют портативный пульт, который обеспечивает оператору удобное программирование движений робота на этапе отладки программы.

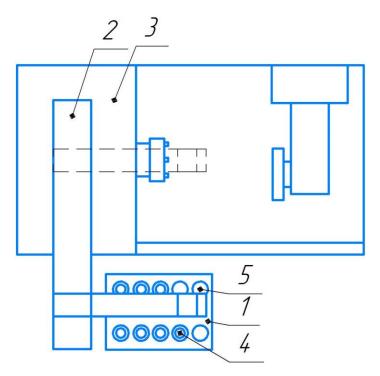


Рисунок 5 — Схема автоматизированной ячейки 1 — Накопитель-приемник; 2 — Промышленный робот ARKODIM; 3 — Токарный станок с ЧПУ; 4 — готовые детали; 5- заготовки. Штриховыми линиями обозначена зона работы робота.

ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА «ФИНАНСОВЫЙ МЕНЕДЖМЕНТ, РЕСУРСОЭФФЕКТИВНОСТЬ И РЕСУРСОСБЕРЕЖЕНИЕ»

Студенту:

Группа	ФИО
4A41	Локшин Владислав Евгеньевич

Школа ИШНПТ		Отделение	OM	
Уровень образования	Бакалавр	Направление/специальность	Машиностроение	

Исходные данные к разделу «Финансовый менеджмент, ресурсоэффективность и ресурсосбережение»:

- 1. Стоимость ресурсов научного исследования (НИ): материально-технических, энергетических, финансовых, информационных и человеческих.
- 2. Нормы и нормативы расходования ресурсов.
- 3. Используемая система налогообложения, ставки налогов, отчислений, дисконтирования и кредитования.

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.
- 3. Определение ресурсной (ресурсосберегающей), финансовой, бюджетной, социальной и экономической эффективности исследования.

Расчет затрат на годовой выпуск продукции:

- материальные затраты
- электроэнергия на технологические нужды
- заработная плата с отчислениями на социальные нужды
- общепроизводственные и общехозяйственные расходы

Перечень графического материала

- 1. Расчет затрат на годовой выпуск продукции.
- 2. График безубыточности.

Задание выдал консультант:

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Лоцент	Калмыкова Е.Ю.	к.э.н.		

Залание принял к исполнению стулент:

эадание принил к	пенознению студент.			
Группа	ФИО	Подпись	Дата	
4A41	Локиин Влалислав Евгеньевич			ı

3 Финансовый менеджмент и ресурсоэффективность

В данном разделе ВКР целью стоит определение экономическое обоснование производства для выпуска детали по типу «Сепаратор первой ступени». Для достижения данной цели были решены следующие задачи:

Расчет себестоимости

Определение цены

Определение объема производства и продаж

Анализ безубыточности при условии однономенклатурной продукции

3.1 Расчет затрат на изготовление детали

Данные о затрате на сырье представлены в таблице 13, исходя из материала заготовки и ее цены за тонну.

Таблица 13. Спецификация основных материалов и сырья.

Материал	Ед. изм.	Цена за ед.,	Норма расхода	Сумма на	
		руб.	на изделие	изделие, руб.	
Сталь 40Х	Тонна	49390	0,0063	311,16	
круг Ø90 мм					

Суммарные затраты на сырье для производства одной единицы продукции составил 311,16 рублей. Далее идет подсчет на затрату электроэнергии на одну единицу продукции.

Таблица 14. Затраты электроэнергии на технологические нужды.

№	Наименование	Мощность,	Время			Расход		
	оборудования	кВт	эксплуатации		ии	электроэненрг		ргии
			(ч. Н	Ha	ед.	(кВт	на	ед.
			прод.)			прод.)		
1	Круглопильный							
	отрезной станок SIRIO	1,8	0	,04		(0,07	
	315							
2	Токарный станок с ЧПУ	11	0	,13		-	1,43	
	FCL-25TT							
3	Координатно-расточной	8,61	0	,06		(0,52	
	станок 2В440АФ10							
4	Малогабаритный							
	вертикально-фрезерный	5	0	,29		-	1,45	
	Haas CM-1 с ЧПУ							
5	Круглошлифовальный	5,18	0	,05		(0,26	
	станок 3С120В							
	Итого				_		3,73	

Затраты на электроэнергию производства одной единицы продукции составили 3,73 кВт. Дальше идет расчет заработной платы, а точнее расчет, сколько нужно заплатить рабочим за изготовление одной единицы продукции.

Таблица 15. Заработная плана производственных рабочих.

Производственные	Тарифная	Дополни-	Время занятости	Сдельная
рабочие	ставка,	тельная	рабочего на	расценка,
	руб/час	зарплата,	операции, мин.	руб/ед
		руб/час		
Станочник				
заготовительного	91	9,1	4	3,64
оборудования				
Оператор станка с	220	22	13	28,6
ЧПУ				
Станочник				
широкого профиля	250	25	6	9,6
Слесарь	130	13	16	20,8
Оператор станка с	220	22	13	28,6
ЧПУ				
Шлифовщик	200	20	5	10
Мойщик	120	12	16	19,2
Контролер	150	15	3	45
Консервировщик	135	13	8	10,8
Итого				187,04

Судя по расчетам в таблице 15, стоимость одной единицы будет составлять 187,04 рубля. В последней таблице будет произведен контрольный расчет, который обуславливает полную затрату на единицу и на тысячу единиц продукции. Здесь рассматриваются вопросы о условно-переменных и постоянных затратах, на основе которых делается вывод о целесообразности выпуска продукции и возможных корректировках.

Таблица 16. Расчет затрат на годовой выпуск продукции.

	•	1		•		1 2		
$N_{\underline{0}}$	Наименование статей	Ед.	Цена	Pacxo	оды	Затрать	Затраты, руб.	
	расхода	изм.	за ед.,	на на	на нат.ед.			
			руб.	На	Ha	Ha 1	Ha 1000	
				1	1000	ед.	шт.	
				ед.	шт.			
1	Сырье и основные	КГ	49390	0,63	630	0,311	311,16	Табл.13
	материалы							
2	Электроэнергия	кВт	4,65	3,73	3730	17,34	173400	Табл.14
3	ЗП основных произв.	руб.	-	-	-	187,04	187040	Табл.15
	рабочих							

Продолжение таблицы 16.

4	Взносы в фонды ПФР,	руб.	-	-	-	57,73	57730	30% от
	ФОМС и ФСС.							ст.3
5	Общепроизводственные	руб.	-	-	1	509,9	509960	265%
	расходы							от ст.3
6	Общехозяйственные	руб.	-	-	1	644,67	644670	335%
	расходы							от ст.3
Пол	ная себестоимость, в т.ч.	руб.	-	-	-	1422,4	1422400	Сумма
								1-6
Усл	овно-переменные	руб.	-	-	-	267,82	267820	Сумма
затр	аты							1-4
Усл	овно-постоянные	руб.	-	-	_	1154	1154000	Сумма
затр	аты							5-6

Именно по цифре в 1 422 400 рублей можно судить о затратах на 1000 единиц. Именно в такое количество обойдется предприятию изготовление детали типа «Сепаратор первой ступени». Осталось рассмотреть безубыточность изготовления детали, где будут взяты цифры условнопеременных и постоянных затрат для расчета избежания убытка на предприятии при однономенклатурной продукции.

3.2 Анализ безубыточности изготовления детали

Точка безубыточности — точка на графике безубыточности в координатах выручка-затраты на месяцы (период) или рассчитанный по формуле объем реализации продукции и услуг равный объему производства, при котором расходы компании компенсированы ее доходами. Производство и реализация последующей продуктовой единицы приносит компании первую прибыль.

Экономический смысл точки безубыточности — выручка, при которой прибыль равна нулю или выручка способная покрыть все постоянные и переменные затраты компании. Выход на точку безубыточности означает выход на окупаемость общих затрат компании. Точка безубыточности рассчитывается в единицах продукции, в денежном выражении или с учётом ожидаемого размера прибыли. Классически, точка безубыточности рассчитываемая от количества единиц продукции предполагает окупаемость

общих затрат. Выручка от реализации продукции (В) должна быть равна общим затратам на производство и реализацию продукции:

$$B = 3_{\text{пост}} + 3_{\text{пер}}.$$

Эту формулу нужно выразить через объем продаж:

$$Q \cdot \coprod_{i} = 3_{\text{noct}} + 3_{\text{nepi}} \cdot Q,$$

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

 $3_{\text{пер}}$ — переменные затраты на единицу продукции, руб/т;

 \coprod_{i} — цена единицы продукции, руб/т.

Исходя из этого точка безубыточности определится как:

$$Q_{\text{тб}} = \frac{3_{\text{пост}}}{U_{\text{i}} - 3_{\text{пері}}} = \frac{1154000}{49390 - 26788} = 510 \text{ шт.}$$

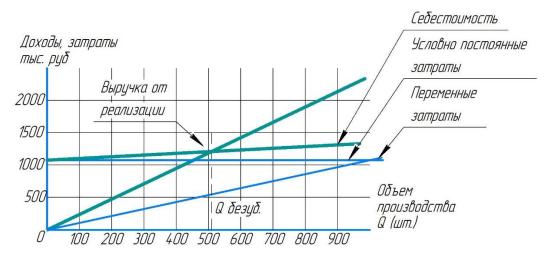


Рисунок 6 – График нахождения точки безубыточности.

Вывод: из проведенного анализа безубыточности изготовления детали «Сепаратор первой ступени» следует, что для мелкосерийного производства детали необходимо как минимум производить 510 деталей в год, чтобы не терпеть убытки.

ЗАДАНИЕ ДЛЯ РАЗДЕЛА «СОЦИАЛЬНАЯ ОТВЕТСТВЕННОСТЬ»

C	T	/Д	ei	TI	y :
\sim	1)	μ	CI	11	, .

