# 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 дисковой фрезы

Студент(ка)	Родионов Д. В.	
Руководитель	(И.О. Фамилия) Расторгуев Д.А.	(личная подпись)
Консультанты	$($ И.О. Фамилия $)$ Виткалов В. $\Gamma$ .	(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 защите		
И.о. заведующего ка	афедрой	
к.т.н, доцент	(личная подпись)	А.В. Бобровский
	« <u>»</u>	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. кафедройА.В.Бобровский
«»2016 г.
ЗАДАНИЕ
на выполнение выпускной квалификационной работы
(уровень бакалавра)
направление подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных про-
<u>изводств»</u>
профиль «Технология машиностроения»
Студент Родионов Денис Владимирович грТМбз-1131
1. Тема Технологический процесс изготовления дисковой фрезы.
2. Срок сдачи студентом законченной выпускной квалификационной работы «» 2016 г.
3. Исходные данные к выпускной квалификационной работе 1. Чертеж детали; 2. Годовая программа выпус-
ка - 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 станочного и контрольного приспособлений
4) Безопасность и экологичность технического объекта
5) Экономическая эффективность работы
Заключение. Список используемой литературы.

Приложения: технологическая документация

# Аннотация

УДК 621.08.01

# Технологический процесс изготовления дисковой фрезы

Выпускная квалификационная работа. Тольятти. Тольяттинский государственный университет, 2016.

В выпускной квалификационной работе рассмотрены вопросы проектирования технологического процесса изготовления дисковой фрезы в условиях среднесерийного производства

#### Предложено:

- применение нового технологического процесса изготовления детали в условиях среднесерийного производства.
- получение заготовки из проката нормальной точности с припусками, рассчитанными аналитическим методом;
  - применение высокопроизводительного оборудования и оснастки;
- вместо четырех токарных станков применение двух токарных двухшпиндельных станков с ЧПУ TL-15HE фирмы Haas Automation, Inc.
- для фрезерных работ применили станок с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc, отличающийся сравнительно небольшой ценой, высокой точностью и наивысшими показателями производительности;
- вместо ручной заточки применение автоматической на заточном станке с ЧПУ фирмы SOFTRON LLC;
- вместо ручной слесарной операции применить электрохимическую, что позволило существенно снизить штучное время.
- применить режущий инструмент с износостойкими покрытиями, применение которого дает существенное форсирование режимов резания и снижение штучного времени;
- спроектирован патрон клиновый с торцовым поджимом с автоматизированным приводом для токарной операции;

- спроектировано приспособление для контроля неперпендикулярности торцев.

Выпускная квалификационная работа состоит из пояснительной записки в размере 57 страниц, содержащей 22 таблицы, 2 рисунка, и графической части, содержащей 7 листов.

# Содержание

Введение, цель работы	.7
1 Описание исходных данных	.8
1.1 Анализ служебного назначения детали	.8
1.2 Анализ технологичности конструкции детали	.10
1.3 Анализ базового варианта техпроцесса	.13
1.4 Цели и задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса	.15
2 Технологическая часть работы	.17
2.1 Выбор типа производства	.17
2.2 Выбор и проектирование заготовки	.17
2.3 Разработка технологического маршрута и плана обработки	
2.4 Выбор оборудования и средств технологического оснащения	.22
2.5 Проектирование технологических операций	.26
3 Проектирование станочного и контрольного приспособлений	.33
3.1 Проектирование станочного приспособления	.33
3.2 Проектирование контрольного приспособления	.38
4 Безопасность и экологичность технического объекта	.41
4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта	.41
4.2 Идентификация производственно-технологических и	
эксплуатационных профессиональных рисков	.42
4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных	
рисков	.43
4.4 Обеспечение пожарной и техногенной безопасности	
рассматриваемого технического объекта (производственно-	
технологических эксплуатационных и утилизационных процессов)	.43
4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого	
технического объекта	.47
4.6 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность	
технического объекта»	.18
5 Экономическая эффективность работы	.50
Заключение	.54
Список используемой литературы	.55
Приложения	.57

# 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

Деталь — фреза дисковая используется при обработке шатуна автомобиля ВАЗ 2110. Фрезой обрабатывается канавка на специальном горизонтально — фрезерном полуавтомате.

В качестве материала используется сталь Р6М5К5 по ГОСТ 19265-73

Ширина фрезы B = 4.8 мм

Диаметр фрезы  $D = 40_{-0.1}$  мм

Число зубьев фрезы Z= 14

Режимы резания при обработке паза:

- 1) Глубина резания t = 4 мм.
- 2) Подача S = 0.02 мм/зуб
- 3) Частота вращения шпинделя: n = 400 об/мин
- 4) Фактическая скорость резания: V = 50,2 м/мин;

При работе деталь испытывает неравномерные нагрузки, и работает на высоких скоростях. Устанавливается по базовому центральному отверстию, момент передается посредством шпонки.

# 1.1.2 Анализ материала детали

Проанализируем материал детали (P6M5K5 ГОСТ 19265-73) по химическому составу и механическим свойствам. Результаты оформим в виде таблиц 1.1 и 1.2.

Таблица 1.1 - Химический состав стали Р6М5К5, в процентах

Элемент	C	S	P	Cr	W	V	Mo	Co
SICMEH1		Не бо	олее		**	<b>,</b>	1410	
Содоржания	0.84-	0.03	0.03	3,8-	5.7-	1.7-	4.8-	4,7-
Содержание	0.92	0.03	0.03	4,3	6,7	2.1	5,3	5,2

Таблица 1.2 - Механические свойства стали Р6М5К5

$\sigma_{\mathrm{T}}$	$\sigma_{\scriptscriptstyle B}$	$\delta_5$	Ψ	KCU	НВ
МПа	МПа	%	%	кДж/м²	
510	850	12	14	180	269

# 1.1.3 Классификация поверхностей детали по служебному назначению

Выполним классификацию поверхностей детали по служебному назначению (рисунок 1.1), результаты в таблице 1.3.

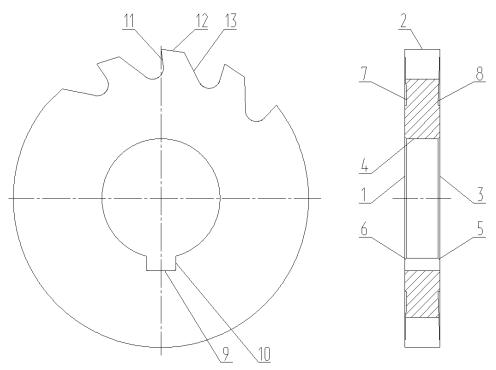


Рисунок 1.1 - Систематизация поверхностей

Таблица 1.3 - Классификация поверхностей детали по служебному назначению

N	Вид поверхностей	Номера поверхностей
1	Исполнительные	2,11,12,10
2	Основные конструкторские базы (ОКБ)	4,3
3	Вспомогательные конструкторские базы (ВКБ)	1
4	Свободные	остальные

# 1.2 Анализ технологичности конструкции детали

#### 1.2.1 Количественный анализ технологичности

# 1.2.1.1 Коэффициент унификации поверхностей

$$K_{y} = n_{y} / \Sigma n, \qquad (1.1)$$

где n<sub>v</sub> -число унифицированных поверхностей;

Σп - сумма всех поверхностей.

 $K_y = 1$ , т.к при обработке используется типовая оснастка и универсальные станки.

### 1.2.1.2 Коэффициент шероховатости поверхностей

$$K_{III} = \frac{1}{\text{Ecp}}, \tag{1.2}$$

где Бср - среднее численное значение параметра шероховатости;

$$\mathsf{Ecp} = \frac{\mathsf{S}_{\mathsf{ni}}}{\mathsf{\Sigma}\mathsf{ni}},\tag{1.3}$$

где Бn<sub>i</sub> – числовое значение параметра шероховатости;

 $\Sigma n_i$  — число поверхностей одного значения шероховатости

$$\mathsf{Ecp} = (4.0,63+4.1,25+5.2,5)/13 = 1,54 \, \mathsf{мкм}$$

$$K_{III} = 1/1,54 = 0,31$$

Вывод: по данному показателю деталь технологична, т.к Кш < 0,32.

#### 1.2.1.3 Коэффициент точности

$$K_{T} = 1 - \frac{1}{Acp}, \qquad (1.4)$$

где Аср - средняя точность изготовления детали

$$Acp = \frac{A_{ni}}{\sum ni},$$
 (1.5)

где An<sub>i</sub> – числовое значение точности

 $\Sigma n_i$  — число поверхностей одной точности

$$Acp = (1.6+2.10+6.11+4.12)/13 = 10.8$$

$$K_T = 1 - 1/10,8 = 0.91$$

Вывод: по данному показателю деталь технологична, т.к Кт > 0,85

#### 1.2.2 Качественный анализ технологичности

К критериям технологичности детали относятся:

- а) технологичность заготовки,
- б) технологичность конструкции детали в целом,
- в) технологичность базирования и закрепления,
- г) технологичность обрабатываемых поверхностей.

#### 1.2.2.1 Технологичность заготовки

Деталь – фреза дисковая из стали P6M5K5 ГОСТ 19265-73. В качестве заготовки используется прокат, получение наружных поверхностей трудностей не вызывает. Таким образом, заготовку можно считать технологичной.

#### 1.2.2.2 Технологичность конструкции детали в целом

Вся необходимая информация о конструкции, точности и качестве детали имеется на чертеже.

Форма детали относит ее к деталям типа диск. Каких либо сложных поверхностей или их сочетаний в конструкции нет, а значит, при разработке ТП можно воспользоваться типовым технологическим процессом.

Обработки детали, очевидно, будет реализована в два установа. Она может вестись одним или несколькими инструментами одновременно.

Обработка может вестись на универсальном оборудовании и допускает механизацию и автоматизацию, также транспортировка не вызовет трудностей. При контроле все поверхности имеют легкий доступ.

Таким образом, с точки зрения общей конфигурации детали ее можно считать технологичной

#### 1.2.2.3 Технологичность базирования и закрепления

Технологичность базирования и закрепления детали характеризуется наличием опорных поверхностей, а также совпадением технологической и измерительной баз.

Учитывая простую конфигурацию заготовки на всех операциях можно выполнить принцип единства баз.

Таким образом, с точки зрения базирования и закрепления деталь можно считать технологичной.

# 1.2.2.4 Технологичность обрабатываемых поверхностей

По чертежу детали мы можем определить максимальный квалитет и минимальную шероховатость (IT7 -  $\varnothing$  16H7; Ra 0,63).

Учитывая простую конфигурацию детали и достаточно жесткие требования обработку можно проводить на станках нормальной точности.

Таким образом, конструкция фрезы дисковой является технологичной.

# 1.3 Анализ базового варианта техпроцесса

# 1.3.1 Технологический маршрут базового техпроцесса

Таблица 1.4 - Характеристика базового техпроцесса

	Операция	Средс	гва технического осі	нащения	
№ on	Наименование оп, номера обраб. пов.	станок	оснастка	РИ	Тшт,
1	2	3	4	5	6
000	Заготовительная				
005	Контрольная				
010	Токарная	Универсальный 16К20	Патрон самоцен- трирующий	Сверло спираль- ное P6M5	0,033
015	Токарная	Токарно- винторезный 16К20	Патрон 3-х ку- лачковый	Резец проходной Т5К10	0,08
020	Токарная	Токарно- винторезный 16К20	Патрон 3-х ку- лачковый	Резец подрезной Т5К10	0,063
025	Плоскошлифо- вальная	Плоскошлифо- вальный станок 3Л722В	Стол магнитный	Шлифовальный круг	0,05
030	Токарная	Токарно- винторезный 16К20	Патрон 3-х ку- лачковый	Резец расточной Т15К6	0,035
035	Токарная	Универсальный 16К20	Патрон самоцентрирующий	Резец проходной Т15К6	0,03
040	Протяжная	Вертикально- протяжной 7Б64	Приспособление специальное	Протяжка шпо- ночная Р6М5	0,03
045	Моечная	КММ			0,02
050	Слесарная				0,015
055	Фрезерная	Горизонтально- фрезерный 6Р81Ш	Приспособление специальное УДГ	Фреза одноугло- вая Р6М5	0,07
060	Слесарная				0,015
065	Контрольная				

1	2	3	4	5	6
070	Термическая				
075	Внутришлифо-	Внутришлифо-	Патрон цанго-	Шлифовальный	0,05
	вальная	вальный п/а	вый, оправка,	круг	
		3K227B	центр задний		
080	Плоскош-	Плоскошлифо-	Патрон поводко-	Шлифовальный	0,083
	лифовальная	вальный станок	вый с центром.	круг	
		3Л722В	Центр упорный.		
			Оправка		
085	Заточная	Универсально-	Патрон поводко-	Шлифовальный	0,067
		заточной 3Б642	вый с центром.	круг	
			Центр упорный.		
			Оправка		
090	Кругло-	Круглош-	Патрон поводко-	Шлифовальный	0,035
	лифовальная	лифовальный	вый с центром.	круг	
		станок 3М152	Центр упорный.		
			Оправка		
095	Заточная	Универсально-	Патрон поводко-	Шлифовальный	0,063
		заточной 3Б642	вый с центром.	круг	
			Центр упорный.		
			Оправка		
100	Внутришлифо-	Внутришлифо-	Патрон цанго-	Шлифовальный	0,083
	вальная	вальный п/а	вый, оправка,	круг	
		3K227B	центр задний		
105	Внутришлифо-	Внутришлифо-	Патрон цанго-	Шлифовальный	0,015
	вальная	вальный п/а	вый, оправка,	круг	
		3K227B	центр задний		
110	Координатно-				
	графическая				
115	Заточная	Универсально-	Патрон цанго-	Шлифовальный	0,067
		заточной ЗА64Д	вый	круг	
120	Размагничива-				0,001
	ние				
125	Моечная	KMM			0,001

1	2	3	4	5	6
130	Комплектовоч-				0,025
	ная				
135	Маркировочная				
140	Консервация				
145	Упаковочная				

# 1.4 Цели и задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса

#### 1.4.1 Недостатки базового ТП

Анализ базового ТП показывает, что производительность оборудования не позволяет организовать техпроцесс в условиях серийного производства.

