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 Технологический процесс изготовления сборной пазовой фрезы

Студент(ка)	Ильясов И. Г.	
Руководитель	(И.О. Фамилия) Щипанов А.В.	(личная подпись)
Консультанты	$($ И.О. Φ амилия $)$ Виткалов $B.\Gamma.$	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия) Горина Л.Н.	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия) Зубкова Н.В.	(личная подпись)
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к защи	те	
И.о. заведующего	р кафедрой	
к.т.н, доцент	·	А.В. Бобровский
	(личная подпись)	
	« »	2016 г

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. кафедройА.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»
Студент <u>Ильясов Илья Георгиевич</u> гр <u>ТМбз-1131</u> 1. Тема <u>Технологический процесс изготовления сборной пазовой фрезы.</u>
2. Срок сдачи студентом законченной выпускной квалификационной работы «» 2016 г.
3. Исходные данные к выпускной квалификационной работе 1. Чертеж детали; 2. Годовая программа выпуска -
10000 дет/год; 3. Режим работы – 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 используемой литературы.

Приложения: технологическая документация

Аннотация

УДК 621.0.01

Технологический процесс изготовления сборной пазовой фрезы

Ильясов И. Г. Выпускная квалификационная работа. Тольятти. Тольяттинский государственный университет, 2016.

Выпускная квалификационная работа посвящена разработке технологического процесса изготовления сборной пазовой фрезы.

В работе рассмотрены вопросы:

- Экономического обоснования выбора метода получения заготовки;
- Проектирования заготовки с учетом определенных припусков;
- Разработки технологического маршрута изготовления детали;
- Проектирования технологических операций;
- Проектирования технологической оснастки.

Выпускная квалификационная работа состоит из пояснительной записки в размере 58 страниц, содержащей 21 таблицу, 4 рисунка, и графической части, содержащей 6,5 листов.

Содержание

Введение, цель работы	7
1 Описание исходных данных	8
1.1 Анализ служебного назначения детали	8
1.2 Анализ технологичности конструкции детали	9
1.3 Анализ базового варианта техпроцесса	11
1.4 Цели и задачи работы. Пути совершенствования	13
2 Технологическая часть работы	14
2.1 Выбор типа производства	14
2.2 Выбор метода получения заготовки	14
2.3 Выбор методов обработки поверхностей	18
2.4 Определение припусков и проектирование заготовки	19
2.5 Разработка технологического процесса и плана обработки	21
2.6 Выбор средств технологического оснащения	23
2.7 Проектирование технологических операций	27
3 Проектирование приспособления и режущего инструмента	34
3.1 Проектирование станочного приспособления	35
3.2 Проектирование режущего инструмента	39
4 Безопасность и экологичность технического объекта	41
4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта	40
4.2 Идентификация производственно-технологических и	
эксплуатационных профессиональных рисков	42
4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных	K
рисков	43
4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности	
рассматриваемого технического объекта (производственно-	
технологических эксплуатационных и утилизационных процессов)	44
4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого	
технического объекта	48
4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность	
технического объекта»	49

5 Экономическая эффективность работы	51
Заключение	55
Список используемой литературы	56
Приложения	58

Введение, цель работы

Машиностроение в последнее время привлекает все больше внимания со стороны правительства и бизнеса. Это связано с возможностью развития и получения значительной прибыли. Но без внедрения в производственный процесс современных наукоемких технологий это не возможно.

В чем могут заключаться современные технологии? В первую очередь это снижение затрат на производство, повышение точности и качества изделий, и как следствие повышение производительности.

Применение только высокопроизводительного оборудования не позволит добиться перечисленного, внимание необходимо уделять и новым методам проектирования технологических процессов, и разработке современной оснастки.

Основываясь на перечисленном выше сформулируем цель выпускной квалификационной работы — разработать технологический процесс изготовления детали в условиях серийного производства с выполнением требований чертежа и минимальными затратами.

1 Описание исходных данных

- 1.1 Анализ служебного назначения детали
- 1.1.1 Служебное назначение детали, условия работы детали

Данная деталь является фрезой сборной пазовой и предназначена для обработки паза под сегментную шпонку со следующими размерами: B= 5 мм, h=7 мм.

Режимы резания при обработке паза под сегментную шпонку:

- 1) Глубина резания t = 7 мм
- 2) Подача S = 0.02 мм/зуб
- 3) Частота вращения шпинделя: n = 630 об/мин
- 4) Скорость резания: v = 44,1 м/мин

Фреза пазовая выполненная из стали Р6М5 по ГОСТ 19265-73.

Ширина фрезы $B = 4,985_{-0.01}$ мм

Диаметр фрезы $D = 22,3_{-0.05}$ мм

Число зубьев фрезы Z = 14

Деталь устанавливается в шпинделе горизонтально-фрезерного станка шпинделе станка по опорным шейкам с передачей вращения через четырехгранный хвостовик. С торца устанавливается винт со стопорной гайкой, служащие для регулировки вылета фрезы.

Деталь работает в условиях высоких скоростей и неравномерных нагрузках.

1.1.2 Классификация поверхностей детали по служебному назначению

Присвоим всем поверхностям номера и сформулируем служебное назначения поверхностей детали.

Основные конструкторские базы.

Поверхности ориентирующие данную деталь в механизме – 3, 15;

Вспомогательные конструкторские базы.

Поверхности ориентирующие другие детали по отношению к данной – 24, 25; Исполнительные поверхности.

Поверхности выполняющие служебное назначение детали -9, 5, 10, 6, 11, 27, 28; Свободные поверхности.

Поверхности конструктивно оформляющие деталь – не перечисленные в первых трех категориях.

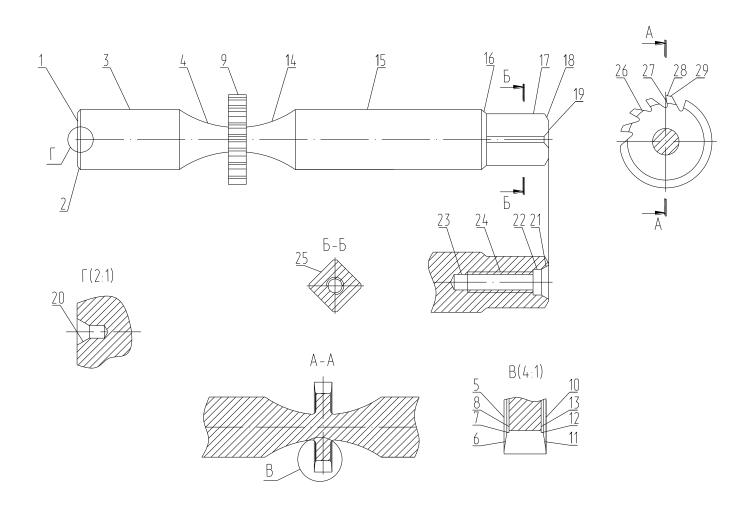


Рисунок 1.1 - Систематизация поверхностей

1.2 Анализ технологичности конструкции детали

Основным критерием технологичности заготовки являются технологические и механические свойства материала. Материал данной детали обладает низкими литейными свойствам. Поэтому в качестве метода получения заготовки целесообразно использовать штамповку или прокат.

Таблица 1.1 - Химический состав стали Р6М5

углерод	cepa	фосфор	хром	вольфрам	ванадий	молибден
утлерод	не более		пром	вольфрам	Бинидин	Мозтоден
0,80-0,88	0,025	0,03	3,8-4,2	5,5-6,5	1,7-2,1	4,8-5,3

Таблица 1.2 - Механические свойства стали Р6М5

σ _Т ,МПа	σ₃,МПа	δ_5 ,%	ψ,%	НВ
760	1060	14	40	260

Преимуществом заготовки является простота геометрической формы большей ее части, а также возможность формирования нескольких поверхностей на заготовительной операции без последующей обработки. Недостатками данной заготовки является сложная форма вильчатого кривошипа и невозможность образования отверстий на заготовительной операции. А также необходимо предусмотреть наличие уклонов и по возможности плоскую поверхность разъема для обеспечения свободного удаления заготовки из формы.

В конструкции детали использованы как стандартные фаски, радиусы, уклоны, так и нестандартные элементы: диаметры валов, посадочные размеры, что не позволяет в наибольшей степени использовать унифицированный инструмент и приспособления.

Вместе с тем конструкция детали позволяет проводить одновременную обработку нескольких поверхностей, с обеспечением свободного доступа к местам обработки, что позволяет говорить о технологичной конструкции детали.

Фаски расположены на поверхностях простого профиля, обеспечивается свободный вход и выход осевого инструмента.

Для обеспечения высокой технологичности базирования необходимо обеспечить совпадение технологической и измерительной баз. В базовом тех-

процессе, на определенных его этапах, не обеспечивается данное требование, что приводит к возникновению погрешности базирования.

Базовые поверхности обладают достаточной протяженностью для устойчивого положения заготовки при обработке, достаточной точностью и шероховатостью для обеспечения выполнения требуемой точности обработки.

Максимальные требования по точности и шероховатости: 6 квалитет, 0,63 Ra. Это не требует применения специальных методов обработки и может быть достигнуто на станках нормальной точности. Поверхности различного назначения разделены по точности и шероховатости. Обеспечивается возможность обработки осевым инструментом на проход.

1.3 Анализ базового варианта техпроцесса

Таблица 1.3 - Базовый техпроцесс

№ оп	Операция	Оборудование	Приспособление	Инструмент	Тшт,
1	2	3	4	5	6
000	КГШП				
005	Токарная	Универсальный 16К20	Патрон самоцентрирующий	Резец подрезной Т5К10 Сверло центро- вальное Р6М5	6
010	Токарная чер- новая	Универсальный 16К20	Патрон самоцен-	Резец проходной Т5К10	18
015	Токарная чисто- вая	Токарно- винторезный 16К20	Патрон поводко- вый с центром	Резец проходной T15K6 Резец канавочный T15K6	15

1	2	3	4	5	6
020	Кругло- лифовальная	Круглош- лифовальный станок 3М152	Патрон поводковый с центром. Центр упорный	Шлифовальный круг	12
025	Фрезерная	Горизонтально- фрезерный 6Р81Ш	Приспособление специальное. УДГ	Фреза двуугловая несимметричная PM5K5	18
030	Фрезерная	Горизонтально- фрезерный 6Р81Ш	Тиски	Фреза торцовая РМ5К5	5
035	Сверлильная	Вертикально- сверлильный 2P135	Тиски	Сверло спиральное Р6М5 Сверло комбинированное Р6М5 Метчик машинный Р6М5	8
040	Слесарная				2
045	Моечная	KMM			0,5
050	Контрольная				
055	термическая				
060	Токарная	Токарно- винторезный 16К20	Патрон 3-х ку- лачковый	Сверло центро-вальное	2
065	Кругло- лифовальная	Круглош- лифовальный станок 3М152	Патрон поводковый с центром. Центр упорный	Шлифовальный круг	12
070	Заточная	Универсально- заточной 3Б642	Патрон повод- ковый с цен- тром. Центр упорный	Шлифовальный круг	18
075	Заточная	Универсально- заточной ЗА64Д	Патрон повод- ковый с цен- тром. Центр упорный	Шлифовальный круг	6

1	2	3	4	5	6
080	Моечная	KMM			0,5
085	Контрольная				

1.4 Цели и задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса

После проведенного анализа базового техпроцесса, сформулируем задачи работы:

- 1. спроектировать заготовку и рассчитать припуски,
- 2. разработать технологический процесс изготовления детали,
- 3. спроектировать операции, рассчитать режимы резания, определить нормы времени на операции,
 - 4. спроектировать станочное и контрольное приспособление,
 - 5. разработать мероприятия по безопасности труда при изготовлении деталь,
- 6. определить экономический эффект от предложенных изменений в технологический процесс.

2 Технологическая часть работы

2.1 Выбор типа производства

В машиностроении различают типы производства - единичный, серийный и массовый, которые характеризуются различной величиной коэффициента закрепления операций. Для расчета этого коэффициента необходимо знать трудоемкость изготовления детали, последовательность обработки и количество станков, что неизвестно в начале проектирования. Поэтому тип производства определим по табличным данным с учетом годовой программы, массы детали и качественной оценки трудоемкости ее изготовления.

По [7, с. 24, табл. 31] при массе детали 0,13 кг и годовой программе выпуска $N\Gamma = 10000$ шт производство – среднесерийное.

2.2 Выбор метода получения заготовки

2.2.1 Выбор метода получения заготовки

Исходя из физико-технологических свойств стали Р6М5, конфигурации и размеров детали в качестве заготовки может быть использована:

- 1) поковка или штамповка
- 2) прокат

Определим параметры исходных заготовок:

Масса штамповки ориентировочно равна:

$$\mathbf{m}_{3\mathrm{III}} = \mathbf{m}_{\mathrm{A}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{p}},\tag{2.1}$$

где $m_{\scriptscriptstyle \rm II}$ – масса детали

 K_p – расчетный коэффициент, зависящий от формы детали и устанавливаемый по [6, с. 22]

$$m_{\pi} = 0.13 \cdot 1.8 = 0.23 \text{ kg}$$

По ГОСТ 7505-89 [6] определим основные параметры заготовки:

Штамповочное оборудование: КГШП.

Нагрев заготовки: индукционный.

Класс точности – Т3 [6, с.28, табл. 19].

Группа стали – М3 [6, с.8, табл. 1].

Степень сложности – C2 [6, c. 29]

Определим массу проката

$$m_{3\Pi P} = V \cdot \gamma$$
, (2.2)

где V – произведение площади на высоту, мм 3 ;

 γ - отношение массы к занимаемому объему, кг/мм 3 .