I	Группа	ФИО
	4A41	Локшин Владислав Евгеньевич

Школа	ишнпт	Отделение	OM
Уровень образования	Бакалавр	Направление/специальность	Машиностроение

Исходные данные к разделу «Социальная ответственность»:									
1. Характеристика объекта исследования (вещество, материал, прибор, алгоритм, методика, рабочая зона) и области его применения	Объектом исследования является производственный технологический процесс детали «Сепаратор первой ступени».								
Перечень вопросов, подлежащих исследованию,	проектированию и разработке:								
1. Производственная безопасность Анализ выявленных вредных факторов при разработке и эксплуатации проектируемого решения.	 1.1 Физико-химическая природа вредности, её связь с разрабатываемой темой; действие фактора на организм человека; приведение допустимых норм с необходимой размерностью. 1.2 Механические опасности; электробезопасность (в т.ч. статическое электричество, молниезащита – источники, средства защиты); пожаровзрывобезопасность (причины, профилактические мероприятия, 								
2. Экологическая безопасность:	первичные средства пожаротушения). Защита селитебной зоны; анализ воздействия объекта на атмосферу; анализ воздействия объекта на гидросферу; анализ воздействия объекта на литосферу; разработать решения по обеспечению экологической безопасности со ссылками на НТД по охране окружающей среды. Перечень возможных ЧС при разработке и								
3. Безопасность в чрезвычайных ситуациях:	эксплуатации проектируемого решения; выбор наиболее типичной ЧС; разработка превентивных мер по предупреждению ЧС; разработка действий в результате возникшей ЧС и мер по ликвидации её последствий.								
4. Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности:	специальные правовые нормы трудового законодательства; организационные мероприятия при компоновке рабочей зоны.								

Дата выдачи задания для раздела по линейному графику 22.04.18										
Задание выдал консульт	ант:									
Π	ΔИО	V	П	П						

Должность	ФИО	Ученая степень,	Подпись	Дата
		звание		
Ассистент	Раденков Т.А.			

Задание принял к исполнению студент:

911,71111111111111111111111111111111111			
Группа	ФИО	Подпись	Дата
4A41	Локшин Владислав Евгеньевич		

4 Социальная ответственность

Объектом выпускной квалификационной работы является проектирование процесса изготовления «Сепаратор первой ступени», 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 операциями, особенно повторяющимися ручными при универсальном оборудовании. К вредным факторам, возникающих в цеху можно отнести: превышенный уровень шума, недостаточную освещённость загрязнённый воздух, негативное воздействие СОЖ, рабочий зоны, отклонение показателей микроклимата. Воздействие опасных производственных факторов может привести к травме или внезапному резкому ухудшению здоровья.

4.1 Производственная безопасность

Производственная безопасность — это система организационных мероприятий и технических средств, уменьшающих вероятность воздействия на рабочих, опасных производственных факторов до приемлемого уровня. Для определения опасных факторов на данном производстве воспользуемся классификацией опасных и вредных производственных факторов по ГОСТ 12.0.003-74.

Приведем допустимые нормы с необходимой размерностью, а также средства индивидуальной и коллективной защиты для минимизации воздействия фактора.

При производстве детали «Сепаратор первой ступени» на участке цеха используется следующее оборудование: токарный станок с ЧПУ, фрезерный станок с ЧПУ, круглошлифовальный станок. Перечень всех опасных и вредных факторов при изготовлении детали «Сепаратор первой ступени» на примере токарного станка с ЧПУ FCL-25TT приведены ниже в таблице 17.

Таблица 17. Опасные и вредные факторы при изготовлении детали на токарном станке с ЧПУ FCL-25TT.

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,	R3 ≤ 4O _M
замыкание которой может	
пройти через тело человека	
3. Повышенный уровень	3. Использование звукопоглощающих
шума на рабочем месте	покрытий $\alpha \ge 0.5$, защитных кожухов,
УЗД=97дБА ПДУ=80дБА	перфорированных экранов
4. Повышенный уровень	4. Упругая подвеска, амортизация,
вибрации f=18Гц ПДУ=92дБ	индивидуальные средства защиты
	(антивибрационные пояса, спец.
	одежда, поглощающая обувь, коврик)
5. Стружкообразование	5. Индивидуальные средства защиты:
материала стали 40Х	очки, использование стружколомов,
	использование автоматической уборки
	стружки
6. Недостаточная	6. Применение комбинированной
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	

Опасные факторы регламентируются и классифицируются в ГОСТ 12.0.003-74 «Опасные и вредные производственные факторы. Классификация», они приведены в таблице таблица 18.

Таблица 18. Опасные и вредные факторы рабочей зоны

Наименование	Фак	Нормативные					
видов работ	Вредные	Опасные	документы				
Работа за	1.Отклонение	1. Электрический	Параметры				
компьютером,	показателей	ток	микроклимата –				
с документами	микроклимата		СанПиН 2.2.4.548—				
	рабочей зоны		96				
	2. Превышение	2.	Уровень шума – СН				
	уровня шума	Пожароопасность	2.2.4/2.1.8.562–96				
	3.Недостаточная		Уровень				
	освещенность		освещенности – СП				
	рабочей зоны		52.13330.2011				

4.1.1 Отклонение показателей микроклимата рабочей зоны

В помещениях, предназначенных для работы с компьютерной техникой, должны соблюдаться определенные оптимальные параметры микроклимата в соответствии с СанПин 2.2.4.548-96. Эти нормы устанавливаются в зависимости от времени года, характера трудового процесса и характера производственного помещения (табл. 19).

Таблица 19. Параметры микроклимата для помещений, где установлены компьютеры

Период года	Температура	Относительная	Скорость
	воздуха в	влажность	движения
	помещении, °С	воздуха в	воздуха, м/с
		помещении, %	
Холодный,	21-23	60-40	0,1
переходный			
Теплый	22-24	60-40	0,1

При пребывании человека в оптимальных микроклиматических условиях сохраняется нормальное функционирование организма без напряжения механизмов терморегуляции. При этом ощущается тепловой комфорт, что приводит к высокому уровню работоспособности [54].

Для создания благоприятных условий проводятся такие мероприятия, как естественная вентиляция помещения, кондиционирование воздуха в теплый период и отопление в холодный период.

4.1.2 Недостаточная освещенность рабочей зоны

Для обеспечения достаточной освещенности используется СП 52.13330.2011, согласно которому при работе средней точности освещенность рабочего места при системе комбинированного освещения должна составлять 750 лк, коэффициент пульсаций не более 10 %. Имеется необходимость в использовании локализированного искусственного освещения совместно с общим. При выполнении работ средней точности общая освещенность должна составлять 200 лк, комбинированная освещенность — 300 лк.

Для обеспечения нормативных значений освещенности в помещениях следует проводить чистку стекол, оконных проемов и светильников не реже двух раз в год и проводить своевременную замену перегоревших ламп. Для искусственного освещения могут быть использованы как лампы накаливания, так и газоразрядные лампы: люминесцентные и дуговые ртутные — ДРЛ.

4.1.3 Уровень шума

Источниками шума при выполнении работы являются внутренние источники, такие как устройство кондиционирования воздуха и другое техническое оборудование внутри помещения, а также внешние источники, такие как технологическое оборудование в близкорасположенных цехах и транспорт на улицах.

Согласно СН 2.2.4/2.1.8.562-96 уровень шума на рабочем месте пользователя персонального компьютера не должен превышать 50 дБ.

В технологическом бюро уровень внутренних шумов не превышает предельно допустимого значения, установленного в ГОСТ 12.1.003-2014.

Шум с уровнем звукового давления до 30—35 дБ привычен для человека и не беспокоит его. Повышение этого уровня до 40—70 дБ в условиях среды обитания создает значительную нагрузку на нервную систему, вызывая ухудшение самочувствия, и при длительном действии может быть причиной неврозов. Воздействие шума с уровнем свыше 80 дБ может привести к потере слуха. При действии шума высоких уровней (более 140 дБ) возможен разрыв барабанных перепонок, контузия, а при еще более высоких (более 160 дБ) и смерть. Шум снижает работоспособность и производительность труда.

Для снижения шума, излучаемого в изолируемое помещение, используют такие архитектурно-строительные мероприятия, как повышение звукоизоляции перекрытий, стен, перегородок, дверей и окон. Для уменьшения шума от внутренних источников проектируют изоляцию рабочих мест от наиболее шумного оборудования. При разработке планировочных решений зданий следует отделять малошумные помещения от помещений с интенсивными источниками шума [55].

4.1.4 Электрический ток

Источниками электрического тока могут быть электрические установки и оборудование. Опасность поражения электрическим током существует всегда, если имеется контакт с устройством, питаемым напряжением 36 В и выше, тем более от электрической сети 220 В.

Для предотвращения поражений электрическим током при работе с компьютером следует установить дополнительные оградительные устройства, обеспечивающие недоступность токоведущих частей для прикосновения. Обязательным во всех случаях является наличие защитного заземления или зануления (защитного отключения) электрооборудования. Для качественной работы компьютеров создается отдельный заземляющий контур.

Соблюдение правил и требований электробезопасности позволяет максимально обеспечить защиту пользователя от поражения электрическим током.

Технологическое бюро удовлетворяет приведенным выше требованиям, что позволяет отнести ее к помещениям без повышенной опасности поражения людей электрическим током. Это сухое помещение без повышенного содержания пыли, температура воздуха — нормальная.

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. 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.

4.3 Безопасность в чрезвычайных ситуациях

К возможным ситуациям 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.

Для обеспечения тушения пожара в начальной стадии его возникновения используется система пожарных водопроводов и аппараты пожаротушения, предназначенные для тушения пожара, огнетушители

пенные ОХВП-10 и углекислотные ОУ-2. Для обеспечения безопасности людей при пожарах в производственных помещениях предусматриваются пути эвакуации и устройства для удаления из помещений дыма [56].