Повышение производительности ограничивают следующие факторы:

- 1) на черновых токарных операциях неоправданно значительный припуск;
- 2) лимитирующая операция фрезерная, по нарезанию зубьев, вследствие применения универсального станка;
  - 3) заточка режущих лезвий производиться на универсальном станке;
  - 4) снятие заусенцев выполняется на слесарных операциях;
  - 5) неоптимальные режимы резания универсальный инструмент;
- 6) универсальная оснастка с ручным зажимом не позволяет сократить вспомогательное время.

# 1.4.2 Цели и задачи работы. Пути совершенствования техпроцесса

Учитывая указанные недостатки базового техпроцесса, сформулируем задачи выпускной квалификационной работы и пути совершенствования ТП:

- 1) спроектировать заготовку с минимальным припуском;
- 2) в ТП использовать станки с ЧПУ или производительные полуавтоматы, более подходящих для серийного производства;

- 3) для фрезерной обработки применить горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ фирмы Haas Automation, Inc. с установкой заготовки в приспособлении с делительным устройством, что позволит обработать все зубья в автоматическом режиме.
- 4) для заточной обработке применить универсально-заточной станок с ЧПУ фирмы SOFTRON LLC, с установкой заготовки в приспособлении с делительным устройством, что позволит обработать все зубья в автоматическом режиме.
- 5) заточку R0.2 с торцев зубьев произведем вместо отдельной операции 115 на втором переходе торцешлифовальной операции по шлифовке поднутрений 7,8.
- б) электрохимическая операция позволит отказаться от слесарной операции;
- 7) применить современный режущий инструмент с износостойкими покрытиями;
- 8) применить специальную и специализированную высокопроизводительную автоматизированную оснастку;
- 9) спроектировать патрон токарный с торцовым поджимом с автоматизированным приводом;
- 10) спроектировать контрольное приспособление для контроля биения с электронным индикатором;
- 11) определить экономическую эффективность изменений, внесенных в техпроцесс.

Решению этих задач посвящены последующие разделы.

# 2 Технологическая часть работы

## 2.1 Выбор типа производства

Определив тип производства можно определиться с организацией технологического процесса и методом получения заготовки.

По коэффициенту закрепления операций можно определить тип производства, в свою очередь для этого потребуется определение трудоемкости и количество станков.

Тип производства определим упрощенно в зависимости от массы детали и программы выпуска.

По [4, с. 24, табл. 31] при массе детали 0,03 кг и годовой программе выпуска  $N_{\Gamma} = 10000$  шт. в год производство – среднесерийное.

# 2.2 Выбор и проектирование заготовки

#### 2.2.1 Выбор вариантов исходной заготовки

Для данной детали метод получения заготовки можно предварительно определить не только по типу производства, но и из физико-технических свойств стали P6M5, конфигурации и размеров детали. Заготовка может быть получена:

- поковкой или штамповкой;
- отрезкой от прутка (прокат).

Однако для формы заготовки типа диск, диаметром 40 мм и шириной 4,8 мм более целесообразным будет получение заготовки из проката

#### 2.2.2 Проектирование заготовки

Определим требуемый размер проката, с учетом припусков на черновое точение припуск на обработку составляет 1,3 мм, чистовом 0,54 мм, шлифовании 0,16 мм

Расчетный размер заготовки

$$D = 40+1,3+0,54+0,16 = 42 \text{ mm}$$

Учитывая полученный размер принимаем горячекатаного проката обычной точности по ГОСТ 2590-2006

Круг 
$$\frac{42-B-\Gamma OCT}{P6M5K5}$$
  $\frac{2590-2006}{\Gamma OCT}$   $\frac{19265-73}{19265-73}$ 

Припуски на подрезание торцовых поверхностей:

Припуск на черновую подрезку торца 0,6 мм на сторону, чистовую 0,25 мм, шлифование 0,1 мм.

Габаритный размер по длине:

$$L_3 = 4.8 + (0.6 + 0.25 + 0.1) \cdot 2 = 6.7 \text{ MM}$$

Принимаем - 6,7 мм.

Объем заготовки определяем по плюсовым допускам ( $\emptyset$ 42 $^{+0,4}_{-0,75}$ )

$$V = \pi \cdot d^2 \cdot 1 / 4 = 3,14/4 \cdot 42,4^2 \cdot 6,7 = 9455 \text{ mm}^3$$
 (2.1)

Массу заготовки определяем по формуле:

$$m_3 = V \cdot \gamma$$
, (2.2)

где V - объем, мм<sup>3</sup>;

 $\gamma$  - плотность стали, кг/мм $^3$ .

$$m_3 = 9455 \cdot 7,85 \cdot 10^{-6} = 0,074$$
 кг

КИМ = 
$$m_{\pi} / m_{3} = 0.03/0.074 = 0.40$$
 (2.3)

# 2.3 Разработка технологического маршрута и плана обработки

#### 2.3.1 Разработка схем базирования

При разработке схем базирования необходимо учитывать принципы постоянства и единства баз — это позволит минимизировать погрешности при обработке.

На первой операции механической обработке производиться подготовка чистовых баз, базовые поверхности — черновые базы, указанные на чертеже заготовки.

Самоцентрирующие приспособления при установке заготовки на станке позволяют обеспечить точность в диаметральном направлении.

Разработанные схемы базирования указаны на операционном эскизе плана обработки.

Таблица 2.1 - Назначение технологических баз

<b>№</b> оп.	Наименование операции	Контролируе- мый параметр	Техноло- гическая база
1	2	3	4
005	Абразивно-отрезная	Осевой	3
		Диаметральный	2
010	Токарная	Осевой	1
015	Установ 1	Диаметральный	2
	Установ 2	Осевой	3
		Диаметральный	4
020	Протяжная	Осевой	3
025		Диаметральный	4
030	Фрезерная	Осевой	3
		Диаметральный	4
055	Круглошлифовальная	Осевой	3
		Диаметральный	4
060	Торцевнутришлифо- вальная	Осевой	1

1	2	3	4
		Диаметральный	2
065	Торцешлифовальная	Осевой	3
		Диаметральный	4
070	Торцешлифовальная	Осевой	1
	Установ 1	Диаметральный	4
	Установ 2	Осевой	3
		Диаметральный	4
075	Заточная	Осевой	3
080		Диаметральный	4

#### 2.3.2 Выбор методов обработки поверхностей

Точность и шероховатость поверхностей обуславливает выбор маршрута их обработки.

В таблице 2.2 приведена последовательность обработки отдельных поверхностей, в таблице 2.3 маршрут обработки, где обозначено:

Т- обтачивание черновое, Тч- обтачивание чистовое,

С- сверление, Ф- фрезерование,

Рч- растачивание чистовое, Ш- шлифование,

3-заточка, То- термообработка

Таблица 2.2 - Последовательность обработки поверхностей

Номер обрабатываемой по- верхности	Маршрут обработки	IT	Ra
1,3	Т, Тч, ТО, Ш	8	1,25
2	Т, Тч, ТО, Ш	8	0,63
7,8	Т, Тч, ТО, Ш	9	1,25
4	С, Рч, ТО, Ш	7	0,63
5,6	Рч, ТО	12	2,5
13	Ф, ТО	12	2,5
11	Ф, ТО, З	9	0,63
12	TO, 3	9	0,63

# 2.3.3 Технологический маршрут обработки детали

Таблица 2.3 - Технологический маршрут обработки детали.

$N_{\underline{0}}$	Наименование	№ базовых	№ обраб.	IT	Ra
ОП	операции	поверхн.	поверхн.	11	Ka
1	2	3	4	5	6
005	Абразивно-отрезная	3,2	1,3	15	20
	(прокат)				
010	Обтачивание предвари-	1,2	3,4	13	5
	тельное	3,4	1,2	13	5
015	Обтачивание чистовое	1,2	3,4,5	10	2,5
		3,4	1,2,6	10	2,5
020	Протяжная	3	4	8	1,25
025	Протяжная	3	9,10	10	2,5
030	Фрезерная	3,4	11,13	12	2,5
035	Слесарная				
040	Моечная				
045	Контрольная				
050	Термическая				
055	Круглошлифовальная	3,4	2	8	0,63
060	Торцевнутришлифо-	1,2	4	7	0,63
	вальная		3	8	1,25
065	Торцешлифовальная	4,3	1	8	1,25
070	Торцешлифовальная	1,4	8	9	1,25
		3,4	7	9	1,25
075	Заточная	3,4	11	9	0,63
080	Заточная	3,4	12	9	0,63
085	Моечная				
090	Контрольная				
095	Химикотермическая				

#### 2.3.4 План обработки детали

Разработка плана обработки позволяет визуализировать технологический процесс, и одновременно назначить технологические допуски на операционные размеры.

План обработки детали "Фреза дисковая" представлен в графической части ВКР.

# 2.4 Выбор оборудования и средств технологического оснащения

### 2.4.1 Обоснование выбора оборудования

При выборе оборудования воспользуемся следующей методикой:

- а) Оборудование должно полностью соответствовать требуемой производительности, мощности и точности. Превышение этих параметров значительно повысит стоимость производства.
- б) Количество операций должно быть минимальным это позволит сократить количество оборудования. Концентрация также призвана повысить точность обработки за счет меньшего числа перестановок.
- в) В определенном в работе типе производства разумно применять станкис высокой производительностью (автоматы, ЧПУ).

Исходя из анализа рынка металлорежущего оборудования, выясняем, что наиболее оптимальными по характеристикам цена-качество для фрезерных и токарных работ являются станки фирмы Haas Automation, Inc, для заточных работ – фирмы SOFTRON LLC.

Таблица 2.4 - Выбор оборудования

$N_{\underline{0}}$	Наименование	Станок	
ОП.	операции	Станок	
1	2	3	
005	Абразивно-отрезная	Абразивно-отрезной СИ-30	
010	Токарная черновая	Токарный двухшпиндельный станок с ЧПУ TL-	
		15НЕ фирмы Haas Automation, Inc.	

1	2	3
015	Токарная чистовая	Токарный двухшпиндельный станок с ЧПУ TL-
		15НЕ фирмы Haas Automation, Inc.
020	Протяжная	Вертикально-протяжной станок 7Б64
025		
030	Фрезерная	Горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ
		EC-300HE фирмы Haas Automation, Inc.
035	Слесарная	Электрохимический станок для снятия заусенцев
		4407
040	Моечная	Камерная моечная машина
085		
055	Круглошлифовальная	Круглошлифовальный п/а 3М151
060	Торцевнутришлифо-	Торцевнутришлифовальный п/а 3К227В
	вальная	
065	Торцешлифовальная	Торцевнутришлифовальный п/а 3К227В
070		
075	Заточная	Универсально-заточной станок с ЧПУ ТG-5
080		фирмы SOFTRON LLC

# 2.4.2 Обоснования выбора приспособлений

Таблица 2.5 - Выбор приспособлений

№	Наименование	Приспособление
ОП.	операции	
1	2	3
005	Абразивно-отрезная	УНП с призмами ГОСТ 12195-66
010	Токарная черновая	Патрон 3-х кулачковый самоцентрирующий с до-
		полнительным торцовым поджимом, с гидропри-
		водом
015	Токарная чистовая	Патрон 3-х кулачковый самоцентрирующий с до-
		полнительным торцовым поджимом, с гидропри-
		водом

1	2	3
020	Протяжная	Приспособление специальное
025	Протяжная	Приспособление специальное
030	Фрезерная	Приспособление специальное самоцентрирующее
		с гидроприводом
055	Круглошлифовальная	Патрон цанговый ГОСТ 17200-71
060	Торцевнутришлифо-	Патрон цанговый ГОСТ 17200-71
	вальная	
065	Торцешлифовальная	Патрон цанговый ГОСТ 17200-71
070		
075	Заточная	Патрон цанговый ГОСТ 17200-71
080		

# 2.4.3 Обоснование выбора режущего инструмента.

При выборе режущего инструмента воспользуемся следующей методикой:

- а) Режущий инструмент выбирается по методу обработки и расположению обрабатываемых поверхностей.
- б) Следует отдавать стандартным инструментам и только при их отсутствии выполнять проектирование новых.