Определим габариты заготовки из проката:

$$d_{np} = d_{\pi}^{\text{Max}} \cdot 1,05 = 22,3 \cdot 1,1 = 24,5 \text{ MM}$$
 (2.3)

ближайшее большее значение $d_{\text{пр}} = 25 \text{ мм}$

$$1_{\text{пр}} = 1_{\text{д}}^{\text{Max}} \cdot 1,05 = 118 \cdot 1,05 = 123,9 \text{ MM}$$
 (2.4)

где $1_{_{\rm I\! I}}^{_{\rm MAX}}$ — максимальный осевой размер

Получаем: $l_{np} = 124$ мм

Объем цилиндрических элементов заготовок

$$V = \pi \cdot d^2 \cdot 1 / 4, \tag{2.5}$$

где d- диаметр, мм

1-длина, мм

 $V = 3.14 \cdot 25^2 \cdot 124/4 = 60837.5 \text{ mm}^2$

Тогда масса заготовки из круглого проката

$$m_{3\Pi P} = 60837, 5 \cdot 7, 85 \cdot 10^{-6} = 0,48 \text{ кг}$$

По расчетным данным заготовки выбираем необходимый размер горячекатаного проката обычной точности по ГОСТ 2590-2006

Круг
$$\frac{25 - B1 - \Gamma OCT 2590 - 2006}{P6M5 \Gamma OCT 19265 - 73}$$

2.2.2 Технико-экономическое обоснование оптимального варианта заготовки

2.2.2.1 Стоимость штампованной заготовки

$$S_{3ar} = C_i / 1000 \cdot (m_3 \cdot k_T k_c k_B k_M k_{II}) - (m_3 - m_{II}) \cdot S_{OTX} / 1000, \qquad (2.6)$$

где C_i - цена 1 т штампованных заготовок, руб, C_i = 373 руб [3, c. 37];

m₃ - вес заготовки, кг;

 m_{π} - вес детали, кг;

 $k_{\rm T}$ - коэффициент оценивает точность $k_{\rm T}$ = 1.0 [3, c. 37];

 k_c - коэффициент учитывает сложность k_c = 0,89 [3, c. 38];

 k_B - коэффициент веса. k_B = 1,85 [3, c. 38];

 $k_{\scriptscriptstyle M}$ - коэффициент марки материала. $k_{\scriptscriptstyle M}$ = 1,8 [3, c. 37];

 k_{π} - коэффициент программы. k_{π} = 1,0;

 $S_{\text{отх}}$ -стоимость отходов, руб.

$$S_{3ar} = 373/1000 \cdot (0,23 \cdot 1,0 \cdot 0,89 \cdot 1,85 \cdot 1,8 \cdot 1,0) - 35/1000 \cdot (0,23 \cdot 0,13) = 0,251 \text{ py6}$$

Определение стоимости заготовки проводилось в ценах 1985 год, для перевода в сегодняшние цены воспользуемся поправочным коэффициентом.

$$S_{3ar III} = S_{3ar} \cdot K = 0.251 \cdot 100 = 25.1 \text{ py6}$$
 (2.7)

2.2.2.2 Стоимость заготовки из проката

$$S_{3ar \pi} = C_i/1000 \cdot m_3 - (m_{3.\pi} - m_{\pi}) (C_{otx}/1000) =$$

= 260/1000 \cdot 0,47 - (0,47-0,13)(35/1000) = 0,110 py6 (2.8)

Определение стоимости заготовки проводилось в ценах 1985 год, для пере-

вода в сегодняшние цены воспользуемся поправочным коэффициентом.

$$S_{3ar\ \pi} = S_{3ar} \cdot K = 0,110 \cdot 100 = 11,0$$
 руб

Таблица 2.1 - Результаты расчетов заготовки

	Штамповка	Прокат
Сложность	C2	-
Точность	Т3	2
Группа материала	M3	M3
Macca	0,23, кг	0,48, кг
Цена	25,1, руб.	11,0, руб.

2.2.3 Экономическое сравнение двух вариантов заготовки

Учтем изменяемую стоимость механической обработки:

$$C_{\text{ofp}} = C_{yz} \cdot (m_3 - m_z) / K_o, \qquad (2.9)$$

где $C_{yд} = 26$ - удельные затраты на снятие 1 кг стружки при черновой мехобработке, руб/кг [6, с. 3]

 $K_0 = 0.8$ - коэффициент обрабатываемости материала [4, с.5]

Штамповка

$$C_{\text{ofp III}} = 26 \cdot (0.23 - 0.13) / 0.8 = 3.25 \text{ pyg}$$

Прокат

$$C_{\text{обр }\pi}$$
 = 26 · (0,48-0,13)/0,8 = 11,37 руб

$$C = S_{3ar} + C_{oбp}$$
 (2.10)

Штамповка

$$C_{\text{iiit}} = 25,1+3,25 = 28,35 \text{ pyd}$$

Прокат

$$C_{\text{iip}} = 11+11,37 = 22,37 \text{ py6}$$

Определив стоимость заготовок по принятым методам видно, что выгоднее

вариант штампованной заготовки. Определим эффект:

$$\mathfrak{I}_{\Gamma} = (C_{np} - C_{mr}) \cdot N_{\Gamma} \tag{2.11}$$

где $N_{\Gamma} = 10000 \text{ шт/год}$

Эг =
$$(28,35-22,37) \cdot 10000 = 59800$$
 руб

2.3 Выбор методов обработки поверхностей

В зависимости от точности и шероховатости поверхностей, выбираем маршрут их обработки.

Таблица 2.2 - Последовательность обработки поверхностей заготовки

Обрабатываемая по- верхность	IT	Ra	Маршрут
1,19	12	Ra 2,5	П, ТО
20	10	Ra 2,5	Ц, ТО
2,16,17,18,7,8,12,13	12	Ra 2,5	Т, Тч, ТО
3,15	7	Ra 0,63	Т, Тч, Ш, ТО, Шч
4,14,9	9	Ra 1,25	Т, Тч, ТО, Шч
5,10	7	Ra 1,25	Т, Тч, ТО, Шч
28	9	Ra 0,32	Т, Тч, ТО, 3
29	10	Ra 1,25	
6,11	9	Ra 0,32	Т, Тч, ТО, З
26	10	Ra 2,5	Ф, ТО
27	9	Ra 0,63	Ф, ТО, З
25	12	Ra 2,5	Ф, ТО
23,24	10	Ra 2,5	С, Рз, ТО
22	12	Ra 2,5	C, TO
21	10	Ra 2,5	

2.4 Определение припуска и проектирование заготовки

2.4.1 Расчет промежуточных припусков и операционных размеров

2.4.1.1 Расчет промежуточных припусков аналитическим методом

Рассчитаем припуски на \emptyset 22,3_{-0,05}, результирующие данные расчетов припуска приведены в таблице 2.3.

Таблица 2.3 –	Расчет 1	припусков
---------------	----------	-----------

NC.		Элемент	ы припус	ска, мкм		0	Предельн. размеры		Пределі	ьн. при-
No	переход	ереход	Операц допуск Тd/JT	MM		пускі	A, MM			
		а	Р	Буст		14/31	d ⁱ min	d ⁱ min d ⁱ max	2Z max	2Z min
1	Прокат	400	364	-	-	Td 900 16	24,142	25,042	-	-
2	Точить начерно	50	22	225	1656	Td 330 13	22,486	22,816	2,556	1,326
3	Точить начи- сто	25	15	13	151	Td 84 10	22,335	22,419	0,481	0,067
4	Шлифовать	20	7	9	85	Td 50 9	22,250	22,300	0,169	0,035

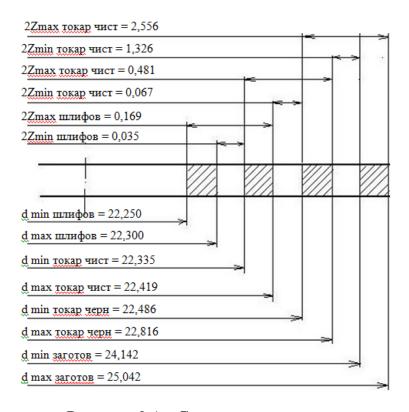


Рисунок 2.1 - Схема припусков

2.4.1.2 Расчет промежуточных припусков табличным методом

Произведем определение промежуточных припусков табличным методом [14, 191]. Все данные оформлены в таблице 2.4.

Таблица 2.4 - Припуски на обработку поверхностей фрезы пазовой

№ оп	операция	№ обраб. поверхн.	Припуск на сторону, мм
010	Центровально-подрезная	1,19	Z=1,0
010	Токарная (черновая)	10,14,15,16,17	Z=2,0 max
015	Токарная (черновая)	3,4,5,9	Z=2,0 max
020	Токарная (чистовая)	10,11,12,13,14,15, 16,17,18	Z=0,3
025	Токарная (чистовая)	2,3,4,5,6,7,8,9	Z=0,3
035	Круглошлифовальная (черновая)	3,15	Z=0,13
075	Круглошлифовальная (чистовая)	3,15	Z=0,07 Z=0,15
080	Круглошлифовальная (чистовая)	14,10	Z=0,15
085	Круглошлифовальная (чистовая)	4,5	Z=0,15
090	Заточная	27	Z=0,15
095	Заточная	28	Z=0,15
100	Заточная	29	Z=0,15
105	Заточная	6,11	Z=0,15

2.4.2 Проектирование и расчет заготовки

Найдем максимальный диаметр заготовки из проката По результатам расчетов с учетом определенных припусков:

$$D = 22,3+2\cdot(0,9+0,3+0,15) = 25 \text{ MM}$$

Принимаем прокат обычной точности по ГОСТ 2590-2006

$$\text{Круг } \frac{25 - \text{B1} - \Gamma \text{ОСТ } 2590 - 2006}{\text{P6M5 } \Gamma \text{ОСТ } 19265 - 73}$$

Припуски на подрезание торцовых поверхностей определяют по [7, с. 13]

Припуск на подрезку 1,0 мм на сторону.

Общая длина заготовки $L_3 = 118 + 1 \cdot 2 = 120$ мм

Принимаем длину заготовки 120 мм.

КИМ =
$$m_{\pi} / m_{3} = 0.13/0.46 = 0.28$$
 (2.23)

2.5 Разработка технологического маршрута и плана обработки

2.5.1 Разработка схем базирования

Закрепление должно обеспечить во время технологических операций неподвижность заготовки относительно приспособлений, гарантирующую сохранение базирования и нормальное протекание процесса обработки. Особое внимание следует уделять вопросам базирования, особенно при обработке заготовок в условиях массового производства, где оборудование настроено на размер. Поэтому при назначении технологических баз следует предусматривать выполнения принципа единства баз, то есть совмещать измерительную и технологическую базы, используемые для отсчета размера и базирования заготовки. Этот вариант исключает погрешность базирования, то есть влияние погрешности размера заготов-

ки, связывающего измерительную и технологическую базы, на погрешность выполняемого размера.

2.5.2 Технологический маршрут обработки детали

Таблица 2.5 - Технологический маршрут обработки детали.

№оп	Наименование операции	№ базовых поверхн.	№ обраб. поверхн.	IT	Ra
1	2	3	4	5	6
005	Абразивно-отрезная	9	1,19	15	Ra 10
010	Центровально-подрезная	9	1,19	12	Ra 2,5
			20	10	Ra 2,5
015	Токарная (черновая)	1,20	10,14,15,16,17	13	Ra 5
020	Токарная (черновая)	20,19	3,4,5,9	13	Ra 5
025	Токарная (чистовая)	1,20	10,11,12,13,14,15,	10	Ra 2,5
			16,17,18		
030	Токарная (чистовая)	20,19	2,3,4,5,6,7,8,9	10	Ra 2,5
035	Круглошлифовальная (чер-	19,20	3,15	8	Ra 1,6
	новая)				
040	Фрезерная	1,20	26,27	12	Ra 2,5
045	Фрезерная	3,15,19	25	12	Ra 2,5
			23,22	12	Ra 2,5
			21,24	10	Ra 2,5
050	Слесарная				
055	Моечная				
060	Контрольная				
065	Термическая (закалка)				
070	Центрошлифовальная	3,15,19	20,21	7	Ra 1,25
075	Круглошлифовальная (чи-	19,20	3,15	7	Ra 1,25
	стовая)		9	8	Ra 1,25
080	Круглошлифовальная (чи-	1,20,21	14	9	Ra 1,25
	стовая)		10	7	Ra 1,25

1	2	3	4	5	6
085	Круглошлифовальная (чи-	19,20,21	4	9	Ra 1,25
	стовая)		5	7	Ra 1,25
090	Заточная	1,20,21	27	9	Ra 0,63
095	Заточная	19,20,21	28	9	Ra 0,32
100	Заточная	19,20,21	29	10	Ra 2,5
105	Заточная	1,20,21	6	9	Ra 0,32
		19,20,21	11	9	Ra 0,32
110	Моечная				
115	Контрольная				
120	Химикотермическая (циани-			-	-
	рование)				

2.5.3 План обработки детали

План обработки детали "Фреза пазовая" представлен в графической части выпускной квалификационной работы.

2.6 Выбор средств технологического оснащения

2.6.1 Обоснование выбора оборудования

Таблица 2.6 - Выбор оборудования

$N_{\overline{0}}$	Наименование	Станок			
оп.	операции	Clanok			
1	2	3			
005	Абразивно-отрезная	Абразивно-отрезной СИ-30			
010	Центровально-подрезная	центровально-подрезной 2982			
015	Токарная (черновая)	я (черновая) Токарный с ЧПУ SL-20HE фирмы Haas Automa-			
020		tion, Inc.			
025	Токарная (чистовая)	Токарный с ЧПУ SL-20HE фирмы Haas Automa-			
030		tion, Inc.			