4.4 Правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности

4.1 Правовые вопросы обеспечения безопасности

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

заключение трудового договора допускается с лицами, достигшими возраста шестнадцати лет, за исключением случаев, предусмотренных настоящим Кодексом, другими федеральными законами;

лица, получившие общее образование или получающие общее образование и достигшие возраста 15 лет, могут заключать трудовой договор для выполнения легкого труда, не причиняющего вреда их здоровью;

обязательному предварительному медицинскому осмотру при заключении трудового договора подлежат лица, не достигшие возраста 18 лет, а также иные лица в случаях, предусмотренных настоящим Кодексом и иными федеральными законами;

нормальная продолжительность рабочего времени не может превышать сорока часов в неделю;

во время регламентированных перерывов целесообразно выполнять комплексы упражнений и осуществлять проветривание помещения.

4.2 Организационные мероприятия при компоновке рабочей зоны

По ГОСТ 12.2.032-78 «Система стандартов безопасности труда (ССБТ) рабочее место при выполнении работ сидя. Общие эргономические требования» устанавливает общие эргономические требования к рабочим местам при выполнении работ в положении сидя при проектировании нового и модернизации действующего оборудования и производственных процессов.

Рабочее место должно быть по высоте таким, чтобы при выполнении технологических операций не было необходимости сгибать корпус или

приседать. Недопустимо выполнение работ в согнутом положении, стоя на коленях, лежа. Рациональный режим чередования труда и отдыха снижает утомляемость и травматизм, повышает производительность труда. В работе, требующей тонкой координации движений и не столько физического, сколько нервного напряжения, желательны короткие (3...5 мин) частые перерывы. Для борьбы с монотонностью работы, которая ускоряет наступление усталости и приводит к быстрому нервному истощению, надо менять ритм работы, позу, вводить кратковременные перерывы и использовать их для упражнений производственной физкультуры.

Заключение

В результате выполнения выпускной квалификационной работы была рассмотрена технологическая подготовка производства для изготовления деталей типа «Сепаратор первой ступени». В ходе выполнения работы, было решено множество задач, таких как: проектирование технологического процесса изготовления данной детали от выбора заготовки для изделия до конечного продукта. Было подобрано все необходимое выпуска технологическое оснащение, режущий И контрольно-измерительный инструмент, а также металлообрабатывающее оборудование. В ходе выполнения работы была проведена проверка обеспечение эксплуатационных свойств деталей с помощью программного продукта SolidWorks. Был проведен расчет минимальных значений припусков на обработку изделия, целью которого является гарантированное обеспечение съема слоя материала. Немаловажное значение на качество обработки резанием влияют так называемые режимы резания, параметры которых определяют качество обработанной поверхности, а также не позволяют инструменту выйти из строя раньше времени. Основную часть технологического процесса занимает обработка детали на станках с ЧПУ, для которых были составлены управляющие программы (УП). Так же было спроектировано специальное приспособления для обработки детали на фрезерном станке с ЧПУ. Были проведены некоторые расчеты, связанные с технико-экономическими добавок, показателями технологического процесса изготовления. произведен расчет затрат на годовой выпуск продукции, куда входят материальные затраты, затраты электроэнергии на технологические нужды и зарплата с отчислениями на социальные нужды. Рассмотрены вопросы, касающиеся производственной, экологической безопасности, безопасности в чрезвычайных ситуациях, правовые и организационные вопросы обеспечения безопасности.

Список литературы

- 1. Лебедев Л.В., Шрубченко И.В., Погонин А.А., Чепчуров М.С., Бойко А.Ф. Старый Оскол: ТНТ, 2013. 624 с.
- 2. ГОСТ Р 50995.3.1-96. Технологическое обеспечение создания продукции. Технологическая подготовка производства. М.: Издательство стандартов, 1997. 17 с.
- 3. Основы технологической подготовки производства. Учебное пособие, под ред. С.А. Медведева, СПБ, 2010. 69 с.
- 4. Государственные стандарты СССР. Единая система технологической подготовки производства. М.: Издательство стандартов, 1975. 256 с.
- 5. Мельников А.Г. Материаловедение: лекции Томск.
- 6. Должиков В.П. Разработка технологических процессов механообработки в мелкосерийном производстве: Учебное пособие. Томск: Изд-во ТПУ, 2003. 324 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. Ансеров М.А. Приспособления для металлорежущих станков. М.: Машиностроение, 1975.-656 с.
- 9. Размерный анализ технологических процессов/ В.В. Матвеев, М.М. Тверской, Ф.И. Бойков и др. // Б-ка технолога. М.: Машиностроение, 1982. 264 с.; ил.
- 10. Гигант. Станкокомпания [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://www.gig-ant.com/machinery/95/17.htm (05.05.18)
- 11. DEG. Магазин станков [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://deg.ru/catalog/id749 (05.05.18)
- 12. Флагма. Магазин станков [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://flagma.ru/stanok-24k40sf4-so640703-1.html (05.05.18)
- 13. Абамет. Магазин станков [Электронный ресурс]. Режим доступа: https://www.abamet.ru/catalog/metallorezhushhie/haas-cm-1 (05.05.18)
- 14. ГОСТ 4047-82. Пилы дисковые сегментные для металла. Технические условия. М.: Издательство стандартов, 1983. 15 с.
- 15. ГОСТ 12195-66. Приспособления станочные. Призмы опорные. Конструкция. М.: Издательство стандартов, 1967. 5 с.
- 16. ГОСТ 18880-73. Резцы токарные подрезные отогнутые с пластинами из твердого сплава. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1974. 9 с.
- 17. ГОСТ 14952-75. Сверла центровочные комбинированные. М.: Издательство стандартов, 1977. 13 с.
- 18. ГОСТ 10903-77. Сверла спиральные с коническим хвостовиком. Основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1979. 9 с.
- 19. ГОСТ 18883-73. Резцы токарные расточные с пластинами из твердого сплава для обработки глухих отверстий. Конструкция и размеры. Основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1974. 10 с.

- 20. ГОСТ 18885-73. Резцы токарные резьбовые с пластинами из твердого сплава. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1974. 7 с.
- 21. ГОСТ 18884-73. Резцы токарные отрезные с пластинами из твердого сплава. Конструкция и размеры. Основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1974. 6 с.
- 22. ГОСТ 2675-80. Патроны самоцентрирующие трехкулачковые. Основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1981. 9 с.
- 23. ГОСТ 31.1066.02-85. Приспособления к металлорежущим станкам. Оправки с разрезными цангами для точных работ. Основные параметры и размеры. М.: Издательство стандартов, 1986. 17 с.
- 24. ГОСТ 18881-73. Резцы токарные чистовые широкие с пластинами из твердого сплава. М.: Издательство стандартов, 1974. 3 с.
- 25. ГОСТ 4735-69. Прихваты передвижные. Конструкция. М.: Издательство стандартов, 1974. 4 с.
- 26. ГОСТ 1672-80. Развертки машинные цельные. Типы, параметры и размеры. М.: Издательство стандартов, 1982.-14 с.
- 27. ГОСТ 3266-81. Метчики машинные и ручные. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1982. 71 с.
- 28. ГОСТ 4045-75. Тиски слесарные с ручным приводом. Технические условия. М.: Издательство стандартов, 1977. 10 с.
- 29. ГОСТ 17025-71. Фрезы концевые с цилиндрическим хвостовиком. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1973. 12 с.
- 30. ГОСТ 2424-83. Круги шлифовальные. Технические условия. М.: Издательство стандартов, 1985. 39 с.
- 31. ГОСТ 166-89. Штангенциркули. Технические условия. М.: Издательство стандартов, 1991. 11 с.
- 32. ГОСТ 9378-93. Образцы шероховатости поверхности. Общие технические условия. М.: Издательство стандартов, 1997. 8 с.
- 33. ГОСТ 5378-88. Угломеры с нониусом. Технические условия. Общие технические условия. М.: Издательство стандартов, 1990. 8 с.
- 34. ГОСТ 8908-81. Основные нормы взаимозаменяемости. Нормальные углы и допуски углов. М.: Издательство стандартов, 1982. 14 с.
- 35. ГОСТ 17758-72. Пробки резьбовые со вставками двусторонние диаметром от 2 до 50 мм. Конструкция и основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1973. 8 с.
- 36. Режимы резания металлов: Справочник / Под ред. Ю.В. Барановского. М.: Машиностроение, 1972. 407 с.
- 37. Расчет режимов резания. Учебное пособие / Безъязычный В. Ф., Аверьянов И. Н., Кордюков А. В. Рыбинск: РГАТА, 2009. 185 с.
- 38. Размерный анализ технологических процессов/ В.В. Матвеев, М.М. Тверской, Ф.И. Бойков и др. // Б-ка технолога. М.: Машиностроение, 1982. 264 с.; ил.
- 39. Базров Б. М. Модульная технология в машиностроении. М.: Машиностроение, 2001.-368 с.

