## МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

# федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

#### «Тольяттинский государственный университет»

#### Институт машиностроения

(наименование института полностью)

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» (наименование кафедры)

### 15.03.01 «Машиностроение»

(код и наименование направления подготовки)

#### Технологии, оборудование и автоматизация

#### машиностроительных производств

(профиль)

#### БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

на тему Модульный технологический процесс изготовления червяка

Студент(ка)	А.В.Бутусов	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Руководитель	Д.А.Расторгуев	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Консультанты	И.В.Дерябин	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	И. В.Краснопевцева	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	В.Г.Виткалов	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к защите		
Заведующий кафедрой		
к.т.н, доцент		Н.Ю. Логинов
	(личная подпись)	<del></del>
	« »	2017 г

Тольятти 2017

# МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

# «Тольяттинский государственный университет» ИНСТИТУТ МАШИНОСТРОЕНИЯ

(наименование института полностью)

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» (наименование кафедры)

У	ТВЕРЖДАЮ	
38	ав. кафедрой	Н.Ю. Логинов
	«»	2017г.
ЗАДАНИ		
на выполнение бакала	врской работы	
направление подготовки 15.03.	-	
профиль «Технологии, оборудов машиностроительных	вание и автоматизация	
Студент Бутусов Анатолий Владимирович	гр <u>МСбз-</u>	-1202
1. Тема Модульный технологический процесс изгото	вления червяка	
2. Срок сдачи студентом законченной выпускной ква	лификационной работы « ${\color{0.6cm}0}$	<u>9</u> » <u>июня</u> 2017 г.
3. Исходные данные к выпускной квалификационнов выпуска 1300 дет/год		и, годовой объем
4. Содержание выпускной квалификационной работь	ы (объем 40-60 c.)	
Титульный лист.		
Задание. Календарный план. Аннотация. Содержани	е.	
Введение		
1) Описание исходных данных		
2) Технологическая часть работы		
3) Проектирование приспособления и режущего инс	трумента	
4) Безопасность и экологичность работы		
5) Экономическая эффективность работы		
Заключение. Список используемой литературы.		

Приложения: технологическая документация

#### МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

#### «Тольяттинский государственный университет»

#### Институт машиностроения

(наименование института полностью)

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» (наименование кафедры)

УТ	ВЕРЖ	ДАЮ	
Зав	едующ	ий кафедрой	
К.Т.	н., доце	ент	
			Н.Ю. Логинов
		(подпись)	_
<b>«</b>	>>>	2017 г.	

# КАЛЕНДАРНЫЙ ПЛАН выполнения бакалаврской работы

Студента <u>Бутусов Анатолий Владимирович</u>									
По теме Модульн	По теме_ Модульный технологический процесс изготовления червяка								
Наименование	Плановый срок	Фактический срок	Отметка о	Подпись					
раздела работы	выполнения	выполнения	выполнении	руководителя					
	раздела	раздела							
Описание	01.02.2017	25.01.2017	выполнено						
исходных данных									
Технологическая	01.04.2017	27.03.2017	выполнено						
часть работы									
Проектирование	01.05.2017	24.04.2017	выполнено						
приспособления и									
режущего									
инструмента									
Безопасность и	15.05.2017	12.05.2017	выполнено						
экологичность									
работы									
Экономическая	15.05.2017	14.05.2017	выполнено						
эффективность									
работы									
Руководитель выпу	скной								
квалификационной	работы		Д.А.Расторгуев						
		(по,	цпись)	(И.О. Фамилия)					
Задание принял к и	сполнению			А.В.Бутусов					
		(под	дпись)	(И.О. Фамилия)					

#### **КИДАТОННА**

Бутусов Анатолий Владимирович Модульный технологический процесс изготовления червяка/ Тольяттинский государственный университет: Тольятти, 2017. – 62 с.

Ключевые слова: зубчатые поверхности, упрочнение, концентрация переходов, модульный станок, токарный центр.

Работа посвящена проектированию технологического процесса изготовления червяка с использованием принципа проектирования операций концентрации – на токарно-фрезерном центре.

# Содержание

Введение	6
1. Описание исходных данных	7
2. Технологическая часть работы	11
3. Проектирование приспособления и режущего инструмента	29
4. Безопасность и экологичность работы	37
5. Экономическая эффективность проекта	46
Заключение	50
Список использованной литературы	51
Приложения	54

#### **ВВЕДЕНИЕ**

Работа червячных зацеплений связана с большими нагрузками в зубчатой паре, значительным трением. Для повышения эксплуатационных параметров редукторов требуется изготавливать детали с использованием современных достижений в области машиностроения. К ним относится модульный принцип построения технологических процессов и оборудования. С использованием данного подхода спроектирован техпроцесс изготовления червяка. В отличие от других технологических процессов (типового, группового и единичного) модульный техпроцесс обеспечивает при должной автоматизации проектирования многократное ускорение этого процесса. Причем основной плюс этой системы построения техпроцессов, что на одном оборудовании и на одном участке можно обрабатывать различные по конфигурации детали. Это обеспечивается модульным построением техпроцесса, когда для однотипных модулей поверхностей формируются модели операций с модулями оснащения. Это ускоряет производство в том числе за счет сокращения вспомогательного время, затраченного переналадку оборудования.

В работе показан пример формирования таких технологических моделей для поверхностей.

#### 1. ОПИСАНИЕ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

#### 1.1 Анализ работы червяка

Вал червяк работает в червячном редукторе с передаточным отношением 40. Он устанавливается по шейкам в подшипники и входит в зацепление с червячным колесом. Червяк является входным валом и через муфту подсоединяется к двигателю. Соединение по крутящему моменту через шпоночный паз. Выходной конец вала проходит через крышку с сальниковым уплотнением.

Червяк работает при значительном крутящем моменте и больших силах трения на зубчатой поверхности витков червяка.

Характер нагрузки: переменный динамический сосредоточенный. Все поверхности в зависимости от назначения работают в разных условиях и требования к ним предъявляют тоже разные. Поверхности систематизированы на рисунке 1.1 и в таблице 1.1.

Исходя из данных условий выбираем для материала червяка сталь 30ХГН ГОСТ 4543-71. Этот материал подходит по условиям работы детали. Состав химических элементов приведен в таблице 1.2, физические параметры в таблице 1.3 [1].

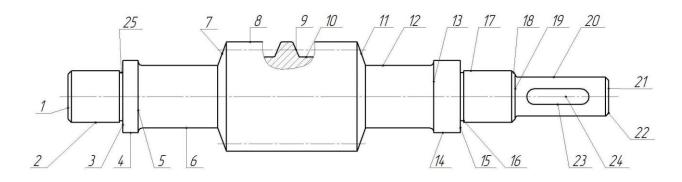


Рисунок 1.1 - Эскиз детали

Таблица 1.1 - Требования по поверхностям по точности и шероховатости

No	Шерохо ватость,	Размеры , мм	Тип	Форма	Квалите т	требовани е	Допу ск,
	MKM						MM
1	2	4	2	3	6	7	8
1	12,5	348	С	П	12		
2	0,63	34	ОКБ	Ц	6	О	0,008
						©	0,016
3	1,25	36	ОКБ	П	12		0,02
4	12,5	46	С	Ц	12		
5	12,5	10	С	П	12		
6	12,5	40	С	Ц	12		
7	12,5	94	С	Φ	12		
8	3,2	70	С	Ц	12		
9	1,25	60	И	3	8-B		
10	12,5	50	С	Φ	12		
11	12,5	94	С	Φ	12		
12	12,5	40	С	Ц	12		
13	12,5	10	С	П	12		
14	12,5	46	С	Ц	12		
15	1,25	36	ОКБ	П	12	上	0,02
16	12,5	2	С	Φ	12		
17	0,63	34	ОКБ	Ц	6	О	0,008
						©	0,016
18	12,5	2,5	С	Φ	12		
19	12,5	0,5	С	Φ	12		
20	0,63	25	ВКБ	Ц	6		
21	12,5	348	С	П	12		

# Продолжение таблицы 1.1

1	2	4	2	3	6	7	8
22	12,5	2,5	С	Φ	12		
23	2,5	10	ВКБ,ИП	Φ	10		
24	12,5	20	ВКБ	П	14		
25	12,5	2	С	Φ	12		

Таблица 1.2 - Состав стали 30ХГН

Химический состав	%
Кремний (Si)	0,90 – 1,20
Марганец (Mn)	0,80 -1,10
Медь (Cu), не более	0,30
Никель (Ni),	0,80 -1,10
S - сера, не более	0,035
Углерод (С)	0,28 - 0,35
Р - фосфор, не более	0,035
Хром (Ст)	0,80 -1,10

Таблица 1.3 - Физические свойства стали 30ХГН

Термообработка или	Сечен	NG 0/	ξ, %	HRC	$\sigma_{0,2}$ ,	$\sigma_{\rm B}$ ,
состояние поставки	ие, мм	$\psi_5$ , %	ζ, %	э	МПа	МПа
Закалка 880 °C в масле. Отпуск при температуре 540 °C в воде или масле	25	10	45		830	1080
Поковки. Нормализация. КП 395	< 100	17	45		395	615
Закалка 860-880 °C, масло. Отпуск 200-250 °C, воздух.	30	7	40	43- 51	1270	1470

#### 1.2 Анализ технологичности детали

Деталь технологична в отношении и конструкции и по обрабатываемости. При ее обработке можно использовать производительные современные методы обработки, в том числе заготовительные [21].