1	2	3
035	Круглошлифовальная (черновая)	Круглошлифовальный п/а 3М151
040	Фрезерная	Горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ
045		EC-300HE фирмы Haas Automation, Inc.
050	Слесарная	Электрохимический станок для снятия заусенцев 4407
055	Моечная	Камерная моечная машина
110		
070	Центрошлифовальная	Горизонтальный двухсторонний станок для шлифовки центров с ЧПУ ZS 2000
075	Круглошлифовальная	Круглошлифовальный п/а 3М151
080	(чистовая)	
085	_	
090	Заточная	Универсально-заточной станок с ЧПУ ТG-5
095		фирмы SOFTRON LLC
100		
105		

2.6.2 Обоснования выбора приспособлений

Таблица 2.7 - Выбор приспособлений

№	Наименование опера-	Приспособление			
оп.	ции	•			
1	2	3			
005	Абразивно-отрезная	Универсальное наладочное приспособление с приз-			
		мами ГОСТ 12195-66			
010	Центровально-	Универсальное наладочное приспособление с само-			
	подрезная	центрирующими призмами и пневмоприводом			
015	Токарная (черновая)	Поводок быстросъемный с центром			
020		Центр вращающийся			
025	Токарная (чистовая)	Поводок быстросъемный с центром			
030		Центр вращающийся			

1	2	3
035	Круглошлифовальная	Поводок быстросъемный с центром
	(черновая)	Центр упорный
035	Круглошлифовальная	Поводок быстросъемный с центром
	(черновая)	
040	Фрезерная	Патрон специальный
045	Фрезерная	Приспособление специальное самоцентрирующее с
		поворотным устройством
070	Центрошлифовальная	Универсальное наладочное приспособление с само-
		центрирующими призмами и пневмоприводом
075	Круглошлифовальная	Поводок быстросъемный с центром
080	(чистовая)	Центр упорный
085		
090	Заточная	Поводок быстросъемный с центром
095		Центр упорный
100		
105		

2.6.3 Обоснование выбора режущего инструмента

Таблица 2.8 - Выбор инструмента

№ оп.	Наимено- вание опе- рации	Режущий инструмент	Мерительный ин- струмент
1	2	3	4
005	Абразивно-	Шлифовальный круг 1 400х4х32 24А	Шаблон
	отрезная	F46 К 9 V ГОСТ Р 52781-2007	ГОСТ 2534-79
			Калибр-пробка
			ГОСТ 18356-73
010	Центро-	Пластина ГОСТ 19052-80 Т5К10	Шаблон
	вально-	Сверло центровальное Ø2,5 тип А ГОСТ	ГОСТ 2534-79
	подрезная	14952-75 Р6М5, покрытие (Ti, Cr)С	
015	Токарная	Резец проходной с механическим креп-	Калибр-скоба
020	(черновая)	лением.	ГОСТ 18355-73

1	2	3	4
		Пластина 3-х гранная, T5K10, с покрытием (Ti, Zr)CN φ=93°, φ ₁ =8°, λ=0 α=5° h=25 b=25 L=125	Шаблон ГОСТ 2534-79
025 030	Токарная (чистовая)	Резец проходной с механическим креплением. Пластина Т15К6, с покрытием (Ті,	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Шаблон
		Zr)CN ϕ =93°, ϕ ₁ =27°, λ = -2° α =11° h=25 b=25 L=125	ГОСТ 2534-79
		Резец канавочный с механическим креплением. Пластина канавочная, Т15К6, с покры-	
		тием (Ti, Zr)CN h=25 b=25 L=125	
035	Круг- лошлифо-	Круг шлифовальный 1 450х20х205 91A F46 L 9 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73
	вальная		Шаблон
	(черновая)		ГОСТ 2534-79
040	Фрезерная	Фреза двуугловая несимметричная ТУ 2-035-526-76 d=80 z=22 P6M5K5, покрытие (Ti, Cr)C	Шаблон ГОСТ 2534-79
045	Фрезерная	Фреза концевая Ø25 ГОСТ 17025-71	Шаблон
		Р6М5, покрытие (Ti, Cr)C	ГОСТ 2534-79
		Сверло Ø4,5 ГОСТ 10903-77 Р6М5	Калибр резьбовой
		Сверло спиральное комбинированное P6M5K5, покрытие (Ti, Cr)C Метчик машинный M5 P6M5K5 ГОСТ 15162-82, P6M5K5, покрытие (Ti, Cr)C	ГОСТ 14829-69
070	Центро- шлифо- вальная	Коническая шлифовальная головка EW 16x50 91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007	Шаблон ГОСТ 2534-79
075	Круг-	Круг шлифовальный 1 450x15x205	Калибр-скоба
080	лошлифо-	91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-	ГОСТ 18355-73
085	вальная	2007	Приспособление
	(чистовая)		мерительное с ин-
			дикатором
			Шаблон ГОСТ 2534-79

1	2	3	4
090	Заточная	Круг шлифовальный 11 100х30х20	Шаблон
095		91A F100 O 6 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р	ГОСТ 2534-79
		52781-2007	Приспособление
			мерительное с ин-
			дикатором
100	Заточная	Круг шлифовальный 11 100х30х20	Шаблон
		91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-	ГОСТ 2534-79
		2007	Приспособление
			мерительное с ин-
			дикатором
105	Заточная	Круг шлифовальный 5 20х40х12	Шаблон
		F100 О 6 V А 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р	ГОСТ 2534-79
		52781-2007	Приспособление
			мерительное с ин-
			дикатором

2.7 Проектирование технологических операций

2.7.1 Расчет режимов резания аналитическим методом

Расчет режимов резания аналитическим методом проводим на токарную операцию 015.

2.7.1.1 Исходные данные

- Деталь- фреза пазовая
- Материал- сталь P6M5 ГОСТ 19265-73 $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$ =1060 МПа;
- Заготовка- прокат
- Обработка- обтачивание предварительное

2.7.1.2 Структура операции (последовательность переходов)

Оп 15 Токарная черновая

Обточить, выдержать размеры Ø13,6-0,27;

 $\emptyset 16_{-0,27}$; $\emptyset 7,5_{-0,22}$; $38,36\pm0,2$; $50,66\pm0,23$; $98,71\pm0,23$.

2.7.1.3 Выбор режущих инструментов

Резец проходной с механическим креплением (h=25 b=25 L=125). Пластина 3x-гранная, $T5K10 \phi=93^{\circ}$

2.7.1.4 Данные оборудования

Модель- SL-20HE

2.7.1.5 Расчет режимов резания

Срезаемый слой (припуск) t, мм

t = 2.0 MM max

Величина перемещения инструмента за один оборот заготовки S, мм/об S = 0.5 мм/об [14, c.268].

Определяем скорость перемещения режущей кромки по заготовке V, м/мин

$$V = \frac{C_U}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_U, \qquad (2.12)$$

где C_U - базовая величина для данных условий обработки; C_U = 350 [14, c.270];

Т - время работы одной пластины, мин; Т= 60 мин

t - срезаемый слой, мм;

m ,x ,y - табличные величины степеней; m=0.2, x=0.15, y=0.35, [14, c.270];

 $K_{\rm U}$ - коэффициент обеспечивающий условия возникающие при обработке [14,c.282];

$$\mathbf{K}_{\mathrm{U}} = \mathbf{K}_{\mathrm{MU}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{IIU}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{HU}}, \tag{2.13}$$

где коэффициенты учитывающие:

К_м - состояние материала заготовки [14, с.261];

 $K_{\Pi U}$ - резание по корке или без; $K_{\Pi U}=1.0$ [14, c.263];

 $K_{\text{ИU}}$ - свойства режущей пластины; K_{UU} = 0,8 [14, c.263];

$$K_{MU} = K_{\Gamma} \cdot \left(\frac{750}{\sigma_{R}}\right)^{n_{U}}, \qquad (2.14)$$

где $K_{\Gamma} = 1.0 [14, c.262];$

 $n_U = 0.7 [14, c.262];$

$$K_{MU} = 0.7 \cdot (\frac{750}{1060})^{1.0} = 0.49.$$

 $K_U = 0.8 \cdot 1.0 \cdot 0.49 = 0.40$.

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 2.0^{0.15} \cdot 0.5^{0.35}} \cdot 0,40 = 70.9 \text{ M/MUH}$$

Определим частоту вращения шпинделя, мин-1

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D}, \qquad (2.15)$$

$$n = \frac{1000 \cdot 70.9}{3.14 \cdot 16} = 1411 \text{ мин}^{-1}.$$

Проведем корректировку частоты вращения по паспорту станка:

Фактическая частота вращения шпинделя (бесступенчатое регулирование) $n_1 = 1411 \ \text{мин}^{\text{-}1}$

Определим силовые составляющие

$$P_z = 10 \cdot C_p \cdot t^x \cdot S^y \cdot V^n \cdot K_p, \qquad (2.16)$$

где C_P - величина учитывающая условия обработки; $C_P = 300$ [14,c.273]; $x,\,y,\,n$ - табличные значения степеней; $x=1.0,\,y=0.75,\,n=-0.15$ [14,c.273]; K_P - корректирующий коэффициент

$$K_{p} = K_{Mp} \cdot K_{p} \cdot K_{p} \cdot K_{p} \cdot K_{p}$$
 (2.17)

 K_{MP} - коэффициент учитывающий качество материала заготовки [14,c.264];

$$K_{MP} = \left(\frac{\sigma_{_B}}{750}\right)^n,$$
 (2.18)

где $\sigma_{\rm B}$ – механическое напряжение;

$$n = 0.75 [14, c.264];$$

$$K_{MP} = (\frac{1060}{750})^{0.75} = 1.30$$

 $K_{\phi p}, K_{\gamma p}, K_{\lambda p}, K_{rp}$ - показатели учитывают геометрию режущих пластин

$$K_{\phi p}\!=\!0,\!89 \quad K_{\gamma p}\!=\!1,\!0 \qquad K_{\lambda p}\!=\!1,\!0 \qquad K_{rp}\!=\!1,\!0 \; \text{[12,c.275]};$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 2.0^{1.0} \cdot 0.5^{0.75} \cdot 70.9^{-0.15} \cdot 1.30 \cdot 0.89 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 2178 \text{ H}.$$

Определим требуемую мощность N, кВт

$$N = \frac{Pz \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{2178 \cdot 70.9}{1020 \cdot 60} = 2.5 \text{ kBT}$$
 (2.19)

Потребная мощность должна быть меньше мощности станка. У станка SL-20HE $N_{\text{um}} = 14,9 \text{ kBt}; \ 2.5 < 14,9, \text{ т. е. обработка возможна.}$

2.7.2 Расчет режимов резания табличным методом

Расчет режимов резания для остальных операций выполним табличным методом по методике, описанной в [1]. Результаты расчета в таблице 2.9.

Таблица 2.9 - Сводная таблица режимов резания

No			t, mm	S, мм/об	V _T ,	nт, /мин ⁻¹	ппр	Vпр
	операция	переход			м/мин		мин ⁻¹	м/мин
1	2	3	4	5	6	7	8	9
10	Центро-	Подрезать ∅ 25	1,0	0,1	73	929	958	75,2
	вально-	Центровать Ø 2,5	1,25	0,1	12	1528	958	7,5
	подрезная	·						
15	Токарная	Обточить Ø 16	2,0	0,5	70,9	1411	1411	70,9
	(черновая)							
20	Токарная	Обточить Ø 16	2,0	0,5	70,9	1411	1411	70,9
	(черновая)	Обточить Ø23,2	2,0	0,5	70,9	973	973	70,9

Продолжение таблицы 2.9

1	2	3	4	5	6	7	8	9
25	Токарная	Обточить Ø 15,4	0,3	0,25	240	4963	4000	193,4
	(чистовая)	Точить канавку $arnothing$ 17	0,4	0,20	200	3746	3746	200,0
30	Токарная	Обточить Ø 15,4	0,3	0,25	240	4963	4000	193,4
	(чистовая)	Обточить \varnothing 22,6	0,3	0,25	240	3382	3382	240,0
		Точить канавку \varnothing 17	0,17	0,20	200	3746	3746	200,0
35	Шлифов.	Шлифовать ∅ 15,14	0,13	0,008*	35	736	736	35
	(черновая)	1		10				
40	Фрезерная	Фрезеровать зубья	2,5	0,05.22	65	258	258	65
45	Фрезерная	Фрезеровать лыски	1,6	0,05.6	40	509	509	40
	1 1	Сверлить отв. \emptyset 5,2	2,6	0,1	24	1470	1470	24
		Сверлить отв. \emptyset 4,5	2,25	0,1	22	1556	1556	22
		Нарезать резьбу М5	0,5	0,5	10	636	636	10
75	Шлифов.	Шлифовать \varnothing 15	0,07	0,005*	35	743	743	35
	(чистовая)	•		8				
		Шлифовать \varnothing 22,3	0,15	0,008*	35	500	500	35
		-		10				
80	Шлифов.	Шлифовать радиус R25	0,15	2,5/0,5**	35	743	743	35
	(чистовая)							
85	Шлифов.	Шлифовать радиус R25	0,15	2,5/0,5**	35	743	743	35
	(чистовая)				/	1000	1000	
90	Заточная	Заточить переднюю пов.	0,15	0,01*	25 м/с	4800	4000	21 м/с
0.7	2	27	0.15	3***	круга	4000	4000	круга
95	Заточная	Заточить заднюю пов.	0,15	0,01* 3***	25 м/с	4800	4000	21 м/с
100	7	28	0.15	· ·	круга	4000	4000	круга
100	Заточная	Заточить заднюю пов.	0,15	0,02* 4***	25 м/с	4800	4000	21 м/с
105	20	29	0.15	-	круга	500	500	круга
105	Заточная	Заточить пов. 6,11	0,15	2,5/0,5**	35	500	500	35

^{* -} подача в мм/ход стола

2.7.3 Определение норм времени на все операции

Время на выполнение технологической операции [5]:

$$T_{\text{III-K}} = T_{\text{III-S}}/n + T_{\text{IIIT}}$$
 (2.20)

где Тп-з - время на ознакомление с чертежом, мин;

n – объем заготовок в партии, шт

$$n = N \cdot a/\Pi, \tag{2.21}$$

где N- объем выпуска изделий за год;

^{** -} черновая/чистовая подача в мм/мин

^{*** -} подача продольная в м/мин

а- периодичность запуска в днях (3,6,12,24 дня). Принимаем а= 12; Д- количество рабочих дней.