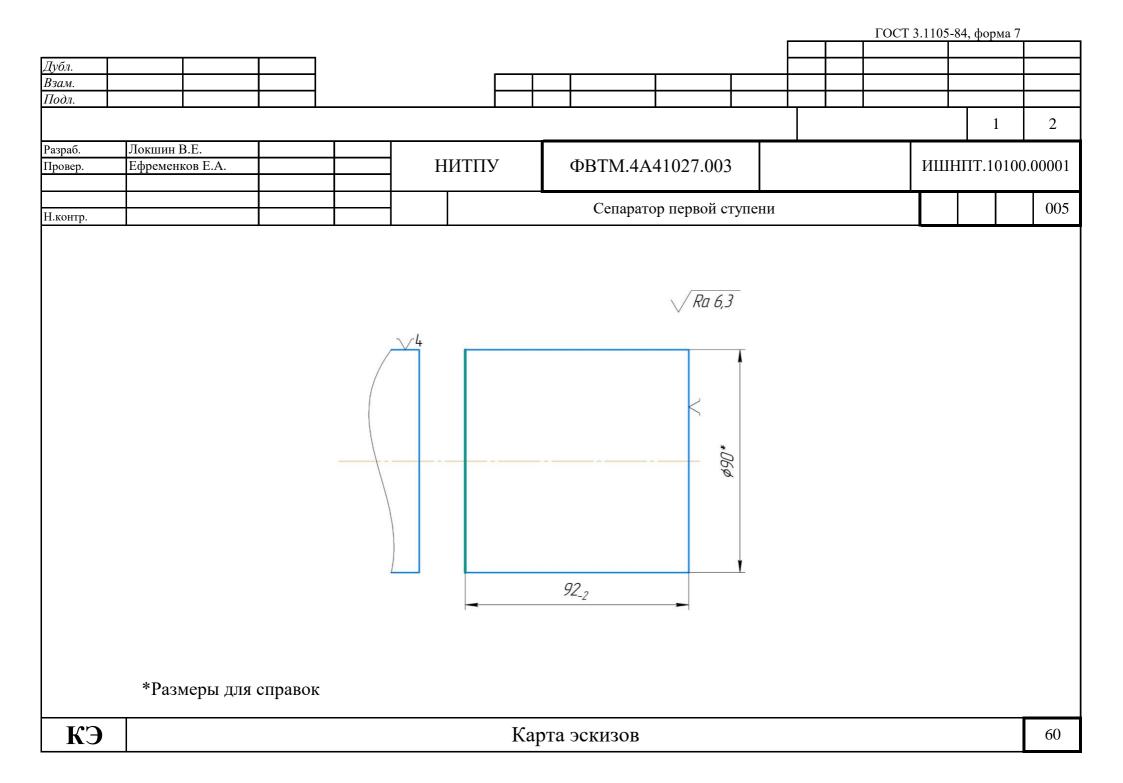
- 40. Станочные приспособления: Справочник / В 2-х т. / Ред. совет Б.Н. Вардашкина и др. М.: Машиностроение, 1984. 1248 с.
- 41. Козырев Ю.Н. Промышленные роботы: Справочник. М.: Машиностроение, 1983. 376 с.
- 42. Суслов А.Г., Дальский А.М. Научные основы технологии машиностроения. М.: Машиностроение, 2002. 684 с.; ил.
- 43. Промышленные роботы Российского производства. [Электронный ресурс]. Режим доступа: http://www.robogeek.ru/intervyu/rossiiskie-promyshlennye-roboty (16.02.18)
- 44. ГОСТ 9244-75. Нутромеры с ценой деления 0,001 и 0,002 мм. Технические требования. М.: Издательство стандартов, 1978.-7 с.
- 45. ГОСТ 18877-73. Резцы токарные проходные отогнутые с пластинами из твердого сплава. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1974. 9 с.
- 46. ГОСТ 6507-90 Микрометры. Технические условия. М.: Издательство стандартов, 1991.-15 с.
- 47. ГОСТ 22398-77. Воротки одногнездные для инструмента с квадратными хвостовиками. Основные размеры. М.: Издательство стандартов, 1978. 9 с.
- 48. ГОСТ 8074-82. Микроскопы инструментальные. Типы, основные параметры и размеры. Технические требования. М.: Издательство стандартов, 1984. 14 с.
- 49. ГОСТ 1491-80 Винты с цилиндрической головкой классов точности A и B. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1982. 6 с.
- 50. ГОСТ 14735-69 Планки откидные. Конструкция. М.: Издательство стандартов, 1970.-4 с.
- 51. ГОСТ 4735-69. Прихваты передвижные. Конструкция. М.: Издательство стандартов, 1970.-5 с.
- 52. ГОСТ 7798-70 Болты с шестигранной головкой класса точности В. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1972. 8 с.
- 53. ГОСТ 5915-70. Гайки шестигранные класса точности В. Конструкция и размеры. М.: Издательство стандартов, 1972. 5 с.
- 54. Микроклимат производственных помещений. Нормируемые параметры микроклимата // Охрана труда и БЖД URL: http://ohranabgd.narod.ru/proizv 67.html (дата обращения: 17.05.18).
- 55. Источники шума. Нормирование шума // Sience URL: https://citiesblago.ru/shpargalki-po-distsipline-gradostroitelstvo/29-arhitektura-promyshlennyezdanija-shpargalki/739-istochniki-shuma-normirovanie-shuma.html (дата обращения: 17.05.18).
- 56. Обеспечение пожарной безопасности на предприятиях // Библиотека технической литературы URL: http://delta-grup.ru/bibliot/32/68.htm (дата обращения: 03.05.18).

Приложение А

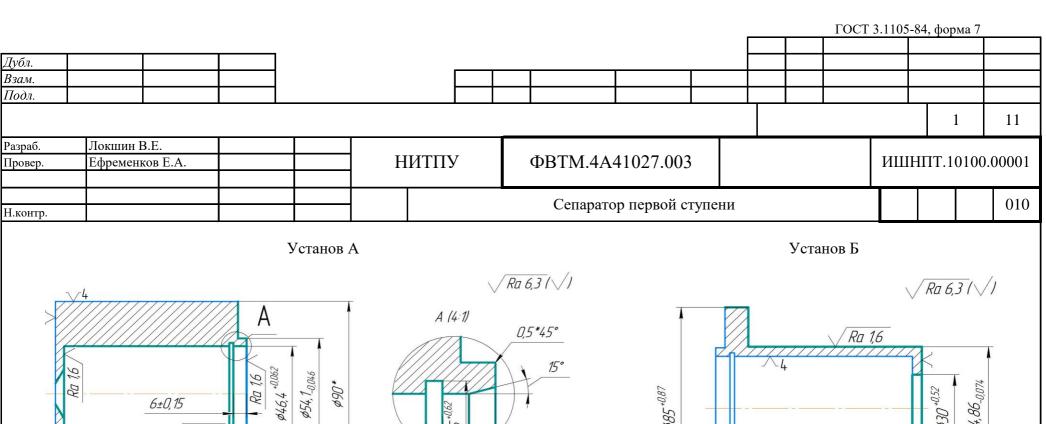
(обязательное)

Комплект технологической документации

												1001	3.1105-8	4 ф	орма 2	<u> </u>
Дубл. Взам.						I	- 1	Ī								
Бзам. Подл.																
			нитп	y		ФВТМ.4	A4	1027.003					ΦІ	ВТМ	4A4	1
						Сепарат	ор 1	первой с	гупені	И						
		Минист Федеральное	ерство образо государствен вн «Национ Томский по	ысше альні	го об ый ис	разован: сследова	ия тел:	ьский		ации режде	ение					
			ОМПЛЕ ехнологическ детали «О	ий пр	оцес	с механі	чес	ской обра		<u>1</u>						
	Проверил: руководи Ефреме	итель, к.т.н.							Выпо	лнил:	студ	ент гру	/ппы 4 Іокши		•	
ТЛ				٦	Гиту	льный	ЛИ	СТ								



														ı			ГОСТ	3.1404-	-86, форма	3
Дубл.																				1
Взам.																				
Подл.																			1	
									_										2	2
Разраб. Провер.		Локшин I Ефремени				ļ ,	НИТП	V		ФВТМ	1 1 1	11027	002					иш	НПТ.1010	0.0001
провер.	,	Ефремен	OB L.A.			1	LIKITIT	<u> </u>		ФВТМ	.4/14	+1027.	.003					иши	1111.1010	0.00001
Н.контр.						1				Сепар	ратор	перво	й ступе	ни						005
_	На	аименован	ие операции	•	<u> </u>	Мат	гериал			Твердо	сть	EB	МД		Про	офиль	и размерь	I	M3	КОИД
	3	Заготові	ительная		Стал	ь 40Х Г	OCT 45	543-71		HB 10	0^{-1}	ΚΓ	0,63		К	руг (Ø90x90		3,59	1
		Оборуд	цование		О	бозначени	ие програм	имы		To		Тв	Тпз.		Тшт.			C	ЖОЖ	
Кругл	(ОПИЛЬ)	_	езной ста 15	нок SIRIC						2		0,5	0,5		3					
P				Содержан	ие перехода					D или B	3	L		t	i		S		n	V
O01	А. Ус	тановит	ь пруток	в призмы	и закрепит	ь накид	ной пла	анкой.												
O02	База: 1	наружні	ый диаме	гр и торец																
T03	Призм	мы 7033	-0031 ГО	CT 12195-	66; накидн	ая план	ка 7019)-0670 Г	ОСТ	14735-6	65; ві	инт М1	2 ГОСТ	Г 149	1-80.					
O04	1. Отр	езать за	аготовку,	выдержив	ая размер 9	92 _{-2.}														
T05	Пила	2257-02	.09 ГОСТ	4047-82 (Ø315).															
P06										Ø90		9	2	-	1		45		180	54,1
T07	Штан	генцирк	уль ШЦ-	I-125-0,1-1	ГОСТ 160	5-89.														
08																				
09																				
10																				
11																				
12																				
13																				
O]	$\overline{\mathbf{K}}$						(цис	нная н	карт	ca								61