Результаты выбора инструмента представлены в табл. 2.6

Таблица 2.6 - Выбор инструмента

<b>№</b> оп.	Наимено- вание опе- рации	Режущий инструмент	Мерительный инструмент
1	2	3	4
000	Абразивно-	Шлифовальный круг 1 400х4х32 24А40-	Шаблон
	отрезная	НС1-Б2 ГОСТ 2424-8	ГОСТ 2534-79
005	Токарная	Резец токарный проходной с механиче-	Калибр-скоба
	черновая	ским креплением.	ГОСТ 18355-73
		Пластина 3-х гранная, Т5К10, с покрыти-	Шаблон
		ем (TiCr)N φ=92°, φ <sub>1</sub> =8°, λ=0 α=11° h=25	ГОСТ 2534-79
		b=25 L=105	Калибр-пробка
		Сверло спиральное Ø15,4, Р18К5Ф2, по-	ГОСТ 14827-69
		крытие (Ti, Cr)С	

1	2	3	4
010	Токарная чистовая	Резец токарный проходной с механическим креплением. Пластина Т15К6, с покрытием (TiCr)N φ=93°, φ <sub>1</sub> =27°, λ= -2° α=11° h=25 b=25 L=105	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Шаблон ГОСТ 2534-79
		Резец токарный расточной с механическим креплением. Пластина T15K6, с покрытием (TiCr)N $\phi$ =93°, $\phi$ 1 =27°, $\lambda$ = -2° $\alpha$ =11° h=12 b=12 L=90	
020	Протяжная	Протяжка круглая переменного резания Ø15,92 ГОСТ 26479-85 Р18К5Ф2, покрытие (Ті, Сг)С	Калибр-пробка ГОСТ 14827-69
025	Протяжная	Протяжка шпоночная для паза B=4 ГОСТ 18217-90, P18К5Ф2, покрытие (Ti, Cr)С	Шаблон ГОСТ 2534-79
030	Фрезерная	Фреза двуугловая несимметричная Ø 80 ТУ 2-035-526-76 Z=22 Р18К5Ф2, покрытие (Ti, Cr)С	Шаблон ГОСТ 2534-79
055	Круг- лошлифо- вальная	Шлифовальный круг 1 450х10х205 63C F90 K 8 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-скоба ГОСТ 18355-73 Приспособление мерительное с индикатором
060	Торцевнут- ришлифо- вальная	Шлифовальный круг 5 14х10х5 63С F90 K 8 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 Шлифовальный круг 6 20х10х5 63С F90 K 8 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007	Калибр-пробка ГОСТ 14827-69 Шаблон ГОСТ 2534-79 Приспособление мерительное с индикатором
065	Торцешли- фовальная	Шлифовальный круг 6 20х10х5 63С F90 K 8 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007	Шаблон ГОСТ 2534-79 Приспособление мерительное с индикатором

1	2	3	4
070	Торцешли-	Шлифовальный круг 11 30x15x8	Шаблон
	фовальная	63C F90 K 8 V A 35 м/с	ГОСТ 2534-79
		ГОСТ Р 52781-2007	Приспособление
			мерительное с
			индикатором
075	Заточная	Круг шлифовальный 11 100х30х15	Шаблон
080		63C F90 K 8 V A 35 м/с	ГОСТ 2534-79
		ГОСТ Р 52781-2007	Приспособление
			мерительное с
			индикатором

# 2.5 Проектирование технологических операций

## 2.5.1 Расчет промежуточных припусков и операционных размеров

При определении припусков воспользуемся методикой представленной в литературе [11, 191].

Результаты расчетов припусков приведены в таблице 2.7.

Таблица 2.7 - Припуски на обработку поверхностей дисковой фрезы

No	Наименование оп.	№ обраб.	Припуск на
ОП	Tiumwenobumie on.	поверхн.	сторону, мм
1	2	3	4
005	Токарная черновая	3	0,6
		4	7,7
		1	0,6
		2	0,65
010	Токарная чистовая	3	0,25
		4	0,2
		1	0,25
		2	0,27
020	Протяжная	4	0,06

1	2	3	4
055	Круглошлифовальная	2	0,08
060	Торцевнутришлифо-	4	0,04
	вальная	3	0,10
065	Торцешлифовальная	1	0,10
070	Торцешлифовальная	8,7	0,07max
075	Заточная	11	0,10
080	Заточная	12	0,16max

#### 2.5.2 Расчет режимов резания аналитическим методом

Операция токарная 010, установ 2.

#### 2.5.2.1 Исходные данные

- Деталь- фреза дисковая
- Материал- сталь P6M5K5 ГОСТ 19265-73  $\sigma_{\scriptscriptstyle B} = 850~{\rm M}\Pi a$
- Заготовка- прокат
- Обработка- токарная черновая
- Тип производства- серийное
- Приспособление- патрон 3-х кулачковый

#### 2.5.2.2 Структура операции (последовательность переходов)

Оп 010 Токарная чистовая. Установ 2

Содержание операции:

Переход 3: Точить поверхн., выдержать размеры  $\emptyset$ 70.7<sub>-0,39</sub>; 5.5±0.09

#### 2.5.2.3 Выбор режущих инструментов

Переход 3: Резец токарный проходной с механическим креплением. Пластина Т5К10, с покрытием (TiCr)N

$$\phi=92^{\circ}$$
,  $\phi_1=8^{\circ}$ ,  $\lambda=0$   $\alpha=11^{\circ}$ ;  $h=25$   $b=25$   $L=105$ 

#### 2.5.2.4 Данные оборудования

Модель- TL-15HE

2.5.2.5 Расчет режимов резания

2.5.2.5.1 Припуск t, мм t = 0.65 мм

2.5.2.5.2 Величина перемещения инструмента за оборот шпинделя S, мм/об

S = 0.5 MM/of [11, c.268].

2.5.2.5.3 Определим скорость резания V, м/мин

$$V = \frac{C_U}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_U, \tag{2.4}$$

где  $C_U$  – табличная величина;  $C_U$  = 350 [11, c.270];

Т – время работы пластины, мин; Т= 60 мин

t - припуск, мм;

m ,x ,y - табличные значения; m = 0.2, x = 0.15, y = 0.35, [11, c.270];

 $K_{\rm U}$  – коэф-т, определяющий действительные условия обработки [11,c.282];

$$\mathbf{K}_{\mathrm{U}} = \mathbf{K}_{\mathrm{MU}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{\Pi U}} \cdot \mathbf{K}_{\mathrm{MU}}, \tag{2.5}$$

где К<sub>м</sub> - [11, с.261];

 $K_{\Pi U} = 1.0 [11, c.263];$ 

 $K_{\text{MU}} = 1,0 [11, c.263];$ 

$$K_{MU} = K_{\Gamma} \cdot (\frac{750}{\sigma_{R}})^{n_{U}}, \qquad (2.6)$$

где  $K_{\Gamma} = 1.0 [11,c.262];$ 

 $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$  - предел прочности;

 $n_U = 0.7 [11,c.262];$ 

$$K_{MU} = 0.7 \cdot (\frac{750}{850})^{1.0} = 0.62$$

$$K_U = 1.0 \cdot 1.0 \cdot 0.62 = 0.62$$

$$V_T = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 0.65^{0.15} \cdot 0.5^{0.35}} \cdot 0,62 = 130,1 \text{ м/мин}$$

2.5.2.5.4 Частота вращения шпинделя п, мин-1

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D},\tag{2.7}$$

где V - расчётная скорость резания, м/мин;

Подрезка торца от Ø 15,4 до Ø 40,7, точение Ø 40,7

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 130,1}{3.14 \cdot 40,7} = 1018 \text{ мин}^{-1}.$$

2.5.2.5.5 Корректировка режимов резания по паспортным данным станка:

Фактическая частота вращения шпинделя (бесступенчатое регулирование):  $n_1 = 1018 \text{ мин}^{-1}$ ;

Тогда фактическая скорость резания:

$$V_{1\text{max}} = \frac{\pi \cdot D \cdot n}{1000} = \frac{3.14 \cdot 40,7 \cdot 1018}{1000} = 130,1$$
 м/мин;

$$V_{1min} = \frac{3.14 \cdot 15, 4 \cdot 1018}{1000} = 49,2$$
 м/мин;

2.5.2.5.6 Определение силовых составляющих: Р<sub>z</sub>, Н

$$P_z = 10 \cdot C_P \cdot t^x \cdot S^y \cdot V^n \cdot K_P, \qquad (2.8)$$

где  $C_P$  – табличная величина;  $C_P = 300$  [11,c.273];

x, y, n – табличное значение; x = 1.0, y = 0.75, n = -0.15 [11,c.273];

$$K_{p} = K_{Mp} \cdot K_{op} \cdot K_{vp} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}$$
 (2.9)

 $K_{MP}$  – коэф-т учитывает состояние материела [11,c.264];

$$K_{MP} = \left(\frac{\sigma_{_B}}{750}\right)^n,$$
 (2.10)

где n = 0.75 [11,c.264];

$$K_{MP} = (\frac{850}{750})^{0.75} = 1.10;$$

 $K_{\phi p},~K_{\gamma p},~K_{\lambda p},~K_{rp}$ - коэффициенты, определяющие геометрию РИ при определении силы.

$$K_{qp} = 0.89$$
  $K_{\gamma p} = 1.0$   $K_{\lambda p} = 1.0$   $K_{rp} = 1.0$  [12,c.275];

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 0.65^{1.0} \cdot 0.5^{0.75} \cdot 130,1^{-0.15} \cdot 1.1 \cdot 0.89 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 546 \text{ H}$$

## 2.5.2.5.7 Мощность резания N, кВт

$$N = \frac{Pz \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{546 \cdot 130,1}{1020 \cdot 60} = 1,16 \text{ kBt}$$
 (2.11)

Проверяем, достаточна ли мощность привода станка. У станка TL-15HE у шпинделя  $N_{\text{шп}}=15~\text{кBt}$ , у контршпинделя  $N_{\text{шп}}=6~\text{кBt}$ ;  $1{,}16<15$ , т. е. обработка возможна.

## 2.5.3 Определение режимов резания табличным методом

Расчет припусков табличным методом проводим по методике, описанной в [1]. Результаты в таблице 2.8

Таблица 2.8 - Сводная таблица режимов резания

№ оп	операция	переход	t, MM	подача S, мм/об	скорость Vт, м/мин	Частота вращения шпинделя, nт, /мин <sup>-1</sup>	Принятая частота вращения шпинделя ппр мин <sup>-1</sup>	Действительная скорость Резания Vпр м/мин
1	2	3	4	5	6	7	8	9
010	Токарная	Сверлить $\emptyset$ 15,4	7,7	0,25	26	537	537	26,0
	черновая	Подрезать торец 15,4/42	0,6	0,50	130	986	986	130,1
		Подрезать торец 15,4/40,7	0,6	0,5	130	1018	1018	49,2/130,1
		Точить ∅40,7	0,65	0,5	130	1018	1018	130,1
015	Токарная чистовая	Подрезать торец 15,4/40,7	0,25	0,25	400	3130	3130	151,3/400,0
		Расточить Ø15,8	0,2	0,25	360	7256	5000	248,1
		Подрезать торец 15,8/40,16	0,25	0,25	400	3172	3172	157,3/400,0
		Точить ∅40,16	0,27	0,25	400	3172	3172	400,0
020	Протяж- ная	Протянуть отв ∅15,92	0,06	-	8	-	-	8
025	Протяж- ная	Протянуть паз 4	1,8	-	8	-	-	8
030	Фрезер- ная	Фрезеровать пов. фрезой ∅80	4,08	0,04.22	110	438	438	110
055	Круг- лошлифо- вальная	Шлифовать ∅40	0,08	5 0,006*	45	358	358	45
060	Тор-	Шлифовать ∅16	0,04	0,005* 5300**	45	895	895	45
	ришлиф.	Шлифовать торец 40/16	0,10	0,006*	45	358	358	45/18,0
065	Тор- цешлиф.	Шлифовать торец 40/16	0,10	0,006* 5300**	45	358	358	45/18

1	2	3	4	5	6	7	8	9
070	Тор-	Шлифовать торец	0,07	0,006*	45	358	358	45/18
	цешлиф.	40/25		5300**				
075	Заточная	Заточить переднюю	0,10	0,01*	25 м/с	4800	4800	25 м/с
		пов.		4* <sup>3</sup>	круга			круга
080	Заточная	Заточить заднюю	0,16	0,01*	25 м/с	4800	4800	25 м/с
		пов.		4* <sup>3</sup>	круга			круга

<sup>\* -</sup> подача в мм/ход стола

# 2.5.4 Определение норм времени на все операции

Для определения норм времени воспользуемся методикой [1], результаты оформим в виде таблицы 2.9.