Тогда

 $n = 10000 \cdot 12/254 = 472$

Определим время на выполнение технологической операции $T_{\text{шт}}$: Для всех операций:

$$T_{\text{IIIT}} = T_0 + T_{\text{B}} \cdot k + T_{\text{Of,OT}}$$
 (2.22)

Для абразивных операции:

$$T_{\text{HIT}} = T_0 + T_{\text{B}} \cdot k + T_{\text{Tex}} + T_{\text{ODT}} + T_{\text{OT}},$$
 (2.23)

где То - машинное время, мин

 $T_{\rm B}$ – время на управление станком, мин.

$$T_{\rm B} = T_{\rm y.c} + T_{\rm 3.0} + T_{\rm yII} + T_{\rm M3}, \tag{2.24}$$

где Т_{у.с} - время на базирование и снятие заготовки, мин

Т_{з.о} - время на зажим и разжим заготовки, мин;

 $T_{y\pi}$ - время на режимы управления станком, мин;

 $T_{\text{из}}$ - время на контроль заготовки, мин;

К=1,85-коэффициент для среднесерийного производства

 $T_{\text{об.от}}$ - время на удаление стружки и замену инструмента, мин.

 $T_{\text{тех}}$ - время на смазку и ремонт

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

$$T_{\text{rex}} = T_0 \cdot t_{\text{p}} / T, \qquad (2.25)$$

где t_{n} - время на восстановление профиля инструмента, мин

Т- время между правками инструмента, мин

Приведем расчет норм времени на все операции. Результаты расчетов норм времени заносим в таблицу 2.10

Таблица 2.10 - Нормы времени

	Ī		-		T	T		T	I
$N_{\underline{0}}$	Наименование оп	To	Тв мин	Топ мин	Тоб.от мин	Тп-з мин	Тшт мин	n	Тшт-к
ОП		МИН							МИН
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
10	Центровально- подрезная	0,104	0,248	0,352	0,021	26	0,373	236	0,483
15	Токарная черновая	0,343	0,270	0,613	0,037	17	0,650	236	0,772
20	Токарная черновая	0,217	0,259	0,476	0,028	17	0,504	236	0,576
25	Токарная чистовая	0,095	0,351	0,446	0,026	17	0,472	236	0,544
30	Токарная чистовая	0,055	0,314	0,369	0,024	17	0,393	236	0,465
35	Круглошлифовальная предв.	0,177	0,303	0,480	0,038	7	0,518	236	0,547
40	Фрезерная	1,134	0,259	1,393	0,083	24	1,476	236	1,577
45	Фрезерная	0,725	0,296	1,021	0,061	28	1,082	236	1,201
70	Центрошлифоваль- ная	0,236	0,314	0,550	0,044	7	0,594	236	0,624
75	Круглошлифоваль- ная оконч.	0,242	0,536	0,778	0,062	7	0,840	236	0,869
80	Круглошлифовальная оконч.	0,281	0,370	0,651	0,052	7	0,703	236	0,732
85	Круглошлифовальная оконч.	0,281	0,370	0,651	0,052	7	0,703	236	0,732
90	Заточная	1,092	0,434	1,526	0,215	7	1,741	236	1,771
95	Заточная	1,092	0,434	1,526	0,215	7	1,741	236	1,771
100	Заточная	0,728	0,434	1,162	0,160	7	1,322	236	1,351
105	Заточная	0,562	0,487	1,049	0,135	7	1,184	236	1,213

3 Проектирование станочного и контрольного приспособлений

3.1 Проектирование станочного приспособления

Произведем описание конструкции и расчет токарного поводкового патрона для обработки детали на токарной операции 015.

3.1.1 Расчет усилия резания

Для расчета токарного патрона необходимо определить главную составляющую силы резания Pz. Главная составляющая силы резания определена в п. разделе 2.7.1: $P_z = 2178~{\rm H}$

3.1.2 Расчет усилия зажима

При обработке со стороны инструмента действует сила резания, препятствует этому сил зажима (рис. 3.1). Из условия равенства моментов определим силу зажима:

$$W_{z} = \frac{K \cdot P_{z} \cdot Ro}{f \cdot R}, \qquad (3.1)$$

где К – гарантированный коэффициент запаса;

P_Z – тангенциальная составляющая силы резания, H;

 R_o - ½ диаметра обработки, мм

f – коэффициент трения на рабочей поверхности кулачка; f = 0,3;

R - ½ диаметра поверхности касания кулачков, мм.

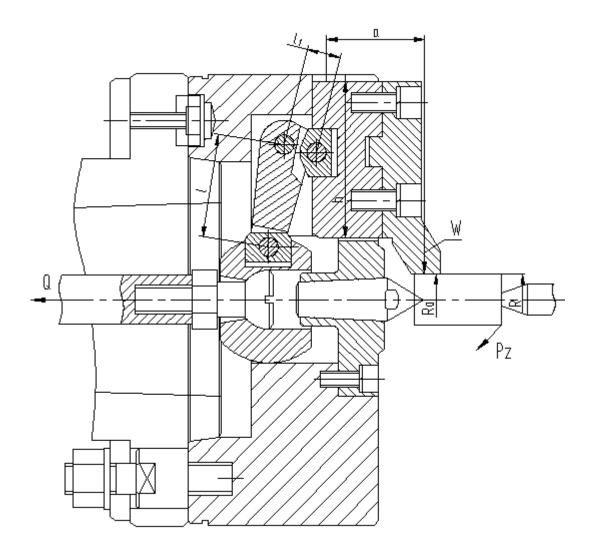


Рисунок 3.1 - Схема приложения сил

Коэффициент запаса:

$$K = K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_6 , \qquad (3.2)$$

где коэффициенты характеризующие:

 K_0 - запас надежности; K_0 =1,5 [15,c.382];

 K_1 - изменение сил резания при увеличении глубины срезаемого слоя; K_1 =1,0 [15,c.382];

 K_2 - изменение сил при изменении геометрии режущей кромки; K_2 =1,2 [15,c.383];

 K_3 - условия при непостоянной обработке; K_3 =1,2 [15,c.383];

 K_4 - стабильность силы зажима; K_4 = 1,0 [15,c.383];

 K_5 - удобство ручного зажима; $K_5 = 1,0$ [15,c.383];

 K_6 - изменение сил при обработке плоских заготовок; $K_6 = 1,0$ [15,c.384].

$$K=1,5\cdot1,0\cdot1,2\cdot1,2\cdot1,0\cdot1,0\cdot1,0=2,16.$$

Если K<2,5, принимаем K=2,5.

$$W_z = \frac{2.5 \cdot 2178 \cdot 25/2}{0.3 \cdot 25/2} = 18150 \text{ H}.$$

3.1.3 Выбор конструкции и расчет зажимного механизма

Определим потребное усилие силового привода:

$$Q = K_1 \cdot (1 + 3 \cdot a \cdot f / h)(l_1 / l)W, \qquad (3.3)$$

где K_1 –коэффициент, учитывающий дополнительные силы трения в патроне K_1 = 1,05 [15, c. 153]

f — коэффициент трения между направляющей поверхностью кулачка и пазом корпуса патрона.

$$Q = 1,05 \cdot (1+3\cdot48\cdot0,1/75)(16/48) \cdot 18150 = 6051 \text{ H}$$

3.1.4 Выбор конструкции и расчет силового привода

В качестве привода принимаем пневмоцилиндр двустороннего действия с рабочим давлением 0,4 МПа.

Тянущая сила на штоке для привода двухстороннего действия определяется по формуле.

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot (D^2 - d^2) \cdot p \cdot \eta, \qquad (3.4)$$

где Q – тянущая сила на штоке, Н;

D – диаметр поршня пневмоцилиндра, мм;

d – диаметр штока пневмоцилиндра, мм;

р - рабочее давление, МПа;

 $\eta = 0,9$ -КПД привода.

Приняв приближенно d = 0.2D, получим:

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot D^{2} (1 - 0.2^{2}) \cdot p \cdot \eta = \frac{\pi}{4} \cdot 0.96 \cdot D^{2} \cdot p \cdot \eta$$
 (3.5)

Тогда:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot 0.96 \cdot p \cdot \eta}} = 1.15 \cdot \sqrt{\frac{Q}{p \cdot \eta}}$$
 (3.6)

$$D = 1.17 \cdot \sqrt{\frac{6051}{0.4 \cdot 0.9}} = 151.6 \text{ MM}.$$

Принимаем по ГОСТ 15608-81 стандартный размер пневмоцилиндра, присоединяемого к фланцевому концу шпинделя D = 160 мм.

3.1.5 Описание конструкции и принципа работы приспособления

По результатам расчетов выполняем чертеж приспособления.

Приспособление состоит из рычажного патрона с установкой заготовки в центре и пневмопривода.

Патрон устанавливается на конец шпинделя и крепится с помощью пальцев 31 и гаек 28. Патрон состоит из корпуса 6, в направляющие которого установлены подкулачники 12. К подкулачникам винтами 24 с шайбами 39 крепятся сменные кулачки 8. В центральном отверстии корпуса патрона на винте 2 установлена втулка 3. В паз подкулачника 12 и в выточку втулки 3 входят сухари 15 и 16, установленные на рычаге 14 с помощью осей 10 и 11. Рычаг 14 установлен в корпусе патрона на оси 9. Ось фиксируется с помощью винтов стопорных 25,26. К корпусу 6 винтами 23 с шайбами 38 крепится фланец 18 с установленным в нем центром 19.

Винт 2 соединен с тягой 17, которая, в свою очередь соединена со штоком 20 пневмоцилиндра.

Пневмоцилиндр содержит корпус 5, в котором с помощью болтов 22 с шай-

бами 38 установлена крышка 7. В пневмоцилиндре установлен поршень 13, который с помощью гайки 29 с шайбой 36 крепится к штоку 20. В отверстие штока 20 входит трубка муфты 1 для подвода воздуха.

Муфта 1 установлена в корпусе 5 с помощью болтов 21 с шайбами 37.

Для уплотнения в пневмоцилиндре установлены уплотнительные кольца 32, 33, 34,35.

Для предотвращения ударов поршня о стенки корпуса 5 и крышки 7 на поршне 13 установлены демпферы 4.

Пневмоцилиндр с помощью крышки 7 устанавливается на заднем резьбовом конце шпинделя. Шпиндель фиксируется на крышке 7 с помощью винта 27.

Патрон работает следующим образом:

Заготовка устанавливается на центре 19 и поджимается задним центром.

При подаче воздуха в штоковую полость пневмоцилиндра поршень 13 через шток 20, тягу 17, винт 2 тянет втулку 3 влево, рычаг 14 поворачивается на оси 9, сдвигая подкулачники 12 с закрепленными на них сменными кулачками 8, которые зажимают заготовку.

При подаче воздуха в поршневую полость пневмоцилиндра поршень 13 отходит вправо, описанный выше цикл происходит в обратном направлении и заготовка разжимается

Центральная втулка 3 сделана сферической и установлена в корпусе 6 с зазором. При закреплении заготовки установка происходит по центру 19, кулачки 8 только передают вращающий момент, и при закреплении заготовки с отклонением от цилиндричности имеют возможность самоустанавливаться по разным диаметрам при повороте втулки 3.

3.2 Проектирование режущего инструмента

3.2.1 Анализ конструкции базового инструмента. Цели и задачи проектирования

Для выполнения токарных операций в работе применяются резцы с механическим креплением режущей пластины по ГОСТ 20872-73. При использовании таких резцов проявляется низкая надежность и как следствие низкая стойкость, сложность замены пластины.

3.2.2 Проектирование и расчет резца

Усовершенствование начнем с изменения способа крепления пластины, это позволит решить указанные недостатки снизив вспомогательное время на операции.

3.2.2.1 Принимаем для оп. 015, 020 резец для контурного точения. С геометрией: ϕ =93 0 принимаем трехгранную пластину (γ =10 $^\circ$, задний угол α =5 $^\circ$)

3.2.2.2 Основные размеры резца принимаем, как в базовом варианте:

h = 25 MM;

b=25 MM;

 $h_1 = 25 \text{ MM};$

L=95 MM

3.2.2.3 Принимаем материалы: для корпуса — сталь 40X (твердость 40...45 HRCэ, оксидировать),

для пластины- твердый сплав Т5К10,

для винта и гайки- сталь 45 (головку винта, ролик термообработать до 32...37 HRCэ)

3.2.2.4 Остальные технические требования на резец принимаем по ГОСТ

3.2.2.5 Описание конструкции резца.

