МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет» Институт машиностроения

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» Направление 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств» Профиль «Технология машиностроения»

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему Технолог	чческий процесс изготовления диска	червячного колеса
Студент(ка)	С.Г. Ярмизин	
Руководитель	(И.О. Фамилия) Н.Ю. Логинов	(личная подпись)
Консультанты	Л.Н. Горина	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия) Н.В. Зубкова	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия) В.Г. Виткалов	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к заш	ците	
И.о. заведующего	р кафедрой	
к.т.н, доцент	(личная подпись)	А.В. Бобровский
	« »	2016 г

Тольятти 2016

МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет» Институт машиностроения

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства»

УТВЕРЖДАЮ

И.о. зав. кафедрой		А.В.Бобровский	
	«	_>>	2016 г

ЗАДАНИЕ

на выполнение выпускной квалификационной работы (уровень бакалавра)

направление подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств»

профиль «Технология машиностроения»

CTV	лент	Ярмизин	Сергей	Геннадьевич	гр.	ТМбз-1101

- 1. Тема Технологический процесс изготовления диска червячного колеса
- 2. Срок сдачи студентом законченной выпускной квалификационной работы « » 2016г.
- 3. Исходные данные к выпускной квалификационной работе <u>годовая программа выпуска 800</u> шт в год; режим работы участка – двухсменный
- 4. Содержание выпускной квалификационной работы (объем 40-60 с.)

Титульный лист.

Задание. Аннотация. Содержание.

Введение, цель работы

- 1) Описание исходных данных
- 2) Технологическая часть работы
- 3) Проектирование приспособления и режущего инструмента
- 4) Безопасность и экологичность технического объекта
- 5) Экономическая эффективность работы

Заключение. Список использованных источников.

Приложения: технологическая документация

КИДАТОННА

Ярмизин С.Г. Технологический процесс изготовления диска червячного колеса. Кафедра: Оборудование и технологии машиностроительного производства. ТГУ Тольятти, 2016 г.

Данная выпускная квалификационная работа посвящена проектированию технологического процесса изготовления диска червячного колеса.

В первой части работы производится описание исходных данных и формулируются задачи работы.

Вторая часть работы полностью посвящена решению технологических задач. Производится выбор и проектирование заготовки, выбор методов обработки поверхностей, разработка маршрута обработки, выбор средств технологического оснащения и ряд других мероприятий.

Третья часть работы посвящена проектированию приспособления и режущего инструмента.

В четвертой части разрабатываются мероприятия по безопасности и экологичности технического объекта.

В пятой части работы производится расчет экономической эффективности работы.

СОДЕРЖАНИЕ

Введение, цель работы
1 Описание исходных данных
1.1 Описание служебного назначения и условий работы
1.2 Описание технологичности детали
1.3 Задачи работы10
2 Технологическая часть работы
2.1 Выбор типа производства
2.2 Выбор метода получения заготовки
2.3 Выбор методов обработки поверхностей
2.4 Определение припусков и проектирование заготовки
2.5 Разработка технологического маршрута
2.6 Проектирование плана изготовления
2.7 Выбор средств технологического оснащения
2.8 Проектирование технологических операций
3 Проектирование приспособления и режущего инструмента29
3.1 Проектирование приспособления
3.2 Проектирование режущего инструмента
4 Безопасность и экологичность технического объекта
4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта
4.2 Идентификация производственно-технологических и эксплуатационных
профессиональных рисков
4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков44
4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности рассматриваемого
технического объекта
4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого технического
объекта
4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического
объекта»

5 Экономическая эффективность работы	56
Заключение	61
Список использованных источников	62
Приложения	65

ВВЕДЕНИЕ, ЦЕЛЬ РАБОТЫ

Сборные червячные колеса широко применяются в редукторах с червячным зацеплением тяжелых машин и механизмов, а также в случае необходимости обеспечения точного углового перемещения ведомого вала. Основными достоинствами таких передач является возможность получения больших передаточных чисел, плавность работы, низкий уровень вибраций, компактность и небольшая масса.

Однако, при этом для обеспечения всех вышеперечисленных преимуществ к деталям входящим в состав червячной передачи предъявляются требования по точности их изготовления, что связано прежде всего с особенностью кинематики червячного зацепления.

Целью данной выпускной квалификационной работы является разработка технологического процесса изготовления диска червячного колеса, который позволит обеспечить выпуск необходимого количества деталей заданного качества с минимальными затратами.

1 Описание исходных данных

1.1 Описание служебного назначения и условий работы

Диск служит для установки на нем бандажа червячного колеса и передачи крутящего момента от ведущего вала валу исполнительного механизма. Передача момента осуществляется от ведущего вала посредством цилиндрической поверхности, находящейся в контакте с бандажом, который закреплен на ней при помощи посадки с натягом резьбовых поверхностей, и посредством боковых поверхностей внутренних шлиц.

В процессе работы деталь испытывает значительные по величине знакопеременные нагрузки, что неблагоприятно сказывается на ее эксплуатационных характеристиках. Следует отметить, не смотря на то, что диск работает в закрытом корпусе, условия работы могут быть весьма агрессивными, т.к. такого рода редуктора могут применяться вне помещений при значительных перепадах температур. Поэтому условия работы детали в общем случае можно охарактеризовать как умеренно агрессивные.

1.2 Описание технологичности детали

Данный пункт поможет более полно оценить рассматриваемую деталь с точки зрения технологичности ее заготовки, общей конфигурации, базирования и закрепления и обработки. Полученные данные позволят поставить задачи работы, которые в дальнейшем необходимо решить. описание проводим согласно методики [1].

Технологичность заготовки начинаем оценивать с ее материал. В нашем случае это сталь 40XЛ ГОСТ 977-75.

Основные химические и механические характеристики материала приняты по данным [2] и указаны в таблицах 1.1 и 1.2.

Обрабатываемость резанием, характеризуемая коэффициентом обрабатываемости при обработке твердосплавным инструментом 0,8, быстрорежущим инструментом 0,7.

Таблица 1.1 - Химический состав стали 40ХЛ

Элемент	С	S	P	Cu	Cr Mn		Si
]	Не более	e		1711	21
Содержание	0,35-0,45	0,04	0,04	0,3	0,8-1,1	0,4-0,9	0,2-0,4
%	0,55 0,45	0,04	0,04	0,5	0,01,1	0,4 0,9	0,2 0,4

Таблица 1.2 - Механические свойства

O 02	Ов	δ5	Ψ	НВ
МПа	МПа	%	%	
590	690	7	60	180-200

Исходя из условий работы диска, приведенных характеристик и стоимости материал является оптимальным.

Для выбора возможных методов получения заготовки необходимо рассмотреть форму, марку материала и габариты детали. В данном случае, согласно рекомендаций [3], заготовку рациональнее всего получать литьем в землю или литьем в кокиль. Данные методы просты с точки зрения их реализации и являются технологичными.

С точки зрения общей конфигурации диск достаточно простой и его представителям ОНЖОМ отнести К типичным данного типа деталей. Следовательно, можно применять стандартные средства технологического Кроме поверхности оснащения. ΤΟΓΟ, все детали имеют соответствующие стандартному ряду чисел, что хорошо с точки зрения применения стандартных средств контроля.

Для конфигурации окончательного анализа детали необходимо проанализировать служебное назначение всех ее поверхностей. Это поможет в дальнейшем при проектировании техпроцесса изготовления диска, т.к. будут известны наиболее важные поверхности. Анализ проводим согласно рекомендаций [1].

Эскиз детали с пронумерованными поверхностями представлен на

рисунке 1.1. В таблице 1.3. представлена классификация поверхностей детали.

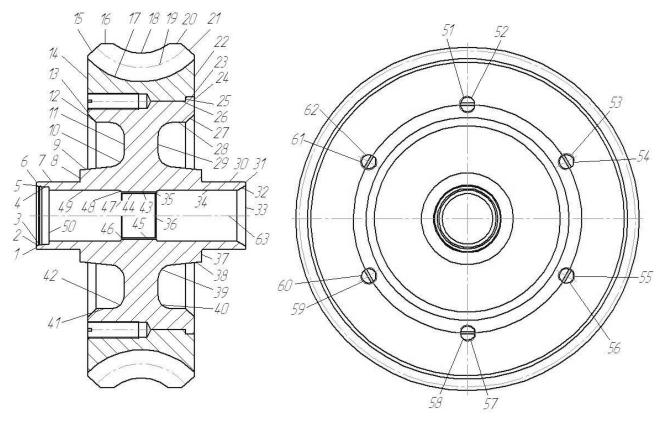


Рисунок 1.1 - Классификация поверхностей детали

Таблица 1.1 - Классификация поверхностей детали

Вид поверхности	Номер поверхности
Основная конструкторская база	7, 8, 30
Вспомогательная конструкторская база	4, 5, 25, 26, 37
Исполнительные поверхности	19, 45
Свободные поверхности	Все остальные

Проанализируем технологичность детали с точки зрения ее базирования при механической обработке. На первой операции за базы эффективнее всего принять основные конструкторские базы. Это решение будет наилучшим с точки зрения точности обработки и в данном случае вполне реализуемо. На остальных операциях за базы могут быть приняты как цилиндрические поверхности и шейки, так и специально выполненные центровые фаски.

Данные решения легко реализуемы и позволяют легко добиться соблюдения основных принципов базирования при работе на настроенном оборудовании.

С точки зрения технологически механической обработки диск отвечает всем необходимым критериям. А именно, отсутствуют труднодоступные поверхности, точность и шероховатость не являются завышенными, имеются канавки разделяющие поверхности с различными характеристиками для облегчения их обработки.

Исходя из проведенного описания, можно сделать вывод о том, что диск технологичен.

1.3 Задачи работы

На основании проведенного выше анализ сформулируем задачи данной работы:

- 1) выбрать оптимальный метод получения заготовки;
- 2) рассчитать припуски на обработку и спроектировать заготовку;
- 3) разработать схемы базирования и маршрут обработки таким образом, чтобы получить необходимое качество детали при минимальном количестве технологических переходов;
- 4) использовать средства технологического оснащения соответствующие выбранному типу производства;
- 5) для снижения себестоимости ряда операций необходимо спроектировать специальные приспособления и инструмент;
- б) рассмотреть вопросы безопасности и экологичности технического объекта;
 - 7) рассчитать экономическую эффективность работы.

2 Технологическая часть работы

2. Выбор типа производства

Тип производства определяет все основные характеристики производства. Такие как, тип оборудования, технологической оснастки, режущих инструментов, форму организации техпроцесса, основные принципы его формирования, необходимую технологическую документацию и другие показатели [4].

Для определения типа производства используется показатель коэффициента закрепления операций, который наиболее быстро и верно позволяет его определить. Однако, в нашем случае применение этого коэффициента невозможно ввиду того, что полная номенклатура и годовая программа производства не установлена, так же нет точного расчета количества используемого оборудования. По сути, данная работа относится к проектной стадии, поэтому тип производства в таких условиях определяется согласно рекомендаций [1] по годовой программе выпуска деталей и ее массе. В нашем случае при 800 деталей в год и массе детали равной 37,91 кг тип производства соответствует среднесерийному.

Характеристики данного типа производства подробно описаны в литературе [1, 5].

2.2 Выбор метода получения заготовки

Как отмечалось ранее в качестве заготовки целесообразно применять литье в землю или литье в кокиль.

На стадии проектирования технологических процессов оптимальный вариант заготовки можно определить путем сравнения технологической себестоимости изготовления детали, рассчитанной по формуле [6]:

$$C_{T} = C_{3A\Gamma} \cdot Q + C_{MEX} \mathbf{Q} - q - C_{OTX} \mathbf{Q} - q$$
(2.1)

где $C_{\scriptscriptstyle T}$ - технологическая себестоимость изготовления детали;

 $C_{3A\Gamma}$ - стоимость одного кг заготовки;

 C_{MEX} - стоимость механической обработки, отнесенная к одному кг срезаемой стружки;

 C_{OTX} - цена одного кг отходов.

Расчет ведем для каждого варианта.

Масса детали:

$$q = V \cdot \rho \tag{2.2}$$

где V – объем детали;

 ρ — плотность материала.

$$q = (\frac{\pi}{4}(0.27^2 \cdot 0.116 + 0.28^2 \cdot 0.01 + 0.08^2 \cdot 0.052 \cdot 2 + 0.108^2 \cdot 0.018 - 0.06^2 \cdot 0.107 - 0.06^2 \cdot 0.085 - 0.068^2 \cdot 0.015 - (0.22^2 - 0.108^2) \cdot 0.043 \cdot 2) \cdot 0.785 = 37.91 \text{ Kg}.$$

Масса заготовки:

$$Q_i = q \cdot K_p \tag{2.3}$$

где $M_{\scriptscriptstyle o}$ – масса детали;

 K_{p} — расчетный коэффициент, зависящий от способа получения заготовки и формы детали.

 $Q_1 = 37,91 \cdot 1,2 = 45,49$ кг — масса заготовки полученной литьем в землю.

 $Q_2 = 37,91 \cdot 1,15 = 43,6$ кг — масса заготовки полученной литьем в кокиль.

Затраты на механическую обработку, отнесенные на один кг стружки, могут быть определены по формуле:

$$C_{MEX} = C_C + E_H \cdot C_K, \tag{2.4}$$

где C_c - текущие затраты на один кг стружки;

 C_{κ} - капитальные затраты на один кг стружки;

 E_{H} - нормативный коэффициент эффективности капитальных вложений.

$$C_{MEX1.2} = 3,56 + 0,1 \cdot 10,35 = 4,6$$
 py6.