Таблица 2.9 - Нормы времени

$N_{\underline{0}}$	Наименование оп	То	Тв	Топ	Тоб.от	Тп-з	Тшт	n	Тшт-к
ОП	ттаимснование ОП	мин	МИН	МИН	МИН	МИН	МИН	n	МИН
010	Токарная черновая	0,162	0,555	0,717	0,043	28	0,760	236	0,879
015	Токарная чистовая	0,052	0,610	0,662	0,040	28	0,702	236	0,820
020	Протяжная	0,072	0,270	0,342	0,020	19	0,362	236	0,442
025	Протяжная	0,096	0,270	0,366	0,022	19	0,388	236	0,468
030	Фрезерная	1,344	0,477	1,821	0,109	24	1,930	236	2,032
	(3 детали/1 деталь)	0,448	0,159	0,607	0,036		0,643		0,677
055	Круглошлифо-	0,134	0,555	0,689	0,072	17	0,761	236	0,833
	вальная (3 детали/1 деталь)	0,044	0,185	0,230	0,024		0,254		0,278
060	Торцевнутришли- фовальная	0,167	0,536	0,703	0,069	21	0,772	236	0,861
065	Торцешлифоваль- ная	0,135	0,370	0,505	0,051	17	0,556	236	0,628
070	Торцешлифоваль- ная	0,052	0,740	0,792	0,065	17	0,857	236	0,929
075	Заточная (3 дета-	0,840	0,555	1,395	0,183	17	1,578	236	1,650
	ли/1 деталь)	0,280	0,185	0,465	0,061		0,526		0,550
080	Заточная (3 дета-	1,344	0,555	1,899	0,267	17	2,166	236	2,238
	ли/1 деталь)	0,448	0,185	0,633	0,089		0,722		0,746

<sup>\*\* -</sup> подача в мм/мин

 $<sup>*^3</sup>$  - подача продольная в м/мин

# 3 Проектирование станочного и контрольного приспособлений

## 3.1 Проектирование станочного приспособления

Выполним проектирование токарного патрона для токарной операции 010.

#### 3.1.1 Расчет усилия резания

Для расчета токарного патрона необходимо определить силы резания на лимитирующем переходе.

Главная составляющая силы резания при точении определена в п. 2.5.2:  $Pz = 546 \; H$ 

Крутящий момент определяется по формуле:

$$M\kappa p = 10C_{M} \cdot D^{q} \cdot S^{y} \cdot Kp \tag{3.1}$$

Осевая сила определяется по формуле:

$$Po=10Cp \cdot D^{q} \cdot S^{y} \cdot Kp \tag{3.2}$$

где См,  $C_P$  - поправочные коэффициенты; См = 0,0345; Ср=68 [11,c.281];

q, y, - показатели степени;

для крутящего момента q = 2.0, y = 0.8, [11,c.281];

для осевой силы q = 1.0, y = 0.7, [11,c.281];

 $K_P$  - поправочный коэффициент

$$Kp = K_M p (3.3)$$

 $K_{MP}$  - поправочный коэффициент на качество обрабатываемого материала [11,c.264];

$$K_{MP} = \left(\frac{\sigma_{_B}}{750}\right)^n,\tag{3.4}$$

где  $\sigma_{\text{в}}$  - предел прочности;

n - показатель степени; n = 0.75 [11, c.264]

$$\begin{split} K_{MP} &= (\frac{850}{750})^{0.75} = 1.10 \\ M\kappa p &= 10 \cdot 0,0345 \cdot 15,4^2 \cdot 0,25^{0.8} \cdot 1,10 = 29,7 \text{ H} \cdot \text{м} \\ Po &= 10 \cdot 68 \cdot 15,4^{1.0} \cdot 0,25^{0.7} \cdot 1,10 = 4365 \text{ H} \end{split}$$

#### 3.1.2 Расчет усилия зажима

Силу зажима определим через равенство моментов сил зажима и сил резания.

Схема действий сил резания и сил зажима показана на рисунке 3.1.

Силу зажима 3-мя кулачками определим для лимитирующего перехода – сверление. Расчет выполним при действии крутящего момента, без учета осевой силы Ро, т.к. она прижимает заготовку к опорам:

$$W_{z} = \frac{K \cdot M \kappa p}{f \cdot d_{2}/2}, \qquad (3.5)$$

где К – коэффициент запаса;

 $P_{Z}$  – тангенциальная составляющая силы резания, H;

Мкр – крутящий момент присверлении, Н\*м;

f – коэффициент трения на рабочей поверхности кулачка; f = 0.3;

 $d_2$  – диаметр зажимаемой поверхности, мм;  $d_2$  = 42 мм.

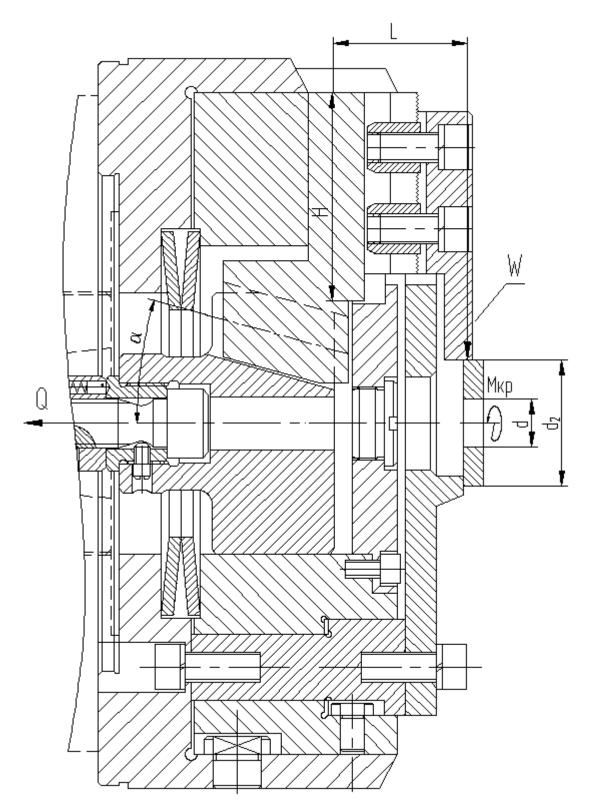


Рисунок 10.1 - Схема действий сил резания и сил зажима

Коэффициент запаса определяется по формуле:

$$K = K_0 \cdot K_1 \cdot K_2 \cdot K_3 \cdot K_4 \cdot K_5 \cdot K_6$$
 (3.6)

где коэффициенты:

$$K_0 = 1.5 [12, c.382];$$

 $K_1 = 1.0 [12, c.382];$ 

 $K_2 = 1.2 [12, c.383];$ 

 $K_3 = 1.2 [12, c.383];$ 

 $K_4 = 1.0 [12, c.383]$ 

 $K_5 = 1.0 [12,c.383];$ 

 $K_6 = 1.0 [12, c.384].$ 

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

Если К<2,6, принимаем К=2,6

Тогда

$$W_z = \frac{2.5 \cdot 29.7 \cdot 10^3}{0.3 \cdot 21} = 11785 \text{ H}.$$

## 3.1.3 Выбор конструкции и расчет зажимного механизма

Сила зажима которая прикладывается к постоянным кулачкам приспособления и на сменных кулачках не одинакова, последняя будет немного выше и определится по выражению:

$$W_1 = \frac{W}{1 - 3 \cdot f_1 \cdot \mathbf{C}_{\kappa} / H_{\kappa}}, \tag{3.7}$$

где  $f_1 = 0,1$ ;

 $L_{K} = 44 \text{ MM};$ 

 $H_K = 70 \text{ mm}.$ 

$$W_1 = \frac{11785}{1 - 3 \cdot 0.1 \cdot 44/70} = 14524 \text{ H}.$$

Определяем усилие Q, создаваемое силовым приводом, и передаваемое через зажимной механизм на постоянный кулачок:

$$Q = W_1 \cdot tg(\alpha + \varphi), \qquad (3.8)$$

где α- угол скоса направляющих;

ф- угол трения.

$$Q = 14524 \cdot tg(15 + 5^0 43') = 5493 \text{ H}.$$

### 3.1.4 Выбор конструкции и расчет силового привода

Для обеспечения исходной силы требуется привод, он может быть пневматический или гидравлический, предпочтение следует отдавать первому. В условиях нашего проектирования примем пневмоцилиндр двустороннего действия с рабочим давлением 0,4 МПа.

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot (D^2 - d^2) \cdot p \cdot \eta, \qquad (3.9)$$

где Q – тянущая сила на штоке, H;

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:

$$Q = \frac{\pi}{4} \cdot D^{2} (1 - 0.2^{2}) \cdot p \cdot \eta = \frac{\pi}{4} \cdot 0.96 \cdot D^{2} \cdot p \cdot \eta$$
 (3.10)

Тогда:

$$D = \sqrt{\frac{4 \cdot Q}{\pi \cdot 0.96 \cdot p \cdot \eta}} = 1.15 \cdot \sqrt{\frac{Q}{p \cdot \eta}}$$
(3.11)

$$D = 1.17 \cdot \sqrt{\frac{5493}{0.4 \cdot 0.9}} = 144.5 \text{ mm}.$$

Принимаем по ГОСТ 15608-81 стандартный размер пневмоцилиндра, присоединяемого к фланцевому концу шпинделя D = 200 мм.

Xод кулачков: S = 4 мм

Ход поршня:  $S_{\Pi} = 14 \text{ мм}$ 

#### 3.1.5 Расчет погрешности базирования

Погрешность базирования при установке заготовки в самоцентрирующем 3-х кулачковом патроне при обработке рабочих поверхностей кулачков в сборе  $\varepsilon_b$ =0 – т.к. измерительная и технологическая базы совпадают.

#### 3.1.6 Описание конструкции и принципа работы приспособления

Патрон устанавливается на фланец шпинделя и крепится винтами 37 с шайбами 48.

Основные детали патрона: корпус 12, тарельчатые пружины 22, стойка 23, втулка 6.

Пневмоцилиндр содержит: корпус 11, крышка 14, поршень 18, шток 28, уплотнительные кольца 40,41,42,43,44,45.

Патрон работает следующим образом:

Заготовка устанавливается до упора в опору 16. При подаче воздуха в левую полость пневмоцилиндра клин 8 отходит влево, подкулачники 17 скользят по наклонному пазу, кулачки зажимают заготовку.

При подаче воздуха в правую полость пневмоцилиндра клин 8 перемещается влево, подкулачники скользят по наклонному пазу и кулачок, раскрепляет заготовку.

### 3.2 Проектирование контрольного приспособления

## 3.2.1 Анализ конструкции базового приспособления. Цели проектирования

После шлифовальной операции происходит контроль биения базовых поверхностей относительно базового отверстия. Спроектируем приспособление для контроля биения, взяв за основу приспособления для аналогичных деталей.

В отличие от базового варианта с механическим индикатором применим электронные индикаторы фирмы Mitutoyo (США).

#### 3.2.2 Описание конструкции приспособления

К основанию 4 винтами 11 крепиться базовая плита 5. На плиту 5 устанавливается индикаторный блок 1. Фланец 8 устанавливается в отверстие основания 4 и закрепляется винтами 10. Во фланце устанавливается самоцентрирующая оправка 2. Стойка 6 крепиться винтами 9 к плите.

На нижней плоскости основания предусмотрены ножки 3.

Приспособление работает следующим образом:

В оправке 2 с упором в головку винта 13 устанавливается заготовка. Оправка 2 разжимается, центрируя заготовку. Индикаторный блок 1 устанавливается на плиту 5. В контролируемый торец упирается головка индикаторной вставки. Вращая деталь, вставка повторяет неровности профиля детали, и с индикатора снимают показания о биении торца относительно базового отверстия.

У индикатора есть возможность ввода предельных контролируемых значений полей допусков и годность детали можно определять не по разнице показаний индикатора, а по светодиодной индикацией:

- «зеленый» годный
- «красный» брак
- «желтый» доработать

#### 3.2.3 Расчет точности приспособления

Определим допустимую погрешность контроля.

$$[\epsilon] = (0,2...0,4) \text{Td}$$
 (3.12)

К = 0,2 – для более грубых квалитетов

K = 0.4 - для более точных квалитетов.

В нашем случае для контроля биения:

$$[\epsilon] = 0.3 \times 0.02 = 0.006 \text{ MM}.$$

Фактическое значение погрешности контроля:

$$\varepsilon_{\text{факт}} = \sqrt{\varepsilon_{\text{уст}}^2 + \varepsilon_{\text{прибора}}^2 + \varepsilon_{\text{эталона}}^2} , \qquad (3.13)$$

где  $\epsilon_{ycr}$  – погрешность установки детали на приспособлении;

 $\varepsilon_{\text{прибора}}$  – погрешность измерительного прибора;

 $\epsilon_{\mbox{\tiny эталона}}$  — погрешность эталона.

 $\varepsilon_{\text{прибора}} = 0.5 \text{ MKM}$ 

 $\epsilon_{\mbox{\tiny эталона}} = 0$ , так как в нашем случае приспособление настраивают непосредственно по контролируемой детали.

$$\varepsilon_{\text{yct}} = \sqrt{\varepsilon_{\text{баз}}^2 + \varepsilon_{\text{закрепл}}^2 + \varepsilon_{\text{полож.заг.}}^2}, \qquad (3.14)$$

где  $\epsilon_{6a3}$  – погрешность базирования;

 $\epsilon_{3 \text{акр.}}$  – погрешность закрепления детали в приспособлении;

 $\epsilon_{\text{полож.заг.}}$  – погрешность положения заготовки;

 $\epsilon_{\text{баз.}} = 0$ , так как измерительная и технологическая базы совпадают;

 $\varepsilon_{\text{закр.}} = 0$ , так как усилие закрепления незначительное;

$$\varepsilon_{\text{полож.заг.}} = \sqrt{\Delta_1^2 + \Delta_2^2 + \dots + \Delta_n^2} , \qquad (3.15)$$

где  $\Delta_1$  – несоосность фланца и оправки  $\Delta_1$  = 2 мкм;

 $\Delta_2$  – максимальный зазор в сопряжении фланца и оправки  $\Delta_2$  = 5 мкм;

$$\varepsilon_{\text{полож.3аг.}} = \sqrt{2^2 + 5^2} = 5,3$$
 мкм.

$$\epsilon_{\text{уст.}} = \sqrt{0^2 + 0^2 + \epsilon_{\text{полож.заг.}}^2} = 5,3$$
 мкм.

$$\varepsilon_{\text{dakt}} = \sqrt{0.5^2 + 5.3^2} = 5.4 \,\text{mkm}.$$

 $\epsilon_{\text{факт.}} <$  [  $\epsilon$  ]: 0,0054 мм < 0,006 мм, таким образом, контрольное приспособление обеспечивает необходимую точность контроля.