Резец токарный сборный с механическим креплением пластины 4 содержит державку 1, в резьбовые отверстия которой завинчены винты 7 и 8. Для закрепления пластины служит винт 2 с гайкой 6 и сферической шайбой 3. В отверстии державки 1 установлен ролик 5, который давит на скос винта 2. При закручивании винта 2 гайкой 6 винт своим скосом скользит по ролику 5, отходит назад и головкой подживает режущую пластину 4 к основанию и боковой стороне державки.

3.2.2.6 Чертеж инструмента представлен в графической части работы.

4 Безопасность и экологичность технического объекта

4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Исходные данные по технологическому паспорту объекта представляем в таблице 4.1

Таблица 4.1 - Технологический паспорт объекта

№ п/п	Техноло- гический процесс	Технологиче- ская операция, вид выполняе- мых работ	Наименование должности работника, выполняющего технологический процесс, операцию	Оборудование, устройство, приспо- собление	Материалы, вещества
1	Отрезка	Абразивно- отрезная опе- рация	Заготовитель (резчик металла)	Абразивно-отрезной станок СИ-30	Металл
2	Центрова- ние и под- резка	Центровально- подрезная опе- рация	Сверловщик	Центровально- подрезной п/а 2982	Металл, СОЖ
3	Точение	Токарная операция	Оператор станка с ЧПУ	Токарный с ЧПУ SL-20HE фирмы Haas Automation, Inc.	Металл, СОЖ
4	Фрезеро- вание	Фрезерная операция	Оператор станка с ЧПУ	Горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc.	Металл, СОЖ
5	Круглое шлифова- ние	Круглошлифо- вальная опе- рация	Шлифовщик	Круглошлифовальный п/а 3M151	Металл, СОЖ
6	Затачива-	Заточная операция	Заточник	Универсально- заточной станок с ЧПУ TG-5 фирмы SOFTRON LLC	Металл, СОЖ

4.2 Идентификация производственно-технологических и эксплуатационных профессиональных рисков

Таблица 4.2 – Идентификация профессиональных рисков

№ п/п	Производственно- технологическая и/или эксплуатаци- онно- технологическая операция, вид вы- полняемых работ	Опасный и /или вредный производственный фактор	Источник опасного и / или вредного про- изводственного фак- тора
1	2	3	4
1	Абразивно- отрезная опера- ция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазованность); повышенный уровень шума на рабочем месте	Абразивно-отрезной станок СИ-30
2	Центровально- подрезная опера- ция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазованность); повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации, токсические, раздражающие (СОЖ)	Центровально- подрезной п/а 2982
3	Токарная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазованность); повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации, токсические, раздражающие (СОЖ), острые кромки, заусенцы и шероховатость на поверхностях заготовок, инструментов и оборудования	Токарный с ЧПУ SL- 20НЕ фирмы Haas Automation, Inc.
4	Фрезерная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазованность); повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации, токсические, раздражающие (СОЖ), острые кромки, заусенцы и шероховатость на поверхностях заготовок, инструментов и оборудования	Горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc.

Продолжение таблицы 4.2

1	2	3	4
5	Круглошлифо- вальная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и абразивная стружка, металлическая пыль); повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации, токсические, раздражающие (СОЖ)	Круглошлифовальный п/а 3M151
6	Заточная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части производственного оборудования; предвигающиеся изделия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и абразивная стружка, металлическая пыль); повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации, токсические, раздражающие (СОЖ)	Универсально- заточной станок с ЧПУ ТG-5 фирмы SOFTRON LLC

4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков

В данном разделе необходимо подобрать и обосновать используемые организационно-технические методы и технические средства (способы, устройства) защиты, частичного снижения, или полного устранения опасного и/или вредного производственного фактора.

Методы и средства снижения воздействия опасных и вредных производственных факторов представлены в таблице 4.3

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

№ п/п	Опасный и / или вредный про- изводственный фактор	Организационные методы и технические средства защиты, снижения, устранения опасного и / или вредного производственного фактора	Средства индивиду- альной защиты работ- ника
1	2	3	4
1	Движущиеся машины и меха-	Соблюдение правил безопасно-	Каска защитная, очки
	низмы	сти выполнения работ	защитные

Продолжение таблицы 4.3

1	2	3	4
2	Подвижные части производ-	Ограждение оборудования	Каска защитная, очки
	ственного оборудования;		защитные
	предвигающиеся изделия, заго-		
	товки		
3	Фиброгенное воздействие (пыль	Применение приточно-	Респиратор
	и загазованность, абразивная	вытяжной вентиляции	
	стружка, металлическая пыль)		
4	Повышенный уровень шума на	Наладка оборудования, увели-	Противошумные
	рабочем месте, повышенный	чение жесткости оборудования	наушники, вкладыши,
	уровень вибрации	для уменьшения резонансных	шлемы
		колебаний, использование мате-	
		риалов способных поглощать	
		колебания	
5	Острые кромки, заусенцы и ше-	Притупление острых кромок,	Перчатки, рукавицы,
	роховатость на поверхностях	удаление заусенцев на слесар-	напальчники
	заготовок, инструментов и обо-	ных операциях	
	рудования		

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

В данном разделе проводится идентификация потенциального возникновения класса пожара и выявленных опасных факторов пожара с разработкой технических средств и/или организационных методов по обеспечению (улучшению) пожарной безопасности технического объекта (производственнотехнологического и инженерно-технического оборудования, произведенной продукции, используемых сырьевых материалов, а также должны быть указаны реализующиеся пожаробезопасные характеристики произведенных технических объектов в процессах их эксплуатации (хранения, конечной утилизации по завершению жизненного цикла).

4.4.1 Идентификация опасных факторов пожара

Пожары классифицируются по виду горючего материала и подразделяются

на следующие классы:

- 1) пожары, связанные с горением твердых горючих веществ и конструкционных материалов (A);
- 2) пожары, связанные с воспламенением и горением жидкостей или плавящихся твердых веществ и материалов (В);
 - 3) пожары, связанные с воспламенением и горением газов (С);
 - 4) пожары, связанные с воспламенением и горением металлов (D);
- 5) пожары, связанные с воспламенением и горением веществ и материалов электроустановок, находящихся под электрическим напряжением (Е);
 - 6) пожары радиоактивных веществ материалов и радиоактивных отходов (F).

К опасным факторам пожара, воздействующим на людей и материальное имущество, относятся:

- 1) пламя и искры;
- 2) тепловой поток;
- 3) повышенная температура окружающей среды;
- 4) повышенная концентрация токсичных продуктов горения и термического разложения;
 - 5) пониженная концентрация кислорода;
 - 6) снижение видимости в дыму (задымленных пространственных зонах).

К сопутствующим проявлениям опасных факторов пожара относятся:

- 1) образующиеся в процессе пожара осколки, части разрушившихся строительных зданий, инженерных сооружений, транспортных средств, энергетического оборудования, технологических установок, производственного и инженернотехнического оборудования, агрегатов и требопроводных нефте-газо-амиакопроводов, произведенной и/или хранящейся продукции и материалов и иного имущества;
- 2) образующиеся радиоактивные и токсичные вещества и материалы, попавшие в окружающую среду из разрушенных пожаром технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества, горящего технического объекта;
- 3) вынос (замыкание) высокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества;

- 4) опасные факторы взрыва, возникающие вследствие происшедшего пожара;
- 5) термохимические воздействия используемых при пожаре огнетушащих веществ на предметы и людей.

Идентификацию классов и опасных факторов пожара приводим таблице 4.4.

Таблица 4.4 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

№ п/п	Участок, подразделе- ние 2	Оборудование	Класс пожара	Опасные факторы пожара	Сопутствующие проявления факторов пожара
			-		ū
1	Участок лез-	Центровально-	Пожары, связан-	Пламя и ис-	Вынос (замыкание) вы-
	вийной обра-	подрезной п/а 2982	ные с воспламе-	кры	сокого электрического
	ботки	Токарный с ЧПУ	нением и горени-		напряжения на токопро-
		SL-20HE фирмы	ем жидкостей		водящие части техноло-
		Haas Automation,	или плавящихся		гических установок, обо-
		Inc.	твердых веществ		рудования, агрегатов,
		Горизонтальный	и материалов (В)		изделий и иного имуще-
		обрабатывающий			ства
		центр с ЧПУ ЕС-			Воздействие огнетуша-
		300HE фирмы Haas			щих веществ
		Automation, Inc.			щии вещееть
2	Участок аб-	Абразивно-отрезной	Пожары, связан-	Пламя и ис-	Вынос (замыкание) вы-
	разивной	станок СИ-30	ные с воспламе-	кры	сокого электрического
	обработки	Круглошлифовальный	нением и горени-		напряжения на токопро-
		п/a 3M151	ем жидкостей		водящие части техноло-
		Универсально-	или плавящихся		гических установок, обо-
		заточной станок с	твердых веществ		рудования, агрегатов,
		ЧПУ ТG-5 фирмы	и материалов (В)		изделий и иного имуще-
		SOFTRON LLC			ства.
					Воздействие огнетуша-
					щих веществ

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

Технические средства обеспечения пожарной безопасности приводим в таблице 4.5

Таблица 4.5 - Технические средства обеспечения пожарной безопасности.

Первич- ные сред- ства по- жароту- шения	Мобиль- ные сред- ства пожа- ротушения	Стацио- нарные установки системы пожаро- тушения	Средства по- жарной автома- тики	Пожарное оборудова- ние	Средства индивиду- альной за- щиты и спа- сения людей при пожаре	Пожарный ин- струмент (меха- низированный и немеханизиро- ванный)	Пожарные сигнализа- ция, связь и оповеще- ние
Огнету-	Пожарные	Оборудо-	Приборы при-	Напорные	Веревки по-	Ломы, багры,	Автомати-
шители,	автомоби-	вание для	емно-	пожарные	жарные, ка-	топоры, лопаты,	ческие из-
внутрен-	ли,	пенного	контрольные	рукава, ру-	рабины по-	комплект ди-	вещатели
ние по-	пожарные	пожаро-	пожарные, тех-	кавные раз-	жарные, ре-	электрический	
жарные	лестницы	тушения	нические сред-	ветвления	спираторы,		
краны,			ства оповеще-		противогазы		
ящики с			ния и управле-				
песком			ния эвакуацией				
			пожарные				

4.4.3 Организационные (организационно-технические) мероприятия по предотвращению пожара

В данном разделе разрабатываются организационные (организационнотехнические) мероприятия по предотвращению возникновения пожара или опасных факторов способствующих возникновению пожара.

Организационные (организационно-технические) мероприятия по обеспечению пожарной безопасности приводим в таблице 4.6

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

Наименование техноло- гического процесса, обо- рудования технического объекта	Наименование видов реализуемых организационных (организационных но-технических) мероприятий	Предъявляемые требования по обеспечению пожарной безопасности, реализуемые эффекты
Фрезерная операция	Контроль за правильной эксплуа-	Проведение противопожарных ин-
Горизонтальный обраба-	тацией оборудования, содержание	структажей, запрет на курение и при-
тывающий центр с ЧПУ	в исправном состоянии оборудо-	менение открытого огня в недозво-
EC-300HE фирмы Haas	вания, проведение инструктажа по	ленных местах, соблюдение мер по-
Automation, Inc.	пожарной опасности, применение	жарной безопасности при проведении
	автоматических устройств обна-	огневых работ, применение средств
	ружения, оповещения и тушения	пожаротушения, применение средств
	пожаров	пожарной сигнализации и средств
		извещения о пожаре

4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого технического объекта

В данном разделе проводится идентификация негативных (вредных, опасных) экологических факторов, возникающих при реализации технологического процесса. Разрабатываются конкретные технические и организационнотехнические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду производимом данным техническим объектом в процессе его производства, технической эксплуатации и конечной утилизации по завершению его жизненного цикла.

4.5.1 По виду реализуемого производственно-технологического процесса, и осуществляемой функциональной эксплуатацией техническим объектом - необходимо провести идентификацию негативных экологических факторов

Идентификацию экологических факторов технического объекта приводим в таблице 4.7.

Таблица 4.7 – Идентификация экологических факторов технического объекта

Наименова-	Структурные со-	Воздействие	Воздействие тех-	Воздействие техни-
ние техниче-	ставляющие техни-	технического	нического объекта	ческого объекта на
ского объек-	ческого объекта,	объекта на	на гидросферу	литосферу (почву,
та, техноло-	технологического	атмосферу	(образующие	растительный по-
гического	процесса (производ-	(вредные и	сточные воды,	кров, недра) (обра-
процесса	ственного здания	опасные вы-	забор воды из ис-	зование отходов,
	или сооружения по	бросы в окру-	точников водо-	выемка плодород-
	функциональному	жающую сре-	снабжения)	ного слоя почвы,
	назначению, техно-	ду)		отчуждение земель,
	логические опера-			нарушение и за-
	ции, оборудование),			грязнение расти-
	энергетическая			тельного покрова и
	установка транс-			т.д.)
	портное средство и			
	Т.П.			
Фрезерование	Горизонтальный	Пыль стальная	Взвешенные ве-	Основная часть от-
	обрабатывающий		щества, нефте-	ходов хранится в
	центр с ЧПУ ЕС-		продукты	металлических кон-
	300HE фирмы Haas			тейнерах емкостью
	Automation, Inc.			1,0 м ³

4.5.2 Разработка мероприятий по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду рассматриваемого технического объекта (ВКР) согласно нормативных документов.