Стоимость заготовок, полученных таким методами, как литье в обычные земляные формы и кокиль, литье по выплавляемым моделям, литье под давлением, с достаточной для стадии проектирования точностью можно определить по формуле:

$$C_{3A\Gamma} = C_{OT} \cdot h_T \cdot h_C \cdot h_B \cdot h_M \cdot h_\Pi \tag{2.5}.$$

где C_{OT} - базовая стоимость одного кг литых заготовок;

 h_{T} - коэффициент точности отливок;

 h_M – коэффициент марки материала;

 h_{C} - коэффициенты, зависящий от группы сложности отливок;

 h_B - коэффициент массы отливок;

 $h_{\it \Pi}$ - коэффициент объема производства.

$$C_{_{34\Gamma1,2}} = 75,12\cdot1,06\cdot0,7\cdot0,82\cdot2,2\cdot0,5 = 50,28$$
 pyб.

Рассчитаем себестоимости изготовления детали по формуле (2.1):

$$C_{T1} = 50,28 \cdot 45,49 + 4,6 \cdot 45,49 - 37,91 - 1,4 \cdot 45,49 - 37,91 = 2311,49 \text{ py6}.$$

$$C_{T2} = 50,28 \cdot 43,6 + 4,6 \cdot 43,6 - 37,91 - 1,4 \cdot 43,6 - 37,91 = 2210,42$$
 py6.

Из полученных данных делаем вывод, что экономически более выгоден метод получения заготовки получаемой литьем в кокиль.

Полученный экономический эффект равен:

$$\mathcal{F} = (C_{T_2} - C_{T_1}) N, \tag{2.6}$$

где $C_{\scriptscriptstyle T_1}$, $C_{\scriptscriptstyle T_2}$ - технологическая себестоимость изготовления детали из сопоставляемых заготовок.

$$9 = 4311,49 - 2210,42 > 800 = 80856 \text{ py6}.$$

2.3 Выбор методов обработки поверхностей

Для определения оптимальных методов обработки поверхностей необходимо достигнуть их заданной точности и шероховатости с минимальными затратами. Для этого будем использовать методику [7].

Результаты представим в виде таблицы 2.1.

Таблица 2.1 - Методы обработки поверхностей

№	Вид	Квалитет	Шерохова-	Последова-
		точности	тость	тельность
поверхности	поверхности	точности	10016	обработки
1	2	3	4	5
1, 33	П	11	12,5	ФО
2, 32	КВ	9	3,2	С-ТО-Ш
3	Ц	12	12,5	T
4	Ц	12	12,5	T
5	Ц	12	12,5	T
6, 31	К	12	12,5	Тч
7, 30	Ц	6	0,63	Т-Тч-ТО-Ш-
7, 30	ц	O	0,03	Шч
8, 37	П	10	1,25	Т-Тч-ТО-Ш-
0, 37	11	10	1,23	Шч
9, 38	КВ	14	Rz200	Л
10, 39	ПВ	14	Rz200	Л
11, 29	ПВ	14	Rz200	Л
12, 27	КВ	12	12,5	T
13, 24	Ц	12	12,5	T
14, 22	Ц	12	12,5	T
15, 21	К	12	12,5	T
16, 20	К	12	12,5	T

Продолжение таблицы 2.1

1	2	3	4	5
17	П	10	6,3	3Ф
18	Ц	10	3,2	T
19	Э	8 ст.т.	2,5	3Ф-3Фч
23	Ц	11	12,5	T
25	П	10	1,25	Т-Тч-Тт
26	Ц	6	0,63	Т-Тч-Тт
28, 41	ЦВ	14	Rz200	Л
34, 49	ЦВ	12	12,5	T
35, 46	КВ	12	12,5	T
36, 47	ПВ	12	12,5	T
40, 42	ПВ	14	Rz200	Л
43	ЦВ	12	12,5	П-ТО
44	ЦВ	12	12,5	T-TO
45	Э	9	2,5	П-ТО
48	ПВ	12	12,5	T
50	ПВ	12	12,5	T
51, 23, 55, 57,	Р	10	6,3	PH
59, 61	1	10	0,3	111
52, 54, 56, 58,	ЦВ	10	6,3	С
60, 62	ць	10	0,5	

Обозначения в таблице для форм поверхностей: Π – плоская поверхность; Π – плоская внутренняя поверхность; Π – цилиндрическая поверхность; Π – цилиндрическая внутренняя поверхность; Π – коническая внутренняя поверхность; Π – резьбовая; Π – эвольвента.

Обозначения в таблице для методов обработки: Π – литье; Γ – точение черновое; Γ – точение чистовое; Γ – точение тонкое; Γ – шлифование; Γ – шлифование; Γ – протягивание; Γ – протягивание;

– нарезание резьбы; 3Ф – зубофрезерование; 3Фч – зубофрезерование чистовое.

2.4 Определение припусков и проектирование заготовки

Припуски для обработки самых точных поверхностей 7, 30 в размер $\mathcal{Q}80k6(^{+0,021}_{+0,002})$ производим аналитическим методом согласно рекомендаций [8].

Минимальное значение припуска рассчитывается:

$$Z_{i min} = a_{i-1} + \sqrt{\Delta_{i-1}^2 + \varepsilon_i^2}$$
 (2.7)

где і - индекс данного перехода;

i-1 - индекс предыдущего перехода;

i+1 - индекс последующего перехода;

а - суммарная величина дефектного слоя;

△ - суммарное отклонение формы и расположения поверхностей;

 ε - погрешность установки заготовки в приспособлении.

$$Z_{1\min} = a_0 + \sqrt{\Delta_0^2 + \varepsilon_1^2} = 0.3 + \sqrt{0.3^2 + 0.025^2} = 0.601$$

$$Z_{2\min} = a_1 + \sqrt{\Delta_1^2 + \varepsilon_2^2} = 0.2 + \sqrt{0.075^2 + 0.025^2} = 0.438$$

$$Z_{3\min} = a_{TO} + \sqrt{\Delta_{TO}^2 + \varepsilon_3^2} = 0.25 + \sqrt{0.03^2 + 0.012^2} = 0.282$$

$$Z_{4\min} = a_3 + \sqrt{\Delta_3^2 + \varepsilon_4^2} = 0.15 + \sqrt{0.012^2 + 0.012^2} = 0.167$$

Максимальное значение припуска рассчитывается:

$$Z_{i,\max} = Z_{i,\min} + 0.5 \cdot \P d_{i-1} + T d_{i-1}$$
 (2.8)

$$Z_{1 \max} = Z_{1 \min} + 0.5 \cdot \P d_0 + T d_1 = 0.601 + 0.5 \cdot \P.2 + 0.30 = 1.351$$

$$Z_{2 \max} = Z_{2 \min} + 0.5 \cdot \P d_1 + T d_2 = 0.438 + 0.5 \cdot \P.30 + 0.12 = 0.648$$

$$Z_{3 \max} = Z_{3 \min} + 0.5 \cdot \P d_{T0} + T d_3 = 0.282 + 0.5 \cdot \P.160 + 0.046 = 0.385$$

$$Z_{4 \max} = Z_{4 \min} + 0.5 \cdot \P d_3 + T d_4 = 0.167 + 0.5 \cdot \P.046 + 0.019 = 0.200$$

Среднее значение припуска рассчитывается:

$$Z_{cpi} = \mathbf{Q}_{i\,max} + Z_{i\,min} \mathcal{I} \tag{2.9}$$

$$Z_{cp1} = \mathbf{Z}_{1 \max} + Z_{1 \min} 2 = \mathbf{0},601 + 1,351 2 = 0,976$$

$$Z_{cp2} = \mathbf{Z}_{2 \max} + Z_{2 \min} 2 = \mathbf{0},438 + 0,648 2 = 0,543$$

$$Z_{cp3} = \mathbf{Z}_{3 \max} + Z_{3 \min} 2 = \mathbf{0},282 + 0,385 2 = 0,334$$

$$Z_{cp4} = \mathbf{Z}_{4 \max} + Z_{4 \min} 2 = \mathbf{0},167 + 0,200 2 = 0,184$$

Минимальный и максимальный диаметры для каждого перехода:

$$d_{(i-1)\min} = d_{i\max} + 2 \cdot Z_{i\min} \tag{2.10}$$

$$d_{(i-1)\max} = d_{(i-1)\min} + Td_{i-1}$$
 (2.11)

Для термообработки, следует учесть изменение минимального диаметра в связи с фазовыми превращениями:

$$d_{(70-1)\min} = d_{(i-1)\min} \cdot 0,999 \tag{2.12}$$

Расчет следует начинать с последнего перехода.

$$d_{4\min} = 80,002$$

$$d_{4\max} = 80,021$$

$$d_{3\min} = d_{4\min} + 2 \cdot Z_{4\min} = 80,002 + 2 \cdot 0,167 = 80,336$$

$$d_{3\max} = d_{3\min} + Td_3 = 80,336 + 0,046 = 80,382$$

$$d_{TO\min} = d_{3\min} + 2 \cdot Z_{3\min} = 80,336 + 2 \cdot 0,282 = 80,9$$

$$d_{TO\max} = d_{TO\min} + Td_{TO} = 80,9 + 0,160 = 81,06$$

$$d_{2\min} = d_{TO\min} \cdot 0,999 = 81,06 \cdot 0,999 = 81,004$$

$$d_{2\max} = d_{2\min} + Td_2 = 81,004 + 0,12 = 81,124$$

$$d_{1\min} = d_{2\min} + 2 \cdot Z_{2\min} = 81,004 + 2 \cdot 0,438 = 81,88$$

$$d_{1\max} = d_{1\min} + Td_1 = 81,88 + 0,30 = 82,18$$

$$d_{0\min} = d_{1\min} + 2 \cdot Z_{1\min} = 81,88 + 2 \cdot 0,601 = 83,082$$

$$d_{0\max} = d_{0\min} + Td_0 = 83,082 + 1,2 = 84,282$$

Средние диаметры рассчитываются:

$$d_{icp} = \frac{d_{i\max} + d_{i\min}}{2} \tag{2.13}$$

$$d_{cp0} = \{d_{0\text{max}} + d_{0\text{min}}\} 2 = \{4,282 + 83,082\} 2 = 83,682$$

$$d_{cp1} = \{d_{1\text{max}} + d_{1\text{min}}\} 2 = \{2,18 + 81,88\} 2 = 82,03$$

$$d_{cp2} = \{d_{2\text{max}} + d_{2\text{min}}\} 2 = \{1,016 + 81,004\} 2 = 81,01$$

$$d_{cp70} = \{d_{70\text{max}} + d_{70\text{min}}\} 2 = \{1,06 + 80,9\} 2 = 80,98$$

$$d_{cp3} = \{d_{3\text{max}} + d_{3\text{min}}\} 2 = \{0,382 + 80,336\} 2 = 80,359$$

$$d_{cp4} = \{d_{4\text{max}} + d_{4\text{min}}\} 2 = \{0,021 + 80,002\} 2 = 80,012$$

Общие припуски на обработку рассчитываем:

$$2Z_{\min} = d_{\min} - d_{\max} \tag{2.14}$$

$$2Z_{\text{max}} = 2Z_{\text{min}} + Td_0 + Td_4 \tag{2.15}$$

$$2Z_{cp} = \Phi Z_{min} + 2Z_{max}$$
 (2.16)

$$2Z_{min} = 83,082 - 80,021 = 3,061$$

 $2Z_{max} = 3,061 + 1,2 + 0,019 = 4,28$
 $2Z_{cp} = 0,5 \cdot 4,061 + 4,28 = 3,671$

Для иллюстрации полученных расчетов строится схема расположения припусков и допусков, представленная на рисунке 2.1.

Припуски на обработку остальных поверхностей определяются табличным методом [9].

Результаты определения припусков заносим в таблицу 2.2.

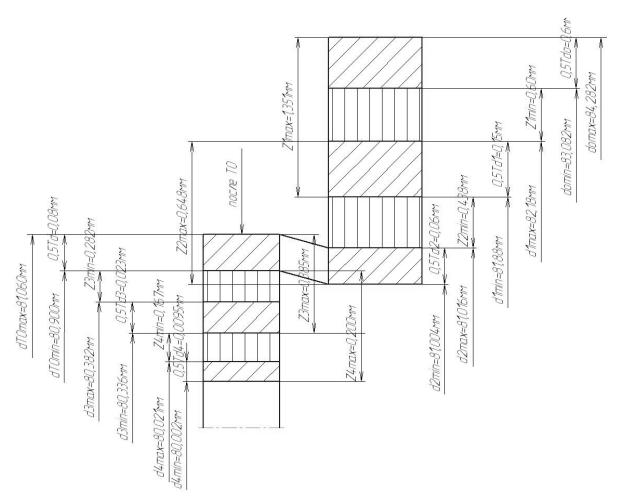


Рисунок 2.1 - Схема расположения припусков и допусков

Таблица 2.2 - Припуски на обработку поверхностей

№ пов.	Наименование перехода	Z_{min}	Z_{max}	Z_{cp}
1, 33	Фрезерование	2,0	3,89	2,95
	Точение черновое	2,0	3,43	2,715
8, 37	Точение чистовое	1,0	1,323	1,162
0, 37	Шлифование	0,5	0,629	0,565
	Шлифование чистовое	0,1	0,172	0,136
25	Точение чистовое	1,0	1,21	1,105
25	Точение тонкое	0,5	0,62	0,56
	Точение черновое	0,75	1,27	1,01
26	Точение чистовое	0,125	0,49	0,308
	Точение тонкое	0,07	0,191	0,131
19	Фрезерование чистовое	2,4	2,483	2,442

Проектирование заготовки производим по методике и справочным данным [6, 9].