Общая длина червяка составляет L=348 мм, средний диаметр  $D_{cp}$ =52 мм. Поэтому отношение этих размеров 348/52=6,7 позволяет отнести к червяк к валам средней жесткости.

Основная задача и трудность при обработке деталей такого вида — это обеспечение заданных требований у зубчатой поверхности. Она имеет сложную форму и профиль и поэтому технологически трудно ее обеспечить. Для этого применяется специализированное оборудование (червячнофрезерные и —шлифовальные станки). Для нарезания витков могут применяться токарные резцы на токарных станках, но процесс трудоемкий, непроизводительный и имеет недостаточно высокие технические возможности.

Для современных производств характерно использование станков новой компоновки, где можно комбинировать различные методы обработки, разнообразный инструмент. Они дают возможность обработать с различных направлений поверхности, в том числе сложные. К такому типу станков относятся токарно – фрезерные центра. Они имеют до нескольких суппортов и силовых головок, включая для чистовой обработки и глубокого сверления с собственными приводами. Это дает возможность полной обработки сложных деталей на ограниченном количестве станков.

В работе предлагается лезвийную обработку выполнить на таком многофункциональном центре.

#### 2. ТЕХНОЛОГИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ РАБОТЫ

#### 2.1. Выбор типа производства

Для заданных параметров (годового объема выпуска 1300 дет./год, и массе детали – определяется для чертежных размеров с учетом плотности материала – 4,2 кг) соответствующий тип производства по [21] – среднесерийный.

#### 2.2. Выбор метода получения заготовки.

Так как заготовка червяка имеет простую конфигурацию, материал сталь 30ХГН, тип производства смотри пункт 2.1 — оптимальные способ получения заготовки, это горячая штамповка в открытых штампах [15].

Прокат нерационально вбирать из-за большого перепада диаметров ( 22,5 мм на сторону). Это увеличивает время и стоимость механической обработки и расходы материала.

Соответствующий руководящий документ при проектировании штамповки – ГОСТ7505-89 [7]. По нему определяются допуски на размеры, общие припуски на все размеры, и дополнительные параметры (штамповочные радиусы и уклоны).

По ГОСТ 7505-89 определяются все параметры: класс точности по способу штамповки— Т4; степень сложности по конфигурации — С2; исходный индекс окончательно — 15; по материалу группу стали— М2.

На точную поверхность  $\varnothing$  34k6 (0,018) припуски с размерами подсчитаны аналитически по формулам и представлены в таблицу 2.1.

Таблица 2.1 - Расчетные значения операционных припусков и размеров на самую точную поверхность Ø 34k6 € 0,002 €

TA,	Методы	Для расче	Для расчета припуска, мм				Припуски, мм		Расчетный размер, мм	
MM	обработки	T	Rz	$\Delta_{\mathrm{np}}$	εу	$Z_{min}$	$Z_{max}$	$D_{\min}$	$D_{max}$	
1,6	Заготовка	0,5		0,27				36.4	38.0	
	(горячая									
	штамповка)									
0,25	Точение первое	0,04	0,02	0,03	0,15	2.0	3.4	34.33	34.58	
0,06	Точение второе	0,03	0,015	0,02	0,02	0.19	0.38	34.23	34.292	
2										
0,02	Шлифование	0,02	0,01	0,01	0,008	0.134	0.077	34.096	34.121	
5	первое									
0,01	Шлифование	-	0,005	0,005	0,006	0.094	0.103	34.002	34.018	
6	второе									

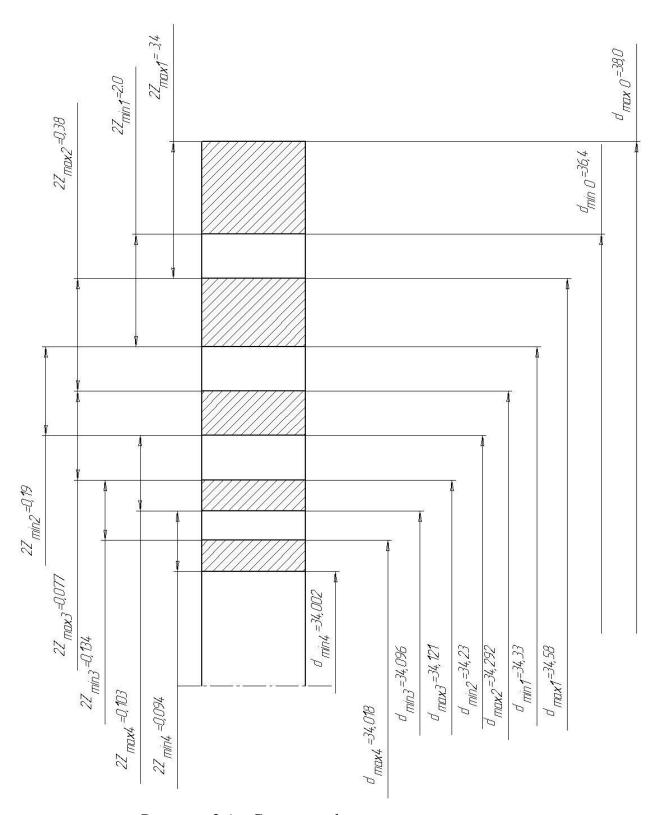


Рисунок 2.1 - Схема графическая по припускам

### 2.3. Разработка технологического маршрута

В разделе в таблицу 2.2. вносим для каждой поверхности свой маршрут обработки. Они берутся из таблиц типовых маршрутов обработки в зависимости от вида поверхности и требований к ней [19].

Таблица 2.2 Технологические переходы на отдельные поверхности червяка

$N_{\underline{0}}$	Шерохо	Размеры	Квалите	Технологический маршрут по
	ватость,	, MM	Т	поверхностям
	МКМ			
1	2	3	4	5
1	12,5	348	12	Фр.чн. торц.(13; Ra12,5)
2	0,63	34	6	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2) -
				Ш. чн. (7; Ra 2,5) – Ш. чс. (6;
				Ra0,63)
3	1,25	36	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2) -
				Ш. чн. (7; Ra 2,5)
4	12,5	46	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
5	12,5	10	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
6	12,5	40	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
7	12,5	94	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
8	3,2	70	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
9	1,25	60	8-B	3.фр.(11; Ra6,3)-3.шв.(9; Ra2,5) –
				З.шл. (8; Ra1,25)
10	12,5	50	12	3.фр.(11; Ra6,3)
11	12,5	94	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
12	12,5	40	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
13	12,5	10	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
14	12,5	46	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)

Продолжение таблицы 2.2

1	2	3	4	5
15	1,25	36	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2) -
				Ш. чн. (7; Ra 2,5)
16	12,5	2	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
17	0,63	34	6	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2) -
				Ш. чн. (7; Ra 2,5) – Ш. чс. (6;
				Ra0,63)
18	12,5	2,5	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
19	12,5	0,5	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
20	0,63	25	6	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2) -
				Ш. чн. (7; Ra 2,5) – Ш. чс. (6;
				Ra0,63)
21	12,5	348	12	Фр.чн. торц.(13; Ra12,5)
22	12,5	2,5	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)
23	2,5	10	10	Фр.чс. конц.(10; Ra2,5)
24	12,5	20	14	Фр.чс. конц.(13; Ra12,5)
25	12,5	2	12	Т.чн.(13; Ra12,5)- Т.чс.(9; Ra3,2)

Технологический маршрут — это перечень операций, которые включают все выбранные ранее технологические переходы. Они представлены в таблице 2.3 [8].