3±0,125

* Размер для справок

1. Неуказанные предельные отклонения размеров Н14, h14, ± 1714

4±0,15

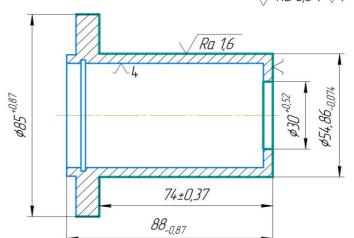
1,9 +0,25

2. Нецказанные радицсы скругления 0,2 мм

6±0,15

84,5±0,435

89_0.87



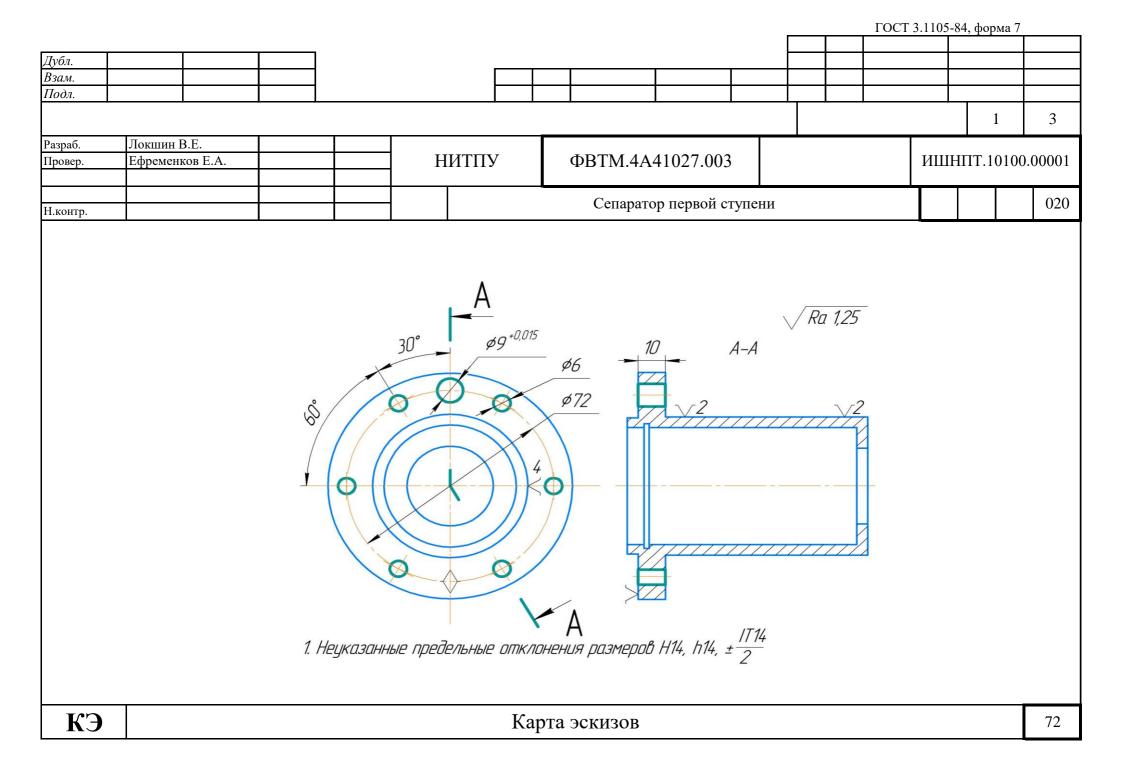
														Г		ГОСТ	3.1404	I-86, форма	13
Дубл.				Τ											\pm				<u> </u>
Взам. Подл.														\exists					
1100л.				<u> </u>				<u> </u>							T -			2	11
Разраб. Локшин В.Е. Провер. Ефременков Е.А.						НИТПУ				ФВТМ.4А41027.003							ИШ	НПТ.1010	00.00001
Н.контр.										Сепаратор первой ступени							\top	$\overline{\Box}$	010
л.контр.		Гаименован	ие операции		Материал				工	Твердость ЕВ МД					Профиль и размерь			МЗ	КОИД
	Токарная с ЧПУ				 Сталі	Сталь 40Х ГОСТ 4543-71				HB 10)-1	КГ	0,63	_	Кр <u>у</u>	уг Ø90х90		3,59	1
	Оборудование, устройство ЧПУ				O	Обозначение программы				To		Тв	Тпз.		Тшт.			СОЖ	
Ток	Токарный станок с ЧПУ FCL-25ТТ					Программа 1				3	(0,5	1,5		5				
P			Сод	цержание пер	ехода			ПИ		D или B		L	t	\Box	i	S		n	V
O01	А. Ус	тановит	ь заготовк	у в трехкул	іачковый	патрон,	, зажим	автома	гиче	ский.									
O02	База:	наружні	ый диаметр	р и торец.															
T03	Трехі	Грехкулачковый патрон 7100-0015 ГОСТ 2675-80.																	
O04	1. По	дрезать	торец заго	говки, выд	ерживая р	размер 8	39 _{-0,87} м	М.											
T05	Резеп	подрезі	ной 2112-0	017 T15K6	ГОСТ 18	880-73;	, резцов	ая опра	вка.										
P06								54		Ø90		89	2		1	1,2		408	115,6
T07	Штан	генцирк	суль ШЦ-I-	·125-0,1-1 J	OCT 166	-89.													
O08	2. To	чить, вы	держивая р	размеры Ø5	54,1 _{-0,046} и	4±0,15	MM.												
T09	Резеп	(отрезно	ой 2130-02:	55 T15K6 I	OCT 188	84-73; <u>p</u>	резцовая	я оправі	ка.										
P10								6		54,1		4	2		2	0,6		443	125,5
T11	Микр	ометр М	ИК75-1 ГО	CT 6507-90); штангег	нциркул	ть ШЦ-Л	I-125-0,	1-1 Г	OCT 16	6-89								
O12	3. Сн	ять фаск	су 0,5х45° м	мм.															
T13	Резеп	(проход	ной прямо	й 2100-003	3 T15K6 J	ГОСТ 1	8878-73	3; резцо	вая с	правка.									
0	К						C	Эпераг	цио	нная к	арт	à							63

										,		ГОСТ	3.1404-86, форм	a 2a
Дубл.														
Взам.														
Подл.											<u> </u>			
													3	11
Разраб.	Локшин В.Е. Ефременков Е.А.				НИТПУ	i.T	ФРТМ 4 <i>4</i>	A41027.003	,			ИШНПТ.101	00 00001	
Провер.		Ефременк	OB E.A.			ПИПП	y	Ψ D 11 V 1.4 <i>F</i>	141027.003	'			ишпии.	.00.00001
P			Сод	ержание пе	рехода		ПИ	D или B	L	t	i	S	n	V
P14							7	Ø54,1	0,5	0,5	1	1,2	400	115
T15	Штан	генцирк	уль ШЦ-І-	125-0,1-1	ГОСТ 166-	-89; угломер т	ипа 2-2 I	TOCT 5378-88						
O16	4. Центровать заготовку под сверление Ø2,5 мм на подрезанном торце заготовки.													
T17	Центр	о. св. Ø2	,5 мм 2317	-0105 P6N	<u> 15 ГОСТ</u> 1	4952-75; сверл	подержат	гель SDS 50060	0091.					
P18								Ø2,5	6	1,25	1	0,15	153	25
T19	Штангенциркуль ШЦ-II-125-0,1-1 ГОСТ 166-89													
O20	5. Сверлить отверстие Ø15 ^{+0,43} мм на длину 45±0,31 мм.													
T21	Сверл	10 Ø15 2	301-0050 Г	OCT 109	03-77; свер	лодержатель \$	SDS 5006	69153.						
P22							1	Ø15	45	7,5	1	0,4	150	22
T23	Штан	генцирк	уль ШЦ-П	-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.								
O24	6. Pac	сверлит	ь отверсти	e Ø25 ^{+0,52}	мм на длин	ıy 75±0,37 мм.								
T25	Сверл	10 Ø25 2	301-0087 Г	OCT 109	03-77; свер	лодержатель \$	SDS 5007	72174.						
P26							2	Ø25	75	12,5	1	0,45	170	20
T27	Штан	генцирк	уль ШЦ-П	-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.								
O28	10.62													
T29	9 Сверло Ø46 2301-3725 ГОСТ 10903-77; сверлодержатель SDS 50083191.													
P30							3	Ø46	89	23	1	0,6	200	17,7
\mathbf{O}	К													

													ГОСТ	Г 3.1404-8	6, форма	2a
Дубл.																
дуол. Взам.	+															
Подл.																
	·													·	4	11
Разраб.		Локшин І	3.E.											1		
Провер.		Ефремені	ков Е.А.		+	НИТП	У	(ФВТМ.4 <i>А</i>	A41027.003				ИШНІ	TT.1010	00.00001
P			Сод	т цержание пер	рехода		ПИ		D или B	L	t	i	S		n	V
T31	Штан	генцирь	суль ШЦ-ІІ	-125-0,1-1	ГОСТ 166	-89.										
O32	8. Pac	точить	отверстие в	з заготовке	е выдержи	вая размер ø4	6,4+0,062	MM, 1	размер 84,5	±0,435 мм.						
Т33	Резец	расточі	ной 2141-0	058 Т30К4	ГОСТ 188	383-73; резцов	вая опра	вка.								
P34							4		46,4	84,5	0,4	1	0,06	4	195	140
T35	Нутро	омер НИ	I 18-50-1 Г	OCT 868-2	22											
O36	9. To	нить фас	ску в отвер	стии загот	овки выдеј	рживая размеј	p 3±0,12	25 мм	и угол 15°							
T37	Резец	проход	ной отогну	тый 2102-	0013 ГОС	Г 18877-73; ре	езцовая	опра	вка.							
P38							7		46,4	3	3	1	1	3	377	106,8
T39	Штан	генцирь	суль ШЦ-П	-125-0,1-1	ГОСТ 166	-89; угломер	гипа 2-2	2 ГОС	CT 5378-88.							
O40	10. Pa	сточить	, канавку, в	выдержива	я размер 1	,9 ^{+0,25} .										
T41	Резец	канаво	чный 2666-	-0017 T15k	к6 ГОСТ 1	8885-73; резц	овая опр	равка	ı.							
P42							8		49,5	1,9	1,55	1	0,13	7	707	200
T43	Штан	генцирь	суль ШЦ-ІІ	-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.										
44																
45																
46																
47																
0	К					(—— Эпера	цио	нная кар	та						65