Сначала вычерчиваем контур детали и добавления к нему припусков на механическую обработку и напусков получаем контур заготовки. После этого определяем черновые технологические базы.

Затем определяем параметры заготовки: степень точности поверхности – 12; Класс точности массы – 8; класс размерной точности – 9; ряд припусков – 6; степень коробления – 7; дефекты формы - сдвиг не более 0,8 мм, эксцентричность отверстий не более 0,8 мм.

Заготовка представлена на листе графической части работы.

2.5 Разработка технологического маршрута

При разработке маршрута обработки воспользуемся рекомендациями [10].

Маршрут обработки представлен в таблице 2.3.

Таблица 2.3 - Технологический маршрут обработки диска

№	Метод обработки	Обрабатываемые	№	Наименование операции
		поверхности	опер.	
1	2	3	4	5
1	Фрезерование	1, 32	005	Фрезерноцентровальная
2	Сверление	2, 33	005	Фрезерноцентровальная
3	Точение	23, 24, 27, 30, 37	010	Токарная
4	Точение	7, 8, 12, 13, 25,	015	Токарная
	To lenne	26	013	Токарная
5	Точение	34, 35, 36, 44	020	Токарная
6	Точение	43, 4, 5, 46, 47,	025	Токарная
	Точение	48, 49, 50	023	Токарпая
7	Протягивание	43, 45	030	Протяжная
8	Точение	30, 31	035	Токарная

Продолжение таблицы 2.3

1	2	3	4	5
9	Точение	6, 7, 8, 25, 26	040	Токарная
10	Точение	25, 26	045	Токарная
11	Сборка		050	Сборочная
12	Сверление, нарезание резьбы	51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61, 62	055	Сверлильная
13	Сборка		060	Слесарная
14	Точение	15, 16, 18, 20, 21	065	Токарная
15	Зубофрезерование	17, 19	070	Зубофрезерная
16	Зубофрезерование	19	075	Зубофрезерная
17	Термообработка	7, 8, 30, 37, 43, 44, 45	080	Термическая
18	Шлифование	2, 32	085	Центрошлифовальная
19	Шлифование	7, 8, 30, 37	090	Торцекруглошлифовальная
20	Шлифование	7, 8, 30, 37	095	Торцекруглошлифовальная
21	Мойка	все	100	Моечная
22	Контроль	все	105	Контрольная

2.6 Проектирование плана изготовления

План изготовления детали формируется на основании технологического маршрута обработки и содержит его графическое изображение с указанием для всех операций типа оборудования, операционных размеров, схем базирования и технологических требований.

Выбор оборудования будем производить ниже.

Операционные размеры проставляются в зависимости от принятой схемы базирования и рассчитанных припусков [10].

Схемы базирования разрабатываются на основе принципов единства и

постоянства баз и рекомендаций [5].

Технологические требования назначаются на каждую операцию согласно ее точности [7].

План изготовления входит в графическую часть работы, формируется и оформляется согласно рекомендаций [10].

2.7 Выбор средств технологического оснащения

Исходя из типа производства, при выборе средств технологического оснащения необходимо отдавать предпочтение стандартизованным средствам. Так же следует учесть рекомендации по выбору средств технологического оснащения [1].

Выбор конкретных типов и моделей средств технологического оснащения производим согласно данных [11, 12, 13, 14, 15, 16].

Результаты выбора отражены в таблице 2.4.

Таблица 2.4 - Выбор средств технологического оснащения

				Оснастка	
№ ОП.	Наименова- ние	Оборудова- ние	Режущий инструмент	Меритель- ный инструмент	Приспо- собления
1	2	3	4	5	6
005	Фрезерно- центроваль- ная	Фрезерно- центроваль- ный 2982-04	Фреза торцовая насадная Ø 100 ГОСТ 9473-80 Зенковка	Штангенцир куль ШЦ-III ГОСТ160-80 Калибр контроля центрового отверстия	Тиски самоцентри рующие специальные
010	Токарная	Токарный с ЧПУ NL634S	Резец контурный	Штангенцир куль ШЦ-III	Патрон трехкулач-

1	2	3	4	5	6
			специальный,		ковый
			резец	ГОСТ160-80	ГОСТ
			расточной		24351-80
			Резец		Патрон
		Токарный с	контурный	Штангенцир	трехкулач-
015	Токарная	чпу NL634S	специальный,	куль ШЦ-III	ковый
		1119 NL0348	резец	ГОСТ160-80	ГОСТ
			расточной		24351-80
					Патрон
		Токариній с	Резец	Нутромер	трехкулач-
020	Токарная	Токарный с ЧПУ NL634S	расточной	HM-100	ковый
				ГОСТ160-80	ГОСТ
					24351-80
					Патрон
	Токарная	токарный с ЧПУ NL634S	Резец расточной	Нутромер	трехкулач-
025				HM-100	ковый
				ГОСТ160-80	ГОСТ2435
					1-80
		Горизонталь-	Протяжка		Опора
030	Протяжная	НО-	шлицевая	Калибры	сферичес-
		протяжной	ГОСТ 25161-	Ttw/IIIop2I	кая
		7A523	82		1007
			Резец	Микрометр	Патрон
	Токарная	Токарный с ЧПУ NL634S	контурный	МК-100	поводко-
035			ГОСТ18879-	ГОСТ6507-	вый
			73	78	ГОСТ2572-
			, 5	, 0	72
040	Токарная	Токарный с	Резец	Микрометр	Патрон

1	2	3	4	5	6
		ЧПУ NL634S	контурный	MK-300	поводко-
			ГОСТ18879-	ГОСТ6507-	вый
			73	78	ГОСТ2572-
					72
045	Токарная	Токарный с ЧПУ NL634S	Резец контурный ГОСТ18879- 73	Микрометр МК-300 ГОСТ6507- 78	Патрон поводко- вый ГОСТ2572- 72
050	Сборочная				Приспособ ление специаль-
055	Сверлильная	Вертикально- сверлильный с ЧПУ М4НS	Сверло Ø19,5 ГОСТ10902- 77, метчик M20 ГОСТ3266-81	Калибр	Патрон цанговый
060	Слесарная		Гайковерт		Приспособ ление специаль-
065	Токарная	Токарный с ЧПУ NL634S	Резец контурный ГОСТ18879- 73	Микрометр ГОСТ6507- 78, калибр	Патрон поводко- вый ГОСТ2572- 72

1	2	3	4	5	6
070	Зубофрезер-	Зубофрезер- ный с ЧПУ 53А50МФ6	Фреза червячная Ø180 ГОСТ5392-80	Калибр	Патрон поводковы й ГОСТ2572- 72
075	Зубофрезер-	Зубофрезер- ный с ЧПУ 53А50МФ6	Фреза червячная Ø180 ГОСТ5392-80	Калибр	Патрон поводко- вый ГОСТ2572- 72
080	Термическая				
085	Центро- шлифоваль- ная	Центро- шлифоваль- ный ZSM5100	Головка алмазная АГК ГОСТ2447-82	Калибр	Тиски самоцентри рующие специаль-
090	Торцекругло шлифоваль- ная	Торцекругло шлифоваль- ный GA- 3535CNC	Круг шлифоваль- ный 1 500x50x305 23A 46 M 6 V 30м/с 1 A	Скоба рычажная СР-100 ГОСТ160-80	Патрон поводко- вый ГОСТ2572- 72
095	Торцекругло шлифоваль- ная	Торцекругло шлифоваль- ный GA- 3535CNC	Круг шлифоваль- ный 1 500x50x305 24A 80 M 5 V5 30м/c 1 A	Скоба рычажная СР-100 ГОСТ160-80	Патрон поводко- вый ГОСТ2572- 72

Продолжение таблицы 2.4

1	2	3	4	5	6
100	Моечная				
105	Контрольная				

2.8 Проектирование технологических операций

Проектирование технологических операций производим исходя из типа производства таблично-аналитическим методом [18]. Данное решение позволит выбрать оптимальные режимы резания на операции и провести их нормирование.

Проектирование производим согласно данных [17, 18, 19].

Скорость резания определяется по формуле:

$$V = V_{\mathrm{T}} \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3, \tag{2.17}$$

где $V_{\rm T}$ — табличное значение скорости резания;

 K_1 – коэффициент, зависящий от обрабатываемого материала;

 K_2 — коэффициент, зависящий от стойкости и марки твердого сплава;

 K_3 - коэффициент, зависящий от вида обработки при точении; от размеров обработки при фрезеровании; от отношения длины к диаметру при сверлении.

Частота вращения шпинделя определяется по формуле:

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D} \,. \tag{2.18}$$

где: D — обрабатываемый диаметр или диаметр режущего инструмента. Длина рабочего хода определяется по формуле:

$$L_{P.X} = l_1 + l_{pes} + l_2, (2.19)$$

где l_1 — длина врезания инструмента;

 l_{pe_3} – длина резания;

 $l_{\scriptscriptstyle 2}$ — длина перебега инструмента.

Основное время на обработку определяется по формуле:

$$T_0 = \frac{L_{PX}}{S_0 \cdot n_{\mathcal{A}}}; \tag{2.20}$$

Нормирование производится в зависимости от вида обработки по рекомендациям [1].

Результаты вычислений представлены в таблице 2.5.

Таблица 2.5 - Режимы резания

Переход	S_0 , мм/об	<i>V</i> , м/мин	<i>п</i> , об/мин	L_{px} , mm	T_0 , мин			
1	2	3	4	5	6			
	Операция 005 – Фрезерно-центровальная							
1	(0,15)	79	250	60	0,32			
2	1,1	6	36	3	0,81			
		Операция 01	0 – Токарная					
1	0,4	281	320	220	1,72			
2	0,32	231	320	12	0,12			
		Операция 01	5 – Токарная					
1	0,4	281	320	220	1,72			
2	0,32	231	320	12	0,12			
		Операция 02	0 – Токарная					
1	0,25	151	800	108	0,54			
Операция 025 – Токарная								
1	0,25	151	800	106	0,53			
2	0,1	139	630	3	0,05			

1	2	3	4	5	6			
Операция 030 – Протяжная								
1	(0,06)	2		247,5	0,2			
	Операция 035 – Токарная							
1	0,25	300	1200	68	0,23			
		Операция 04	0 – Токарная	1				
1	0,25	300	1200	186	0,62			
	1	Операция 04	5 – Токарная					
1	0,1	316	1200	123	1,25			
	(Операция 055	– Сверлильна	R				
1	0,1	38	630	432	6,85			
2	1,5	6	100	372	2,48			
		Операция 06	5 - Токарная					
1	0,15	314	1200	163	0,9			
	О	перация 070 -	Зубофрезерн	ая				
1	2,0	30	250	980	1,96			
	О	перация 075 –	- Зубофрезерн	ая				
1	1,5	40	320	158	0,39			
	Опер	рация 085 - Це	нтрошлифова	льная				
1	0,005	15	300	2,5	0,35			
	Операция 090) – Торцекругл	юшлифовалы	ная Установ А				
1	0,006	24	300	0,834	0,66			
	Операция 090 – Торцекруглошлифовальная Установ Б							
1	0,006	24	300	0,834	0,66			
	Операция 095 – Торцекруглошлифовальная Установ А							
1	0,002	30	300	0,684	1,24			
	Операция 095	5 – Торцекругл	пошлифоваль	ная Установ Б				
1	0,002	30	300	0,684	1,24			

3 Проектирование приспособления и режущего инструмента

3.1 Проектирование приспособления

Приспособление будем проектировать для 005 фрезерно-центровальной операции.

На данной операции выполняется последовательное фрезерование торцев и зенкование центровых фасок. Операционный эскиз представлен на рисунке 3.1.

Закрепление детали осуществляется в призмах при помощи накладываемого сверху прихвата. Данная схема закрепления не обеспечивает принятую схему базирования. Поэтому необходимо спроектировать приспособление, реализующее теоретическую схему базирования.

Проектирование проводим согласно методики [20, 21, 22].

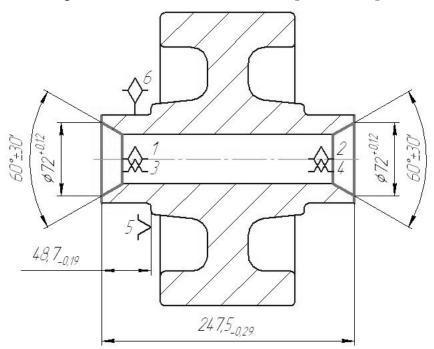


Рисунок 3.1 - Операционный эскиз

Для расчета необходимо определить силы резания действующие на заготовку в процессе обработки [11].

При фрезеровании торцев составляющие силы резания равны: $P_Z=948,74$ H; $P_y=901,3$ H; $P_h=379,5$ H, $P_v=853,87$ H.

При зенковании: момент $M_{_{KP}} = 68,95$ Н'м; осевая сила $P_0 = 193$ Н.

С целью расчета усилия зажима составим схему закрепления заготовки в самоцентрирующих призмах рисунок 3.2.

При фрезеровании торца составляющие P_h и P_V силы резания имеют большие значения, чем при сверлении отверстий и поэтому по данному переходу ведется силовой расчет приспособления.