Таблица 2.3 - Операции по изготовлению червяка

№ операц ии	Наименован ие операции	Оборудовани е	Содержание операций (в скобках квалитет и шероховатость)
1	2	3	4
000	Заготовитель ный процесс	КГШП	отштамповать

Продолжение таблицы 2.3

1	2	3	4		
005	Фрезерно-	Фрезерно-	Фрезеровать торцы 1, 21 (12; Ra		
	центровальн	центровальн	12,5)		
	ая	ый п/авт МР-	сверлить центровые отверстия 35(9;		
		76AM	Ra 3,2)		
010	Токарная	Токарно- фрезерный станок Victor VTplus-15\20	Установ А Точить (начерно) поверхности 11-15, 17, 19, 20		
			Установ Б		
			Точить (начерно) поверхности		
			2-8		
			Точить (начисто) поверхности		
			2-8, 22, 25		
			Установ В		
			Поз. І:		
			Точить (начисто) поверхности 11,		
			22		
			Поз. ІІ:		
			Фрезеровать шпоночный паз		
			поверхности 23		
			24		
			Поз. III:		
			Фрезеровать витки червяка		
			поверхность 9, 10		
015	Термообраб отка				
020	Центрошлиф	Центрошлиф	Установ А и Б		
	овальная	овальный	Шлифовать центровые отверстия		

Продолжение таблицы 2.3

1	кение таблицы і 2	3	4
1	2		
		3922E	поверхности 35
025	Шлифовальн	Универсальн	
	ая черновая	ый	
		круглошлиф	Установ А Шлифовать поверхности
		овальный	начерно 15, 17, 19, 20
		станок	
		FU42x100	
			Установ Б Шлифовать поверхности
			начерно 3, 2
030	Шлифовальн	Универсальн	
	ая чистовая	ый	
		круглошлиф	Установ А Шлифовать поверхности
		овальный	начисто 15, 17, 19, 20
		станок	
		FU42x100	
			Установ Б Шлифовать поверхности
			начисто 3, 2
035	Червячношл	Червячно	
	ифовальная	шлифовальн	Штифорот порожителя 0
		ый станок	Шлифовать поверхности 9
		5K881	
040	Мойка		
045	Контроль		
	окончательн		
	ый		

# 2.4. Выбор средств оснащения

Таблица 2.4 -Выбор технологического оборудования с оснащением

Название	Модель	Паматалаба	Реж.инструм	Измерительно
операции	оборудования	Приспособл.	ент	е средство
1	2	3	4	5
3аготовитель ная Штамповка		-	-	-
005Фрезерно - центровальн ая	Фрезерно - центровальн ый MP-76	Тиски 7200- 0252 ГОСТ21168- 85	2214-0503 Фреза d=80, z=6 Т15К6 ГОСТ 28719-90 2317-0018 Сверло d=4 P6M5 ГОСТ 14952-75	ШЦ - III-500- 0,05 ГОСТ 166-89
010 Токарная	Токарно- фрезерный станок Victor VTplus-15\20	Патрон 7100- 0062 ГОСТ 2675-80; Люнет 6046- 0002 ГОСТ 21189-75	РТТNR 3232P27 Резец Т15K6 ТУ 2-035- 892-82 Т15K6, Т5K10, 2223- 1131 Фреза d=10, z=3 Р8М3К6С ГОСТ 23247-78,	ШЦ-Ш-500- 0,05 ГОСТ 166-89 МК50- 1 ГОСТ 6507-90,

Продолжение таблицы 2.4

	таолицы 2.4	2	4	~
1	2	3		5
			PTTNR	
			3225P22Pe3e	
			ц Т15К6 ТУ	
			2-035-892-	
			82, 035- 2128-0561	
			Резец Т14К8	
			ОСТ 2И10-8-	
			84, 2241-	
			0222 Фреза	
			d=80, z=8	
			Р18 ГОСТ	
			16228-81	
015 TO	Печь индукцио	нная	Ванна закалоч	ная
		Тиски		
	Центрошлиф овальный 3292E	станочные		
		винтовые		
		самоцентриру	4 220 60 40	
		ющиеся с	4 320x60x40 24A F14 O 6	
020 Центрошлиф		·	V 35 AA 1	
		призматическ	ГОСТ	
овальная		ими губками	52781-2007	
		Тиски 7200-		
		0252		
		ГОСТ21168-		
		85		
	Универсальн	Патрон 6151-	4 320x60x40	
025 Торцекругло шлифовальн	ый	0053 ГОСТ	24A F14 O 6	Профилометр
				Сейтроник
	круглошлифо	17200-71,	V 35 AA 1	ПШ8-1
_	вальный	Центр 7032-	ГОСТ	
ая	станок	0109 ГОСТ	52781-2007	ГОСТ 2789-73

Продолжение таблицы 2.4

продолжение	,			I
1	2	3	4	5
	FU42x100	2575-79		
	Универсальн	Патрон 6151-	4 320x60x40	
030	ый	0053 ГОСТ	24A F50 P 5	Профилометр
Круглошлиф	круглошлифо	17200-71,	V 35 AA 3	Сейтроник
	вальный	Центр 7032-	ГОСТ 52781-	ПШ8-1
овальная	станок	0109 ГОСТ	2007	ГОСТ 2789-73
	FU42x100	2575-79		
035 Червячно- шлифовальн ая	Червячно- шлифовальны й станок 5К881	Патрон трехкулачков ый 7100-007 ГОСТ 2675- 81; Центр упорный ГОСТ 13214- 79 Люнет неподвижный	2Π 250x76x20 6 20 <sup>0</sup> 24A 12H CT1 9K ΓΟСТ 2424- 83	Профилометр Сейтроник ПШ8-1 ГОСТ 2789-73
040 Моечная				
045				
Контрольная				

## 2.5. Нормирование технологических операций

Обработка ведется на токарно-фрезерном модульном станке Victor VTplus-15 $\20$ . В качестве инструмента берется 2223-1131 Фреза d=10, z=3 P8M3K6C ГОСТ 23247-78 [4, 11, 14, 16].

Глубина резания t = 2.5мм, ширина паза B = 10мм.

Число зубьев фрезы z = 2.

Осевое врезание на глубину шпоночного паза проходит с подачей Sz=0.05 мм/зуб [20].

Продольное движение при фрезеровании шпоночного паза Sz=0,08 мм/зуб.

Скорость резания:

$$V = \frac{Cv \cdot D^q \cdot Kv}{T^m \cdot t^x \cdot S_z^y \cdot B^u \cdot Z^p} , \qquad (2.1)$$

Где: D – диаметр фрезы, мм;

Cv – коэффициент и q, m, x, y, u, p – показатели степени для конкретизации условий операции;

Т – период стойкости фрезы, Т=60 мин.

$$Cv = 46,7$$
;  $q = 0,45$ ;  $x = 0,5$ ;  $y = 0,5$ ;  $u = 0,1$ ;  $p = 0,1$ ;  $m = 0,33$ .

$$Kv = Kmv \cdot Knv \cdot Kuv$$
, (2.2)

Кму учитывает физико-химические свойства стали 30ХГН:

$$K_{MV} = K_{\mathcal{E}} \cdot \left(\frac{750}{\sigma_{_{\scriptscriptstyle{G}}}}\right)^{n_{_{\scriptscriptstyle{V}}}} \tag{2.3}$$

Где  $K_{\Gamma} = 1$ ;  $n_v = 0.9$ ;  $\sigma_{\kappa} = 615 \,\mathrm{MHa}$ .

$$Kmv = 1 \cdot (\frac{750}{615})^{0.9} = 1,22$$
.

Knv =1 для обработанной поверхности; Kuv =1.

$$Kv = Kmv \cdot Knv \cdot Kuv = 1,22 \cdot 1 \cdot 1 = 1,22.$$

Скорость резания при продольной и осевой подаче:

$$V_1 = \frac{46.7 \cdot 10^{0.45} \cdot 1.22}{60^{0.33} \cdot 2.5^{0.3} \cdot 0.08^{0.25} \cdot 10^{0.1} \cdot 2^{0.1}} = 27. \text{ M/MИН.}$$

Частота вращения фрезы при осевой подаче:

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

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D} = \frac{1000 \cdot 27}{3.14 \cdot 10} = 864 \text{ O}\text{б}/\text{MиH}.$$
(2.4)

Сила резания:

$$p_z = \frac{10 \cdot Cp \cdot t^x \cdot S_z^y \cdot B^U \cdot Z \cdot K_{MP}}{D^q \cdot n^w}$$
 (2.5)

Где Cp = 68.2; x = 0.86; y = 0.72; u = 1.0; q = 0.86; w = 0;  $K_{MP} = 1$ .

При продольной подаче:

$$p_z = \frac{10.68.2 \cdot 2.5^{0.86} \cdot 0.08^{0.72} \cdot 10 \cdot 2 \cdot 0.942}{10^{0.86} \cdot 864^0} = 521H$$
.

Крутящий момент при максимальной силе резания:

$$M_{\kappa p} = \frac{Pz \cdot V}{2 \cdot 100} = \frac{521 \cdot 27}{200} = 26H_{\rm M} . \tag{2.6}$$

Мощность резания:

$$Ne = \frac{Pz \cdot V}{1020 \cdot 60} = \frac{521 \cdot 27}{1020 \cdot 60} = 0.3 \kappa Bm.$$
 (2.7)

## 0,3<5,5 (для приводного инструмента)

Значит, данный станок можно использовать на данном режиме фрезерования. Все остальные режимы резания сводятся в таблицы 2.5, 2.6. Таблица 2.5 - Режимы резания для 010 токарной операции.