														_	-	Ι	OCT 3	3.1404-8	36, форма	. 3
Дубл.															+					
Взам. Подл.																				
1100л.																			8	11
Разраб.		Локшин	В.Е.				HHATI	TX /		ФРТМ	1 1	41027	002					1111111	<u> </u> ПТ 101/	00.00001
Провер.		Ефремен	нков Е.А.			-	НИТІ	1У		ФВТМ	.4A4	41027.	003					ишп	111.1010	00.00001
Н.контр).					-				Сепај	ратор	р перво	й ступени							010
]	Наименова	ние операции			Ma	териал			Твердо		EB	МД		Проф	оиль и р	азмеры		M3	коид
		_	ая с ЧПУ					4543-71		HB 10)-1	КГ	0,63			уг Ø9(0x90		3,59	1
	Обо	рудование	, устройство ^т	ΙПУ	0	бозначені	ие прогр	аммы		То		Тв	Тпз.	Tu	шт.			CO	Ж	
Тон	карны	й стано	к с ЧПУ Г	CL-25TT		Прогр	рамма	2		4	(0,5	2	6	,5					
P			Со	держание пе	рехода			ПІ	I	D или E		L	t		i		S		n	V
O01	Б. П	ереустан	ювить дет	аль на опра	авку, зажиг	м автом	иатиче	ский.												
O02	База	: внутре	нний диам	етр и торе	ц.															
T03	Опра	авка цан	говая 7112	2-1468 ГОС	CT 31.1066	.02-85.														
O04	11. Г	Іодрезат	ъ торец вн	ыдерживая	размер 88	_{-0,87} MM.	•													
T05	Резе	ц подрез	зной 2112-	0101 T15K	:6 ГОСТ 18	3880-73	в; резце	овая оп	равка	a.										
P06]	1	Ø90		88	1		1		1,2	į	408	116,6
T07	Шта	нгенцир	куль ШЦ-	I-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.														
O08	12. T	Гочить н	аружный ;	циаметр Ø8	35 _{-0,87} на пр	оход.														
T09	Резе	ц прохо,	дной упор	ный 2101-(0013 T15K6	6 ГОСТ	Γ 18879	9-73; pe	зцов	ая оправк	a.									
P10								3	3	Ø85		88	2,	5	2		0,8		440	117,6
T11	Шта	нгенцир	куль ШЦ-	I-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.														
O12	13. T	очить н	аружный ;	циаметр Ø5	55 _{-0,12} мм на	а длину	y 74±0,	,37 мм.												
T13	Резе	<u>———</u> ц прохо,	дной упор	———— ный 2101-(0013 T15K6	 6 ГОСТ	18879	9-73; pe	зцов	ая оправк	a.									
	К									онная і										68

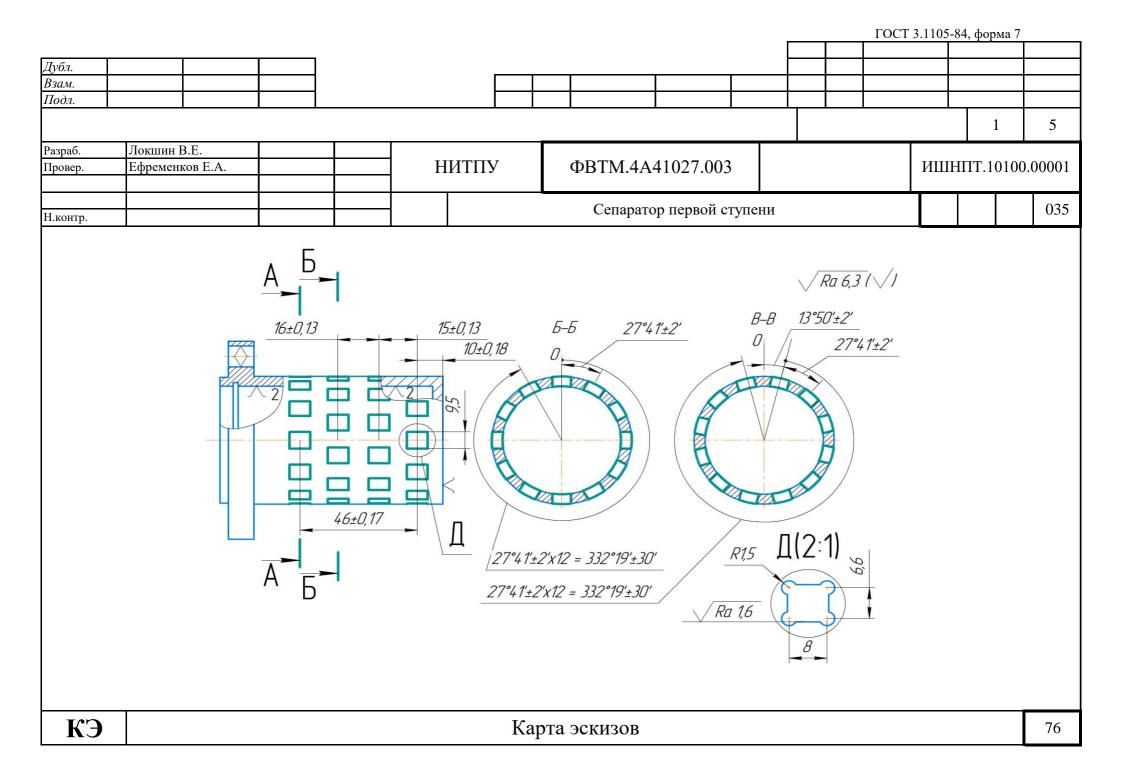
											r		ГОСТ	3.1404-86, форт	ма 2а
Дубл.	$\overline{}$			$\overline{}$							ŀ				
Взам.															
Подл.				\Box											
														9	11
Разраб.		Локшин І		lacksquare			T 7	ΑГ		41007.000		•			100 00001
Провер.		Ефремені	ков Е.А.	+	+	НИТП	У	ΨΕ	TM.4A	41027.003				ИШНПТ.10	100.00001
P	二		Сод	цержание пер	рехода		ПИ	D	или В	L	t	i	S	n	V
P14							3		55	74	2,5	12	0,8	440	117,6
T15	Штан	пенцирі	куль ШЦ-ІІ	[-125-0,1-1	ГОСТ 166	-89.									
O16	14. Pa	асточить	ь наружный	и́ диаметр	ø54,86 _{-0,074}	мм на длину	74±0,37	MM.							
T17	Резец	(чистов	ой широки	—— й 2120-006	 52_T30K4 Г	OCT 18881-73	 3; резцо	вая опр	авка.						
P18							2	Ø	54,86	74	0,14	1	0,1	449	120
T19	Микр	ометр Л	<u>ЛК75-1 ГО</u>	CT 6507-9	0; штанген	щиркуль ШЦ-	II-125-0	<u>,1-1 ГО</u>	CT 166-8	89					
O20	15. Pa	ассверли	ть отверст	ие насквоз	зь на подрє	езанном торце	заготов	зки, выд	ерживая	и размер Ø30	+0,52 MM.				
T21						лодержатель S									
P22							4		Ø 30	4	15	1	0,45	150	20
T23	Штан	генцирі	куль ШЦ-П	[-125-0,1-1	ГОСТ 166	5-89.									
24															
25															
26															
27															
28															
29															
30															
O]	К					(—— Эпераі	 ционн	ая кар	та					69



										F	ГОСТ	3.1404-8	6, форма	3
Дубл.												\pm		
Взам. Подл.				 								-+		
100.11.	<u> </u>	I I		I I	I					<u>. </u>			2	3
Разраб. Провер.		Локшин В.Е. Ефременков Е.А.		НИТПУ	ФВТМ	.4A410	27.0	03	<u> </u>			ишн	ПТ.1010	0.00001
				<u> </u>	Сото	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	- -							020
Н.контр.		Гаименование операции	<u> </u>	Материал	Твердо		В	мд	Г	Inadau	ль и размерь		M3	020
		рдинатно-расточная	Стапі	ь 40X ГОСТ 4543-71	НВ 10		άΓ	0,63			ль и размерь г Ø90х90	1	3,59	<u>коид</u> 1
		Оборудование		означение программы	To	Тв		Тпз.	Тшт.	Т		CO	Í	
К	оорди	натно-расточной станок 2В440АФ10			1	0,5		1	2,5					
P		Содержани	е перехода		D или В		L	t	i		S		n	V
O01	А. Ус	становить деталь на поворот	ный стол в	прихваты, закрепить	болтами.									
O02	База:	наружный диаметр и торец.												
T03	Пово	ротный стол 7204-0001 ГОС	T 16936-71	; прихваты 7011-0507	ГОСТ 4735	-69; болт	r M1() ГОСТ 7	7798-70	; гай	ка М10 Г	OCT 59	915-70	
O04	1. Це	нтровать 7 отверстий соглас	но эскизу											
T05	Центј	р. св. Ø1 мм 2317-0101 Р6М:	5 ГОСТ 14	952-75										
P06					72		3	0,5	1		0,5	3	345	21
T07	Штан	ıгенциркуль ШЦ-Ш-125-0,1-	1 ГОСТ 16	6-89.										
O08	2. Св	ерлить сквозное отверстие, н	выдержива	я размер Ø8,5 ^{+0,09} мм.										
T09	Сверл	по Ø8,5 мм 2301-3572 Р6М5	ГОСТ 109	03-77										
P10					72		10	4,25	5 1		0,2	=======================================	345	19,1
T11	Штан	игенциркуль ШЦ-III-125-0,1-	1 ГОСТ 16	6-89.										
O12	3. Св	ерлить 6 сквозных отверстий	і, выдержи	вая размер Ø6 ^{+0,3} мм.										
T13		по Ø6 мм 2301-3555 Р6М5 Г												
0	К			Опера	ционная н	арта		_			_		_	73