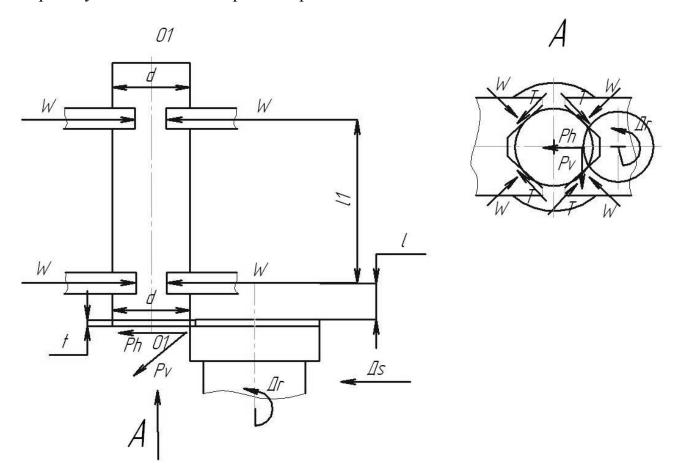


Рисунок 3.2 - Схема закрепления заготовки

Момент от составляющей силы P_h равен:

$$M_P = P_h \cdot l \tag{3.1}$$

Момент закрепления равен:

$$\mathbf{M}_3 = W \cdot l_1 \tag{3.2}$$

Учитывая условие равенства моментов получим:

$$W = \frac{KP_h l}{l_1} \tag{3.3}$$

где K - коэффициент запаса.

Значение коэффициента запаса определяется по формуле:

$$K = K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \tag{3.4}$$

где K_0 - гарантированный коэффициент запаса;

 K_{I} - учитывает состояние технологических баз;

 K_2 - учитывает затупление режущего инструмента.

$$K = 1,5 \cdot 1,2 \cdot 1,2 = 2,16 \cdot$$

Принимаем K=2,2.

Плечи l и $l_{\it I}$ определены путем прочерчивания схемы закрепления.

$$W' = \frac{2,2 \cdot 379,5 \cdot 10}{150} = 56 \text{ H}.$$

Момент от составляющей силы Ру:

$$M_{P} = \frac{P_{V} d_{0}}{2} \tag{3.5}$$

где d_0 - диаметр фрезеруемой шейки.

Момент закрепления:

$$M_{3} = \frac{8Td_{3}}{2} = 4Wfd_{3} \tag{3.6}$$

Из равенства моментов получаем:

$$W' = \frac{KP_v d_0}{8fd_3} \tag{3.7}$$

где f- коэффициент трения в контакте призм с заготовкой.

$$W'' = \frac{2,2 \cdot 853,87 \cdot 68}{8 \cdot 0.16 \cdot 80} = 1248 \, .\text{H}.$$

Определим величину усилия силы закрепления с учетом угла призмы:

$$W = \frac{W^{"}}{\sin\frac{\alpha}{2}} \tag{3.8}$$

$$W = \frac{1248}{\sin 45^{\circ}} = 1766 \text{ H}.$$

Определим усилие W_I , которое должно быть приложено к основанию призмы.

Для этого необходимо учесть потери на трение в направляющих призмы:

$$W_{1} = \frac{W}{1 - \frac{3l}{H} f_{1}} \tag{3.9}$$

где l - вылет призмы;

H - длина направляющих призмы;

 f_I - коэффициент трения в направляющих призм;

 f_{I} - сталь по стали с ограниченной смазкой;

$$W_1 = \frac{1766}{1 - \frac{3.60}{120}0,1} = 2078 \text{ H}.$$

Конструктивно удобнее обе призмы с одной стороны расположить на одной подвижной ползушке, перемещающейся по Т-образным направляющим.

Тогда усилие прикладываемое к двум ползушкам составляет:

$$Q=2W_I. (3.10)$$

Q=2·2078=4156 H.

Учитывая значительные усилия на штоке принимаем гидравлический силовой привод, работающий в комплекте с пневмогидравлическим преобразователем.

Диаметр поршня гидроцилиндра определится по формуле:

$$D = \sqrt{\frac{1,27 \cdot Q}{P} + d^2}$$
 (3.11)

где P_{Γ} давление масла на поршень.

$$D = \sqrt{\frac{1,27 \cdot 4156}{1} + 30^2} = 96 \text{ MM}$$

Примем D=100 мм.

Схема погрешностей рычажного зажимного механизма представлена на рисунке 3.3. Для данной схемы точность приспособления рассчитывается:

$$\varepsilon_{\Pi P} \le T - K_T \sqrt{\langle \langle \langle \langle \rangle \rangle \rangle^2 + \varepsilon_3^2 + \varepsilon_y^2 + \varepsilon_y^2 + \langle \langle \langle \langle \rangle \rangle \rangle^2 }$$
 (3.12)

где T - допуск выполняемого размера;

 K_T - коэффициент, учитывающий отклонение рассеяния значений составляющих величин от закона нормального распределения;

 ε_{δ} - погрешность базирования, которая возникает из-за неточности изготовления угла призмы;

 ε_3 - погрешность закрепления состоит в изменении положения детали в результате приложения к ней усилия зажима;

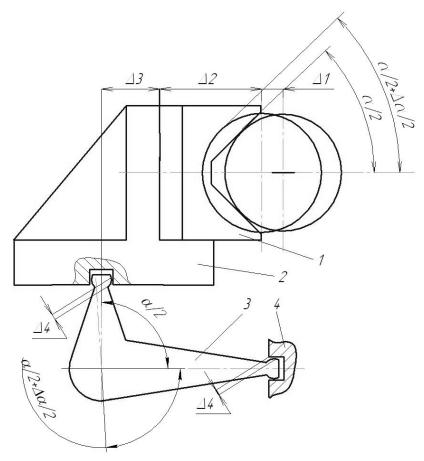
 ε_{V} - погрешность установки приспособления на станке;

 ε_u - погрешность положения заготовки из-за износа элементов приспособления определяемая;

 κ_{TI} - коэффициент, учитывающий уменьшение предельного значения погрешности базирования на настроенных станках;

 κ_{T2} - коэффициент, учитывающий долю погрешности обработки в суммарной погрешности, вызываемой факторами не зависящими от приспособления;

 ω - экономическая точность обработки.



1- призма, 2- ползушка, 3- рычаг, 4- шток.

Рисунок 3.3 - Схема погрешностей рычажного зажимного механизма:

$$\varepsilon_{np} \le 0.3 \cdot \sqrt{0^2 + 0^2 + 0.038^2 + 0.1^2 + 0.6 \cdot 0.12} = 0.172 \approx 0.17 \text{ MM}.$$

По данному значению ведем расчет размерной цепи приспособления, т. е. $\Delta_2 + \Delta_3 + \Delta_4 + \Delta_5 = \varepsilon_{\mathit{\PiP}}.$

При способе равных допусков:

$$\Delta_2 = \Delta_3 = \Delta_4 = \Delta_5 = \varepsilon_{IIP}./4 = 0.04 \text{ MM}$$

Назначаем точность звеньев приспособления:

$$l_1$$
=25 h 9=25-0,042 mm.

 $l_2 = 50h8 = 40-0.015$ mm.

Сопряжение рычагов E_h =0,05 мм.

Станочное приспособление с самоцентрирующими призмами и с механизированным приводом предназначено для надежного закрепления заготовки на столе станка.

Приспособление содержит корпус 1 внутри которого расположен гидравлический силовой привод, состоящий из корпуса 16, крышки 17, поршня 15, штока 14, кольцевых уплотнений 21. Деталь базируется с помощью призматических губок 18, которые установлены на ползушках 6 и упора 9. К основанию корпуса 1 крепятся направляющие шпонки 20 для базирования приспособления на столе станка.

Приспособление с механизированным приводом работает следующим образом. Масло под давлением через отверстие в цилиндре подается в верхнюю полость гидроцилиндра, вызывая перемещение поршня 15 вниз, которое через шток 14 передается на ползушки 6 через рычаги 2. В результате происходит совмещение оси детали с условным центром, который занимает пространстве относительно приспособления неизменное положение и ее закрепление.

При подаче масла в нижнюю полость гидроцилиндра по такому же принципу происходит разжим заготовки.

3.2 Проектирование режущего инструмента

При точении стандартными резцами возникает проблема, связанная с образованием сливной стружки, что представляет опасность для станочника. Также возникает необходимость дополнительных затрат времени на удаление данной стружки с инструмента, приспособления и детали. Спроектируем резец позволяющий улучшить дробление стружки.

Расчет режущего инструмента будем производить на операцию токарную черновую по методике изложенной в [23].

Выбираем конструкцию резца с механическим креплением многогранной пластины.

Для обеспечения главного угла в плане ϕ =93 $^{\circ}$ и заданных режимов резания выбираем резец проходной правый с трехгранной пластиной и подкладкой.

Для заданных режимов резания сечение срезаемого слоя:

$$F = t \cdot S \tag{3.13}$$

$$F = t \cdot S = 2,0 \cdot 0,4 = 0,8 \text{ MM}^2.$$

Для используемого станка при сечении срезаемого слоя до F=1,5 мм 2 резец должен иметь рабочую высоту H=25 мм и диаметр описанной окружности пластины D=12,7 мм.

Выбираем материал резца для державки сталь 40X, для трехгранной пластины твердый сплав Т5К10 форма 1, №2004-0051, для клина штифта сталь 45, для винта сталь 45.

Определим минимально допустимый диаметр штифта:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q_1}{\pi \cdot \sigma_o}} \tag{3.14}$$

где Q_1 - усилие действующее на штифт;

 $\sigma_{\scriptscriptstyle \delta}$ - допустимое напряжение.

 Q_1 находим из соотношения:

$$P_{\text{zmax}} = 0.7 \cdot Q_1 \tag{3.15}$$

где $P_{z\max}$ - усилие резания.

$$Q_{1} = \frac{P_{z \max}}{0.7} \tag{3.16}$$

$$Q_1 = \frac{1250}{0.7} = 1786 \text{ H}.$$

Тогда получим:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q_1}{\pi \cdot \sigma_0}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 1786}{3,14 \cdot 650}} = 1,9 \text{ MM}.$$

Кроме того, данный резец имеет усовершенствованную конструкцию режущей пластины с целью повышения эффективности завивания и дробления стружки. Суть усовершенствования заключается в выполнении на режущей пластине уступа, который по данным работы [3] позволяет получить дополнительную деформацию срезаемого слоя металла, в результате чего достигается цель данного усовершенствования.

Конструкция данного уступа принята по рекомендациям [3] и представлена на листе графической части работы.

4 Безопасность и экологичность технического объекта

4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Таблица 4.1 - Технологический паспорт объекта

No	Технологиче	Технолог	Наименова	Оборудование,	Материалы,
п/п	ский процесс	ическая	ние	устройство,	вещества
		операция,	должности	приспособле-	
		вид	работника,	ние	
		выполняе	выполняю		
		мых	щего		
		работ	технологич		
			еский		
			процесс,		
			операцию		
1	Фрезерова-	Фрезер-	Фрезеровщ	Фрезерно-	Сталь
	ние	ная	ик	центровальный	30XMA,
		операция		2982-04	СОЖ
2	Точение	Токарная	Оператор	Токарный с	Сталь
		операция	станков с	ЧПУ NL634S	30XMA,
			ЧПУ		СОЖ
3	Сверление	Сверлиль	Оператор	Вертикально-	Сталь
		ная	станков с	сверлильный с	30XMA,
		операция	ЧПУ	ЧПУ M4HS	СОЖ
4	Зубофрезеро	Зубофре-	Зуборезчик	Зубофрезер-	Сталь
	вание	зерная		ный 53А50МФ6	30XMA,
		операция			СОЖ
5	Шлифование	Шлифо-	Шлифов-	Торцекругло-	Сталь
		вальная	щик	шлифовальный	30XMA,
		операция		GA-3535CNC	СОЖ

4.2 Идентификация производственно-технологических эксплуатационных профессиональных рисков

Таблица 4.2 – Идентификация профессиональных рисков

No	Производственно-	Опасный и /или	Источник опасного и /
Π/Π	технологическая	вредный	или вредного
	и/или	производственный	производственного
	эксплуатационно-	фактор	фактора
	технологическая		
	операция, вид		
	выполняемых работ		
1	2	3	4
1	Фрезерная операция	Движущиеся машины	Фрезерно-
		и механизмы;	центровальный 2982-04
		подвижные части	
		производственного	
		оборудования;	
		передвигающиеся	
		изделия, заготовки;	
		повышенная	
		температура	
		поверхностей	
		оборудования,	
		материалов;	
		повышенный уровень	
		шума на рабочем	
		месте; повышенное	
		значение напряжения	
		в электрической цепи,	
		замыкание которой	

1	2	3	4
		может произойти	
		через тело человека;	
		острые кромки,	
		заусенцы и	
		шероховатость на	
		поверхностях	
		заготовок,	
		инструментов и	
		оборудования;	
		монотонность труда	
2	Токарная операция	Движущиеся машины	Токарный с ЧПУ
		и механизмы;	NL634S
		подвижные части	
		производственного	
		оборудования;	
		передвигающиеся	
		изделия, заготовки;	
		повышенная	
		температура	
		поверхностей	
		оборудования,	
		материалов;	
		повышенный уровень	
		шума на рабочем	
		месте; повышенное	
		значение напряжения	
		в электрической цепи,	
		замыкание которой	

1	2	3	4
		может произойти	
		через тело человека;	
		острые кромки,	
		заусенцы и	
		шероховатость на	
		поверхностях	
		заготовок,	
		инструментов и	
		оборудования;	
		монотонность труда	
3	Сверлильная	Движущиеся машины	Вертикально-
	операция	и механизмы;	сверлильный с ЧПУ
		подвижные части	M4HS
		производственного	
		оборудования;	
		передвигающиеся	
		изделия, заготовки;	
		повышенная	
		температура	
		поверхностей	
		оборудования,	
		материалов;	
		повышенный уровень	
		шума на рабочем	
		месте; повышенное	
		значение напряжения	
		в электрической цепи,	
		замыкание которой	