Результаты заносим в таблицу 4.8

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

Наименование технического	Фрезерование						
объекта	Фрезерование						
Мероприятия по снижению негативного ан-	Применение «сухих» механических пылеуловите-						
тропогенного воздействия на атмосферу	лей						
Мероприятия по снижению негативного ан-	Переход предприятия на замкнутый цикл водо-						
тропогенного воздействия на гидросферу	снабжения						
Мероприятия по снижению негативного ан-	Соблюдении правил хранения, периодичности						
тропогенного воздействия на литосферу	вывоза отходов на захоронение						

4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического объекта»

В разделе «Безопасность и экологичность технического объекта» приведена характеристика технологического процесса изготовления сборной пазовой фрезы, перечислены технологические операции, должности работников, производственно-техническое и инженерно-техническое оборудование, применяемые сырьевые технологические и расходные материалы, комплектующие изделия и производимые изделия.

Проведена идентификация профессиональных рисков по осуществляемому технологическому процессу изготовления сборной пазовой фрезы, 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 техни-

ческого 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.

В данном разделе осуществим расчеты, которые позволят экономически обоснованность внесенные изменений в ТП изготовления детали «Фреза пазовая сборная». Детальная информация, касающаяся этого технологического процесса, рассмотрена в предыдущих разделах, поэтому для выполнения поставленной цели представим только краткую характеристику сравниваемых вариантов.

Базовый вариант. Операция 010 – Токарная.

Последовательно осуществляется подрезка торцов и сверление цетровочных отверстий на токарно-винторезный станок 16К20. Закрепление обеспечивает патрон 3-хкулачковый. В качестве инструмента используются: резец токарный подрезной сборный, пластина Т5К10, $T_o = 0,508 \ \text{мин}$; сверло центровочное Ø2,5 тип А ГОСТ 14952-75 P6M5 $T_o = 0,25 \ \text{мин}$.

Проектный вариант. Операция 010 – Центровально-подрезная.

Одновременно осуществляется подрезка торцов и сверление цетровочных отверстий одновременно двумя головками на центровально-подрезном п/а 2982. Закрепление обеспечивает специальное самоцентрирующее приспособление. В качестве инструмента применяется: 2 пластины ГОСТ 19052-80, Т5К10, $T_o = 0.104 \ \text{мин}$; 2 сверла центровочный Ø2,5 тип A ГОСТ 14952-75 P6M5, $T_o = 0.104 \ \text{мин}$.

Указанные изменения позволяют сократить трудоемкость выполнения операции 010, а именно:

- штучное время с 1,403 мин. до 0,483 мин.;
- основное время с 0,758 мин. до 0,104 мин.

Кроме перечисленных параметров, для проведения экономического обосно-

Экономическое обоснование целесообразности предложенных изменений проводят в несколько этапов.

Этап І. Расчет капитальных вложений в проектируемый вариант.

Этап II. Определение технологической себестоимость выполнения операции по сравниваемым вариантам.

Этап III. Определение полной себестоимости операции, также по сравниваемым вариантам.

Этап IV. Расчет экономической эффективности предложенных совершенствований.

Для выполнения первого этапа необходимо применить методику расчета капитальных вложений, подробное описание которой представлено в методических указаниях экономическому обоснованию инженерных решений [10]. Согласно этой методике величина капитальных вложений составит $K_{BB,\Pi P} = 298152,78$ руб., включающая затраты по замене оборудования, инструмента, затраты на проектирования, затраты на доставку и монтаж и другие виды затрат.

Выполнение второго этапа обусловлено определением величины технологической себестоимости, которая учитывает расходы, связанные с выполнением самого технологического процесса и зависит от таких величин как: материал и метод получения заготовки, заработной платы основных рабочих, начисления на заработную плату и расходов на содержание и эксплуатацию оборудования. В связи с тем, что метод получения заготовки и ее материал по сравниваемым вариантам не изменились, поэтому расчет технологической себестоимости будем выполнять без этих затрат, т.к. они влияния на конечный результат расчетов не окажут. Сравнительная структура технологической себестоимости изготовления детали по сравниваемым вариантам представлена на рисунке 5.1.

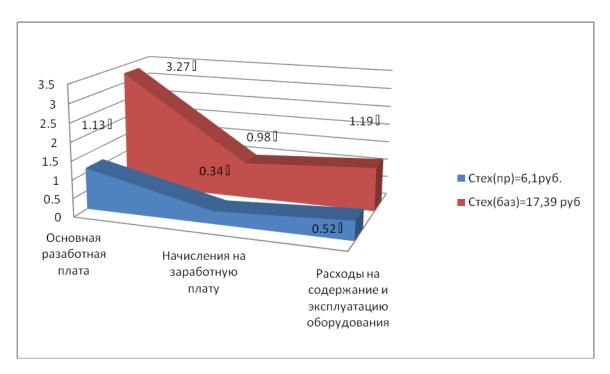


Рисунок 5.1 – Структура технологической себестоимости выполнения операции по двум вариантам

На основе представленных значений рассчитываем величину полной себестоимости выполнения операции, которая выполняется на третьем этапе. Согласно расчетам по представленной методике составления калькуляции себестоимости [10] по базовому варианту полная себестоимость имеет величину 17,39 руб.; а по проектному варианту — 6,1 руб.

Последним этапом является проведение экономическое обоснование предложенных изменений. Для этого используем методику расчета показателей экономической эффективности [10], согласно которой мы получаем следующие данные.

$$\Pi_{\text{P.OЖ}} = \mathcal{G}_{\text{V}\Gamma} = \mathbf{C}_{\text{ПОЛ} \mathbf{GA3}} - \mathbf{C}_{\text{ПОЛ} \mathbf{GP}} \Pi_{\Gamma}$$

$$(5.1)$$

$$\Pi_{\text{P.OM}} = \Theta_{\text{yr}} = (7,39 - 6,1) 10000 = 112900 \text{ py6.}$$

$$H_{\Pi P M B} = \Pi_{P,O \mathcal{K}} \cdot K_{HA J I} \tag{5.2}$$

$$H_{\text{приб}} = 112900 \cdot 0,2 = 22580$$
 руб.

$$\Pi_{P,YUCT} = \Pi_{P,OW} - H_{\Pi P U B} \tag{5.3}$$

 $\Pi_{P,YUCT} = 112900 - 22580 = 90320$ pyő.

$$T_{\text{OK.PACY}} = \frac{K_{\text{BB.\PiP}}}{\Pi_{\text{P.YMCT}}} + 1, \tag{5.4}$$

$$T_{OK,PAC^{\text{Ч}}} = \frac{298152,78}{90320} + 1 = 4,3 = 5$$
 лет

$$\Pi_{\text{диск.обіц}} = \Pi_{\text{P.ЧИСТ.ДИСК}}(T) = \sum_{1}^{T} \Pi_{\text{P.ЧИСТ}} \cdot \frac{1}{(1+E)^{t}},$$
(5.5)

 $\Theta_{\text{ИНТ}} = 342312,8 - 298152,78 = 44160,02 \text{ py6.}$

$$ИД = \frac{Д_{\text{ОБЩ,ДИСК}}}{K_{\text{ВВ,ПР}}}$$
 (5.7)

ИД =
$$\frac{342312,8}{298152,78}$$
 = 1,15 $\frac{\text{руб.}}{\text{руб.}}$

Предложенные изменений по операции технологического процесса изготовления детали «Фреза пазовая сборная», можно считать экономически обоснованными, что доказывает полученная в ходе расчетов положительная величина интегрального экономического эффекта, в размере 44160,02 руб.

Заключение

При выполнении выпускной квалификационной работы были получены следующие результаты:

- разработан технологический процесс изготовления детали;
- разработана заготовка, полученная из проката нормальной точности с припусками, рассчитанными аналитическим методом;
 - применено высокопроизводительное оборудование и оснастка;
- вместо последовательной обработки торцев и сверления центровых отверстий на токарной операции предложено их обрабатывать на центровально-подрезной операции параллельно двумя головками
- вместо правки центров применить центрошлифование. Это уменьшило штучное время, увеличило точность центров, уменьшило припуски на обработку;
- для фрезерных, сверлильных и токарных работ применили оборудование фирмы Haas Automation, Inc, отличающееся сравнительно небольшой ценой, высокой точностью и наивысшими показателями производительности;
- вместо ручной заточки применили автоматическую на заточном станке с ЧПУ фирмы SOFTRON LLC;
- применен режущий инструмент с износостойкими покрытиями, применение которого дает существенное форсирование режимов резания и снижение штучного времени;
- спроектирован резец токарный с механическим креплением режущей пластины;
- спроектирован патрон поводковый с автоматизированным приводом для токарной операции.

Изменения, внесенные в техпроцесс изготовления детали позволили достичь основных целей работы, обеспечить заданный объем выпуска деталей, снизить себестоимость ее изготовления и повысить качество изготовления по сравнению с базовым вариантом технологического процесса.

Экономический эффект от внедрения данных мероприятий составит 44160,02 рублей.

Список используемой литературы

- 1 Барановский, Ю.В. Режимы резания металлов. Справочник / Ю.В. Барановский. Изд. 3-е, перераб. и доп. М., Машиностроение, 1995 г., 320 с.
- 2 Белоусов, А.П. Проектирование станочных приспособлений: Учеб пособие для учащихся техникумов. / А.П. Белоусов.; 3-е изд., перераб. И доп. М.: Высш.школа, 1980, 240 с
- 3 Боровков, В.М. Разработка и проектирование чертежа штамповки. Метод. Указания / В.М. Боровков, ТолПИ, 1990
- 4 Боровков, В.М. Экономическое обоснование выбора заготовки при проектировании технологического процесса. Метод. Указания / В.М. Боровков, Тол-ПИ, 1990
- 5 Горбацевич, А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: Учеб. Пособие для вузов. / А.Ф.Горбацевич, В.А. Шкред; 5-е издание, стереотипное. Перепечатка с 4-го издания. М: ООО ИД «Альянс», 2007.- 256 с.
- 6 Гордеев, А.В. Выбор метода получения заготовки. Метод, указания / А.В. Гордеев, Тольятти, ТГУ, 2004.-9 с.
- 7 Горина, Л.Н. Обеспечение безопасных условий труда на производстве. Учеб. Пособие. / Л.Н. Горина, - Тольятти, 2016, 68 с.
- 8 ГОСТ 7505-89. Поковки стальные штампованные. Допуски, припуски и кузнечные напуски. Введ. 1990-01-07. М.: Изд-во стандартов, 1990. 83 с.
- 9 Добрыднев, И.С. Курсовое проектирование по предмету "Технология машиностроения" / И.С. Добрыднев, М: Машиностроение 1985, 184 с.
- 10 Зубкова, Н.В. Методическое указание к экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ по совершенствованию технологических процессов механической обработки деталей (для студентов специальностей 120100 / Н.В. Зубкова,— Тольятти: ТГУ, 2015, 46 с..
- 11 Михайлов, А.В. Методические указания для студентов по выполнению курсового проекта по специальности 1201 Технология машиностроения по дисциплине «Технология машиностроения» / А.В. Михайлов, Тольятти, ТГУ, 2005. 75 с.
 - 12 Нефедов, Н.А. Дипломное проектирование в машиностроительных тех-

никумах: Учеб. Пособие для техникумов 2-е изд. перераб. и доп./ Н.А. Нефедов, - М.: Высш. Школа, 1986-239 с.

- 13 Нефедов, Н.А. Сборник задач и примеров по резанию металлов и режущему инструменту Учеб. Пособие для техникумов по предмету "Основы учения о резании металлов и режущий инструмент" 4-е изд. перераб. и доп. / Н.А.. Нефедов, М., Машиностроение, 1984 г.- 400 с.
- 14 Обработка металов резанием: Справочник технолога. / А.А. Панов [и др.];. под общ. ред. А.А. Панова, 2-е изд., перераб. И доп. М.: Машиностроение, 2005 784 с.
- 15 Справочник инструментальщика / И.А. Ординарцев [и др.], под общ. ред. И.А. Ординарцева –Л.: Машиностроение. Ленингр. Отд-ние, 1987. 846 с.
- 16 Справочник технолога машиностроителя. В 2-х кн. Кн. 1/ А.Г. Косилова [и др.]; под ред. А.М. Дальского [и др.]; 5-е изд., перераб. и доп. М: Машиностроение-1, 2001 г., 912 с.
- 17 Справочник технолога машиностроителя. В 2-х кн. Кн. 2/ А.Г. Косилова [и др.]; под ред. А.М. Дальского [и др.]; 5-е изд., перераб. и доп. М: Машиностроение-1, 2001 г., 944 с.
- 18 Станочные приспособления: Справочник. В 2-х кн. Кн. 1./ Б.Н. Вардашкин; под ред. Б.Н. Вардашкина [и др.]; М.: Машиностроение, 1984.
- 19 Таймингс, Р. Машиностроение. Режущий инструмент. Карманный справочник. Пер. с англ. 2-е изд. Стер./ Р. Таймингс, М.: Додэка-XXI, 2008, 336 с.
- 20 Ткачук, К.Н. Безопасность труда в промышленности / К.Н. Ткачук [и др.] К. Техника, 1982, 231 с.

Приложения

- 1. Маршрутная карта технологического процесса.
- 2. Операционные карты.
- 3. Спецификация к чертежу станочного приспособления.
- 4. Спецификация к чертежу резца токарного сборного.