## 4 Безопасность и экологичность технического объекта

### 4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Таблица 4.1 - Технологический паспорт объекта

<b>№</b> п/п	Технологи- ческий про- цесс	Технологиче- ская операция, вид выполняе- мых работ	Наименование должности ра- ботника, вы- полняющего технологиче- ский процесс, операцию	Оборудование, устройство, приспо- собление	Материалы, ве- щества
1	Точение	Токарная операция	Оператор станка с ЧПУ	Токарный двухшпин- дельный станок с ЧПУ TL-15HE фирмы Haas Automation, Inc.	Металл, СОЖ
2	Протягива- ние	Протяжная операция	Протяжник	Вертикально- протяжной станок 7Б64	Металл, СОЖ
3	Фрезерова- ние	Фрезерная опе- рация	Оператор станка с ЧПУ	Горизонтальный обрабатывающий центр с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc.	Металл, СОЖ
4	Круглое шлифование	Круглошлифо- вальная опера- ция	Шлифовщик	Круглошлифоваль- ный п/а 3M151	Металл, СОЖ
5	Внутреннее шлифование	Торцевнутри- шлифовальная операция	Шлифовщик	Торцевнутришлифо- вальный п/а 3К227В	Металл, СОЖ
6	Затачивание	Заточная операция	Заточник	Универсально- заточной станок с ЧПУ ТG-5 фирмы SOFTRON LLC	Металл, СОЖ

# 4.2 Идентификация производственно-технологических и эксплуатационных профессиональных рисков

Таблица 4.2 – Идентификация профессиональных рисков

	Производственно-		
	технологическая		H
No	и/или эксплуатацион-		Источник опасного и /
п/п	но-технологическая	Опасный и /или вредный производственный фактор	или вредного произ-
	операция, вид выпол-		водственного фактора
	няемых работ		
1	Токарная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Токарный двухшпин-
		производственного оборудования; предвигающиеся изде-	дельный станок с ЧПУ
		лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазо-	TL-15HE фирмы Haas
		ванность); повышенный уровень шума на рабочем месте,	Automation, Inc.
		повышенный уровень вибрации, токсические, раздража-	
		ющие (СОЖ)	
2	Протяжная опера-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Вертикально-
	ция	производственного оборудования; предвигающиеся изде-	протяжной станок
		лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазо-	7Б64
		ванность); повышенный уровень шума на рабочем месте	
3	Фрезерная опера-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Горизонтальный обра-
	ция	производственного оборудования; предвигающиеся изде-	батывающий центр с
		лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и загазо-	ЧПУ ЕС-300НЕ фир-
		ванность); повышенный уровень шума на рабочем месте,	мы Haas Automation,
		повышенный уровень вибрации, токсические, раздража-	Inc.
		ющие (СОЖ)	
4	Круглошлифоваль-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Круглошлифовальный
	ная операция	производственного оборудования; предвигающиеся изде-	п/a 3M151
		лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и абра-	
		зивная стружка, металлическая пыль); повышенный уро-	
		вень шума на рабочем месте, повышенный уровень виб-	
		рации, токсические, раздражающие (СОЖ)	
5	Торцевнутришли-	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Торцевнутришлифо-
	фовальная опера-	производственного оборудования; предвигающиеся изде-	вальный п/а 3К227В
	ция	лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и абра-	
		зивная стружка, металлическая пыль); повышенный уро-	
		вень шума на рабочем месте, повышенный уровень виб-	
		рации, токсические, раздражающие (СОЖ)	
6	Заточная операция	Движущиеся машины и механизмы; подвижные части	Универсально-
		производственного оборудования; предвигающиеся изде-	заточной станок с
		лия, заготовки; фиброгенное воздействие (пыль и абра-	ЧПУ ТG-5 фирмы
		зивная стружка, металлическая пыль); повышенный уро-	SOFTRON LLC
		вень шума на рабочем месте, повышенный уровень виб-	
		рации, токсические, раздражающие (СОЖ)	
	1	I .	

#### 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.

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

<b>№</b> 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	Движущиеся машины и меха-	Соблюдение правил безопасно-	Каска защитная, очки
	низмы	сти выполнения работ	защитные
2	Подвижные части производ- ственного оборудования; предвигающиеся изделия, заго- товки	Ограждение оборудования	Каска защитная, очки защитные
3	Фиброгенное воздействие (пыль и загазованность, абразивная стружка, металлическая пыль)	Применение приточно-вытяжной вентиляции	Респиратор
4	Повышенный уровень шума на рабочем месте, повышенный уровень вибрации	Наладка оборудования, увеличение жесткости оборудования для уменьшения резонансных колебаний, использование материалов способных поглощать колебания	Беруши, наушники

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 (А);
- 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 (E);
- 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 инженерно-технического оборудования, агрегатов и требопроводных нефтегазо-амиакопроводов, произведенной и/или хранящейся продукции и матери-

алов 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.

По результатам выполненной идентификации опасных факторов пожара оформляется таблица 4.4.

Таблица 4.4 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

<b>№</b> п/п	Участок, подразделе- ние	Оборудование 3	Класс пожара	Опасные факторы пожара 5	Сопутствующие проявления факторов пожара  6
1	Участок лез-	Токарный двухшпин-	Пожары, связан-	Пламя и ис-	Вынос (замыкание) вы-
	вийной обра- ботки	дельный станок с ЧПУ TL-15НЕ фирмы Haas Automation, Inc. Вертикально- протяжной станок 7Б64 Горизонтальный обра- батывающий центр с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc.	ные с воспламенением и горением жидкостей или плавящихся твердых веществ и материалов (В)	кры	сокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества
2	Участок абразивной обработки	Круглошлифовальный п/а 3М151 Торцевнутришлифовальный п/а 3К227В Универсально-заточной станок с ЧПУ ТG-5фирмы SOFTRON LLC	Пожары, связанные с воспламенением и горением жидкостей или плавящихся твердых веществ и материалов (В)	Пламя и ис- кры	Вынос (замыкание) высокого электрического напряжения на токопроводящие части технологических установок, оборудования, агрегатов, изделий и иного имущества.

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

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	пажаро-	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.

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

Наименование техноло-	Наименование видов реализуе-	Предъявляемые требования по обес-					
гического процесса,	мых организационных (организа-	печению пожарной безопасности,					
оборудования техниче-	ционно-технических) мероприя-	реализуемые эффекты					
ского объекта	тий	решизуемые эффекты					
Фрезерная операция	Контроль за правильной эксплуа-	Проведение противопожарных ин-					
Горизонтальный обра-	тацией оборудования, содержа-	структажей, запрет на курение и					
батывающий центр с	ние в исправном состоянии обо-	применение открытого огня в недоз-					
ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы	рудования, проведение инструк-	воленных местах, соблюдение мер					
Haas Automation, Inc.	тажа по пожарной опасности,	пожарной безопасности при прове-					
	применение автоматических	дении огневых работ, применение					
	устройств обнаружения, опове-	средств пожаротушения, примене-					
	щения и тушения пожаров	ние средств 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 организационно-технические 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, результаты которой отражены 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 m <sup>3</sup>

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

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

Наименование технического	Фрезерование					
объекта						
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 оси привода штамповочного пресса, 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 оси привода штамповочного пресса, 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 без-

опасности. 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.

Для выполнения данного раздела, будем использовать описанные условия и рассчитанные параметры технологического процесса изготовления детали «Фреза дисковая». Особый интерес из этой информации для экономической эффективности работы представляют изменения, а точнее отличия между сравниваемыми вариантами. Поэтому считаем необходимым указать только эти изменения, которые, в конечном счете, и позволят сделать вывод о целесообразности описанных изменений. Краткое описание сравнений по вариантам представлено в виде таблицы 5.1.

Таблица 5.1 – Краткая сравнительная характеристика вариантов ТП

Базовый вариант	Проектируемый вариант						
1	2						
Оп 075 Заточная	Оп 075 Заточная						
<ul> <li>производится заточка передней по-</li> </ul>	<ul> <li>производится заточка передней по-</li> </ul>						
верхности. Заготовки установлены ком-	верхности. Заготовки установлены ком-						
плектом из 3-х штук на гладкой оправке	плектом из 3-х штук с цанговом патроне.						
с ручным зажимом. Поворот заготовки	Поворот заготовки на 1 зуб производит-						
на 1 зуб производится вручную, с упором в откидной упор. <u>Оборудование</u> — Универсальнозаточной станок 3Б642.	ся в автоматическом цикле. <u>Оборудование</u> – Универсально- заточной станок с ЧПУ ТG-5 фирмы SOFTRON LLC						
Оснастка – патрон поводковый с цен-	<u>Оснастка</u> – патрон цанговый. <u>Инструмент</u> – Круг шлифовальный 11						
тром, оправка.	100x30x15 63CF90K8VA 35 m/c						
<u>Инструмент</u> – Круг шлифовальный 11 100x30x15 63CF90K8VA 35 м/с	ΓΟCT P 52781-2007						
ГОСТ Р 52781-2007							

1	2							
Масса детали $M = 0.03 \text{ кг}$ .								
Масса заготовки (прокат) Мз = 0,074 кг								
Материал – сталь Р6М5К5 ГОСТ 19265-	Материал – сталь Р6М5К5 ГОСТ 19265-73							
Тип производства – среднесерийный								
Условия труда – нормальные.								
Форма оплата труда – повременно-преми	иальная.							

Кроме представленных сравнительных параметров, для экономического обоснования нам понадобятся программа выпуска и трудоемкость выполнения операций, которые представлены в таблице 5.2.

Таблица 5.2 – Краткое описание дополнительных исходных данных для экономического обоснования по сравниваемым вариантам

		Условное обозначе-	Значение			
№	Показатели	ние, единица измере-	показателей			
		кин	Базовый	Проектный		
1	Годовая программа выпуска	$\Pi_{arGamma}$ , wm.	10000	10000		
2	Норма штучного времени,	$T_{\mathit{UIT}}$ , мин.	1,802	0,55		
	в том числе и машинное время	$T_{\mathit{MAIII}},$ мин.	0,504	0,28		

С учет представленных изменений необходимо экономически обосновать целесообразность их внедрения, для этого, применяя методику «Экономического обоснования совершенствования технологического процесса механической обработки» [10], последовательно определим: капитальные вложения, полную себестоимость и экономическую эффективность.

Все экономические значения для проведения необходимых расчетов были получены на кафедре «Управление инновациями и маркетинг» от консультанта раздела.

Далее, применения программное обеспечение Microsoft Excel и имеющиеся данные, были получены следующие значения:

 капитальные вложения в проектируемый вариант, учитывающие приобретение нового оборудования, замену оснастки и инструмента, затраты на проектирование и многое другое, которые составляют  $K_{BB.\Pi P} = 238918,69$  руб. Они учитывают только вложения применительно к заданной программе выпуска;

— полная себестоимость выполнения рассматриваемых операций по вариантам:  $C_{\Pi O \Pi H (EA3)} = 22,8$  руб.,  $C_{\Pi O \Pi H (\Pi P)} = 8,03$  руб. Представленные значения не учитывают затраты, связанные материалами, т.к. согласно описанию, ни материал, ни метод получения заготовки не были изменены, поэтому не могут оказывать влияния по конечный результат.

Все вышеперечисленное, является достаточным материалом для проведения завершающего этапа — экономического обоснования. Согласно представленной ранее методике [10] выполним этот этап по следующему алгоритму:

$$\Pi_{\text{P.O.W}} = \Theta_{\text{V}\Gamma} = \mathbf{C}_{\text{ПОЛ }\mathbf{G}A3} - C_{\text{ПОЛ }\mathbf{G}P} \Pi_{\Gamma}$$

$$(5.1)$$

$$\Pi_{P,OK} = \Im_{YF} = 2.8 - 8.03 10000 = 147700$$
 py6.

$$H_{\Pi P M S} = \Pi_{P O W} \cdot K_{H A \Pi} \tag{5.2}$$

 $H_{\text{приб}} = 147700 \cdot 0,2 = 29540$  руб.

$$\Pi_{\text{PUMCT}} = \Pi_{\text{POW}} - H_{\text{TIPMS}} \tag{5.3}$$

 $\Pi_{\text{P.ЧИСТ}} = 147700 - 29540 = 118160$  руб.

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

$$T_{OK.PACY} = \frac{238918,69}{118160} + 1 = 2,99 = 3$$
года

$$\Theta_{\text{ИНТ}} = \Psi \Pi \Pi = \Pi_{\text{ОБШ,ДИСК}} - K_{\text{BB,ПР}}$$
 (5.6)

 $\Theta_{\text{ИНТ}} = \Psi \mathcal{I} \mathcal{I} \mathcal{I} = 269877,44 - 238918,69 = 30958,75$  руб.

$$ИД = \frac{\mathcal{I}_{\text{ОБЩ.ДИСК}}}{K_{\text{ВВ.ПР}}}$$
 (5.7)

ИД = 
$$\frac{269877,44}{238918,69}$$
 = 1,13 pyб./pyб.