1	2	3	4
		может произойти	
		через тело человека;	
		острые кромки,	
		заусенцы и	
		шероховатость на	
		поверхностях	
		заготовок,	
		инструментов и	
		оборудования;	
		монотонность труда	
4	Зубофрезерная	Движущиеся машины	Зубофрезерный
	операция	и механизмы;	53А50МФ6
		подвижные части	
		производственного	
		оборудования;	
		передвигающиеся	
		изделия, заготовки;	
		повышенная	
		температура	
		поверхностей	
		оборудования,	
		материалов;	
		повышенный уровень	
		шума на рабочем	
		месте; повышенное	
		значение напряжения	
		в электрической цепи,	
		замыкание которой	

1	2	3	4
		может произойти	
		через тело человека;	
		острые кромки,	
		заусенцы и	
		шероховатость на	
		поверхностях	
		заготовок,	
		инструментов и	
		оборудования;	
		монотонность труда	
5	Шлифовальная	Движущиеся машины	Торцекругло-
	операция	и механизмы;	шлифовальный GA-
		подвижные части	3535CNC
		производственного	
		оборудования;	
		передвигающиеся	
		изделия, заготовки;	
		повышенная	
		температура	
		поверхностей	
		оборудования,	
		материалов;	
		повышенный уровень	
		шума на рабочем	
		месте; повышенное	
		значение напряжения	
		в электрической цепи,	
		замыкание которой	

1	2	3	4
		может произойти	
		через тело человека;	
		острые кромки,	
		заусенцы и	
		шероховатость на	
		поверхностях	
		заготовок,	
		инструментов и	
		оборудования;	
		монотонность труда	

4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков

Таблица 4.3 — Методы и средства снижения воздействия опасных и вредных производственных факторов

№	Опасный и / или вредный	Организационные	Средства
п/п	производственный фактор	методы и технические	индивидуальной
		средства защиты,	защиты
		снижения, устранения	работника
		опасного и / или	
		вредного	
		производственного	
		фактора	
1	2	3	4
1	Движущиеся машины и	Своевременное	Каска защитная,
	механизмы	проведение	очки защитные
		инструктажей и	
		обучения персонала,	
		i or j romania,	

1	2	3	4
		контроль соблюдения	
		правил безопасности	
		выполнения работ,	
		применение	
		ограничительных	
		устройств,	
		применение знаков	
		безопасности	
2	Подвижные части	Своевременное	Каска защитная,
	производственного	проведение	очки защитные
	оборудования,	инструктажей и	
	передвигающиеся изделия,	обучения персонала,	
	заготовки	контроль соблюдения	
		правил безопасности	
		выполнения работ,	
		применение	
		ограничительных	
		устройств,	
		применение	
		предохранительных	
		устройств,	
		применение устройств	
		автоматического	
		контроля и	
		сигнализации,	
		применение	
		дистанционного	
		управления,	

1	2	3	4
		применение знаков	
		безопасности	
3	Повышенная температура	Своевременное	Рукавицы
	поверхностей	проведение	комбинированные
	оборудования, материалов	инструктажей и	или перчатки с
		обучения персонала,	полимерным
		контроль соблюдения	покрытием
		правил безопасности	
		выполнения работ,	
		ограждение	
		оборудования	
4	Повышенный уровень шума	Своевременное	Наушники
	на рабочем месте	проведение	противошумные,
		инструктажей и	вкладыши
		обучения персонала,	противошумные
		контроль соблюдения	
		правил безопасности	
		выполнения работ,	
		применение	
		звукоизоляции,	
		звукопоглощения и	
		глушителей	
5	Повышенное значение	Своевременное	Деревянный трап,
	напряжения в	проведение	резиновый
	электрической цепи,	инструктажей и	коврик;
	замыкание которой может	обучения персонала,	спец.одежда,
	произойти через тело	контроль соблюдения	обувь, головные
	человека	правил безопасности	уборы.

Продолжение таблицы 4.3

1	2	3	4
		выполнения работ,	
		применение	
		защитного заземления,	
		защитного	
		отключения,	
		применение знаков	
		безопасности	
6	Острые кромки, заусенцы и	Своевременное	Рукавицы
	шероховатость на	проведение	комбинированные
	поверхностях заготовок,	инструктажей и	или перчатки с
	инструментов и	обучения персонала,	полимерным
	оборудования	контроль соблюдения	покрытием
		правил безопасности	
		выполнения работ	
7	Монотонность труда	Соблюдение режима	
		работы и отдыха	

4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности рассматриваемого технического объекта (производственно-технологических эксплуатационных и утилизационных процессов)

4.4.1 Идентификация опасных факторов пожара

Таблица 4.4 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

No॒	Участок,	Оборудован	Класс пожара	Опасные	Сопутствую
п/п	подразделе	ие		факторы	щие
	ние			пожара	проявления
					факторов
					пожара
1	2	3	4	5	6
1	Участок	Фрезерно-	Пожары,	Пламя и	Образующие
	изготовле-	центроваль-	связанные с	искры;	СЯ В
	ния диска	ный 2982-04,	воспламенени	тепловой	процессе
	червячного	Токарный с	ем и горением	поток;	пожара
	колеса	ЧПУ	жидкостей	повышенная	осколки,
		NL634S,	или	температура	части
		Вертикально	плавящихся	окружающей	разрушив-
		сверлильный	твердых	среды;	шихся
		с ЧПУ	веществ и	повышенная	технологи-
		M4HS,	материалов	концентра-	ческих
		Зубофрезер-	(B)	ция	установок,
		ный		токсичных	производст-
		53A50МФ6,		продуктов	венного и
		Торцекругло		горения и	инженерно-
		шлифоваль-		термическо-	техничес-
		ный GA-		го	кого
		3535CNC		разложения;	оборудова-
				пониженная	ния; вынос
				концентра-	(замыкание)
				ция	высокого
				кислорода;	электричес-
				снижение	кого
				видимости в	напряжения

1	2	3	4	5	6
				дыму	на
					токопроводя
					щие части
					технологи-
					ческих
					установок,
					оборудова-
					ния

4.4.2 Разработка технических средств и организационных мероприятий по обеспечению пожарной безопасности технического объекта

Таблица 4.5 - Технические средства обеспечения пожарной безопасности

Перви	Mo-	Стаци	Средст	Пожар	Средства	Пожарный	Пожар-
чные	биль-	онар-	ва	ное	индиви-	инструмент	ные
средст	ные	ные	пожар	оборуд	дуальной	(механизир	сигнали
ва	сред-	устано	ной	ование	защиты и	ованный и	зация,
пожа-	ства	вки	автома		спасения	немеханизи	связь и
роту-	пожар	сис-	тики		людей	рованный)	оповеще
шения	отуше	темы			при		ние
	ния	пожар			пожаре		
		отуше					
		кин					
1	2	3	4	5	6	7	8
Пожа	Пожар	Обору	Прибо	Пожар	Противог	Пожарный	Автома-
рные	ные	дова-	ры	ные	азы,	топор,	тичес-
кра-	автомо	ние	управл	шкафы	респира-	пожарный	кая
ны,	били,	для	ения		торы,	багор,	пожар-

1	2	3	4	5	6	7	8
ящики	пожар	пен-	пожар	пожар	огнестойк	пожарный	ная
с пес-	ные	НОГО	ные,	ные	ие	лом,	сигнали
ком,	лестни	пожар	извеща	гидран	накидки	пожарный	зация,
пожар	ЦЫ	отуше	тели	ты,		крюк,	системы
ные		кин	пожар	пожар		комплект	передач
щиты,			ные,	ные		универсаль	И
огнет			систе-	краны,		ного	извеще-
ушите			мы	пожар		гидравличе	ний о
ли			переда	ные		ского	пожаре
			чи	рукава		инструмен-	
			извеще	пожар		та	
			ний о	ные			
			пожа-	стволы			
			pe				

4.4.3 Организационные (организационно-технические) мероприятия по предотвращению пожара

Таблица 4.6 – Организационные (организационно-технические) мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

Наименование	Наименование видов	Предъявляемые
технологического процесса,	реализуемых	требования по
оборудования технического	организационных	обеспечению пожарной
объекта	(организационно-	безопасности,
	технических)	реализуемые эффекты
	мероприятий	
1	2	3
Фрезерная операция,	Своевременное	Соблюдение требований

Продолжение таблицы 4.6

1	2	3
Фрезерно-центровальный	проведение	инструкций по пожарной
2982-04; Токарная	инструктажей по	безопасности, запрет на
операция, Токарный с ЧПУ	пожарной	курение и применение
NL634S; Сверлильная	безопасности,	открытого огня в
операция, Вертикально-	контроль за	недозволенных местах,
сверлильный с ЧПУ М4HS;	правильной	наличие первичных
Зубофрезерная операция,	эксплуатацией и	средств пожаротушения,
Зубофрезерный	состоянием	сигнализации и средств
53А50МФ6; Шлифовальная	оборудования,	извещения о пожаре
операция,	применение	
Торцекруглошлифовальный	автоматических	
GA-3535CNC	устройств	
	обнаружения,	
	оповещения и	
	тушения пожаров	

4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого технического объекта

Таблица 4.7 – Идентификация экологических факторов технического объекта

Наименова	Структурные	Воздействи	Воздействие	Воздействие
ние	составляющие	e	технического	технического
техническ	технического	техническо	объекта на	объекта на
ого	объекта,	го объекта	гидросферу	литосферу
объекта,	технологическо	на	(образующие	(почву,
технологи	го процесса	атмосферу	сточные воды,	растительный
ческого	(производствен	(вредные и	забор воды из	покров, недра)
процесса	ного здания или	опасные	источников	(образование
	сооружения по	выбросы в	водоснабжени	отходов,
	функционально	окружающ	я)	выемка
	му назначению,	ую среду)		плодородного
	технологически			слоя почвы,
	е операции,			отчуждение
	оборудование),			земель,
	энергетическая			нарушение и
	установка			загрязнение
	транспортное			растительного
	средство и т.п.			покрова и т.д.)
1	2	3	4	5
Фрезерная	Фрезерно-	Пары СОЖ	Механические	Стружка,
операция	центровальный		примеси,	металлический
	2982-04		нефтепродук-	лом, ветошь
			ты, СОЖ	
Токарная	Токарный с	Пары СОЖ	Механические	Стружка,
операция	ЧПУ NL634S		примеси,	металлический
			нефтепродук-	лом, ветошь
			ты, СОЖ	
Сверлиль-	Вертикально-			
ная	сверлильный с			

1	2	3	4	5
операция	ЧПУ M4HS	Пары СОЖ	Механические	Стружка,
			примеси,	металлический
			нефтепродук-	лом, ветошь
			ты, СОЖ	
Зубо-	Зубофрезерный	Пары СОЖ	Механические	Стружка,
фрезерная	53А50МФ6		примеси,	металлический
			нефтепродук-	лом, ветошь
			ты, СОЖ	
Шлифо-	Торцекруглошл	Пары СОЖ	Механические	Стружка,
вальная	ифовальный		примеси,	металлический
операция	GA-3535CNC		нефтепродук-	лом, ветошь
			ты, СОЖ	

Таблица 4.8 – Разработанные организационно-технические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия технического объекта на окружающую среду

Наименование	Сверлильная	операция;	Токарная	операция;
технического	Зубофрезерная с	перация; Шли	фовальная опер	ация
объекта				
1		2		
Мероприятия по	Применение эле	ктростатическо	ого фильтра	
снижению				
негативного				
антропогенного				
воздействия на				
атмосферу				
Мероприятия по	Применение мех	анических фил	ьтров, отстойн	иков для

Продолжение таблицы 4.8

1	2
снижению	очистки от механических примесей; применение физико-
негативного	химической очистки от нефтепродуктов; применение
антропогенного	электро-химической очистки от СОЖ; контроль состава
воздействия на	сточных вод
гидросферу	
Мероприятия по	Повторная переработка стружки и лома, сжигание
снижению	ветоши на специальных перерабатывающих заводах
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
литосферу	

4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического объекта»

В разделе «Безопасность и экологичность технического объекта» приведена характеристика технологического процесса изготовления диска червячного колеса, перечислены технологические операции, должности работников, оборудование и применяемые материалы.

Проведена идентификация опасных и вредных факторов технологического процесса диска червячного колеса по всем выполняемым технологическим операциям, видам производимых работ.

Разработаны организационно-технические мероприятия, включающие технические устройства снижения профессиональных рисков, подобраны средства индивидуальной защиты для работников.

Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности технического объекта. Проведена идентификация класса пожара и опасных факторов пожара и разработка средств, методов и мер обеспечения пожарной безопасности. Разработаны средства, методы и меры обеспечения пожарной

безопасности. Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности на техническом объекте.

Идентифицированы экологические факторы и разработаны мероприятия по обеспечению экологической безопасности на техническом объекте.

5 Экономическая эффективность работы

Цель раздела — рассчитать технико-экономические показатели проектируемого технологического процесса и произвести сравнительный анализ с показателями базового варианта, определить экономический эффект от предложенных в проекте технических решений.

Рассмотрим предлагаемые совершенствования на предмет их экономического обоснования для внедрения в ТП изготовления детали «Диск червячного колеса». Подробная информация, касающаяся всего технологического процесса, рассмотрена в предыдущих разделах, поэтому в качестве подведения итогов укажем только отличия между сравниваемыми вариантами и занесем их в таблицу5.1.