											,		ГОСТ	3.1404-8	6, форма	2a
Дубл.		1									-					_
дуол. Взам.																+
Подл.																
															3	3
Разраб.		Локшин В					7		*DTM (4.4	41007.000				******	TT 1016	0.00001
Провер.		Ефременк	ов Е.А.			НИТП	ý		ФВТМ.4А	41027.003				ИШНІ	117.1010	00.00001
P				Содержани	е перехода				D или B	L	t	i	S		n	V
P14									72	10	3	1	0,2	3	353	18,2
T15	Штан	генцирк	уль ШЦ-П	II-125-0,1-	1 ГОСТ 16	6-89.										
O16	4. Pa	вернуть	отверстие	, выдержи	вая размер	ø9 ^{+0,015} мм.										
T17	Разве	ртка Ø9 1	мм Р6М5	2363-0094	ГОСТ 167	2-80										
P18									72	10	0,25	1	0,8	3	353	15,4
T19	Нутр	омер НИ	6-10-1 ГС	OCT 868-22	2.											
20																
21																
22																
23																
24																
25																
26																
27																
28																
29																
30																_
O	К					C	Пера	ацио	нная кар	та						74

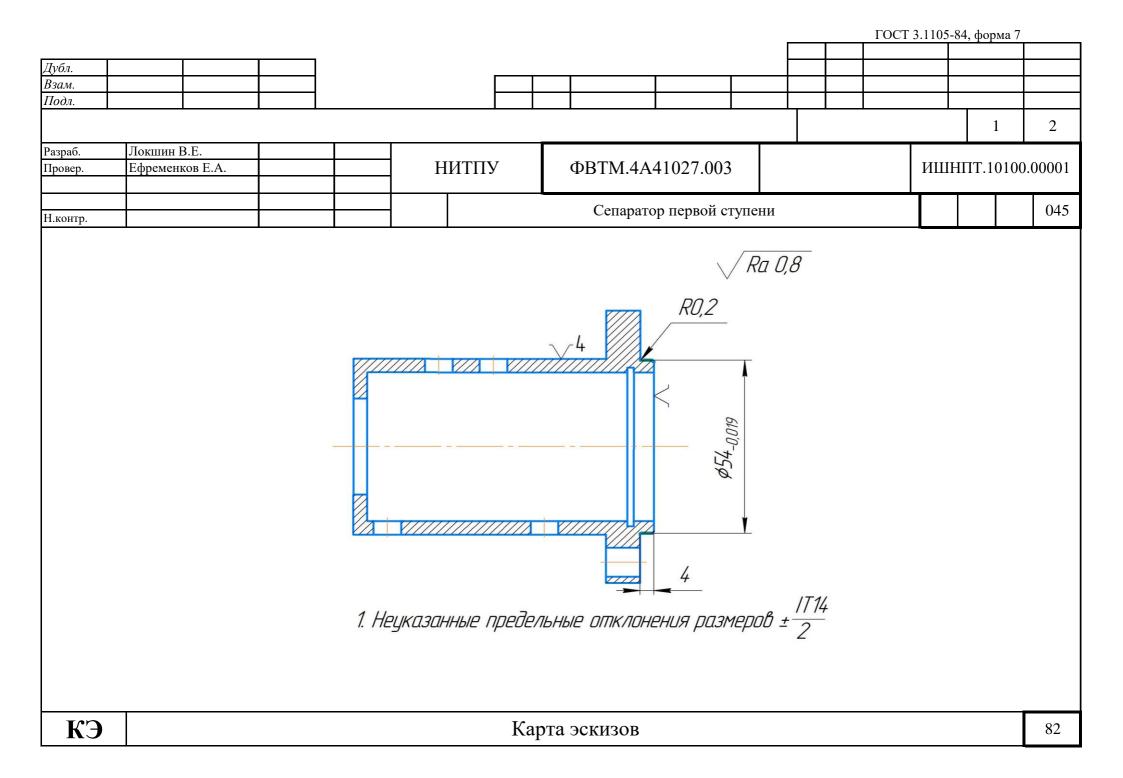
]	OCT :	3.1404-	·86, форма	3
Дубл.					7													\dashv		
Взам.																				
Подл.																			1	1
Разраб. Провер.		Локшин I Ефремені		1		 	нитп	V		ФВТМ	4A4	41027	003					ИШЕ	НПТ.1010	
		- 11								ŦD1W1	. 17 \$	11027.	005							0.00001
Н.контр.										Сепар	оатор	перво	й ступени	4						025
	Н	аименован	ие операции	-	-	Мат	териал			Твердос		EB	МД		Профі	иль и р	азмеры		M3	КОИД
		Слес	арная		Ста	ть 40X I	COCT 4	543-71		HB 10) ⁻¹	ΚΓ	0,63		Кру	л Ø9	0x90		3,59	1
		Оборуд	цование		(Эбозначени	ие програм	ммы		То		Тв	Тпз.	Тшт	Γ.			С	ЖОЖ	
	(Стол сл	есарный							5		-	-	5						
P				Содержа	ние перехода					D или B		L	t		i		S		n	V
O01	1. Сня	ять заус	энцы, при	тупить о	стрые кром	ки.														
T02	Тиски	и слесар	ные 7827-	0253 ГО	CT 4045-75															
T03	Надфі	иль 282	6-0001 ГС	OCT 2346	1-84.															
O04	2. Hap	резать сі	квозную р	езьбу М8	В в 6 отверс	тиях Ø6	!•													
T05	Метчі	ик М8 Р	6M5 2621	-1223 ГО	CT 3266-8	1; ворот	ок М8-1	M9 6910	0-016	52 ГОСТ	2239	95-77.								
P06										72		10) 1		1		-		-	-
T07	Резьб	овая кал	ибр-проб	бка M8 82	21-3036 ГС	OCT 519	-77.													
08																				
09																				
10																				
11																				
12																				
13																				
0	$\overline{\mathbf{K}}$						(Опера	цис	нная к	арт	ra								75



																	ГОСТ	3.1404-	-86, форма	ı 3
Дубл.																		$\overline{}$		_
Взам.																				
Подл.																				
																			2	5
Разраб.		Локшин				т.				T) (4 4 4 4 4	007	202						TETE 101	00 00001
Провер.		Ефреме	нков Е.А.	+		ŀ	НИТП!	y	ФВ	TM. ²	1A41	027.0	J03					ИШЬ	1111.101	00.00001
Н.контр.								_	C	епара	тор 1	іервої	і́ ступен	И						035
		Наименова	ание операции	•		Мато	ериал		Ti	ердост	Ь	EB	МД		Проф	риль и р	размеры	I	М3	КОИД
		Фрезер	ная с ЧПУ		Сталі	ь 40Х Г	OCT 45	543-71	Н	B 10	1	ΚΓ	0,63		Кр	уг Ø9	90x90		3,59	1
	Обо	рудование	, устройство Ч	ПУ	06	бозначени	е програм	МЫ	Te)	Tı	3	Тпз.		Тшт.			С	ЖОЖ	
		-	ый вертика aas CM-1 c						1:	5	2,	5	5		22,5					
P				Содержани	е перехода				Dı	ли В		L		t	i		S		n	V
O01	А. У	станови	ть деталь н	а оправку	в патрон д	елителі	ьной гол	ловки, з	ажим ав	томат	гичес	кий.								
O02	База	: внутре	нний диам	етр и торец	[.															
T03	Спец	цильное	приспособ	ление (при	ложение Е	5).														
O04	1. Це	ентрова	гь 48 отвер	стий соглас	сно эскизу	·.														
T05	Цент	гр. св. Ø	1 мм 2317-	0101 P6M5	ГОСТ 14	952-75;	сверлод	держате	ль SDS	50060	0071									
P06									,	ð 1		4	0),5	240		0,5		345	21
Т07	Шта	нгенцир	жуль ШЦ-I	І-125-0,1 Г	OCT 166-8	89.														
O08	2. Ce	верлить	сквозные с	тверстия, с	огласно э	скизу.														
T09	Свер	ло Ø6,5	мм 2301-3	558 P6M5	ГОСТ 109	03-77; c	верлоде	ержател	ь SDS 5	00609	953									
P10									Q	6,5		4	3,	,25	48		0,2		759	15,5
T11	Шта	нгенцир	куль ШЦ-1	І-125-0,1 Г	OCT 166-8	89.														
O12	3. Ce	верлить	сквозные с	тверстия, с	огласно э	скизу.														
T13	Свер	оло Ø3 м	им 2302-037	′1 Р6М5 Г0	OCT 20695	5-75; све	ерлодер	жатель	SDS 500	06053	4_									
O	К						C	Эпераг	ционн	ая ка	арта	,								77

													ГОСТ	Г 3.1404-	86, форма	2a
Дубл.																+
дуол. Взам.																
Подл.															1	
															3	5
Разраб.		Локшин Е				HHATH	7		ДОТМ 4 4	41027.002				1211111	TTT 1010	00.0001
Провер.		Ефременк	ов Е.А.	1		НИТП	y		ФВ1М.4 <i>Р</i>	A41027.003				ИШН	ПТ.1010	0.00001
P				Содержани	е перехода				D или B	L	t	i	S		n	V
P14									Ø3	4	1,5	192	0,1	-	1000	20,2
T15	Штан	генцирк	уль ШЦ-І	I-125-0,1 Γ	OCT 166-8	9.										
O16	4. Фр	езероват	ь согласн	эскизу.												
T17	Фреза	а Ø3 мм	Т15К6 222	20-0001 ГС	OCT 17025-	71.										
P18									Ø3	4	0,25	48	0,4		3000	33,9
T19	Штан	генцирк	уль ШЦ-І	Ι-125-0,1 Γ	OCT 166-8	9; образцы ше	рохов	атост	и ГОСТ 937	78-93.						
20																
21																
22																
23																
24																
25																
26																
27																
28																
29																
30																
O	К					C	Пера	ацио	нная кар	та						78