Переходы №-	Глубина	Подача	Подача	Обороты $n_{\text{ш}}$ ,	Скорость
$N_{\underline{0}}$	слоя t,	S <sub>0</sub> ,мм./об.	минутная	об./мин.	резания
	MM.		S <sub>м</sub> , мм./мин.		V,
					м./мин.
1	2	3	4	5	6
Обтачивание	1,4	0,5	415	830	184
черновое.					
Установ А и					
Б					
Обтачивание	0,14	0,18	350	1943	427
чистовое.					
Установ Б, В.					
Фрезерование	2x2,5	Sz=0,08	138	864	27
паза фрезой		мм/зуб			
Ø10 мм		0,16			
Фрезерование	10	Sz=0,05	183	228	72
витков		мм/зуб			
червяка		0,1			
модульной					
фрезой Ø100					
MM					

Таблица 2.6 - Составляющие силы резания

Переходы №-	Сила резания	Сила	Сила	Мощность	Стойкость
$N_{\underline{0}}$	P <sub>z</sub> , H	резания Р <sub>у</sub> ,	резания	$N_p$ , к $B$ т	инструмента
		Н	$P_x$ , H		Ти, мин
1	2	3	4	5	6
Обтачивание	1096	439	767	3,3	60
черновое.					
Установ А и					
Б					
Обтачивание	45	20	31	0,313	60
чистовое.					
Установ Б и					
B.					
Фрезерование	521	Мкр 26 Н⋅м		0,23	60
паза фрезой					
Ø10 мм					
Фрезерование	145	Мкр 73 Н⋅м		0,17	60
витков					
червяка					
модульной					
фрезой Ø100					
MM					

## 2.6. Расчет норм времени на токарную операцию

Определим норму штучно-калькуляционного времени  $T_{\text{шт-к}}$  для среднесерийного производства [21]:

$$T_{uum-\kappa} = \frac{T_{\Pi-3}}{n} + T_0 + (T_{VC} + T_{3O} + T_{V\Pi} + T_{H3}) \cdot K + T_{OE-OT},$$
 (2.8)

 $\Gamma$ де:  $\Gamma_{\Pi$ -3 — для серийного производства находится подготовительно - заключительное время, мин;

 $T_0$  –время обработки, мин;

 $\grave{O}_{\acute{O}\acute{N}}$  – время для установки со снятием червяка, мин;

 $\grave{o}_{\varsigma \hat{i}}-$  время, которое уходит на закрепление или открепление заготовки, мин;

 $\grave{o}_{\acute{0}\acute{1}}-$  время, которое тратится на управление ходом обработки, мин;

 $\grave{o}_{\grave{E}C}$  – время на контроль на операции, мин;

Тоб-от – общее время на обслуживание и отдых, мин;

п -количество червяков для партии запуска, шт.;

К – поправочный коэффициент на вспомогательное время (для среднесерийного производства K=1,85).

В  $T_{\Pi-3}$  входят:

- время на фиксацию станочного приспособления 10 мин.;
- время на наладку-настройку инструмента 4 мин
- получение со склада и сдача на склад приспособления и инструмента 4 мин:

$$T_{\Pi-3}$$
=10+4+4=18 мин

Суммарное время на все вспомогательные технологические переходы включая установку и снятие червяка, закрепление и открепление, время на приёмы управления и включение и выключение станка кнопкой, быстрый подвод, время, затраченное на измерение детали, приведено в таблице 2.8.

Основное время:

$$T_0 = \frac{L}{S_M} i = \frac{l + l_1}{S_{M,oc.}} + \frac{l_2}{S_{M,np.}},$$
(2.9)

Где 1 – длина обрабатываемой поверхности, м;

 $1_1$  – длина на врезание инструмента,м;

 $l_2$  – дополнительная длина взятие пробной стружки, м;

 $S_{\scriptscriptstyle M}$  – минутная подача, мм/мин.

Таблица 2.7 - Элементы для расчета штучного времени

Переходы №-	Основное	Вспомогательное	Время	Время
No	время	Время Тв, мин	обслуживания	отдыха
	То,мин		Тобсл, мин	Тотд, мин
1	2	3	4	5
Обтачивание	1,0			
черновое.				
Установ А и				
Б				
Обтачивание	1,13			
чистовое.				
Установ Б и				
B.		((0,08+0,04)·2+0,04+		2.07.0.04
Фрезерование	0,3	+0,08.6+0,15+	2,97.0,06=0,18	2,97.0,04
паза фрезой		+0,15)·1,85=2		=0,12
Ø10 мм				
Фрезерование	0,54			
витков				
червяка				
модульной				
фрезой Ø100				
MM				

Штучно-калькуляционное время  $T_{\text{шт-к}}$ :

$$T_{\mathit{uom-\kappa}} = \frac{18}{12} + 2,97 + 2,0 + 0,18 + 0,12 = 5,27$$
 мин .

В результате спроектирован с нуля техпроцесс. Обработка ведется на современном высокоскоростном оборудовании. Сразу после штамповки заготовка обрабатывается на фрезерно-центровальном станке. Он выбран для получения чистовых баз, по которым червяк устанавливается на операциях и на черновом этапе и на чистовом и отделочном. Особенность технологии изготовления, использование токарно-фрезерного центра Victor VTplus-15\20. Этот станок на одной операции дал возможность выполнить все переходы по формированию детали (обтачивание черновое-чистовое) а также фрезерование паза для шпонки и витков червяка. Причем для последнего перехода используется высокопроизводительный способ нарезания модульной фрезой. Этот переход аналогичен, выполняемым на червячнофрезерном станке. В данном случае система управления станком позволяет реализовать метод с круговой подачей заготовки при вращении фрезы с заданной частотой. После термообработки после правки центров по методу планетарного шлифования коническим кругом происходит окончательная доводка точных шеек и самой червячной поверхности на шлифовальных станках.

#### 2.7. Модульная технология разработки техпроцесса изготовления вала

Для модульного представления технологии изготовления вала червяка его поверхности представлены в виде типовых модулей согласно [15]. Для каждого модуля разработан в данных производственных условиях типовой маршрут обработки, включая станки, приспособление, инструмент.

Для примера показан эскиз вала червяка с закодированными поверхностями (рисунок 2.2).

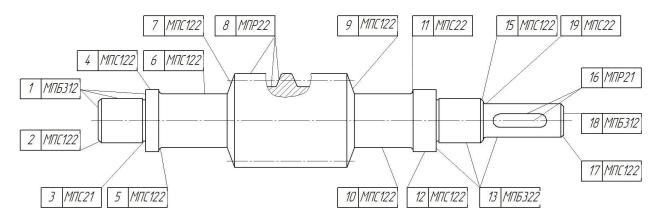


Рисунок 2.2 – Закодированные поверхности червяка

Модули поверхности в данной методике аналогичны классификации (смотри пункт 1.1). Отличием является учет конструктивных особенностей – сочетаний плоскостей, цилиндрических поверхностей (наружных внутренних) или сложных, фасонных поверхностей. По назначению они рабочие, базовые делятся на И. отличающееся, связующие виды поверхностей. Каждому типу по назначению и виду присваивается код. Примеры таких кодов и их расшифровка даны на листе.

Для модульного построения техпроцесса необходимо представить чертеж в модульной форме (рисунок 2.2). Весь техпроцесс будет сочетанием технологических модулей по изготовлению модулей поверхностей. Пример такого технологического модуля дан на листе. Сам этот технологический модуль является сочетанием нескольких операций, каждая из которых может состоять из нескольких технологических переходов. Формируем их их элементарных технологических переходов. Поскольку начинается обработка заготовки формируем модуль заготовительный поверхности. Используется здесь преимущества серийного и массового производства применительно к единичному или мелкосерийному. Это обеспечивается за счет обработки отдельных моделей поверхностей на многоинструментных позициях или операциях на специализированных рабочих местах.

# 3. ПРОЕКТИРОВАНИЕ ПРИСПОСОБЛЕНИЯ И РЕЖУЩЕГО ИНСТРУМЕНТА

#### 3.1. Расчет и проектирование приспособления

#### 3.1.1 Исходные данные

Вид заготовки червяка: штамповка. Материал заготовки червяка: сталь 30XГН;  $\sigma_B$ =615 МПа.

Способ обработки для проведения расчета максимального усилия зажима – черновое контурное точение для операции 010.

Тип режущей части токарного резца — контурный со сменной ромбической неперетачиваемой пластиной (аналог T15K6):  $\varphi$ = 93°;  $\gamma$ =4°;  $\lambda$ =-4°.

Комбинация режимов обработки: подача оборотная  $S=0.5\,$  мм/об; глубина припуска  $t=1.4\,$  мм; скорость точения  $V=184\,$  м/мин.