Таблица 5.1 – Краткая характеристика сравниваемых вариантов

Базовый вариант	Проектируемый вариант
1	2
Операция 005 – Фре	зерно-центровальная
Оборудование – фрезерно-	Оборудование – фрезерно-
центровальный станок, модель 2982-	центровальный станок, модель 2982-
04.	04.
Оснастка – тиски с ручным зажимом.	Оснастка – тиски механизированные.
Инструмент – фрезы торцевые D100	Инструмент – фрезы торцевые D100
мм ГОСТ 9473-80 Т5К10, зенковки	мм ГОСТ 9473-80 Т5К10, зенковки
P6M5.	P6M5.
Операция 01	5 – Токарная
Оборудование – токарно-	Оборудование – токарный станок с
винторезный станок с ЧПУ, модель	ЧПУ, модель NL634S.
16К20Ф3.	Оснастка – патрон 3-х кулачковый.
Оснастка – патрон 3-х кулачковый.	Инструмент – резец контурный со
Инструмент – резец контурный	стружколомающими канавками

1	2			
Т5К10, резец расточной Т5К10.	Т5К10, резец расточной Т5К10.			
Тип производства – среднесерийный				
Условия труда – нормальные.				
Форма оплата труда – повременно-премиальная.				

Перечисленные изменения позволяют существенно сократить трудоемкость выполнения данных операций, временные значения которой представлены в таблице 5.2.

Таблица 5.2 – Трудоемкость выполнения токарных операций по сравниваемым вариантам

Номер операции	Наименование	Значение параметров	
	времени	Базовый	Проектный
		вариант	вариант
Фрезерно-	Штучное время, мин	2,9	1,93
центровальная	Основное время, мин	1,13	1,13
Токарная	Штучное время, мин	3,8	2,64
Τοκαρπαλ	Основное время, мин	2,7	1,84

Описанные изменения необходимы для проведения экономического обоснования целесообразности предложенных совершенствований, для этого нужно:

- определить капитальные вложения в проектируемый вариант;
- рассчитать технологической себестоимости выполнения операции по сравниваемым вариантам;
- составить калькуляцию полной себестоимости операции, также по сравниваемым вариантам;
 - рассчитать экономическую эффективность предложенных

совершенствований.

Чтобы осуществить перечисленные действия будем использовать методику экономического обоснования инженерных решений [25]. Согласно методике расчета капитальных вложений, представленной в представленной литературе была получена величина капитальных вложений в размере $K_{BB,\Pi P} = 54965,75$ руб.

В состав технологической себестоимости входят: затраты на материал, основная заработная плата, начисления на заработную плату и расходы на содержание и эксплуатацию оборудования. Учитывая то, что метод получения заготовки и ее материал по вариантам не изменились, поэтому расчет технологической себестоимости будем выполнять без затрат на материал, т.к. эти значения влияния на конечный результат не окажут. Сравнительная структура технологической себестоимости изготовления детали «Диск червячного колеса» по сравниваемым вариантам представлена на рисунке 5.1.

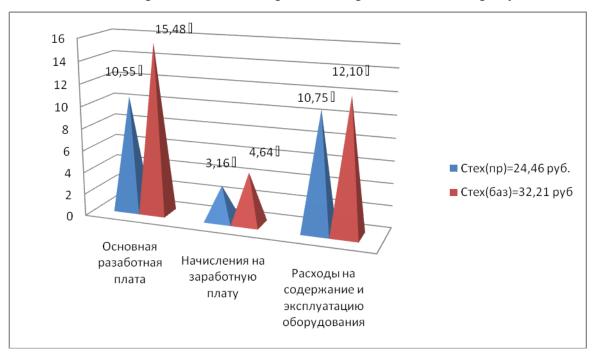


Рисунок 5.1 – Структура технологической себестоимости выполнения сравниваемых операций по вариантам

На базе представленной диаграммы осуществим определение величины полной себестоимости описанных операций. Согласно расчетам по методике калькулирования [25] для базового варианта полная себестоимость составила

88,81 руб.; а по проектному варианту – 63,04 руб.

Далее, основываясь на полученных значениях, проведем экономическое обоснование предложенных изменений. Для этого будем использовать методику расчета показателей экономической эффективности [25], согласно которой были получены следующие данные.

$$\Pi_{P.OK} = \mathcal{G}_{V\Gamma} = \mathbf{C}_{\Pi O \Pi \mathbf{G} A3} - C_{\Pi O \Pi \mathbf{G} P} \Pi_{\Gamma} py \delta. \tag{5.1}$$

$$\Pi_{P.O.K} = \Im_{VT} = \{8,81 - 63,04\} \ 800 = 20616 \ pyb.$$

$$H_{\Pi P H E} = \Pi_{P, O \mathcal{K}} \cdot K_{H A II} \ p y \delta. \tag{5.2}$$

 $H_{\Pi P H E} = 20616 \cdot 0.2 = 4123.2$ py6.

$$\Pi_{PMCT} = \Pi_{POW} - H_{\PiPME} \ py\delta. \tag{5.3}$$

 $\Pi_{P.YUCT} = 20616 - 4123, 2 = 16492, 8 \text{ pyb.}$

$$T_{OK.PACY} = \frac{K_{BB.\Pi P}}{\Pi_{PYMCT}} + 1, \ coda \tag{5.4}$$

$$T_{OK.PACY} = \frac{54965,75}{16492,8} + 1 = 4,33 = 5$$
 nem

$$\mathcal{A}_{\mathcal{A}\mathcal{H}CK.OEM} = \Pi_{P.\mathcal{Y}\mathcal{H}CT.\mathcal{A}\mathcal{H}CK}(T) = \sum_{1}^{T} \Pi_{P.\mathcal{Y}\mathcal{H}CT} \cdot \frac{1}{(1+E)^{t}}, \quad py6.$$
 (5.5)

$$\begin{split} &\mathcal{A}_{\mathcal{A}\mathcal{H}CK.OBM} = \Pi_{P.\mathcal{Y}\mathcal{H}CT.\mathcal{A}\mathcal{H}CK}(T) = 58272 \cdot \left(\frac{1}{\P+0,1} + \frac{1}{\P+0,1} +$$

$$\mathcal{A}_{UHT} = \mathcal{Y}\mathcal{I}\mathcal{I} = \mathcal{I}_{OBIII.JHCK} - K_{BB.JIP} \ py\delta. \tag{5.6}$$

 $\Theta_{UHT} = 62507,71 - 54965,75 = 7541,97$ py6.

$$U \mathcal{I} = \frac{\mathcal{I}_{O \mathcal{B} \mathcal{U}, \mathcal{I} \mathcal{U} C \mathcal{K}}}{K_{BB, \Pi P}} \stackrel{py \tilde{o}.}{/py \tilde{o}.}$$
 (5.7)

$$MJI = \frac{62507,71}{54965,75} = 1,14 \quad py\delta./py\delta.$$

Согласно проведенным расчетам, сделаем заключение относительно экономической обоснованности предложенного инженерного решения по операциям 005 и 010. В результате изменений достигнуто снижение себестоимости на 29,01%, что позволило получить чистую прибыль в размере 16492,8 руб. и окупить вложенные средства в течение 5 лет. Несмотря на предельный срок, инженерное решение можно считать эффективным, что доказывается получением положительного экономического эффекта величиной 7541,97 руб.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Решение всех поставленных задач позволило спроектировать достаточно эффективный технологический процесс, что подтверждено экономическими расчетами.

Этому способствовал ряд решений, такие как: проектирование маршрута обработки на базе типового, тщательная проработка схем базирования, применение средств технологического оснащения на базе современного оборудования, проектирование приспособления и режущего инструмента.

В результате цель выпускной квалификационной работы, сформулированную во введении можно считать достигнутой.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1. Горбацевич, А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: учебное пособие для вузов/ А.Ф. Горбацевич, В.А. Шкред. М: ООО ИД «Альянс.», 2007 256 с.
 - 2. www. metallicheckiy-portal.ru.
- 3. Лебедев, В. А. Технология машиностроения : Проектирование технологий изготовления изделий : учеб. пособие для вузов / В. А. Лебедев, М. А. Тамаркин, Д. П. Гепта. Гриф УМО. Ростов-на-Дону : Феникс, 2008. 361 с.
- 4. Суслов, А. Г. Технология машиностроения : учеб. для вузов / А. Г. Суслов. 2-е изд., перераб. и доп. ; Гриф МО. Москва : Машиностроение, 2007. 429 с.
- 5. Маталин А. А. Технология машиностроения : учеб. для студ. вузов, обуч. по спец. 151001 напр. "Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроит. производств" / А. А. Маталин. Изд. 3-е, стер. ; Гриф УМО. Санкт-Петербург [и др.] : Лань, 2010. 512 с.
- 6. Афонькин, М.Г. Производство заготовок в машиностроении. / М.Г. Афонькин, В.Б. Звягин 2-е изд., доп. и пер.ера. СПб: Политехника, 2007 380с.
- 7. Расторгуев Д. А. Проектирование технологических операций [Электронный ресурс] : электрон. учеб.-метод. пособие / Д. А. Расторгуев ; ТГУ ; Ин-т машиностроения ; каф. "Оборудование и технологии машиностроит. прва". Тольятти : ТГУ, 2015. 140 с.
- 8. Справочник технолога-машиностроителя. В 2 т. Т. 1 / А. М. Дальский [и др.]; под ред. А. М. Дальского [и др.]. 5-е изд., испр. Москва: Машиностроение-1, 2003. 910 с.
- 9. Расчет припусков и межпереходных размеров в машиностроении: Учеб. пособ. Для машиностроит. спец. вузов/ Я.М. Радкевич, В.А. Тимиря-зев,

- А.Г. Схиртладзе, М.С. Островский; Под ред. В.А. Тимирязева. 2-е изд. Высш. шк. 2007 г.
- 10. Расторгуев Д. А. Разработка плана изготовления деталей машин : учеб.-метод. пособие / Д. А. Расторгуев ; ТГУ ; Ин-т машиностроения ; каф. "Оборудование и технологии машиностроит. пр-ва". ТГУ. Тольятти : ТГУ, 2013. 51 с.
- 11. Справочник технолога-машиностроителя. В 2 т. Т. 2 / А. М. Дальский [и др.]; под ред. А. М. Дальского [и др.]. 5-е изд., испр. Москва: Машиностроение-1, 2003. 941 с.
- 12.Панов, А.А. Обработка металлов резанием: Справочник технолога / А.А.Панов, В.В.Аникин, Н.Г. Байм и др.; под общ. ред. А.А. Панова. М. : Машиностроение, 1988.
- 13. Григорьев, С. Н. Инструментальная оснастка станков с ЧПУ : [справочник] / С. Н. Григорьев, М. В. Кохомский, А. Р. Маслов ; под общ.ред. А. Р. Маслова. Москва : Машиностроение, 2006. 544 с.
- 14. Болтон У. Карманный справочник инженера-метролога. / У Болтон М: Издательский дом «Додэка-XXI», 2002 384 с.
- 15. Булавин, В.В. Режущий инструмент [Электронный ресурс] : учебнометодическое пособие. Электрон. дан. Пенза : ПензГТУ (Пензенский государственный технологический университет), 2009. 100 с.

16. www.metall.dukon.ru

- 17. Гузеев В. И., Режимы резания для токарных и сверлильно-фрезернорасточных станков с числовым программным управлением : справочник / В. И. Гузеев, В. А. Батуев, И. В. Сурков ; под ред. В. И. Гузеева. 2-е изд. Москва : Машиностроение, 2007. 364, [1] с.
- 18. Режимы резания металлов : справочник / Ю. В. Барановский [и др.] ; под ред. А. Д. Корчемкина. 4-е изд., перераб. и доп. Москва : НИИТавтопром, 1995. 456 с.