Расчеты доказали целесообразность предлагаемых изменений по операциям 075 технологического процесса изготовления детали «Фреза дисковая». В результате чего предприятие имеет возможность получить дополнительную прибыль от снижения себестоимости, в размере 118160 руб., а также достичь экономического эффекта положительной величины – 30958,75 руб.

#### Заключение

При выполнении выпускной квалификационной работы были получены следующие результаты:

- разработана заготовка, полученная из проката нормальной точности;
- разработан технологический процесс изготовления детали в условиях среднесерийного производства;
  - применено высокопроизводительное оборудование и оснастка;
- вместо четырех токарных станков применили два токарных двухшпиндельных станка с ЧПУ TL-15HE фирмы Haas Automation, Inc.
- для фрезерных работ применили станок с ЧПУ ЕС-300НЕ фирмы Haas Automation, Inc, отличающийся сравнительно небольшой ценой, высокой точностью и наивысшими показателями производительности;
- вместо ручной заточки применили автоматическую на заточном станке с ЧПУ фирмы SOFTRON LLC;
- вместо ручной слесарной операции применить электрохимическую, что позволило существенно снизить штучное время.
  - применен режущий инструмент с износостойкими покрытиями;
- спроектирован патрон клиновый с торцовым поджимом с автоматизированным приводом для токарной операции;
  - спроектировано контрольное приспособление.

Экономический эффект от внедрения данных мероприятий составит 30958,75 рублей.

### Список используемой литературы

- 1 Барановский, Ю.В. Режимы резания металлов. Справочник [Текст] / Ю.В. Барановский, Л.А. Брахман, А.И. Гдалевич [и др.]; под ред. А.Д. Корчемкина. М.: НИИТавтопром, 1995. 456 с., 5000 экз.
- 2 Белоусов, А.П. Проектирование станочных приспособлений [Текст]: 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 [Текст] / В.М. Боровков, Тольятти, ТГУ, 2013 10 с.
- 4 Боровков, В.М. Экономическое обоснование выбора заготовки при проектировании технологического процесса. Метод. Указания [Текст] / В.М. Боровков, Тольятти, ТГУ, 2013 - 16 с.
- 5 Горбацевич, А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения [Текст]: Учебное пособие для вузов. / А.Ф. Горбацевич, В.А. Шкред. 5-е издание, стереотипное. Перепечатка с 4-го издания 1983 г. М.: ООО ИД «Альянс», 2007. 256 с., 1000 экз. ISBN 978-5-903034-08-6.
- 6 Гордеев, А.В. Выбор метода получения заготовки. Метод, указания [Текст] / А.В. Гордеев, Тольятти, ТГУ, 2004.-9 с.
- 7 Горина, Л.Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта». Уч.-методическое пособие. [Текст] / Л.Н. Горина, Тольятти: изд-во ТГУ, 2016. –33 с.
- 8 ГОСТ 2590-2006. Прокат сортовой стальной горячекатаный круглый [Текст]. Введ. 2009-07-01. М.: Изд-во стандартов, 2009. 16 с.
- 9 Добрыднев, И.С. Курсовое проектирование по предмету "Технология машиностроения" [Текст]: Учеб. пособие для техникумов по специальности "Обработка металлов резанием" / И.С. Добрыднев. М: Машиностроение, 1985. 184 с., ил., 75000 экз.
- 10 Зубкова, Н.В. Методическое указание к экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ по совершенствованию технологических процессов механической обработки деталей (для студентов специальностей 120100) [Текст]/ Н.В. Зубкова,— Тольятти: ТГУ, 2015, 46 с..

- 11 Михайлов, А.В. Методические указания для студентов по выполнению курсового проекта по специальности 151001 Технология машиностроения по дисциплине «Технология машиностроения» / А.В. Михайлов, Тольятти, ТТК, 2008. 75 с.
- 12 Нефедов, Н.А. Дипломное проектирование в машиностроительных техникумах [Текст]: Учеб. пособие для техникумов. / Н.А. Нефедов. 2-е изд. перераб. и доп.- М.: Высш. Школа, 1986. 239 с., ил., 10000 экз.
- 13 Нефедов, Н.А. Сборник задач и примеров по резанию металлов и режущему инструменту [Текст]: Учеб. пособие для техникумов по предмету "Основы учения о резании металлов и режущий инструмент". / Н.А.. Нефедов. 5-е изд. перераб. и доп М.: Машиностроение, 1990.- 448 с. ил., ISBN 5-217-01018-5.
- 14 Справочник технолога машиностроителя [Текст]: в 2-х т. Т. 1 / А.М.Дальский [и др.]; под ред. А.М. Дальского [и др.]. 5-е изд., исправл. М: Машиностроение-1, 2003. 912 с., ил., ISBN 5-94275-013-0 (общ.).
- 15 Справочник технолога машиностроителя [Текст]: в 2-х т. Т. 2 / А.М.Дальский [и др.]; под ред. А.М. Дальского [и др.]. 5-е изд., исправл. М: Машиностроение-1, 2003. 944 с., ил., ISBN 5-94275-013-0 (общ.).
- 16 Станочные приспособления: Справочник [Текст] В 2-х т. Т. 1./ Б.Н. Вардашкин [и др.]; под ред. Б.Н. Вардашкина, А.А. Шатилова; М.: Машиностроение, 1984, 592 с., ил.
- 17 Таймингс, Р. Машиностроение. Режущий инструмент. Карманный справочник. Пер. с англ. 2-е изд. Стер./ Р. Таймингс, М.: Додэка-XXI, 2008, 336 с.
- 18 Ткачук, К.Н. Безопасность труда в промышленности / К.Н. Ткачук [и др.] К. Техника, 1982, 231 с.
  - 16. http://www.haascnc.com/
  - 17. http://www.stankoagregat.ru/

## Приложения

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

																			Т	$\neg$	
Дубл.																				$\Box$	
Взам.			-							$\vdash$		-								$\dashv$	
Подп. Разраб		Родионов								┷				—				_			
Пров.	).	Расторг					ł							- 1				l			
TIPUS.		1 duniope	C0				1	ТГУ						- 1				l			
												Фпеза	а диск	овая					$\top$		
Н. Кон		Виткало		20T 4	000E 70							*pcoc	Ouch	Journ							Щ
M01				_	9265-73	T		14/15-3		- In					Lun			_		—	
	K	од	EB	МД		H.pa		М Код			рофи			ОЫ	ΚД		МЗ	┿			
M02		-	166	0,03			0,4	0 412	211X)	(X		<i>Ø</i> 4	2x6,7		1		0,74				
Α	цех У		Опер.		наимено			١.						бозначен						—	
Б		Код,	наиме	нован	ие обору	довани	Я	CN	1 //	роф.	P	УТ	KP	коид	EH	OF	1 Кш	m	Тпз.	丄	Тшт.
01A	XXXX	(XX 0	05 41	31 Абј	разивно	-ompea	ная	иот и	37.1	01.74	119-8	5									
02Б	38132	2XXX			СИ-30			2	18	873	411	1P	1	1	1	23	6	1	7		0,390
030	Ompe	зать з	azomo	овку в	размер	1															
040	Конт	роль ис	полн	ителе	М																
050	39613	31XXX-	унп с	с приз	мами ГО	OCT 12	195-66;	39312	0XX	(- wa	блон	гост	9038	-83							
06T	39181	10XXX-	шлиф	оваль	ный кру	/e 1 40(	0x4x32	24A40	-HC1	-Б2 Г	ОСТ	2424-	-8								
07																					
08A	XXXX	XX 0	10 4	110	Токарн	ая проа	ераммн	ая И	оти	1 37.1	01.70	34-93	3								
09Б	39114	48XXX		TL	-15HE			2	15	929	411	1P	1	1	1	236	i	1	28		0,760
100	Свери	пить оі	пв., в	выдерх	ж. разм.	1															
110	Точиг	пь пове	рхн.,	выдер	ж. разм	. 2															
120	Пере	устано	вить	загоп	повку																
130	Точиг	ть пове	рхн.,	выдер	ж. разм	. 3-4															
140	Конт	роль ис	полн	ителе	М																
MK	Т																				

Дубл.																									
Взам.				$\dashv$		$\bot$		$\rightarrow$						$\vdash$			ldash			$\vdash$					
Подп.	_			$\vdash$				$\vdash$			_		┰		┯	$\overline{}$	_							<u> </u>	
$\vdash$	$\dashv$			$\vdash$				⊢		$\vdash$	⊢		+		+	$\dashv$									
													土												
Α	цех	<b>Уч</b> .		Onep					іе опе	рации	(	Обозн	ачен	ие дон	суменп	ıa									
Б			Код,	Haun	енова	ние	обору	/дов	ания			CM	П	роф.	P	УТ		KP K	ОИД	EΗ	O	7 K	Сшт	Тпз.	Тшт.
01T	396	131	XXX	пат	рон т	oex	кулач	ков	ый																
02T	392	154	XXX-	свер	ло спи	ıрал	пьноє	<i>Ø</i> 1	5,4 F	18K	5Ф2														
03T	392	195	XXX	резе	ец-вст	авк	a 25x	25 (	OCT	2.И.	10.1	-83 T	5K1	0; 392	2195X	XX-	pe:	зец-вс	тавка	pacn	почно	oŭ OC	СТ 2.И.	10.1-83	T5K10;
04T	393	120	XXX	кали	ібр-ско	оба	LOC.	T 22	16-84	1; 39:	3120	XXX	- кал	пибр-	пробі	а Г	oc	T 1480	7-69; 3	9312	0XX	К- ша	аблон Г	OCT 90	38-83
05																									
06A	XXX	XXX	X 0	15	4110	To	окарн	ая г	прогр	амм	ная	ИС	ти	1 37.1	01.70	34-9	)3								
07Б	391	148	XXX		T	L-13	5HE					2	159	929	411	1P	1	1		1	186	6	1	28	0,702
080	Точ	ить	пов	ерхн.	, выде	рж.	разм	1. 1																	
090	Pac	точ	ить	отв.	, выд	ерж	. раз	и. 2	,3																
100	Пер	еус	тано	вит	ь заго	moe	вку																		
110	Точ	ить	пов	ерхн.	, выде	рж.	разм	1. 4-	6																
120	Кон	ımpo	оль и	сполі	нител	ем																			
13T	396	131	XXX-	пат	рон т	oex	кулач	ков	ый																
14T	392	195	XXX-	резе	ец-вст	авк	a 25x	25 (	ост	2.И.	10.1	-83 T	15K	6; 392	2195X	XX-	pe:	зец-вс	тавка	pacn	почно	oŭ OC	СТ 2.И.	10.1-83	T15K6;
15T	393	120	XXX-	кали	ібр-ско	оба	ГОС	T 22	16-84	1; 39:	3120	XXX	- кал	пибр-	пробі	а ГО	oc	T 1480	7-69; 3	9312	0XX	K- wa	аблон Г	OCT 90	38-83
16																									
17A	XXX	XXX	X 0	20	4182	Пр	отях	кная	a V	10T I	И 37	7.101.	734	6-84											
18Б	381	753	XXX		7E	64						2	1	6458	411	1F	0	1	1	1		186	1	19	0,388
MK	$\perp$																								

Дубл.		Π		$\neg r$													$\vdash$	$\vdash$		+		
Взам.										[				$\Box$								
Подп.		oxdot			$\perp$									ᆛ								
						+	<u> </u>	_	+		+		₩	4								
<u> </u>				<del>                                     </del>		+	$\vdash$	+	╈		┿		-	┨								
Α	цех	Уч.	PM	Опер.	Код, на	зимено	вание о	перац	uu	Обозна	эчен	ие доку	мента	_								
Б			Код,	наимен						СМ	_	оф.	_	УТ	KP	коид	EΗ	ОП	Kwm	Tr	73.	Тшт.
010	Про	отян	нуть	отв, в	ыдерж.	разм	. 1															
020	Кон	нтро	ль и	сполниг	пелем																	
03T	396	131	XXX-	приспо	собле	ние ст	ециал	ьное														
04T	392	302	XXX-	протя	кка кр	углая	перем	енно	го ре	езания	Ø1	5,92 [	ост	2647	79-85 F	218К5Ф2	)- 7					
05T	393	3120	XXX-	- калибр	-пробк	а ГО	CT 221	6-84														
06																						
07A	XX	XXX	X 0	25 41	82 П	оотях	кная	ИО	ТИЗ	37.101.	7346	6-84										
08Б	381	753	XXX		7Б64					2	10	6458	411	1P	1	1	1	23	6 1		19	0,388
<i>0</i> 90	Про	отян	іуть	паз, вы	держ.	разм.	1-3															
100	Кон	нтро	ль и	сполниг	пелем																	
11T	396	131	XXX	приспо	собле	ние сг	ециал	ьное														
12T	392	302	XXX-	- протя	кка шг	тоночі	ная дл	я паз	a B=	4 гос	T 18	3217-9	0, P1	3K54	2; 393	120XXX	- wa	блон І	FOCT 90	038-83		
13																						
14A	XX	XXX	X 0	30 426	0 Фре	зерна	я И	от и	37.10	01.7020	6-89	)										
15 <b>5</b>	381	6XX	X		EC	-300H	E			2	-	18632	411	1P	1	1	1	2:	36	1	24	0,643
160	Фре	езер	овап	пь пов.,	выдер	ож. ра	зм. 1-7	7														
170	Кон	тро	ль и	сполниг	пелем																	
	396	131	XXX	приспо	собле	ние ст	ециал	ьное														
MK																						