Тип проектируемого приспособления: для одной заготовки, универсальное со сменными кулачками (наладочное) [1,3,4].

#### 3.1.2 Расчет силы резания при обтачивании

Расчет сил резания выполним по методике, изложенной в [4].

Из расчетов п.6 сила резания равны  $P_Z = 130 \ \mathrm{H.}$  Операционный эскиз на рисунке 3.1.

Составляющая  $P_Y$  не учитывается, так как установка с поджимом задним центром дает высокую жесткость заготовки в радиальном направлении.

#### 3.1.3. Расчет усилия зажима

Рассчитаем силу зажима из условия обеспечения ее равновесия под действием сил резания.

Крутящий момент, который создается тангенциальной составляющей силой резания, проворачивает вал в кулачках патрона и равен:

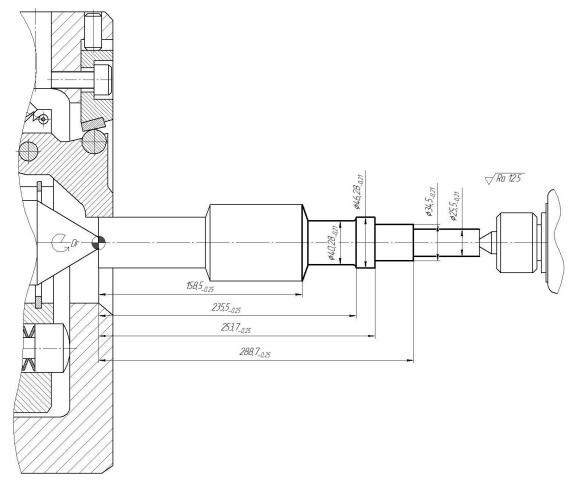


Рисунок 3.1. – Операционный эскиз операции 010 (черновое точение)

$$M_{PPz} = \frac{P_Z \cdot d_0}{2} \,; \tag{3.1}$$

 $\Gamma$ де:  $P_z$  — касательная составляющая равнодействующей силы резания,H;

 $d_0$  – диаметр обтачиваемой поверхности,м.

Повороту вала препятствует момент от силы закрепления (рисунок 3.2):

$$M_{3Pz} = \frac{T \cdot d_3}{2} = \frac{W \cdot f \cdot d_3}{2};$$
 (3.2)

Где W – общая усилие для закрепления, H;

f — коэффициент трения по контактной поверхности у сменного кулачка.

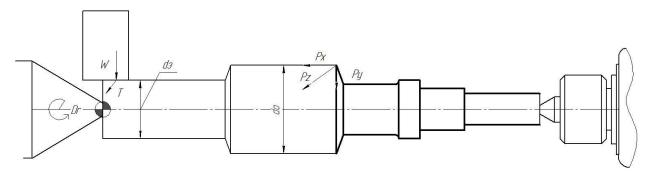


Рисунок 3.2 – Схема действия сил резания и закрепеления

Из равенства найденных моментов  $M_{Pz}$  и  $M_3$  считается требуемая сила зажима:

$$W_{Pz} = \frac{k \cdot P_Z \cdot d_0}{f \cdot d_3}; \tag{3.3}$$

 $\Gamma$ де: k – гарантированный коэффициент безопасности.

Его значение k задается для конкретных условий производства. Найдем его по формуле:

$$k = k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \cdot k_4 \cdot k_5 \cdot k_6; \tag{3.4}$$

$$K_{Pz} = k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 = 1.5 \cdot 1.2 \cdot 1 = 1.8;$$
  
 $K_{Py} = 2,52.$ 

Коэффициент трения f между поверхностью сменных кулачков и базовой поверхностью заготовки определяется состоянием его рабочей поверхности. Для рабочей поверхности кулачков в форме кольцевых канавок он равен f=0,3.

После подстановки в формулу данных, получаем:

$$W_{Pz} = \frac{2.5 \cdot 1096 \cdot 70}{0.3 \cdot 46} = 13898H$$
.

#### 3.1.4. Расчет зажимного механизма

Величина исходного усилия зажима Q, которое прикладывается к кулачкам, с учетом комплексного зажимного механизма (клиновогозажимного) по формуле:

$$Q = \frac{W \cdot l_1}{l_2 \cdot i_C} \,, \tag{3.5}$$

Где  $l_1$ ,  $l_2$  – расстояние - плечи рычага, м;

 $i_{C}$  — конструктивно определенное по углу передаточное силовое отношение клинового зажима.

Силовое передаточное отношение  $i_C$  определяется углом  $\alpha$  клинового механизма. Он равен 8° (лист). Для него передаточное отношение равно  $i_C = 2.7$ .

Значения  $l_1$ ,  $l_2$  и  $\alpha$  для расчетов принимаются конструктивно. Подставив исходные данные в формулу (3.5), получим:

$$Q = \frac{13898 \cdot 48}{67 \cdot 2,7} = 3688 \text{ H.}$$

Диаметр патрона принимается равным 336 мм.

#### 3.1.5. Расчет силового привода

Для того, чтобы создать исходное усилие Q необходимо применить силовой привод. В данном случае он сделан в виде набора четырех тарельчатых пружин диаметром 35 мм, которые установлены в корпусе в

отверстиях подвижной плиты. Формула для расчета сил создаваемых жесткостью пружин:

$$P_{n} = \frac{4Et\delta}{\left(-v^{2} \overrightarrow{D}^{2} A} \left[ \left( -\delta \left( h - \frac{\delta}{2} \right) + t^{2} \right) \right], \tag{3.6}$$

Где t – толщина пружины, 2 мм;

 $\delta$  – осадка пружины, 2 мм;

Е, v – модуль упругости, коэффициент Пуассона пружины;

D – диаметр пружины, 40 мм;

А – коэффициент, 0,4.

$$P_n = \frac{4 \cdot 2 \cdot 10^9 \cdot 0,002 \cdot 0,002}{(-0,3^2),04^20,4} \left[ (0,002 - 0,002) \left( 0,002 - \frac{0,002}{2} \right) + 0,002^2 \right] = 4395 \text{ H}.$$

При деформации пружин около 0,5 от максимальной  $P_3$ =5886 Н. При четырех комплектах по 7 пружин общее усилие равно 30769 Н.

Для сжатия пружин и освобождения заготовки используется пневматический привод:

$$D = 1.13 \cdot \sqrt{\frac{Q}{P}},\tag{3.8}$$

где P –давление в гидросистеме. Принимается  $P = 2.5 \text{ M}\Pi a$ .

$$D = 1.13 \cdot \sqrt{\frac{Q}{P}} = 1.13 \cdot \sqrt{\frac{30769}{2.5}} = 125 \text{ MM}$$

Для разжима сбрасывается давления и пружины отталкиваясь от корпуса отводят рычаги от заготовки.

Ход поршня для гидроцилиндра принимается равным 3 мм.

# 3.1.6. Расчет погрешности установки заготовки в приспособлении

Для минимальной погрешности установки перед использованием на данной заготовке кулачки будут растачиваться. Погрешность установки с учетом этого в приспособление заготовки равна:

$$\varepsilon_{V} = 0.3 \cdot Td = 0.3 \cdot 210 = 63$$
мкм

где Td — технологический допуск для максимального обрабатываемого размера.

#### 3.1.7. Описание конструкции приспособления

Разработанное приспособление для использования на операции 010 для токарного станка служит, во-первых, для базирования, во-вторых, для закрепления заготовки вала червяка на черновых переходах.

Приспособление содержит корпус 1 патрона, который закрепляется на шпинделе. Силовой привод встроен в корпус 1 и предназначен для разжима кулачков 5. Поршень 7 с манжетами 29 и 30 перемещается по центральной втулке, в которую устанавливается центр 22. Кулачок 5 на оси 20через опорный ролик упирается в клин 17. Он зафиксирован в опорной планке 6, которая винтом 16 закреплена на крышке 4. Внутренняя плита 3 через четыре пальца 27 подпружиненные тарельчатыми пружинами 28. Промежуточная плита 2 закрепляется на корпусе 1 винтами 13. Между корпусом 1 и крышкой 4 устанавливается проставочная плита 26. Она регулируется штифтами 11, которые фиксируется винтами 12. Поршень поджимается пружинами 25 установленными на штифты 24.

Приспособление работает следующим образом. При сбросе давления в левой полости цилиндра поршень 7 пружинами 25 отжимается влево. Освобожденная внутренняя плита 3 пружинами 28 отталкивается влево от крышки 4. За счет этого кулачок 5 скользит по клину 17, положение которого предварительно отрегулировано выверкой опорной планки 6. за счет этого

заготовка зажимается. При подаче давления поршень 7 поджимает внутреннюю плиту 3, сжимая пружины 28. Кулачок 5 скользит по клину 17 и пружиной 18 поднимается вверх, освобождая заготовку.