- 19.Прогрессивные режущие инструменты и режимы резания металлов : справочник / под общ. ред. В. И. Баранчикова. Москва : Машиностроение, 1990. 399 с.
- 20. Горохов В. А. Проектирование технологической оснастки: учеб. для вузов / В. А. Горохов, А. Г. Схиртладзе, И. А. Коротков. Гриф УМО. Старый Оскол: ТНТ, 2010. 431 с.
- 21. Станочные приспособления : справочник. В 2 т. Т. 1 / редсовет: Б. Н. Вардашкин (пред.) [и др.] ; ред. тома Б. Н. Вардашкин [и др.]. Москва : Машиностроение, 1984. 592 с.
- 22. Станочные приспособления : справочник. В 2 т. Т. 2 / редсовет: Б. Н. Вардашкин (пред.) [и др.] ; ред. тома Б. Н. Вардашкин [и др.]. Москва : Машиностроение, 1984. 655 с.
- 23. Артамонов, Е.В. Проектирование и эксплуатация сборных инструментов с сменными твердосплавными пластинами [Электронный ресурс] : учебное пособие / Е.В. Артамонов, Т.Е. Помигалова, М.Х. Утешев. Электрон.дан. Тюмень :ТюмГНГУ (Тюменский государственный нефтегазовый университет), 2013.
- 24. Горина, Л. Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта». Уч.-методическое пособие. / Л. Н. Горина Тольятти: изд-во ТГУ, 2016. 33 с.
- 25.Зубкова, Н.В. Методические указания по экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ по совершенствованию технологических процессов механической обработки деталей / Н.В. Зубкова Тольятти: ТГУ, 2005.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

Спецификации к сборочным чертежам

	Формат	Зона	Mas.	Обозначение	7	Наименование	Kan	Приме- чание
Терв. примен	-					<u>Документация</u>		
Nept	A2			16.07.TM.553.001.0	100.СБ	Сборочный чертех	r	
3 4			12			<u>Детали</u>		
	A3		1	16.07.TM.553.001	Manual Control of the	Венец	1	
Справ №	A2 A4		<i>2</i>	16.07.TM.553.001. 16.07.TM.553.001.		Ступица Винты специальные I	1 M20 6	
			142				1210	
			- 45				32	
								
дг. и дата								
Nodn. u								
ина № дубл			173					
3 1			4.5					
Вэам. инд. №								
21/859								
Тадг. и дата				1 1		27		
				V° докум. Подп. Дата		16.07.TM.553.00		T 2
№ подл.	При	1000	Λο	мизин гинав		(<i>oneco</i> 🗆	um. /lucm 7 TAA	1
MAG	Нк. 9т	онтµ в.		ткалов Бровский	42) Kanupati		- У, ТМО Формат	13-11U A4

	Формат	Зана	7703.	Обозначение	Наименование	Kon.	Приме- Чание
д. примен					<u>Документация</u>		
Mept.	A1			16.07.TM.553.008.000.CF	Сборочный чертеж	- 010 - 0 - 010 - 0	
					<u>Детали</u>		
	A2		1	16.07.TM.553.008.001	Корпус	1	
oN.	A4		2	16.07.TM.553.008.002	Рычаг	2	
npaå ,	A4	Ц	3	16.07.TM.553.008.003	Ось	2	
7	A3	Ц	4	16.07.TM.553.008.004	Ось	2	
	A4	Ц	5	16.07.TM.553.008.005	Сухарь	2	
	A3		6	16.07.TM.553.008.006	Ползушка	2	
	A3	Ц	7	16.07.TM.553.008.007	Подставка	1	
	A3	Ц	8	16.07.TM.553.008.008	Корпус упора	1	
n n	A3	Ц	9	16.07.TM.553.008.009	Упор	2	
рш	A3	Ц	10	16.07.TM.553.008.010	Ось	2	
и дата	A3	Ц	11	16.07.TM.553.008.011	<i>Еухарь</i>	2	
Todn.	A4	Ш	12	16.07.TM.553.008.012	Тяга	1	
ľ	A4	Ц	13	16.07.TM.553.008.013	Винт	1	
Nº đườa	A3	Ц	14	16.07.TM.553.008.014	Шток	1	
J aN	A4		15	16.07.TM.553.008.015	/ Горшень	1	
NHB	A4	Н	16	16.07.TM.553.008.016	Корпус гидроцилиндра		
3 No	A4	Н	17	16.07.TM.553.008.017	Крышка	1	
i und.	A4	Н	18	16.07.TM.553.008.018	Призмы	4	
Вэам	A4	Н	19	16.07.TM.553.008.019	Планки	2	
дата					Стандартные изделия		
Лодг, и дата					 16.07.TM.553.008.0	 100	\$
8	_	. /luc 3ραδ.	_	№ докум. Подп. Дата мизин —			Aucmo
№ пода	При			пизин гинов Прис	пособление	Nucm 1	<i>Листо</i> .
18HB. 1	Н.к Ут	ОНТ) В.	V 1955 W 1757 10	ткалов СТ. Бровский Копира	Description of the second contract of th	TMS Depriam	53-110 A4

	Формат Зона	Mas.	Обозначение	Наименование	Кол.	Приме- чание
	0	20		Шпонка	2	
				ΓΟCT 11871-78	1	
	1	21		Кольцо уплотнительное	1	
				TOCT 1567-68		
		22		Демпфер	2	
				ГОСТ8745-79	Ī	
		23		Кольцо уплотнительное	2	
				TOCT 1567-68		
		24		Винт М10х25	5	
				ГОСТ 17475-80		
		25		Винт М8х20	4	
				ΓΟCT 17476-84	7080G N	
		26		Штифт 10х35	4	
		95		ГОСТ 10744-80	1000	
		27		Винт М8х20	12	
				ГОСТ 17476-84		
מם		28		Винт МЗх10	4	
ए वेदा				ГОСТ 17476–84	(88)	
одг. и дата		29		Штифт 3х10	2	
1				ΓΟCT 10744-80		
υQf	Ш	30		Штифт Зх12	2	
ина № дабл				ГОСТ 10744-80		
NHB		31		Винт М5х15	4	
aN/				ΓΟCT 17476-84		
Вэам. инв.		32		Винт М5х10	2	
Вэам		22		ΓΟCT 17476-84		
11000	1	33		Гайка М20	1	
Эата		2/		ΓΟCT 15526-70	1	
Тодг, и дата		34		<u> </u>	1	
Noc	\vdash			FOCT 11872-89	3 2	
odi.	+	5 - 33 - 33 - 33 - 33 - 33 - 33 - 33 -		V	010 V	
ŝ. N ^a nodn.				16.07.TM.553.008.00	n	Ли
NHO.	Изм. Ли	ucm Nº ō	докум. Подп. Дата	10.0 7.11 1.222.000.00 <i>Κοπυροβαπ</i> Φο	U	A4 2

	Формат	Зана	/Ibs:	Обозначение	Наименование	Kan.	Приме- чание
a. npumen					<u>Документация</u>		
/ Netpo	A2			16.07.TM.553.010.000.CF	Сборочный чертеж	20 : 20 :	
					<u>Детали</u>		
	A3		1	16.07.TM.553.010.001	Державка резца	1	
Ž	A4		2	16.07.TM.553.010.002	Пластина режущая	1	
בעלים א _ב	A4		3	16.07.TM.553.010.003	Пластина опорная	1	
٥	A4		4	16.07.TM.553.010.004	Штифт цилиндрический	1	
	A4		5	16.07.TM.553.010.005	Втулка	1	
	A4		6	16.07.TM.553.010.006	Клин	1	
	-				Стандартные изделия		
<i>a</i>	ŧ		7		Винт зажимной	1	
000					ГОСТ 17475-80		
ווטנוז. נו טנווונו							
Va .		Н					
MHCI N° OLION							
740		П					
<u> </u>							
25							
DHM.							
u u	L					8	
ומווו		Ш			×		
ממוני ח חמונים		Ц	Ц				
100	Изм	. /luc	-m	N° дакум. Подп. Дата	16.07.TM.553.010.00	00	
N" //UU//	_	зрад	Яр	MU3UH	_	Лист	Листо.
MHO. IV	Н.к Ут	ОНП) ъВ	V V V V V	ткалов РЕЗЕ	гц токарный тгу,	TMO	53-110
9	וווכ	U.	טט	A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR		Мат	A4

приложение Б

Маршрутные карты

Разрадбатал 5 Втоверил 12 Ми кантр Ста Моз XX X Во4 Во4 Во4 Во6 Во4 Во6 Во4 Во6	7 Ярмизин Кой 40X/7 ГОСТ 977-75 Кой EB МІ ЕН Н. РОСК. КИ УЧ РМ Опер Кой наименфание оборадории ЛИППРИНДЯ МДШИНДЯ 7 ХХХХ ООО ЗАЗОППОВИПРИБНАЯ	17077 97 186 37, 10m	1007 977-75 18 М. ЕН Н. Р. Б. А.	нороне о подругия и подругия о п	10СТ 977-75 EB MI EH H. раск. 166 37,91кг 1 Опер Код, наиннафачие операции Код наиннафачие образованя ООО Заготповитна			bed (%)	1федра ОТМГ Диск червячного колеса (24) (24) (252 9x.287,6) (24) (24) (24) (24) (24) (24) (24) (24	0 T M T 20 KO/IPCO Doctore u posmepa # 252,9x287,6 Doctore Doctore RP KOMI EH	3 K <u>П</u>	436k2 Kum	
	M	2007 97, 1000 1000 1000 1000 1000 1000 1000 100	10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	н надориче о подороже	H pacx.	487 487		7X 4Ppt	1904 J.	<i>КОЛРСО</i> 22.9x.287,6 Обозноче 1 КОИП ЕН	KII / YEBBAND OIL	H ~ L	
	XXX PPM XXX	207 977 56 37, 000 Humen 200 700	10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	ЕН ВНОВОНИЕ О ПОВОВОНИЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВНЕ О ПОВОВНЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВНЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВОРИЕ О ПОВОВОРИЕ	H, pocx.	487 487			1001 2501	одъ и размеры 72,9%287,6 Обазначе	KII /	$I \vdash I \vdash I \vdash I \vdash I$	
38,74		26 37, 200 Diego III North	10 Krig Houve Oberve obsi 30201	тодорыя дания на подорыя на подорые на подорые на подорые на подорые на подорые на подорые на подо	н раск. Пельна	G87		a 	98.1	22 9x287,6 Обозначе КОИД ЕН	NUE DOKUMEHMO	\dashv \sqcap \sqcup \sqcup \sqcup	
38 X X E		16 37, 10	91k2 Kod, Haune Odbave odor 302201, IHOSP 12	1 вновоние о пловил пловил	1676/16/10	487		+		72.9%.287,6 Обозначе КОМД ЕН	Эчие документа		
38. XX XX		One Line Aumen	Код. номе 30201. IHOЯ Г.	повине о поводения и повите о поводения и	1800,000 110	9 4 A		 		KOMI	этие документа		Troa
× × × ×	XXX	NUMBL	Sazor, IHOR N	повил повил	<u>12/15/HG.</u>				-	KDMI	6	Kun	Tros
38.74	X X X X	700 Jumer	Загол.	TOBULA TOWNH	<u>a</u>	В							
38.7	XXX	Лите	ная к	AUUUH And	<u>D</u>								
38.	XXX	ŗ		συψ (
38,72	XXX	100		and 1	0,7000			1					
38.		52	4269	ナプして	JEUHU-		оовальная						
	381631Фрезерно-центровальный 2982	7-OHO	<i>В</i>	оваль	Hblū29	20	3 17845	10000	312 IP 1	1 1 1	008	1	2,0
0 08 PDE.	Фрезеровать тарцы 1, 33 в размер 24	у тор	1191	338,	DASMED	1247	ого, сверлить отверстия 2,	JILINUL	отверс		32 в размер б'	1 Ø72te	71 'n
3961	31 TUCKI	I COM	шнали	Mindina	J anmu	שהתחם	16 HbPP, 39	91801	Фреза т.	\sim		1 3473	751 OB-
7916 11 3916	31 Jehku	1 рха	5W9	39331	1 Ulmar	HSEHITI	391631 Зенковка Р6М5,393311 Штангенциркцль ШЦ—1 і	1-110	T160-80	Ü.			
										6000			
ATZ XX	XXXX	OH	110 TOKADHAR	Токар	BDH								
513 3871	381101 Tokaphuri NL634S	HBIU /	1634	S		3	18217	312	1 1	1 1 1	008	7º	C
1 <i>111.</i>	MY DOCA	pgopa	TREALBH	gou or	ЭРХНОГ	I DILL	очить, доследовательно поверхности и торцы [.] 23	3, 24,	27, 30,	37 B pasmep \$280	9 \$280°	80 750	68188 tus
1	1971 144 186,75 144 10x45	186,75 +0,40	Ol :	10x45°		15/61	1.80.30	J NON D	זטא ווטכנ	772), 351, 80. 392101 Dasan vauminamini conmananii 75810.	יטו זו וטער ח	HILLINI TEK	(40.
W X	יו ווייון ו	111	1 NYIN	T INOU		1277	100,001	71017	יטרק אטי	ווותףוושים בני	כלחמייייי	וורו חומו	, ,

<	Lex 94 PM Oneo Kod Haumendharus oneodusu
ص	CM rpod. P 9T KP KOMI
F 5	392733Резец расточнои ГОСТ18879—73—73—15К10, 393311 Штангенциркуль ШЦ—2 ГОСТ 160—80.
D 27	BUHUUNUI UILT 51U XX XX XX
5 2Z	381101 TOKADHENI NI 6345 3 18217 312 1P 1 1 800 1 264
0 23	Точить, последовательно поверхности и торцы: 7, 8, 12, 13, 25, 26 в размер Ф270,39 ^{+0,32} , Ф81,88 ^{+0,3}
0.24	197,1 to 75 to 70 75
1.25	396171 Патрон 3-х кулачковый ГОСТ24351-80, 392101 Резец контцрный специальный Т5K10, 3921320000 растоший ГОСТ18879 73, Т5K10, 393311 Штачгошинамия IIII, 2 ГОСТ 160, 80
- F	שלב ושנו בשבת שמרווט וווטם ו טכו וטטו / יש ושנוט שוושוומוופבווקטשאווט שות ביו טכו יוטט טט.
4 78 A 78	BUHUDNOT OLD XX XX XX
E 29	381101 TOKADHЫÜ NI 6345 3 18217 312, 1P 1, 1 , 1 800 1 134
80	Точить последовательно 34, 35, 36, 44 в размер Ф60+03, Ф52,5+03 141+04
134	396171 Патрон 3-х кулачковый ГОСТ24351-80, 392133Резец расточной ГОСТ18879-73 Т5К10,
T 32	394.253 Hympomep HM-50 FOCT 160-80.
33	
¥ ¥	XX XX XX 025 4110 Tokaphas
5 35	381101 TOKADHINI NEGJES 3 18217 312 1P 1 1, 800 , 1 , 138,
0 36	Точить последовательно 3, 4, 5, 46, 47, 48, 49, 50 в размер Ф60°°, Ф68°°, 1475°°, 232,5°°, 244,5°°
T 37	396171 Патрон 3-х кулачковый ГОСТ24351-80, 392133Резец расточной ГОСТ18879-73 Т5К10,
T 38	394253 Hympomep HM-50 FOLT 160-80.
39	
07 V	XX XX XX 030 4181 Npompaxhaa
5 41	381751 Горизонтально-протяжной 74523 3 16458 312 IP 1 1 1 800 1
¥	

A Lijex 94 PM Orep Kod, ноименование аперации Б Kod ноименование плавания СМ пава P YT KP KOMI EH ON Kum Tras Tum	
за Нарезать шлицы поверхности 43, 45 в размер в степени точности. 1396190 Опора сферическая, 392341 Протяжка шлицевая Р18, 393400 Калибр.	
71 A 72 XX XX XX 035 4110 Токарная Б 73 381101 Токарный NI 634.S Б 73 101 токарный NI 634.S Б 74 101 токарный NI 634.S Б 74 101 токарный NI 634.S	103
392846 Патрон поводковый ГОСТ 2572-72, 39284, 10CT18879-73 ТЗОК4, 393413 Микрометр ГОСТ 16C	
77 A 78 XX XX XX 04,0 4,110 Токарная 3 18217 312 110 1 1 1 800 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	671
Точить последовательно дове! 195*61 69.75	
84 XX XX XX 045 4110 TOKODHOB	
1 2	502
188 392846 Nampoh nobodkobbiú FOCT 2572-72, 392842 Центра FOCT8742-75, 392101 Pesey контурный	1,1
189 UL 18879-73 JUK4; 3934 13 MUKDOMEMP UL 16U-8U.	
A ST XX XX XX O50 0190 Copportnas	
	Ti.