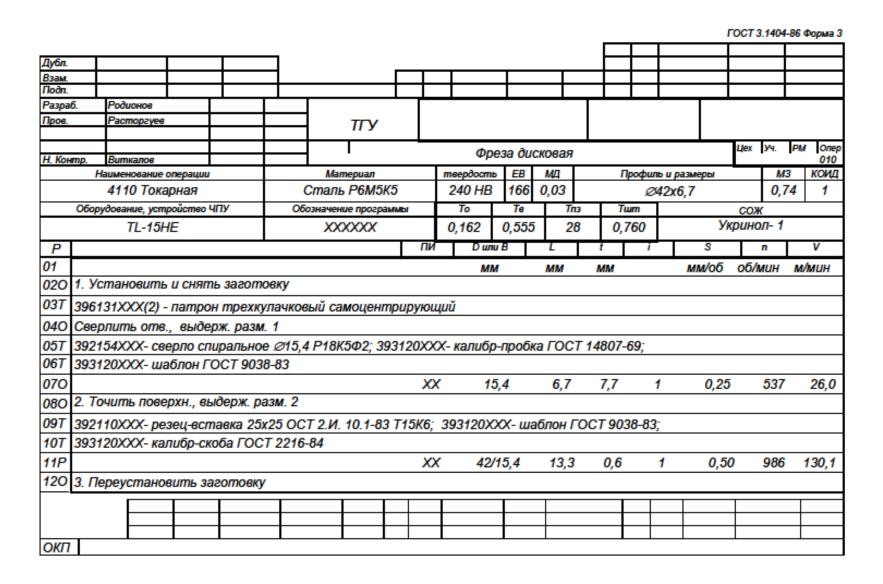
																					Т	т		T		
Дубл.																										
Взам.				-		+		+									┡		┡	_	₩	╄		_	-	
Подп.	$\dashv$	щ		_		<del>Т,</del>							_		Ļ—	_	_					_				
	$\dashv$	$\dashv$		$\vdash$		$\dashv$							+		+	$\dashv$										
	$\Box$	$\Box$														丄										
Α	цех	Уч.	PM	Опер.	Код,	нац	імено	вание	опер	ации	0	бозна	зчен	ие док	уменп	na										
Б			Код,	наим	енован	ue c	обору	дова	ния			CM	Пр	юф.	P	УТ		KP I	коид	EH	Ol	7	Kwm	Тпз.		Twm.
01T	391	810)	XXX	фрез	а двуу	гло	вая	неси	ммеі	трич	ная	Ø 80	<i>T</i>	2-03	35-52	6-76	Z=	22 P1	8К5Ф2	; 393	120X	XX.	- шабло	н ГОСТ	903	88-83
02																										
03A	XXX	(XX)	K 0	35 0	190 Сл	1eca	арная	Я																		
04Б	XXX	(XX)	<b>K</b> 4	407																						
<i>05</i> O	Эле	ктр	oxui	иичес	кое сня	ятι	ие за	усен	цев																	
06																										
07A	XXX	(XX)	<b>C</b> 0	40 (	0130 M	oe	ная																			
08Б	375	698)	ΚΧΧ		KI	ИМ																				
09																										
10A	XXX	(XX)	<b>C</b> 0	45 0	200 Ko	нт	роль	ная																		
11																										
12A	XX	(XX)	K 0	50 05	511 Tep	оми	иеск	ая																		
13Б	XXX	(XX)	<b>(</b>																							
140	Зак	алиг	пь, с	тпус	тить,	ла	зерн	ая за	калк	a																
15																										
16A	XX	(XX)	× 0	55 41	132 Шл	шф	овал	ьная	И	ОТІ	И 37.	101.	741	9-85												
17Б	381	32X)	XX			31	M151					2	18	3873	411	11	•	1	1	1	2	36	1	17		0,254
180	Шли	ифос	samı	пов,	выдер	Ж. Į	разм	. 1																		
MK	$\perp$																									

																			$\Box$					Т	
Дубл.				$\Box$																				$\perp$	
Взам.				$\rightarrow$		-		+				-	$\vdash$	<u> </u>	_				₩	Ш				+	
I IOON.	$\overline{}$			_		┰┸	_					┷┯		<del>-</del>	ᆛ					ш					
						+	+					+		+	┨										
															$\Box$										
Α	цех	Уч.		Опер			аимено			ации	_	_		умент											
Б	<u> </u>		Код,	Haui	менов	аниє	е обору	/дова	ния		CM	П	оф.	P	УТ	KP	K	ОИД	EH	ОП	Ku	ım	Тпз.	7	шт.
01T	396	131	XXX	пап	прон и	цанг	овый																		
02T	391	810	XXX	шли	<i>іфова</i>	альн	ый кр	ye 1 4	450x1	10x2	05 63C	F90	K 8 V	A 35	м/с	ГОСТ	P	52781-	2007						
03T	391	740	OXX	(- пр	испос	обл	ение і	иериі	тель	ное	с индик	amoj	юм; 3	39312	OXX.	Х- кал	шбр	-скоба	ГОС	T 22	16-84				
04																									
05A	XXX	XXX	x 0	60 4	1132 L	Шли	фовал	тьная	и	ОТИ	1 37.10	.741	9-85												
06Б	381	32X	ХХ			3	3K227I	В			2	18	8873	411	1P	1		1	1	236	6	1	21		0,772
070	Шл	ифо	вать	ome	версп	nue,	выдеј	ож. ра	азм.	1															
080	Шл	ифо	вать	mo <sub>l</sub>	рец, е	выде	рж. ра	азм. 2	2																
090	Кон	mpo	ль и	спол	ните	лем	,																		
10T	396	131)	XXX	пап	прон и	цанг	овый																		
11T	391	810	XXX-	шли	ифова	альн	ый кр	y2 5 1	14x1(	0x5 6	3C F90	K 8	/ A 3	5 м/с	ГОС	TP 5	278	1-2007	7						
12T	391	810	XXX	шли	ифова	альн	ый кр	yz 6 2	20x10	0x5 6	3C F90	K 8	/ A 3	5 м/с і	ОС	T P 5	278	1-2007	; 393	120X	XX- w	аблон	н ГОСТ	9038	3-83
13T	391	740	OXXX	(- пр	испос	обл	ение г	иериг	тель	ное	с индик	amoj	юм; 3	39312	0XX	Х- кал	шбр	-пробі	ка ГО	CT 2	216-8	4			
14																									
15A	XX	XXX	x 0	65 4	1132 L	Шли	фовал	тьная	и	оти	1 37.10	.741	9-85												
16Б	-						3K227				2	18	8873	411	1P	1		1	1	236	6	1	17		0,556
170	Шл	ифо	вать	moj	рец, е	выде	рж. ра	азм. 1	1																
180	Кон	mpo	ль и	спол	ните	лем																			
MK	Τ																								

																							$\neg$
Дубл.																							
Взам.							4						$\vdash$	$\vdash$					$\vdash$	$\vdash$			
I IOON.	$\overline{}$				$\overline{}$	<u> </u>	┰					$\top$	_	┯	┰								
	$\dashv$				$\neg$									+	$\dashv$								
	$\Box$				$\Box$																		
	цех	Уч.	PM	Опер.		аименс			ации	C		_		куменг									
Б	⊢			наимен			удов	ания			СМ	П	юф.	P	УТ	K	PI	коид	EH	ОП	Kum	Тпз.	Тшт.
01T	396	131	XXX-	патро	н цан	<u> 208ЫЙ</u>																	
02T	391	810	XXX	- шлиф	овалы	ный кр	y2 6	20x1	0x5 (	3C I	F90 F	(8)	/ A 3	5 м/с	ГОС	TP:	5278	1-2007	,				
03T	391	740	0XX	(- присі	пособл	пение і	мер	итель	ное	с ин	дика	тор	юм; :	39312	0XX	Х- ш	абло	н ГОС	T 903	38-83			
04																							
05A	XXX	XXX	x o	70 413	2 Шли	фовал	пьна	я И	ЮΤΙ	И 37.	.101.	741	9-85										
06Б						3K227					2			411	1P	1		1	1	230	6 1	17	0,857
070	Шл	ифо	ваты	ь тореі	ц, выд	ерж. ра	азм.	1-3															
080	Шл	ифо	ваты	ь радиу	с, выд	ерж. р	азм	. 4-5															
090	Пер	еус	тано	овить з	вагот	овку																	
100	Шл	ифо	ваты	ь тореі	ц, выд	ерж. р	азм.	7-9															
110	Шл	ифо	ваты	ь радиу	с, выд	ерж. р	азм	. 10-1	1														
120	Кон	ımpo	ль и	сполни	телем	1																	
13T	391	810	XXX	- шлиф	овалы	ный кр	ye 1	1 30x	15x8	63C	F90	K 8	VA.	35 м/	: ГО	CTF	527	81-200	7;				
14T	391	740	0XXX	(- присі	пособл	пение і	мер	итель	ное	с ин	дика	тор	юм; :	39312	0XX	Х- ш	абло	н ГОС	T 903	38-83			
15																							
16A	XXX	XXX	X 0	75 414	2 3am	очная		иоти	1 37.	101.	7419	-85											
17Б	381	32X	XX			TG-5					2	18	873	411	1P	1		1	1	23	6 1	17	0,526
180	3an	почи	іть г	тередні	ою по	зерхно	сть	зубы	ee, e	ыдеј	рж. р	азм	. 1-2										
MK	$\perp$																						

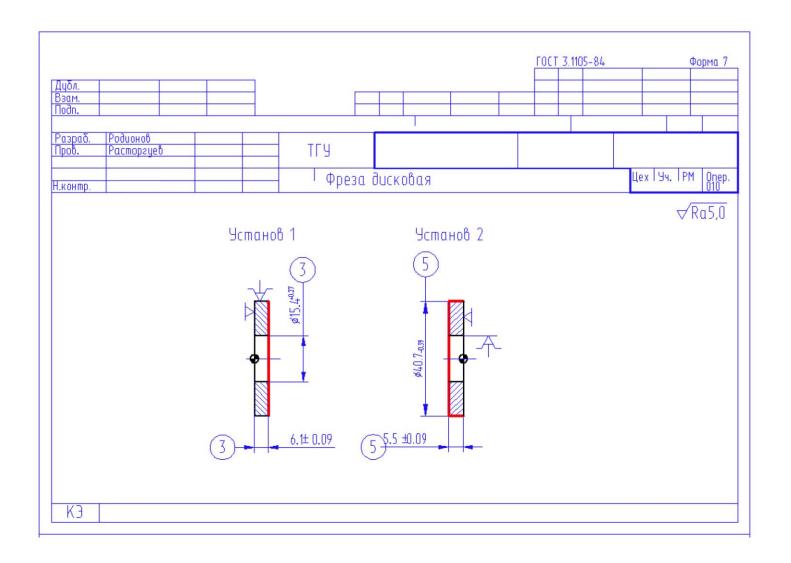
																			[							
Дубл.				$\Box$								_				_			_					$\perp$		
Взам.				$\dashv$		$\dashv$		_				-	⊢	⊢		+		+	$\dashv$		$\vdash$	⊢		+-		
1100ii.	$\neg$			一		┰┷	$\overline{}$	$\vdash$				┰		┰	$\neg$	_			_							
	$\Box$																									
	цех	<b>Уч</b> .		Опер			аименс			ации	_		ue doi	_	_		***					_				
Б	<u> </u>						обор)	/dosa	ния		CM	П	ооф.	P	У		KP	кои		EH	ОГ	I	Kwm	Тпз.		Twm.
010	Кон	тро	ль и	спол	ните	лем																				
02T	396	131)	XXX	пап	прон и	цанг	овый																			
03T	391	810	XXX	шли	ифова	альн	ый кр	ye 11	100	x30x	15 63C	F90	K 8 V	' A 3	5 м/с	: <i>[</i>	OCT F	527	31-2	007						
04T	391	740	0XXX	(- пр	испос	обл	ение і	иери	тель	ное	с индик	атор	ом;	3931	20X)	XX	′- шабі	тон Г	ОСТ	903	8-83					
05																										
06A	XXX	(XX)	x 0	80 4	11423	3am	очная	И	ют и	137.1	101.741	9-85														
07Б	-						TG-5				2		873	411	1F	,	1	1		1	23	86	1	17	7	0,722
080	3an	почи	ть з	адн	ою по	вер	хносп	ь зуб	бьев,	выд	ерж. ра:	зм. 1	-2													
090	Кон	тро	ль и	спол	ните	лем																				
					прон и																					
11T	391	810	XXX-	шли	ифова	эльн	ый кр	ye 11	100	x30x	15 63C	F90	K 8 V	' A 3	5 м/с	: <i>[</i>	ОСТЕ	527	31-2	007						
											с индик										8-83					
13																										
14A	XXX	CXX	X 0	85	0130	Мое	ечная																			
15Б	375	698	XXX			КМІ	И																			
16																										
17A	XXX	(XX)	X 0	90	0200	Коні	троль	ная																		
18	L_																									
MK																										