#### 3.2. Расчет и проектирование режущего инструмента

Необходимо рассчитать и спроектировать фасонную дисковую фрезу для 010 операции для обработки витков червяка [2, 16].

#### 3.2.1. Сбор исходных данных

На операции 60 фрезерной обрабатывается витки червяка модулем 5 мм токарно-фрезерном центре.

#### 3.2.2. Расчет режущего инструмента

Для обработки витков рассчитаем фасонную дисковую сборную фразу с пластинами T15K6.

Расчет ведем по [5].

- 1) Определяем диаметр фрезы: Диаметр фрезы принимаем равным  $d_a = 90h8 \ \text{мм}.$ 
  - 2) Число зубьев фрезы принимаем Z=10.

## 3.2.3. Проектирование режущего инструмента

Фрезу проектируем в соответствии с указаниями [12].

- 1) Передний угол:  $\gamma = 0^{\circ}$  для углеродной стали с  $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$  (750мПа.
- 2) Общая ширина фрезы L = 70*мм*
- 3) Длина режущей части:  $\ell = 16$ мм по глубине пазов
- 4) Посадочное отверстие:  $D = 56H7_{MM}$ .
- 5) Торцовое биение зубьев 0,04 мм.
- 6) Радиальное биение зубьев 0,03 мм.

В разделе спроектированы приспособление и режущий инструмент.

Они обеспечивают на токарной операции при обработке червяка необходимую точность, качество. При этом за счет устранения

вспомогательного времени на транспортировку заготовок между станками (BCE лезвийные переходы выполняются на токарном центре), вспомогательные переходы ПО установке ИЛИ снятию заготовки производительность растет.

Все виды конструктивные патрона и фрезы показаны на листах.

# 4. БЕЗОПАСНОСТЬ И ЭКОЛОГИЧНОСТЬ РАБОТЫ

## 4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Таблица 4.1 - Паспорт технического объекта

No	Технически	Операция	Должность	Технологическо	Используем
п/п	й и/или	технологи	работающего,	е оборудование	ые
	технологиче	ческого	который	и/или	материалы
	ский	процесса	будет	техническое	и/или
	процесс	и/или вид	выполнять	приспособление,	вещества
		предлагае	предлагаемый	устройство	
		мых	технологичес		
		работ	кий процесс		
			и/ил		
			операцию		
1.	Штамповка	Заготовит ельная	Штамповщик	ГКШП	Сталь 30ХГН
2.	Фрезеровани е шпоночное и фасонное, все точение	Токарная	Станочник на специальных станках	Токарно- фрезерный станок Victor VTplus-15\20	Сталь 30ХГН Технолог. среды (СОЖ, смазка)

# 4.2 Идентификация профессиональных рисков

Таблица 4.2 - Определение рисков

№п/	Производственная	Производственный	Источник
П	операция,	вредный и/или	вредного
	технологическая операция	опасный фактор	производственно
	и/или эксплуатационная		го фактора и/или
	операция,		опасного
	технологическая		производственно
	операция; вид		го фактора
	предлагаемых работ		
1	$\overline{2}$	3	4

Продолжение таблицы 4.2

<u>прод</u>	2	3	4
			-
1	Заготовительная -	Высокие	Пресс с
	прессование	температуры	оснасткой
2	Токарная комплексная	Нагрев зоны резания-	Станок, зона
		инструмента-	резания
		заготовки;	
		Вращающаяся	
		заготовки и	
		инструмент;	
		неподвижные	
		режущие, колющие,	
		обдирающие,	
		разрывающие части	
		твердых объектов;	
		Испарения токсичные	
		от СОЖ;	
		Напряжение в цепи	

# 4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков

Таблица 4.3 – Мероприятия направленные на снижение уровня опасных и вредных производственных факторов

№	Вредный производственный	Технические средства	СИЗ
п/п	фактор и/или опасный	защиты,	работающего
	производственный фактор	организационно-	
		технические методы	
		частичного снижения,	
1	2	3	4

# Продолжение таблицы 4.3

1	2	3	4
		полного устранения вредного производственного фактора и/или опасного производственного фактора	
1	Высокие температуры	Обеспечить охлаждение станков; Обеспечить подачу СОЖ; Оградить опасную зону.	Перчатки
2	Вращающаяся заготовки и инструмент	Экраны на станке	
3	Неподвижные режущие, колющие, обдирающие, разрывающие части твердых объектов	Предупреждения	Перчатки с полимерным покрытием
4	Испарения от СОЖ	Вентиляция	
5	Напряжение цепи	Заземлить правильно станок	

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

Таблица 4.4 – Определение характеристик пожара

No	Производст	Используемо	Номер пожара	Опасные	Сопутствую
п/п	венный	e		факторы при	щие
	участок	оборудовани		пожаре	проявляющи
	и/или	e			еся факторы
1	2	3	4	5	6

# Продолжение таблицы 4.4

1	2	3	4	5	6
	производст				при пожаре
	венное				
	подразделе				
	ние				
1	Участок	Токарный	Пожары,	Неисправнос	Вынос
	механичес-	станок Victor	связанные с	ТЬ	электрическ
	кой	VTplus-15\20	воспламенени	электропров	ого
	обработки		ем и горением	одки; пламя	напряжения
			жидкостей	и искры;	на элементы
			или	возгорание	технологиче
			плавящихся	промасленно	ских
			твердых	й ветоши	установок,
			веществ и		оборудовани
			материалов		я, агрегатов,
			(B)		изделий и
					иного
					имущества

Таблица 4.5 – Выбор средства пожаротушения

Средст	Средств	Установ	Средств	Оборуд	СИЗ для	Инструмент	Сигнализ
ва	a	ки	a	ование	спасения	для	ация,
первич	мобиль	стацион	автомат	для	людей	пожаротуше	связь и
ного	ного	арного	ики для	пожаро		кин	оповещен
пожаро	пожаро	пожаро	пожаро	тушени		(механизиров	ие при
тушени	тушени	тушени	тушени	Я		анный и	пожаре
Я	Я	я и/или	Я			немеханизир	
		пожаро				ованный)	
		тушащи					
		e					
		систем					
		Ы					
Огнет	Пожар	Систе	Техни	Напор	Веревки	Лопаты,	Автомат
ушите	ные	МЫ	ческие	ные	пожарные	багры,	ические
ЛИ	автомо	пенног	средст	пожар	карабины	ломы,	извещат
ОВП-	били и	O	ва	ные	пожарные	топоры	ели
8 (3) -	пожар	пожар	опове	рукава	противога	ЩП-Б	
A B	ные	отуше	щения	И	зы,		
(H, C),	лестни	ния	И	рукавн	респирато		
ящики	цы	Пенна	управл	ые	ры		
c	ОВП-	Я	ения	развет			
песко	40 (3)	систем	эвакуа	вления			
M,		a	цией,				
пожар		тушен	прибор				
ные		ия	Ы				
краны			прием				
			но-				
			контро				
			льные				

Таблица 4.6 – Средства обеспечения пожарной безопасности

Название техпроцесса,	Вид предлагаемых к	Нормативные требования
применяемого	реализации	по обеспечению пожарной
оборудования, которое	организационных	безопасности, а также
входит в состав	и/или	реализуемые эффекты
технического объекта	организационно-	
	технических	
	мероприятий	
1	2	3
	Хранение ветоши в	Использование пожарной
	несгораемых ящиках;	сигнализации и пожарных
	Применение плавких	извещателей,
	предохранителей или	противопожарные
	автоматов в	инструктажи в
	электроустановках	соответствии с графиком,
	станков	обеспечение средствами
Токарная комплексная	Общее руководство и	пожаротушения,
	контроль за	обеспечение безопасности
	состоянием пожарной	проведения огневых работ
	безопасности на	При эксплуатации
	предприятии.	эвакуационных путей и
		выходов должно быть
		обеспечено соблюдение
		проектных решений

4.5 Обеспечение экологической безопасности рассматриваемого технического объекта

Таблица 4.7 – Определение экологически опасных факторов объекта

Название	Структурные	Экологическ	Экологическое	Экологическое
техническог	элементы	oe	негативное	негативное
о объекта	технического	негативное	воздействие	воздействие
и/или	объекта и/или	воздействие	рассматриваемог	рассматриваемого
производств	производственног	рассматривае	о технического	технического
енного	о техпроцесса	мого	объекта на	объекта на
техпроцесса	(производственног	технического	гидросферу	литосферу (недра,
	о сооружения или	объекта на	(забор воды из	почву, забор
	производственног	атмосферу	источников	плодородной
	о здания по	(опасные и	водяного	почвы,
	функциональному	вредные	снабжения,	растительный
	назначению,	выбросы в	сточные воды)	покров, порча
	операций	воздух)		растительного
	техпроцесса,			покрова,
	технического			землеотчуждение
	оборудования), а			и образование
	также			отходов и т.д.)
	энергетической			
	установки,			
	транспорта и т.п.			
Токарная	Токарный	Пыль	Взвешенные	Основная часть
комплексн	станок Victor	металличес	вещества и	отходов должна
ая	VTplus-15\20	кая,	нефтепродукт	храниться в
		токсичные	ы	металлических
		испарения	Охлаждающи	контейнерах
			е среды -	промасленная
			СОЖ	ветошь
				стружка,

Таблица 4.8 – Разработанные (дополнительные и/или альтернативные) организационные и технические мероприятия для снижения антропогенного негативного воздействия

Название	Токарная - комплексная
технического	
объекта	
Предлагаемые	Фильтрация - насадочный скруббер
мероприятия для	
снижения	
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
атмосферу	
Предлагаемые	Локальная отчистка
мероприятия для	
снижения	
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
гидросферу	
Предлагаемые	Разделка, сортировка
мероприятия для	
снижения	
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
литосферу	

4.6 Выводы по разделу «Безопасность и экологичность технического объекта» выпускной квалификационной работы бакалавра

Разработаны меры и средства по снижению вредных воздействий на человека и биосферу в технологическом процессе изготовления червяка. Выявлены опасные и вредные производственные факторы. Разработаны меры по их снижению. Разработаны меры по снижению пожарной опасности.