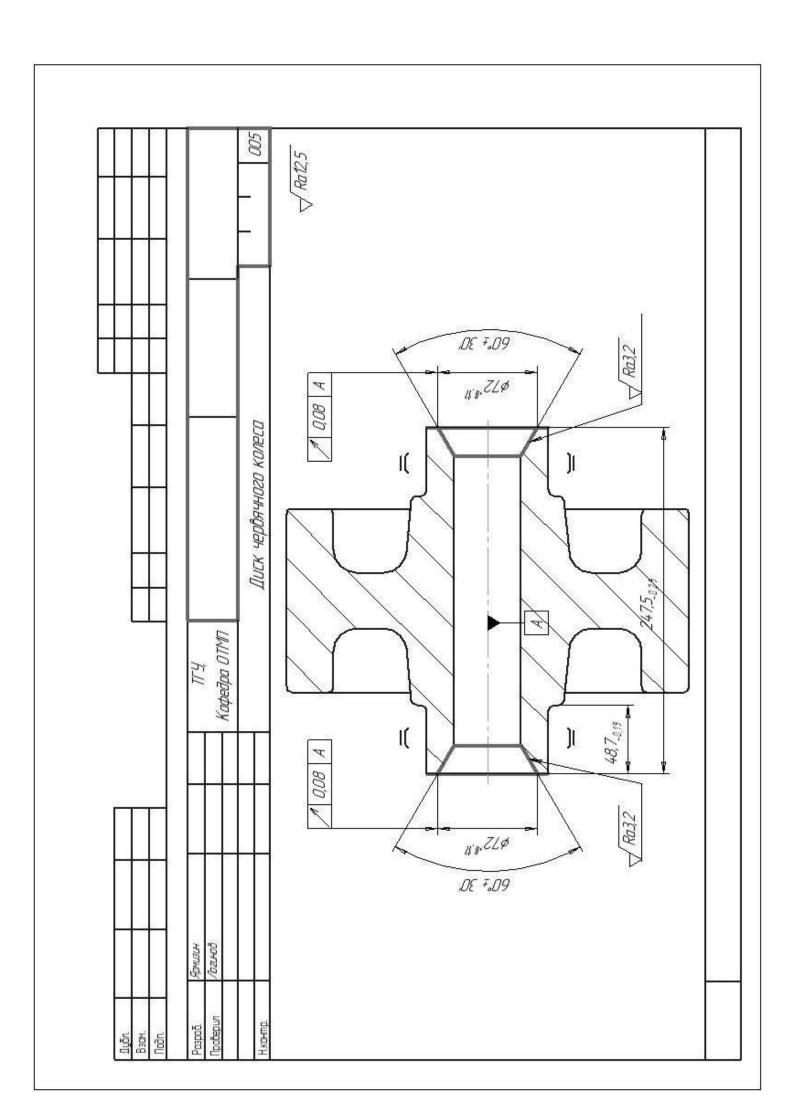
6 Koid Haurhendbruse acconditions СМ	10.7 M200
XX XX XX U55 4120 LOEDNUMBHOR. 38121X (BEDNUMBHINI M4.HS 38121X (BEDNUMBHINI M4.HS CBEDNUMB, Hapesamb pesbōy nobepxhocmu 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 396190 (Tampoh uahzobbili, 391213 (Bepno &19,5 FOCT10902-77 P6M5, 391311) FOCT3266-81 P6M5, 393400 Kanuōp. XX XX XX 060 0190 (necaphor.	101 100 M
38721X СВерлильный М4НS 3 17.335 312 1P 1 1 1 1 6 1 16 12 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1.UT
Сверлить, нарезать резьду поверхности 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 396190 Патран цанговый, 391213 Сверло ф19,5 ГОСТ10902-77 Р6М5, 391311 I OCT3266-81 Р6М5, 3934.00 Калидр. XX XX XX 060 0190 Слесарная.	OCH GOLDE
396190 Патрон цанговый; 391213 Сверло ф19,5 ГОСТ10902-77 Р6М5; 391311 I в ГОСТ3266-81 Р6М5; 393400 Калидр. т XX XX XX 060 0190 Слесарная.	JUSINELJ LIZU.
8 TOCT3266-81 P6M5, 3934,010 Kanuð 100 XX XX XX 060 0190 Слесарная	0
8	THE CO
-	
101	
4 102 XX XX XX 065 4110 TOKADHAR	
381101 TokapHuü l	1,77
от Точить последовательно 15, 16, 18, 20, 21 в размер Ф406 де; 76,13 ^{на го} 91,1 ^{на т} . 156,4 ^{на}	17137+410
TOCT 2572-72, 392842 Центра ГОСТ8742-75, 392101 P.	езец контирный
T 106 TOCT 18879-73 T30K4, 3934 13 MUNDOMEMP FOCT 160-80.	
10.1	
н тов XXXXX 070 4153 Зубофрезерная	
Б 100 381572 ЗЦФОФРЕЗЕРНЫЙ 53A5ÓMФ6 3 12287 312 ЛР 1 1 1 800 1	2.76
ото Фрезеровать поверхности 19, 17 в размер 10-й степни точности.	1000
тт 396110 Патран повадковый ГОСТ 2571—71, 392842 Центра ГОСТ8742—75,391810 Фреза	УОГ⊅ КОННЯВОН
ттг ГОСТ 9324—80 Р6М5, 393400 Калибр.	
rt3	
д т. р. 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
6115 381572 ЗЦФОФРЕЗЕРНЫЙ 53A50MФ6 3 12287 312 1P 1 1 1 800 1	119
оть Фрезеровать поверхность 19 в размер 8-й степни точности.	
MK .	

4	Llex 194 PM Oneo Kod Houwendbruse onercoulus
(a)	SQK110 Mannou nobodynahus obsudobous 10/1 2/2/1/1/1 Agama P 9T KP KOMI
T 118	10CT 9324-80 P6M5, 393400 Kanuða.
13	
A 120	ХХ ХХ ХХ ХХ
121	
A 122	ХХ ХХ ХХ 085 4142 Центрошлифовальная.
5 123	
0.124	
T 125	396131 Тиски самоцентрирцющие специальные, 397120 Крцг шлифовальный АГК ГОСТ2447–82,
T 126	393120 Калибры.
127	
A 128	ХХ ХХ ХХ 090 4130 Тарцекруглашлифовальная
5 129	
0 130	/
0.131	7,00+1761
T 132	73.
T 133	394300 Скоба рычажная.
194	
A 135	ХХ ХХ ХХ О95 4130 Торцекруглашлифовальная
5 136	,
0.137	от Шицфавать УстановА: 25, 27 в размер 480,002 +4,017, 194 +4,012 Установ Б: 7, 9 в размер 480,002 +4,017,
0.138	194
T 139	396110 Патран поводковый ГОСТ2571—71, 39284.2 Центра ГОСТ2575—79, 39810 Круг шлифовальный,
美	

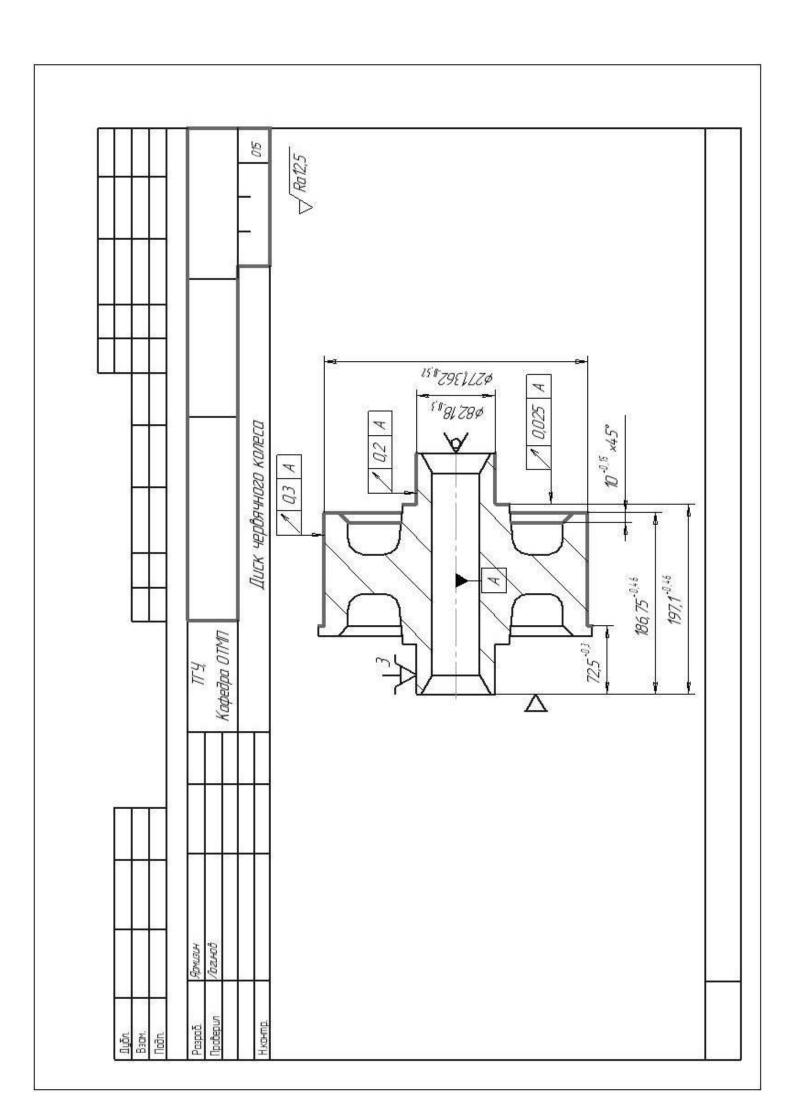
N Onep Kog наменавание операции Код наменавание оборидования Кола рынажная Кола рынажная Кола рынажная	XX 100 Moeyhag.	10K																			
А Цех 94 РМ Отер Кай, наимен 650 ра 14.0 Кай наимен 650 ра 14.0 СКОЎА ДЪГЧАХНАЯ.	14.1 XX XX XX 100 /	XV VV VV 10E	0	14.6	17)	14.8	671	150	151	152	133	154	155	156	157	158	159	160	161	162	MK

ПРИЛОЖЕНИЕ В

Операционные карты



Опер. *2005* E S 13 396131 Тиски самоцентрирцющие специальные, 391801 Фреза торцовая ¢100 ГОСТ 94 13-80 15К10; 391631 Зенковка Р6М5 depre 1 9 Jye PM 957 250 \mathfrak{P} 36 Blasocut × 至 2.Фрезеровать торцы 1, 33. сверлить отверстия выдерживая размеры согласно эскиза TET 3.1118.82 0,15 Профиль и размеры \$252.9x2876 (63) 2,0 Диск червячного колеса иложить на тележки P 37.97 문 29 æ 石 20 Твердость 13 D UNU B 3. Открепить, снять деталь с писпособления, CMON 40X/170CT 977-75 Ě Обозначение программы Мотериол 1. Установить заготовку Фрезерно-центробальный Оборудование, устройства ЧПУ Наименование операции 2982-04 /ранор ADMISSING! Tpobepun HXOHID. Pospoō. 11jour Взам. Nedn 8 Pa 9



Onep. *015* KOMI 281 231 Copys ! ye PM 987 \mathfrak{P} 320 320 Blasocut ĕ 396171 Патрон 3-х кулачковый ГОСТ24351—80; 392101 Резец контурный специальный і TET 3 #18.82 932 70 Профиль и размеры 2. Точить поверхности 7, 8, 12, 13, 25, 26 выдерживая размеры согласно эскиза. Ø252,9x287,6 797 Hint 20 Диск червячного колеса Открепить, снять деталь с писподобления, упожить на тележку. P 37.97 83 32 形 80 Твердость 184 D UMU B P 392133 Резец расточной ГОСТ18879—73 Т5К110 ĕ CMON 40X/1/0CT 977-75 Обозначение программы Мотериол 1. Установить заготовку Обарудавание, устройство ЧПУ Наименование операции Токарная уранод/ ADMISINE A N16345 Podepun KOHIID Pospoō Взом. Tel-8 5