ГОСТ 3.1118-82 Форма 1 Дубл. Взам. Подп. A цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа Б Код, наименование оборудования Проф. Р УТ КР КОИД ЕН ОП Kwm CM Тпз. Twm. 01A XXXXXX 095 0511 Химикотермическая 02Б XXXXXX полуавтоматический агрегат 18873 411 1P 1 236 03О Цианировать 04 05 06 07 08 09 10 12 13 14 15 16 18

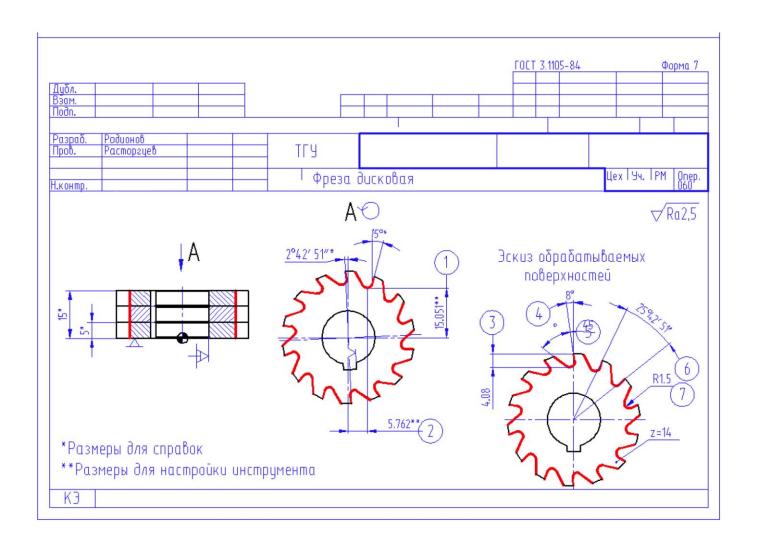


ГОСТ 3.1404-86 Форма 2а Дубл. Взам. ПИ D или B мм/об ММ мм мм об/мин м/мин 02О 4. Точить поверхн., выдерж. разм. 3-4 03T 392110XXX- резец-вставка 25x25 ОСТ 2.И. 10.1-83 Т15К6; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83; 393120ХХХ- калибр-скоба ГОСТ 2216-84 XX 40,7 19.4 0,6 0,50 1018 130,1 05P 06 07 08 09 10 11 12 13 14 15 16 17 11 19

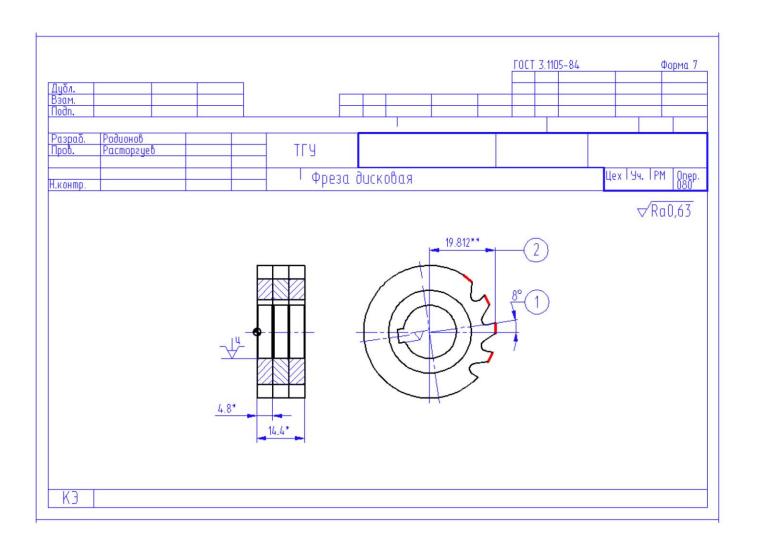
ОКП



ГОСТ 3.1404-86 Форма 3 Дубл. Взам. Подп. Разраб. Родионов Пров. Расторгуев ΤГУ Цех Уч. РМ Опер Фреза дисковая Н. Контр. Виткалов 030 Материал EΒ ΜД твердость Профиль и размеры Наименование операции МЗ коид 4260 Фрезерная Сталь Р6М5К5 240 HB 166 0,03 Ø42x6.7 0,74 Оборудование, устройство ЧПУ Обозначение программы To Тпз Tuum сож Укринол- 1 EC-300HE XXXXXX 2,819 0,259 32 3,263 ПИ D unu B MM ММ MM мм/об об/мин м/мин 020 1. Установить и снять заготовку 03Т | 396131ХХХ- приспособление специальное 04О 2. Фрезеровать пов., выдерж. разм. 1-2 391810XXX- фреза двуугловая несимметричная Ø 80 ТУ 2-035-526-76 Z=22 P18К5Ф2; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 05T 06T 4.08 0,88 XX 11 15 438 110 07 08 09 10 11 12 ОКП



ГОСТ 3.1404-86 Форма 3 Дубл. Взам. Подп. Родионов Разраб. Пров. Расторгуев TLA Цех Уч. РМ Опер Фреза дисковая Н. Контр. Виткалов Профиль и размеры Наименование операции твердость EΒ ΜД МЗ коид Материал 4142 Заточная Сталь Р6М5К5 240 HB 166 0,03 0.74 Ø42x6,7 Оборудование, устройство ЧПУ Обозначение программы To Тe Тпз Tuum сож Укринол- 1 0.448 0.185 17 0.722 TG-5 XXXXXX ПИ D или B S Р 01 мм/мин об/мин м/с ΜM MM MM 002 1. Установить и снять заготовку T03 | 396111XXX- патрон цанговый ОО4 Заточить заднюю поверхность зубьев, выдерж. разм. 1-2 Т05 391810XXX- шлифовальный круг 11 100x30x15 63C F90 K 8 V A 35 м/с ГОСТ Р 52781-2007 T06 3917400XXX- приспособление мерительное с индикатором; 393120XXX- шаблон ГОСТ 9038-83 P07 XX 25 4,7 14,4 0.16 0.010 4800 08 09 10 11 12 ОКП



Форм.	Зона	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч.
Ш				<u> Документация</u>		
Ш						
A1			16.07.ТМ.576.60.000.СБ	Сборочный чертеж		
Щ						
Ш				<u>Сборочные единицы</u>	_	
Н		_				
Н		1	16.07.TM.576.60.100	Муфта	1	
$\vdash$						
$\vdash$				<u>Детали</u>		
$\vdash$		2	16.07.TM.576.60.002	Винт	1	
Н		3	16.07.TM.576.60.003	Втулка	1	
Н		4	16.07.TM.576.60.004	Втулка	1	
Н		5	16.07.TM.576.60.005	Втулка	1	
Н		6	16.07.TM.576.60.006	Втулка	1	
Н		7	16.07.TM.576.60.007	Демпфер	1	
Н		8	16.07.TM.576.60.008	Клин	1	
Н		9	16.07.TM.576.60.009	Кольцо	3	
П		10	16.07.TM.576.60.010	Кольцо	1	
		11	16.07.TM.576.60.011	Корпус	1	
П		12	16.07.TM.576.60.012	Корпус патрона	1	
		13	16.07.TM.576.60.013	Крышка	1	
		14	16.07.TM.576.60.014	Крышка	1	
		15	16.07.TM.576.60.015	Кулачок	3	
П			$\overline{+}$	16.07.TM.576.60.0	000	
_	Лист	_	докум. Подпись Дата		_	(hua
Разра Пров.		Podu Pacm		Лит. Патрон клиновый с	. Лист 1	Листов 3
Н. Кон Утв.	mp.	Витк Бобр	m	ориовым поджимом	ГУ, гр. ТМ	Лбз-1131

форм.	Зона	∏o3.		Обозначе	ние	Наименование	Кол.	Прим	1 <b>0</b> 4.
		16	16.07.7	M.576.60.	016	Опора	4		
		17	16.07.7	M.576.60.	017	Подкулачник	1		
		18	16.07.7	M.576.60.0	018	Поршень	1		
		19	16.07.7	M.576.60.0	019	Пробка	1		
		20	16.07.7	M.576.60.0	020	Пробка	6		
		21	16.07.7	M.576.60.0	021	Пружина	1		
		22	16.07.7	M.576.60.0	022	Пружина тарельчатая	1		
		23	16.07.7	M.576.60.0	023	Стойка	1		
		24	16.07.7	M.576.60.0	024	Сухарь	1		
		25	16.07.7	M.576.60.0	025	Тяга	1		
		26	16.07.7	M.576.60.	026	Шпонка	1		
		27	16.07.7	M.576.60.0	027	Шпонка	1		
		28	16.07.7	M.576.60.0	028	Шток	1		
		29	16.07.7	M.576.60.0	029	Фиксатор	1		
						Стандартные изделия			
		30				Болт M10-6gx35.66.029			
						ΓΟCT 7805-70	6		
		31				Винт М6х10.48			
						ΓΟCT 1476-75	2		
		32				Винт 7000-0005			
						ΓΟCT 17773-72	1		
						Винты ГОСТ 11738-72			
		33				M6x12.88	3		
		34				M10x20.88	6		
		35				M10x25.88	6		
		36				M10x30.88	6		
		37				M12x35.88	3		
					$\neg$	16.07.TM.576.60.000			Лист
Изм.	Лист	N	е докум.	Подпись Да	ma	10.01.1W.010.00.000			2

Форм.	Зона	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Примеч.
		38		Гайка М38.6.05		
				ГОСТ 6393-73	1	
		39		Гайка M16x1,5-6H.5.029		
				ΓΟCT 5927-70	2	
				Кольца ГОСТ 9833-73		
		40		120-180-46-2-4	1	
		41		180-230-46-2-4	1	
		42		300-400-56-2-4	1	
		43		320-420-56-2-4	2	
		44		2000-1950-46-2-4	1	
		45		2000-1900-56-2-4	2	
		46		Шайба 38.01.05		
				ΓΟCT 13465-77	1	
				Шайбы ГОСТ 6402-70		
		47		10.65Г.029	24	
		48		12.65Г.029	3	
				16.07.TM.576.60.000		Лист
Изм.	Лист	N	докум. Подпись Дата	10.07.1W.070.00.000		3

Документация  А1 16.07.ТМ.576.61.000.СБ Сборочный чертеж  Сборочные единицы  1 16.07.ТМ.576.61.100 Блок индикаторный 1  2 16.07.ТМ.576.61.200 Оправка 1  Детапи  3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	Примеч.
A1       16.07.ТМ.576.61.000.СБ       Сборочный чертеж         Сборочные единицы       Сборочные единицы         1       16.07.ТМ.576.61.100       Блок индикаторный       1         2       16.07.ТМ.576.61.200       Оправка       1         Детали       3       16.07.ТМ.576.60.003       Ножка       1	
Сборочные единицы  1 16.07.ТМ.576.61.100 Блок индикаторный 1  2 16.07.ТМ.576.61.200 Оправка 1  Детали  3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	
Сборочные единицы  1 16.07.ТМ.576.61.100 Блок индикаторный 1  2 16.07.ТМ.576.61.200 Оправка 1  Детали  3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	
1       16.07.ТМ.576.61.100       Блок индикаторный       1         2       16.07.ТМ.576.61.200       Оправка       1         Детали       3       16.07.ТМ.576.60.003       Ножка       1	
1       16.07.ТМ.576.61.100       Блок индикаторный       1         2       16.07.ТМ.576.61.200       Оправка       1         Детали       3       16.07.ТМ.576.60.003       Ножка       1	
2       16.07.ТМ.576.61.200       Оправка       1         Детали         3       16.07.ТМ.576.60.003       Ножка       1	
2       16.07.ТМ.576.61.200       Оправка       1         Детали         3       16.07.ТМ.576.60.003       Ножка       1	1
<u>Детали</u> 3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	
3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	
3 16.07.ТМ.576.60.003 Ножка 1	
	T
4 16.07.ТМ.576.60.004 Основание 1	
5 16.07.TM.576.60.005 Плита 1	
6 16.07.TM.576.60.006 Стойка 1	
7 16.07.ТМ.576.60.007 Табличка 1	
8 16.07.ТМ.576.60.008 Фланец 1	
<u>Стандартные изделия</u>	
	$\Box$
Винты ГОСТ 11738-72	
9 M5x14.88 3	
10 M6x12.88 4	
11 M6x16.88 4	1 1
16.07.TM.576.61.000	
Изм. Лист № докум. Подпись Дата	
Разраб.         Родионов         Лит.         Лист           Пров.         Расторгуев         Приспособление         1	Листов 2
контрольное	
Н. Контр. Виткалов ТГУ, гр. Т Утв. Бобровский	Мбз-1131

										_
Форм.	Зона	Поз.	(	Обозна	чение	ė	Наименование	Кол.	Примеч	I.
		12					Винт М4х10.58			
							ΓΟCT 17473-80	2		П
		13					Винт М4х10.48			П
							ΓΟCT 1476-75	1		
		14					Гайка М4.5			
							ΓΟCT 5927-70	1		
										$\Box$
										٦
										٦
										$\exists$
										┪
								$\top$		┫
								$\top$		┪
										$\dashv$
							40 07 TM 570 04 00	^	Ли	ICT
Изм.	Лист	Ne	докум.	Подпись	Дата		16.07.TM.576.61.00	U	2	2