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

																		$\overline{}$	$\overline{}$					
Дубл.			$\neg \neg$														\vdash	†	\top					
Взам.																								
Подп.																	\bot							
																				_				
Разраб) .	Ильясов Шипанов		-			l			- 1														
Пров.		щинанов	5	_	ΤI	У	- 1																	
					Фреза пазовая											\top								
Н. Кон		Виткало	_	- 4000			<u> </u>						ppes	a nas	Uba	л								$\bot\bot$
M01		ь Р6М															1			_				
	K	од	EB	МД	EH	Н.ра			Код.за			офи			_		ΚД		M3		_			
M02		-	166	0,13			0,2	27	4121	1XX	X		02	25x12	0		1		0,	47				
Α	цех Уч	ı. PM				(Обоз	начени	іе док	иенп	na													
Б		Код,	наиме		наимено <i>іе обору</i>		CM	Пр	оф.	P	УТ	KP	K	оид	EH	0	П	Кшп	7	Тпз.		Twm.		
01A																								
02Б	38132	2XXX			СИ-30				2	18	873	411	1P	1		1	1	23	36	1		7		0,437
030	Ompe	зать з	вагото	вку в	размер	1																		
040	Конт	роль и	сполни	ітеле	М																			
05T	39613	31XXX-	УНП с	: призі	иами Г(OCT 12	195-66																	
06T	39181	IOXXX	шлиф	оваль	ный кру	/г ПП 4	00x4x3	2 2	24A40	-нс	1-Б2	ГОС	T 242	24-83,	;									
07T	39331	11XXX-	штан	генци	ркуль Ц	ЛЦ2-25	0-0,1 Г	oc	T 166	-80														
09A	XXXX	XX 0	10 42	269 L	Центро	вально	-подре	зна	ая	ИО	ТИ3	7.101	.701	3-93										
10Б	39114	18XXX		2982				2	2 1	863	2 4	11 1	Р	1	1		1	23	36	1		26		0,373
110	Цент	роват	ь и пос	дрезаг	пь тор	цы, выс	дер. ра	3М.	1-6															
120	Конт	роль и	сполни	ітеле	М																			
13T	39613	31XXX-	присп	особл	ение сп	ециаль	ное																	
14T	39130)3XXX	сверл	о ценг	провоч	ное ∅2	2,5 mun	Α	гост	140	34-7	4; 391	801	XXX-	пла	стин	a T5K	10						
MK																								

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

								,													工		
Дубл.	$\overline{}$							1			_							\bot					
Взам.	\rightarrow			+							+	+	-		\dashv		_	\perp			$-\!$		
I loon.																		+				_	
	$\overline{}$						$\overline{}$		_			_		_	_								
	\dashv	-				+	+		\vdash			\vdash		+	┨								
							土								1_								
Α	цех У	/ч.	PM	Опер.	Ко	д, наиме	нова	ние опер	рации	06	означ	нение	доку	мента									
Б			Код,	наим	енова	ние обс	руд	ования		C	M	Прос	þ.	P	УТ	ΚP	коид	EΗ	ОП	Кшт	Tn	3.	Тшт.
01T	3931	20)	XXX	шабл	тон Г	OCT 90	38-	33															
03A	XXX	XX	x 0	15 4	1110	Тока	рная	я ио	тиз	37.101.	703	4-93											
04Б	3911	48)	XXX		SL-	20HE					2	159	29	411	1P	1	1	1	236	1	17	7	0,650
050	Точи	Іть	пов	ерхн.,	выде	рж. ра	ЗМ.	1-6															
060	Конп	про	ль и	сполн	ител	ем																	
07T	3961	31)	XXX	патр	он по	оводко	вый	с ценп	пром	; 3961	27X-	- цен	тр	вращ	ающ	ийся							
08T	3921	95)	XXX	резе	ц-всп	авка 2	5x2	OCT:	2.И.	10.1-83	3 T5I	K10											
09T	3931	20)	XXX	шабл	пон Г	OCT 90	38-	33; 393	120X	XX- Ka	либ	р-ско	ба І	гост	221	6-84							
11A	XXX	XX	X 0	20 4	4110	Тока	рная	ON F	ти:	37.101.	703	4-93											
12Б	3911	48)	XXX		SL-	20HE					2	159	29	411	1P	1	1	1	23	6 1	1	17	0,504
130	Точи	Іть	пов	ерхн.,	выде	рж. ра	ЗМ.	1-5															
140	Конп	про	ль и	сполн	ител	ем																	
15T	3961	31)	XXX	патр	он по	оводко	вый	с ценп	пром	; 3961	27X-	- цен	mp (вращ	ающ	ийся							
16T	3921	95)	XXX-	резе	ц-всп	авка 2	5x2	OCT:	2.И.	10.1-83	3 T5I	K10;											
17T	3931	20)	XXX	шабл	пон Г	OCT 90	38-	33; 393	120X	XX- ĸa	либ	р-ско	ба І	гост	221	6-84							
MK																							

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1

																				_	$\overline{}$	
Дубл.					\neg		\neg									\vdash	\vdash				\dashv	
Взам.													\Box									
Подп.																lacksquare				Ц,		
													_									
	\dashv	+	+					\vdash		+		+	4									
	\dashv	┿	╈					\vdash		\dashv		+	┨									
Α	цех У	. PM	One	ер. Ко	д, на	имено	вание опе	рации	Обози	начен	ие док	умента										
Б		_	д, на				дования		СМ	П	оф.	Р	УΤ	KP	коид	EH	ОГ	1 Кил	m	Тпз.	Т	Twm.
01A	XXXX	XX	025	4110	To	окарн	ая ИС	ти	37.101.7	034-	93											
02Б	39114	8XXX	(SL-	20H	E			2	1	5929	411	1P	1	1	1	236	i 1		17		0,472
030	·																					
040	Точи	пь ка	навк	у. выде	ож. ј	разм.	12-15															
<i>0</i> 50	Конт	ооль	испо	пнител	тем																	
06T	39613	1XXX	(- па	трон п	0800	жовы	йсценг	пром	; 396127	′Х- ц	ентр	враща	ающ	ийся								
07T	39219	5XXX	(- pe	зец-всп	павк	a 25x	25 OCT	2.И.	10.1-83 7	15K	6; 39 3	3120XX	χ- ι	иаблон	ГОСТ	9038-	83;					
08T	39219	5XXX	(- pe	зец-всп	павк	а кан	авочный	25x2	25 OCT 2	2.И. 1	10.1-8	3 T15k	(6; 3	93120)	(XX- ка	пибр-	скоба	а ГОСТ	221	6-84		
10A	XXXX	ХХ	030	4110	To	окарн	ая ИС	ти	37.101.7	034-	93											
115	39114	8XX	(SL-	20H	E			2	1	5929	411	1P	1	1	1	2:	36	1	17		0,393
120	Точи	пь по	верх	н., выде	ерж.	разм	. 1-7															
130	Точи	пь ка	навк	у. выде	рж. μ	разм.	8-10															
140	Конт	ооль	испо	лнител	тем																	
15T	39613	1XXX	(- па	трон п	0800	жовы	йсценг	пром	; 396127	′Х- ц	ентр	враща	ющ	ийся								
16T	39219	5XXX	(- pe	зец-всп	павк	a 25x	25 OCT	2.И.	10.1-83 7	15K	6; 39 3	3120XX	χ- ι	иаблон	гост:	9038-	83;					
17T	39219	5XXX	(- pe	зец-всп	павк	а кан	авочный	25x2	25 OCT 2	2.И.	10.1-8	3 T15k	(6; 3	93120)	(XX- ка	пибр-	скоба	а ГОСТ	221	6-84		
MK																						

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Взам. Подп. цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа Код, наименование оборудования СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Тпз. Twm. 01A XXXXXX 035 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 2 18873 411 1P 1 7 025 38132XXX 3M151 236 0.518 03О Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-2 040 Контроль исполнителем 05Т | 396131ХХХ- патрон поводковый с центром; 396127Х- центр упорный 06T | 391810XXX- шлифовальный круг 1 450x20x205 91A F46 L 9 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 07T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83; 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84 08Т | 39420ХХХ- приспособление мерительное с индикатором 10A XXXXXX 040 4260 Фрезерная ИОТ И 37.101.7026-89 115 3816XXX EC-300HE 2 18632 411 1P 1 236 1 1,476 24 120 Фрезеровать пов., выдерж. разм. 1-4 130 Контроль исполнителем 14T | 396131XXX- приспособление специальное с делительным устройством 15T 391810XXX- фреза двухугловая несимметричная Ø80 P6M5K5; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 17A XXXXXX 045 4260 Фрезерная ИОТ И 37.101.7026-89 185 3816XXX EC-300HE 2 18632 411 1P 1 236 1 1,082 28

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Дубл. Взам. А цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Код, наименование оборудования Тпз. Twm. 01О Фрезеровать пов., выдерж. разм. 1-3 02О Сверлить отв., выдерж. разм. 4-6 03О Сверлить отв., выдерж. разм. 7-10 04О Нарезать резьбу, выдерж. разм. 11-12 05О Контроль исполнителем 06Т 396131ХХХ- приспособление специальное 07T 392195XXX- фреза концевая Ø25 P6M5 ГОСТ 17025-71; 392125XXX- сверло Ø4,5 ГОСТ 10903-77 P6M5 08T | 392125XXX- сверло спиральное комбинированное Р6М5К5; 392134XXX- метчик машинный М5 Р6М5К5 09Т 393120ХХХ- шаблон ГОСТ 9038-83; 393121ХХХ- калибр-пробка ГОСТ 18356-73; 10T | 393122XXX- шаблон резьбовой ГОСТ 2534-79 12A XXXXXX 050 0100 Слесарная 135 391758XXX 4407 15A XXXXXX 055 0130 Моечная 16E 375698XXX KMM 18A XXXXXX 060 0200 Контрольная

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 А цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа Код, наименование оборудования СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Twm. 01A XXXXXX 065 0511 Термическая 025 XXXXXX 03О Закалить, отпустить 05A XXXXXX 070 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 18873 411 1P 1 0.594 065 38132XXX ZS 2000 236 1 07О Шлифовать центровые фаски 08Т 396131ХХХ- приспособление специальное ГОСТ12195-66; 09T 391810XXX- шлифовальная головка EW 16x50 91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 10Т 39420ХХХ- приспособление мерительное с индикатором; 393120ХХХ- шаблон ГОСТ 9038-83 12A XXXXXX 075 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 135 38132XXX 3M151 2 18873 411 1P 1 236 0.840 14О Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-3 15О Контроль исполнителем 16Т | 396131ХХХ- патрон поводковый с центром; 396127Х- центр упорный 17T 391810XXX- шлифовальный круг 1 450x15x205 91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 18T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83; 393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 2216-84

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Взам. А цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Код, наименование оборудования Twm. 01Т | 39420XXX- приспособление мерительное с индикатором; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 03A XXXXXX 080 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85 045 38132XXX 3M151 18873 411 1P 1 1 236 0,703 05О Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-4 06О Контроль исполнителем 07Т | 396131ХХХ- патрон поводковый с центром; 396127Х- центр упорный

18873 411 1P 1

236

7

0,703

08T 391810XXX- шлифовальный круг 1 450x15x205 91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 09T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83

18T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83

10T 39420XXX- приспособление мерительное с индикатором; 12A XXXXXX 085 4131 Шлифовальная ИОТ И 37.101.7419-85

14О Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-4

15О Контроль исполнителем

3M151

16Т 396131XXX- патрон поводковый с центром; 396127X- центр упорный 17Т 391810XXX- шлифовальный круг ПП 450x20x205 91A25HC17К11;

135 38132XXX

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Взам. А цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН Код, наименование оборудования ОП Кшт Тпз. Twm. 01Т | 39420ХХХ- приспособление мерительное с индикатором 03A XXXXXX 090 4142 Заточная ИОТ И 37.101.7419-85 045 38132XXX TG-5 2 18873 411 1P 1 236 1 7 1,741 05О Заточить переднюю поверхность зубьев, выдерж. разм. 1-3

18873 411 1P 1

06О Контроль исполнителем

15О Контроль исполнителем

135 38132XXX

07Т | 396396131ХХХ- патрон специальный с центром; 396127Х- центр упорный

16Т 396131396396131XXX- патрон специальный с центром; 396127X- центр упорный

09T 391810XXX- шлифовальный круг 11 100x30x20 91A F100 O 6 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007 10T 39420XXX- приспособление мерительное с индикатором; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83

18T 391810XXX- шлифовальный круг 11 100x30x20 91A F100 O 6 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007

08T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83;

12A XXXXXX 095 4142 Заточная ИОТ И 37.101.7419-85

17T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83;

14О Заточить заднюю пов., выдерж. разм. 1-2

TG-5

1,741

236 1

7

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Взам. A yex Yu. PM Onep. Код, наименование операции Обозначение документа СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Код, наименование оборудования Twm. 01Т | 39420XXX- приспособление мерительное с индикатором; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 03A XXXXXX 100 4142 Заточная ИОТ И 37.101.7419-85 045 38132XXX TG-5 18873 411 1P 1 1 236 1 7 1,322 05О Заточить пов., выдерж. разм. 1-2 06О Контроль исполнителем 07Т | 396396131ХХХ- патрон специальный с центром; 396127Х- центр упорный 08T 39120XXX- алмазный карандаш 3908-0052 ГОСТ 607-83;

18873 411 1P 1

236 1

1,184

09T | 391810XXX- шлифовальный круг 91A F60 M 7 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007