																ı	ГОСТ	3.140	4-86, фор	ма 3	
Дубл.																					
Взам.																					
Подл.																ļ			1		1
Разраб.	1	Локшин В.	Ę.										1						1		L
Провер.		Ефременко				I	НИТП	У		ФВТМ	.4A	41027.	003					ИШ	ІНПТ.10	100	.00001
Н.контр.										Сепар	ратор	перво	й ступен	И			'				040
		аименовани	операции	<u>.</u>	Ľ	Мат	гериал			Твердо	сть	EB	МД		Про	филь	и размер	Ы	МЗ		коид
		Слесар	ная		Сталі	ь 40Х Г	OCT 4	543-71		HB 10)-1	ΚΓ	0,63		Кŗ	уг (ð90x90		3,59)	1
		Оборудо	вание		06	бозначени	ие програм	ммы		То		Тв	Тпз.	7	Гшт.				СОЖ		
	1	Стол слес	арный							5		-	-		5						
Р				Содержан	ие перехода					D или B		L		t	i		S		n		V
O01	1. Сня	ять заусен	щы, прит	упить ост	грые кромк	ш.															
T02	Тиски	и слесарні	ые 7827-(253 ГОС	Т 4045-75.																
T03	Надф	иль 2826-	0001 ГО	CT 23461	-84.																
04																					
05																					
06																					
07																					
08																					
09																					
10																					
11																					
12																					
13																					
0	К						(Опера	цис	нная н	арт	ra									81



																ſ			ГОСТ	3.1404	-86, форма	3
Дубл.																				\rightarrow		
Взам.																						
Подл.																	<u> </u>				$\overline{}$	1 2
D 6	1	Локшин 1	D. E.			1										1					2	2
Разраб. Провер.		Локшин <u>.</u> Ефремен					1	Н	ИТП	У		ФВТМ	.4A4	41027.	003					ИШІ	НПТ.1010	0.00001
Н.контр.												Сепа	ратор	перво	й ступен	И						045
	Н	аименоваі	ние операци	ии			.]	Матер	эиал			Твердо	сть	EB	МД		Про	филь	и размерь	[M3	КОИД
	Кру	углошл	ифовалы	ная		Ста	аль 402	ΧГС	OCT 4:	543-71		HB 1	0^{-1}	ΚΓ	0,63		Кŗ	уг (Ø90x90		3,59	1
		Обору	дование				Обознач	чение	програм	ММЫ		То		Тв	Тпз.		Тшт.			(СОЖ	
Кругл	лошли	фоваль	ный стан	юк 3С	C120B							1		0,5	2		3,5					
P				Сод	держани	е переход	a					D или F	3	L		t	i		S		n	V
O01	А. Ус	тановит	гь деталь	в тре	хкулач	ковый п	атрон,	, заж	ать кл	лючом	Ι.											
O02	База: :	внешни	й диамет	тр и то	орец.																	
T03	Трехк	улачко:	вый патр	он 71	00-007	ГОСТ 2	.675-80	0.														
O04	1. Шл	ифоват	ь заготов	вку, вн	ыдержи	вая разі	мер Ø:	54 _{-0,0}	₎₁₉ MM	R0,2 r	MM.											
T05	Шлиф	овальн	ый круг	ПП24	0×18×3	32 45A 1	0-Π C	27 F	ζ4 A 1	кл 351	м/с Г	OCT 2424	1-83.									
P06												54		4	0	,01	5		0,01		600	30
T07	Микр	ометр М	Л К75-1 Г	OCT	6507-9	0; образ	цы ше	poxe	эватос	ти ГО	CT 9	378-93.										
08																						
09																						
10																						
11																						
12																						
13								_												_		
0	К								(<u></u>	аци	онная і	карт	ra								83

													Г		1	ГОСТ 3	.1404-	-86, фор	ма 3	
Дубл.		Ι		1									-				\dashv			
Дубл. Взам.																				
Подл.																				
																		1	1	
Разраб.		Локшин В										0.00								_
Провер.		Ефременк	ов Е.А.		-	1	НИТПУ		ФВТМ	.4A4	11027.	003					ИШЕ	НПТ.10	100.0000)1
Н.контр									Сепар	ратор	перво	й ступен	И				•		050	0
п.контр		аименовані	ие операции		 	Ma	<u>I</u> териал		Твердос		EB	МД		Π	Ірофил	ль и размеры		M3	КОИД	Д
		Промы	вочная		Стал	ь 40Х]	ГОСТ 4543-71		HB 10)-1	КГ	0,63			Круг	Ø90x90		3,59	9 1	
		Оборуд	ование		0	бозначен	ие программы		То		Тв	Тпз.		Тшт.			C	ЖОХ		_
N	1оечна	я машин	а ПТ12Х	10X10								10		10						
		OMO	5429						-		-	10		10						
P				Содержані	ие перехода				D или B		L		t	i		S		n	V	
O01	1. Заг	рузить д	еталь в ко	онтейнер.																
O02	2. Уст	гановить	контейне	ер в маши	ну.															
O03	3. Про	омыть де	таль в те	чении 5 м	инут.															
T04	Моюі	ций раст	вор МЛ-3	51 ТУ 84-2	229-76.															
O05	4. Про	осушить	деталь ст	руей сжат	ого воздух	ca.														
		грузить ,																		
07																				
08																				
09																				
10																				
																				_
11																				
12																				
13	<u> </u>																			
\mathbf{O}	К						Опера	ЦИ	онная в	сарт	a								84	-

																			ГОСТ	3.1404	-86, форг	ма 3	
Дубл.			1	$\overline{}$	_													+		\longrightarrow			
Взам.				士														士		ightharpoons			
Подл.																1		—			1		
2		I 	D.F.				_								_						1		1
Разраб. Провер.		Локшин Ефремен		+-]	НИТІ	ТУ		ФВТМ	.4A4	1027.	.003						ИШ	НПТ.10	100	.00001
				#				T															_
Н.контр				士							Сепа	ратор	перво	й ступе	НИ								055
	I	Таименова	ние операциі	I		-		гериал			Твердо		EB	МД					размерн		МЗ		КОИД
			ольная						4543-71		HB 1		КГ	0,63			Кру	/г Ø9	90x90		3,59)	1
		Обору	дование		\rightarrow	О	бозначені	ие прогр	аммы		То		Тв	Тпз.	+	Тшт.	_				СОЖ		
											-		-			20							
P				Содер	ржание	перехода					D или Е	3	L		t	i			S		n		V
O01	1. Ko	нтролир	овать раз	меры 4	1 8 квад	цратных	отверст	гий 9,5	5 ^{+0,073} x1	0,5 ⁺⁰	^{),11} мм, рас	стоя	ния ме	жду ряд	цами	10±0,	09;	15±0	0,13; 1	6±0,1	3; 46±0	,17;	,)
	углы	между і	квадратнь	ІМИ ОТЕ	версти	ями 27°4	·1′±2′; y	тлы м	ежду от	верс	тиями с р	езьбо	й 30°±	:15′ и 60)°±3()′.							
T02											й микрос						74-8	32.					
O03	2. Ko	нтролир	овать раз	меры (54 _{-0,01}	9 мм и 🛭	54,86 _{-0.}	,074•															
T04	Микј	рометр 1	МК75-1 Г	OCT 65	507-90																		
O05	3. Ко	нтролир	оовать раз	меры (Ø46,4 ⁺⁽	0,062 , $\emptyset 9^{+6}$),015																
T06	Нутр	омер HI	A 18-50-1	ГОСТ	868-22	2, нутром	пер НИ	6-10-1	ГОСТ	868-	22.												
O07	4. Ko	нтролир	овать раз	меры (Ø30 ^{+0,5}	2 ; Ø85 $^{+0.8}$	³⁷ ; 84,5±	±0,435	мм; 74-	±0,3 7	7 мм; 4±0	,15 м	м; 88 _{-0,}	,87 мм; 1	0-0,36	₅ MM.							
T08	Штаг	нгенцир	куль ШЦ-	·III-125	-0,1-1	ГОСТ 1	66-89; <u>1</u>	штанге	нцирку	ль Ц	ІЦ-ІІ-125-	0,1-1	ГОСТ	166-89	١.								
O09	5. Ko	нтролир	овать ше	рохова	тость	Ra 1,6 и	Ra 0,8.																
T10	Обра	зцы шеј	роховатос	ти ГОС	 CT 937	/8-93																	
011	6. Ko	нтролир	овать уго	л 15°±	1°.																		
T12	Угло	мер тип	а 2-2 ГОС	CT 5378	3-88																		
O	К		_	_	_	_			Опер	аци	онная і	карт	a										85

													ГОСТ 3.1404-86, форма 3										
Лубл.						1														+		+	
Дубл. Взам.																							
Подл.																1,							
																					1		1
Разраб.	раб. Локшин В.										*DTM (4) 41 027 002									HHHHHH 10100 0004			004
Провер.	. Ефременков Е.А.				-	НИТПУ				ФВТМ.4А41027.003									ИШНПТ.10100.00001				
Н.контр.	TD										Сепаратор первой ступен											060	
п.контр.	Наименование операции				_ 	Материал			Твердость ЕВ МД					Профиль и размерь					МЗ	КС	ОИД		
	Консервация					Сталь 40Х ГОСТ 4543-71			1	HB 10 ⁻¹		КГ	0,63				уг Ø90х90			3,59		1	
	Оборудование						Обозначение программы				То		Тв	Тпз.		Тшт.			ЖОЭ				
										-		-	5		5								
P	Содержан				ие перехода				D или В		L		t	i		S			n	V	,		
O01	1. Завернуть деталь в промасленную бумагу и уложить в коробку																						
T02	Бумага упаковочная Q=0,03.																						
T03	Коробка ТНП.01.32.																						
04																							
05																							
06																							
07																							
08																							
09																							
10																							
11																							
12																							
13	 																						0.6
0	K								Опер	раци	ионная в	сарт	ra										86