16Т 396396131ХХХ- патрон специальный с центром; 396127Х- центр упорный

12A XXXXXX 105 4142 Заточная ИОТ И 37.101.7419-85

14О Заточить пов., выдерж. разм. 1-2

15О Контроль исполнителем

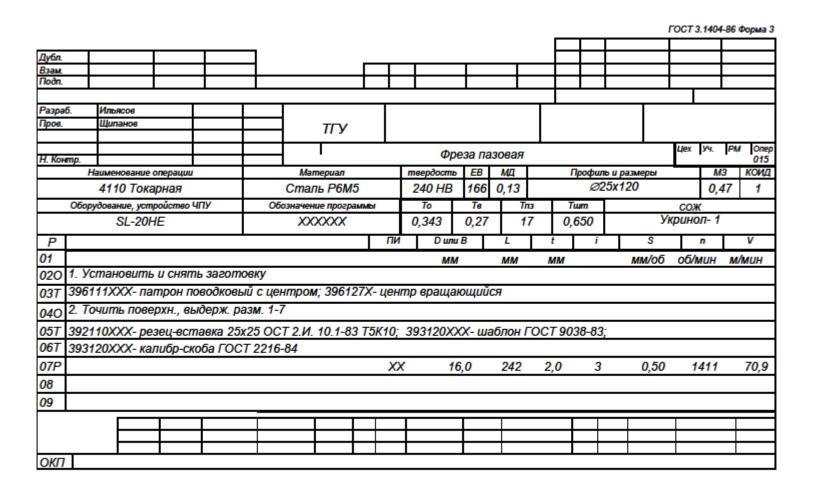
TG-5

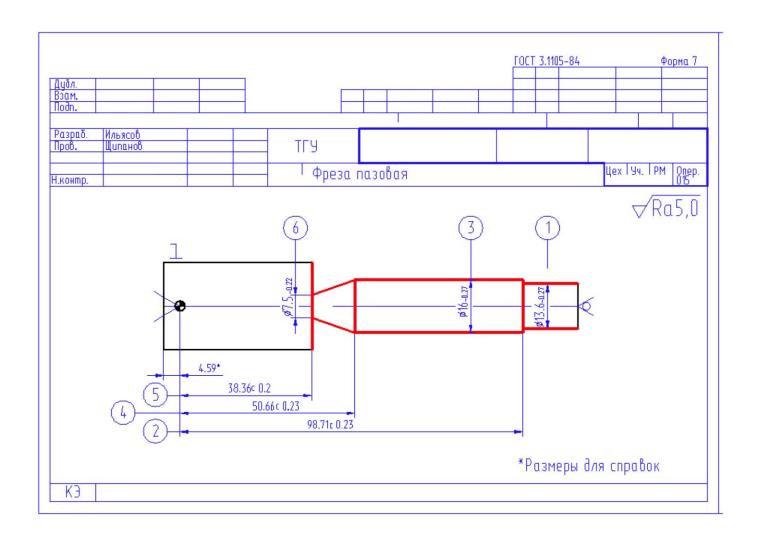
135 38132XXX

10Т 39420ХХХ- приспособление мерительное с индикатором; 393120ХХХ- шаблон ГОСТ 9038-83

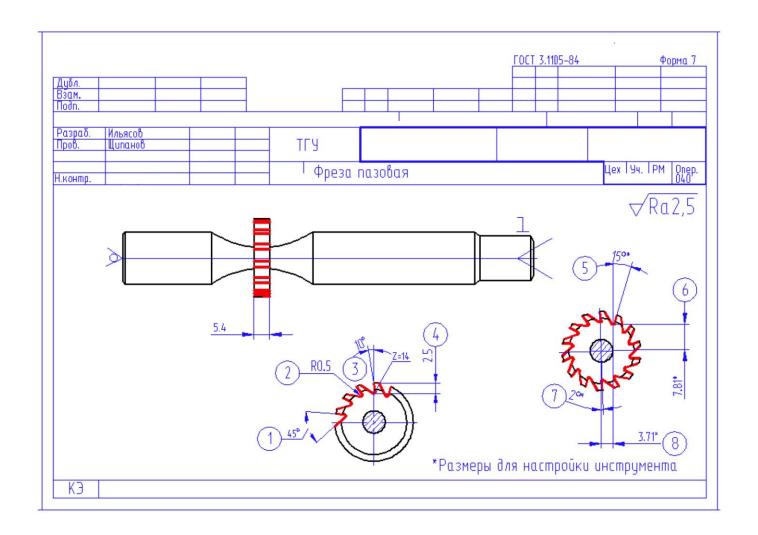
17T 391810XXX- шлифовальный круг 5 20х40х12 F100 O 6 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ Р 52781-2007 18T 39420XXX- приспособление мерительное с индикатором; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83

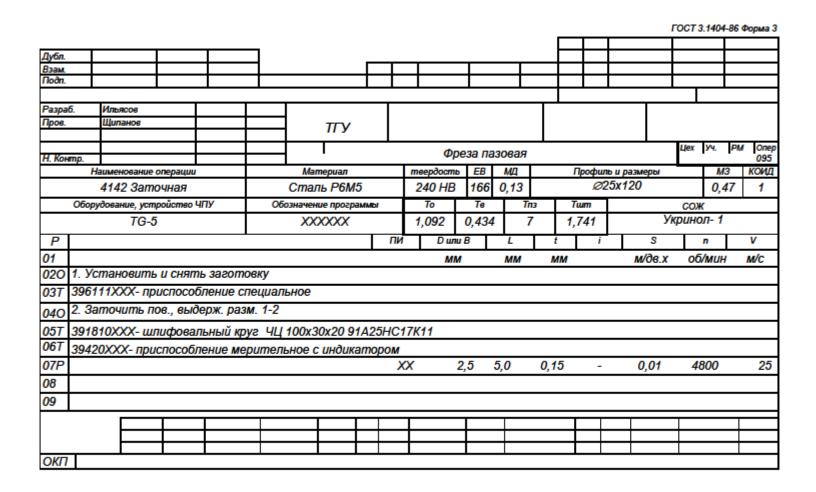
ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Взам. Подп. А цех Уч. РМ Опер. Обозначение документа Код, наименование операции Код, наименование оборудования СМ Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Кшт Б Тпз. Twm. 01A XXXXXX 110 0130 Моечная 025 375698XXX KMM 03 04A XXXXXX 115 0200 Контрольная 05 06A XXXXXX 120 0511 Химикотермическая 18873 411 1P 1 1 07Б XXXXXX полуавтоматический агрегат 236 08О Цианировать 09 10 11 12 13 14 15 16 18 ΜK

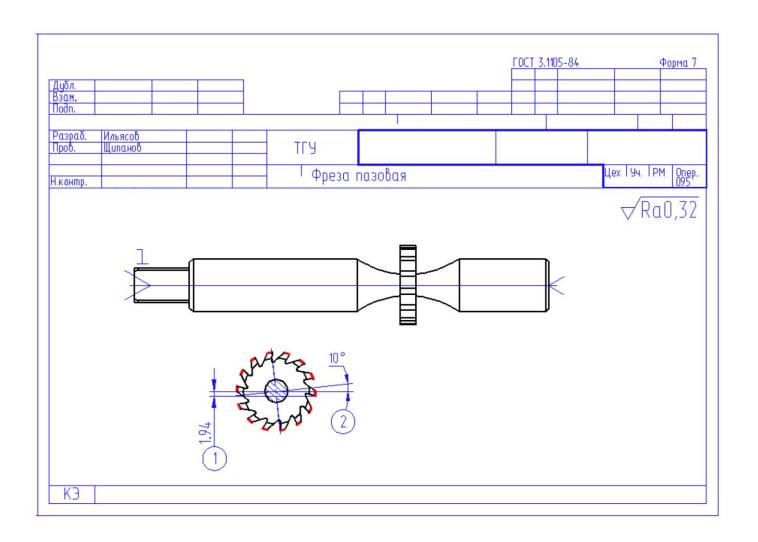




ГОСТ 3.1404-86 Форма 3 Дубл. Взам. Разраб. Ильясов Пров. Щипанов ТГУ Цех Уч. РМ Опер 040 Фреза пазовая Н. Контр. Наименование операции Материал ЕВ МД мз коид твердость Профиль и размеры Ø25x120 Сталь Р6М5 240 HB 166 0,13 0,47 4260 Фрезерная Оборудование, устройство ЧПУ Обозначение программы To Тпз Twm сож Укринол- 1 1,134 0,259 1,476 EC-300HE XXXXXX 24 ΠИ D или B мм/об об/мин м/мин MM ММ ММ 020 1. Установить и снять заготовку 03Т 3961811ХХХ-патрон специальный с центром; 396127Х- центр вращающийся 2. Фрезеровать стружечные канавки, выдерж. разм. 1-8 391810XXX- фреза двухугловая несимметричная ⊘80 P6M5K5; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 06P 258 XX 2,5 5,4 2,5 1 1,1 65,0 07 08 ОКП







Форм.	Зона	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч.
	Ш					
	Ш			<u>Документация</u>		
$ldsymbol{le}}}}}}$	Щ					
A1	Щ		16.07.ТМ.562.60.000.СБ	Сборочный чертеж		
	Ш					
$ldsymbol{ldsymbol{ldsymbol{eta}}}$	Щ			Сборочные единицы		
	Ш					
<u> </u>	Ш	1	16.07.TM.562.60.100	Муфта	1	
\vdash	Н					
	$\vdash \vdash$			<u>Детали</u>		
\vdash	Н	•	16.07.TM.562.60.002	Винт	1	
\vdash	Н	3	16.07.TM.562.60.002		3	
	Н	4	16.07.TM.562.60.004	Втулка Демпфер	2	
\vdash	Н	5	16.07.TM.562.60.005	Корпус	3	
\vdash	Н	6	16.07.TM.562.60.006	Корпус патрона	1	
\vdash	Н	7	16.07.TM.562.60.007	Крышка	1	
\vdash	Н	8	16.07.TM.562.60.008	Кулачок	3	
	Н	9	16.07.TM.562.60.009	Ось	3	
	Н	10	16.07.TM.562.60.010	Ось	3	
	H	11	16.07.TM.562.60.011	Ось	3	
	Н	12	16.07.TM.562.60.012	Подкулачник	3	
	П	13	16.07.TM.562.60.013	Поршень	1	
	П	14	16.07.TM.562.60.014	Рычаг	3	
	П	15	16.07.TM.562.60.015	Сухарь	3	
口				16.07.TM.562.60	000	
_			докум. Подпись Дата			
Разра Пров.	Разраб. Пров.		нов Пап	прон поводковый	m. Jucm 1	Листов 3
Н. Ког Утв.	Н. Контр. Утв.		алов овский		ТГУ, гр. ТІ	Мбз-1131

Форм.	Зона	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч.
		16	16.07.TM.562.60.016	Сухарь	3	
		17	16.07.TM.562.60.017	Тяга	1	
		18	16.07.TM.562.60.018	Фланец	1	
		19	16.07.TM.562.60.019	Центр	1	
		20	16.07.TM.562.60.020	Шток	1	
				Стандартные изделия		
				Болты ГОСТ 7805-70		
		21		M6-6gx18.66.029	4	
		22		M8-6gx28.66.029	6	
				Винты ГОСТ 11738-72		
		23		M8x20.88	3	
		24		M10x22.88	6	
		25		Винт М6х10.48		
				ΓΟCT 1477-75	3	
		26		Винт М6х14.48		
				ΓΟCT 1478-75	3	
		27		Винт М8х10.48		
				ΓΟCT 1477-75	1	
		28		Гайка М16-8		
				ΓΟCT 12593-93	3	
		29		Гайка М27.5.		
				ΓΟCT 5927-70	1	
		30		Гайка М14х1,5-6Н.5.029		
П				FOCT 5927-70	2	
		31		Палец М16-8		
				ΓΟCT 12593-93	3	
				Кольца ГОСТ 9833-73		
Изм.	Лист	Ns	докум. Подпись Дата	16.07.TM.562.60.000		<u>Лист</u> 2

Форм.	Зона	Лоз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч.
		32		080-160-46-2-4	2	
		33		280-360-46-2-4	1	
		34		240-360-56-2-4	2	
		35		1000-950-56-2-4	3	
		36		Шайба 27.01.05		
				ΓΟCT 13465-77	1	
				Шайбы ГОСТ 6402-70		
		37		6.65F.029	7	
		38		8.65 <i>Г</i> .029	6	
П		39		10.65Г.029	6	
П						
Изм.	Лист	Ns	докум. Подпись Дата	16.07.TM.562.60.000		<u>Лист</u> 3

Форм.	Зона	Лоз.	Обозначени			ie	Наименование			Примеч.		
							Документац	<u>ия</u>				
A1			16.07.7	M.562.6	61.000).СБ	Сборочный чертеж					
							<u>Детали</u>					
\vdash	Н	1	16 07 T	M.562.6	1 00	1	Державка		1			
\vdash	Н	2		M.562.6			Винт		1			
		3	16.07.7	M.562.6	1.00	3	Шайба		1			
		4	16.07.T	M.562.6	1.00	4	Пластина					
		5	16.07.T	M.562.6	1.00	5	Ролик					
$ldsymbol{ld}}}}}}$		6	16.07.TM.562.61.006				Гайка					
Ш												
\vdash							Стандартные изде	<u> Р.ПИЯ</u>				
\vdash		7					Винт М6-6дх50.109	40.010	\vdash			
\vdash	Н	•					ΓOCT 17475-80					
Н		8					Винт М8х0,75-6дх2	8.35X.05	1			
							ΓΟCT 11074-75		1			
Ш	Ш											
Н	Ш											
Изм.	вм. Лист		докум.	Подпись	Дата		16.07.TM.56					
Разра Пров.		Ильясов Шипанов		08			Лит.		Пист	Листов		
	Н. Контр.		алов овский		\blacksquare		зец токарный	ТГУ, а	ТГУ, гр. ТМбз-1131			