### 5. ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ЭФФЕКТИВНОСТЬ ПРОЕКТА

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 предыдущих разделах был описан технологический процесс изготовления червяка, который имеет ряд недостатков и которые можно устранить путем его совершенствования. Чтобы иметь четкое представление об обоснованности этого совершенствования необходимо провести экономическое сравнение рассматриваемых вариантов технологии.

Для этого представим краткое описание существующего и предлагаемого технологического процесса в виде таблицы 5.1.

Таблица 5.1 – Краткое описание изменений технологического процесса изготовления червяка

Базовый вариант	Проектируемый вариант
1	2
Операция – Токарная	<u>Операция – Токарная</u>
Оборудование — Токарно-винторезный станок с ЧПУ, модель $16K20\Phi3$ .  Оснастка — патрон $3$ -хкулачковый и центр враающийся.  Инструмент — резец контурный, $T5K10$ $T_O = 2.5$ мин; $T_{IIIT-K} = 4.8$ мин	Оборудование — токарный центр станок Victor VTplus-15\20.  Оснастка — 3-хкулачковый патрон и центр вращающийся.  Инструменты: резец контурный, $T5K10 - T_0 = 2,13$ мин.; фреза концевая, $P6M5 - T_0 = 2,13$ мин.; фреза концевая, $P6M5 - T_0 = 2,13$ мин.
<u>Операция – Фрезерная</u>	$T_O = 0.3$ мин.; фреза дисковая, P6M5 – $T_O = 0.54$ мин.
<u>Оборудование</u> – Вертикально-фрезерный	
станок, модель 6Р11.	$T_{I\!I\!IT ext{-}K}=5,27$ мин
Оснастка – тиски.	
<u>Инструмент</u> – фреза концевая, P6M5	
$T_O = 0$ ,3 мин; $T_{IIIT ext{-}K} = 2$ ,8 мин	

Продолжение таблица 5.1

1	2
Операция – Фрезерная	
<u>Оборудование</u> – Червячно-фрезерный	
станок, модель 542.	
Оснастка – 3-хкулачковый патрон, центр	
вращающийся.	
<u>Инструмент</u> – фреза дисковая, P6M5	
$T_O = 0,54$ мин; $T_{IIIT-K} = 3,3$ мин	

Кроме описанных условий нам понадобится информация о заготовке и ее материале. Изделия выполнено из легированной стали 30ХГН с массой детали 4,2 кг и массой заготовки 5,3 кг, поэтому методом получения заготовки является штамповка.

Также, важное значение, для экономического обоснования, имеет программа выпуска, которая составляет 1300 штук.

Используя исходные данные и, применяя методику расчета капитальных вложений [ 10], определим величину инвестиций в проектируемый вариант. Величина необходимых для осуществления предлагаемых 260148,36 руб. Указанная сумма будет израсходована приобретение оборудования, с учетом его коэффициента загрузки данной деталью -0.024, затраты на проектирование, затраты на демонтаж и выручку реализации, затраты на инструмент И величину незаверенного использования оборудования производства, образующего в результате с ЧПУ

Используя методику определения себестоимости и калькуляции себестоимости [10] были получены значения полной себестоимости изделия до и после внедрения совершенствований, которые составили 156,56 руб. и 80,31 руб., соответственно.

Для более наглядного представления изменений по структуре полной себестоимости, представим ее диаграмму по статьям расходов, для рассматриваемых вариантов (рисунок 5.1).

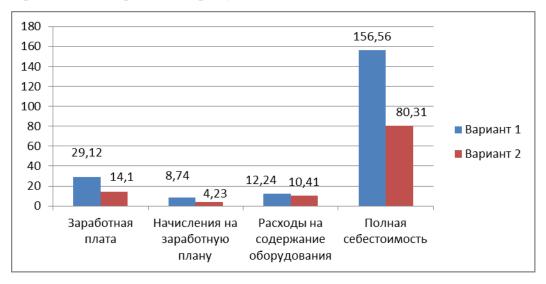


Рисунок 5.1 – Структура технологической себестоимости и величина полной себестоимости, руб.

Анализируя представленную диаграмму, можно сделать вывод о снижении величины полной себестоимости, что является положительным моментом для внедрения предложенного технологического процесса. Однако, чтобы окончательно убедиться в целесообразности его внедрения, необходимо провести расчеты, связанные с экономическим обоснованием данного внедрения.

Чтобы провести экономическое обоснование воспользуемся всеми полученными значениями, представленными ранее, а также методикой расчета экономической эффективности внедряемого проекта [10]. Согласно которой мы можем рассчитать целый ряд значений, необходимых нам для формирования соответствующего выводы о необходимости внедрения нового процесса. Все значения, которые получены, при использовании описанной методике, представлены в таблице 5.2.

Анализируя данные, представленные в таблице 5.2., можно сделать заключение о том, что внедрение предложенных изменений в

технологический процесс будет эффективным. Об этом свидетельствуют значения, полученные расчетным путем. А именно, положительная величина интегрального экономического эффекта равна 40398,64 руб. Кроме того, более 4-x окупиться не лет, что ДЛЯ инвестиций проект машиностроительное производства является хорошим показателем. И наконец, индекс доходности (ИД) составляет 1,16 руб./руб., это говорит о том, что каждый вложенный рубль в этот проект принесет возврат вложенных средств и дополнительную прибыль. Все вышеперечисленные заключение эффективности значения дают нам право сделать об предложенных изменений.

Таблица 5.2 – Результаты расчетов показателей эффективности

	Vспориое	Значение				
Наименование показателей	обозначение,	показат	елей			
Transveriobaliste florasaresies	единица	Dam., 1	Вариан			
	измерения	Вариант 1	т 2			
Капитальные вложения в проект	$K_{BB.\Pi P}$ , руб.	_	260148,			
(инвестиции)			36			
Себестоимость единицы изделия	$C_{\Pi O \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! $	156,56	80,31			
Чистая прибыль	$\Pi_{ЧИСТ}$ , руб.	79300				
Срок окупаемости инвестиций	$T_{O\!K}$ , лет	4				
Общий дисконтированный доход	Добщдиск, руб.	30054	47			
Интегральный экономический	$Э_{ИНТ} = $ $4$ ДД, $p$ $y$ $\delta$ .	40398,64				
эффект (чистый дисконтируемый						
доход)						
Индекс доходности	ИД, руб. / руб.	1,16	9			
	(инвестиции) Себестоимость единицы изделия Чистая прибыль Срок окупаемости инвестиций Общий дисконтированный доход Интегральный экономический эффект (чистый дисконтируемый доход)	наименование показателей единица измерения  Капитальные вложения в проект (инвестиции)  Себестоимость единицы изделия $C_{ПОЛН}$ , руб.  Чистая прибыль $\Pi_{ЧИСТ}$ , руб.  Срок окупаемости инвестиций $T_{OK}$ , лет Общий дисконтированный доход $\mathcal{I}_{OБЩ,\mathcal{I}ИСK}$ , руб.  Интегральный экономический эффект (чистый дисконтируемый доход)	Наименование показателейУсловное обозначение, единица измеренияпоказатКапитальные вложения в проект (инвестиции) $K_{BB,\Pi P}$ , $py \delta$ .–Себестоимость единицы изделия $C_{ПОЛН}$ , $py \delta$ .156,56Чистая прибыль $\Pi_{ЧИСТ}$ , $py \delta$ .7930Срок окупаемости инвестиций $T_{OK}$ , $nem$ 4Общий дисконтированный доход $\mathcal{A}_{OБЩДИСК}$ , $py \delta$ .3005-4Интегральный экономический эффект (чистый дисконтируемый доход) $\mathcal{A}_{UHT} = \mathcal{A}\mathcal{A}\mathcal{A}$ , $py \delta$ .40398			

### **ЗАКЛЮЧЕНИЕ**

В технологическом процессе изготовления вала червяка на операциях лезвийной обработки предлагается использовать токарно-фрезерный центр. Для облегчения проектирования деталей типа червяк, ступенчатый вал и другие детали, имеющие однотипные наборы поверхностей (шейка-буртик, резьбовой участок с канавкой под выход инструмента и т.д.) предлагается использовать модульный принцип проектирования. Для этого у детали классифицированы представителя червяка ПО конструктивноэксплуатационным показателям поверхности и разработаны операции по их обработке. Для других деталей с такими модулями поверхностей с однотипными техническими требованиями спроектированный маршрут обработки с оснащением можно использовать для компоновки общего техпроцесса.

# СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННОЙ ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Антонюк В.Е. Конструктору станочных приспособлений: Справочник / В.Е. Антонюк. – МН: Беларусь, 1991, 400 с.
- 2. Артамонов, Е.В. Проектирование и эксплуатация сборных инструментов с сменными твердосплавными пластинами: учебное пособие/ Е.В. Артамонов, Т.Е. Помигалова, М.Х. Утешев. Электрон.дан. Тюмень :ТюмГНГУ, 2013.
- 3. Проектирование технологической оснастки в машиностроении /О. И. Тарабарин. Санкт-Петербург:Лань, 2013. 304 с.
- 4. Вардашкин Б.Н. Станочные приспособления: Справочник. В 2-х т. Т.1/ Б.Н. Вардашкин [и др.]. М.: Машиностроение, 1984. 604с.
- 5. Горина, Л.Н. Обеспечение безопасных условий труда на производстве. Учеб. Пособие. / Л.Н. Горина, Тольятти, 2016, 68 с.
- 6. Блюменштейн, В.Ю. Проектирование технологической оснастки/В.Ю. Блюменштейн, А.А. Клепцов. СПб.:Лань, 2014. 224 с.
- 7. ГОСТ 7505-89. Поковки стальные штампованные. Допуски, припуски и кузнечные напуски. Введ. 1990-01-07. М.: Изд-во стандартов, 1990. 83 с.
- 8. Суслов, А. Г. Технология машиностроения/А. Г. Суслов. М.: Машиностроение, 2007. 429 с.
- 9. Ермолаев, В.В. Технологическая оснастка. Лабораторнопрактические работы и курсовое проектирование: учеб. пособ. – М.: Изд-во «Академия», 2012. – 320 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. Инструментальные материалы: учеб.пособие/Г. А. Воробьева [и др.]. Санкт Петербург: Политехника, 2016. 267 с.
- 12. Инженерные основы современных технологий/Ю. М. Передрей [и др.]. Старый Оскол: ТНТ, 2016. 199 с.
- 13. Технология машиностроения: в 2 т. Кн.1. Основы технологии машиностроения/Э. Л. Жуков [и др.] М.: Высш. шк., 2005. 278 с.
- 14. Маслов, А. Р. Инструментальные системы машиностроительных производств : учеб.для вузов / А. Р. Маслов. Гриф УМО. Москва : Машиностроение, 2006. 335 с.
- 15. Михайлов А.В., Расторгуев Д.А. Основы проектирования технологических процессов механосборочного производства/ А.В. Михайлов, Д.А. Расторгуев. Тольятти: ТГУ, 2003. 160 с.
- 16. Ординарцев И.А. Справочник инструментальщика./ И.А. Ординарцев [и др.] Л.: Машиностроение, 1987. 846с.
- 17. Проектирование технологической оснастки [Электронный ресурс] : учеб. пособие / В. Ю. Блюменштейн, А. А. Клепцов. Изд. 3-е, стер. Санкт-Петербург : Лань, 2014. 224 с.
- 18. Расчет и проектирование приспособлений в машиностроении: учебник / Ю. М. Зубарев. Санкт-Петербург : Лань, 2015. 320 с.
- 19. 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.
- 20. 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
- 21. Технология машиностроения: курсовое проектирование: учебное пособие/М. М. Кане [и др.]; под ред. М. М. Кане, В. Г. Шелег. Минск: Вышэйшая школа, 2013. 311 с.

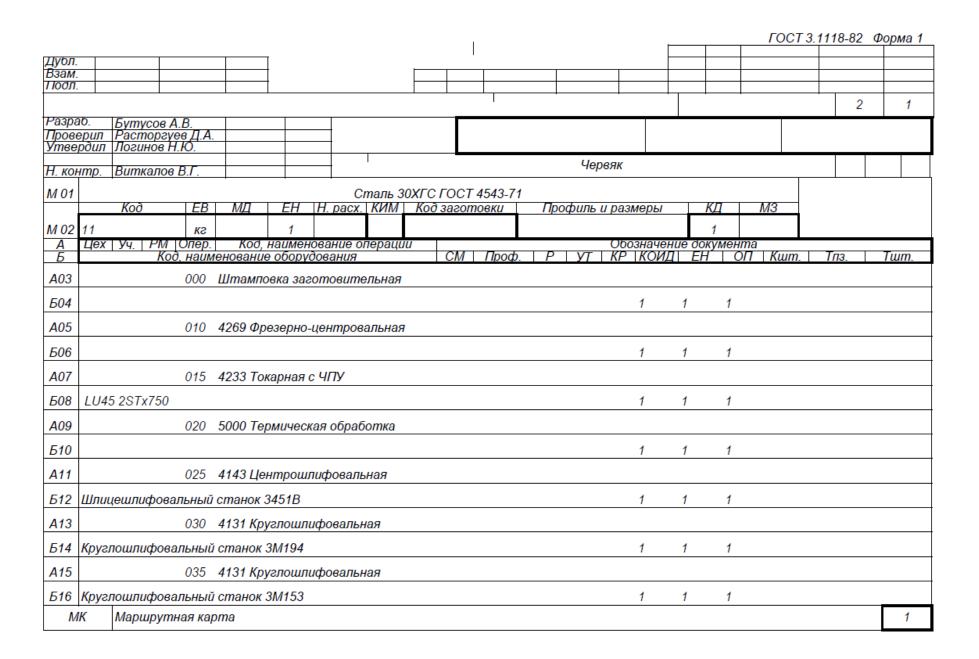
- 22. Технологическая оснастка : вопросы и ответы [Электронный ресурс] : учебное пособие для вузов / Н. П. Косов, А. Н. Исаев, А. Г. Схиртладзе. Москва : Машиностроение, 2007. 304 с.
- 23. Технологическая оснастка [Электронный ресурс] : станочные приспособления : учеб. пособие / В. В. Клепиков. Москва : ИНФРА-М, 2017. 345 с.

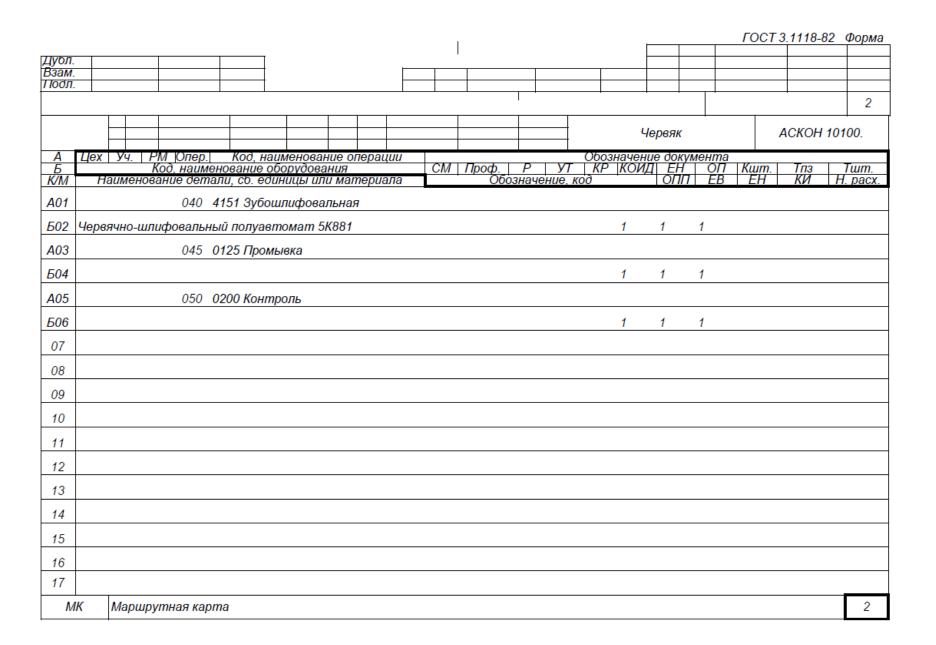
# приложения

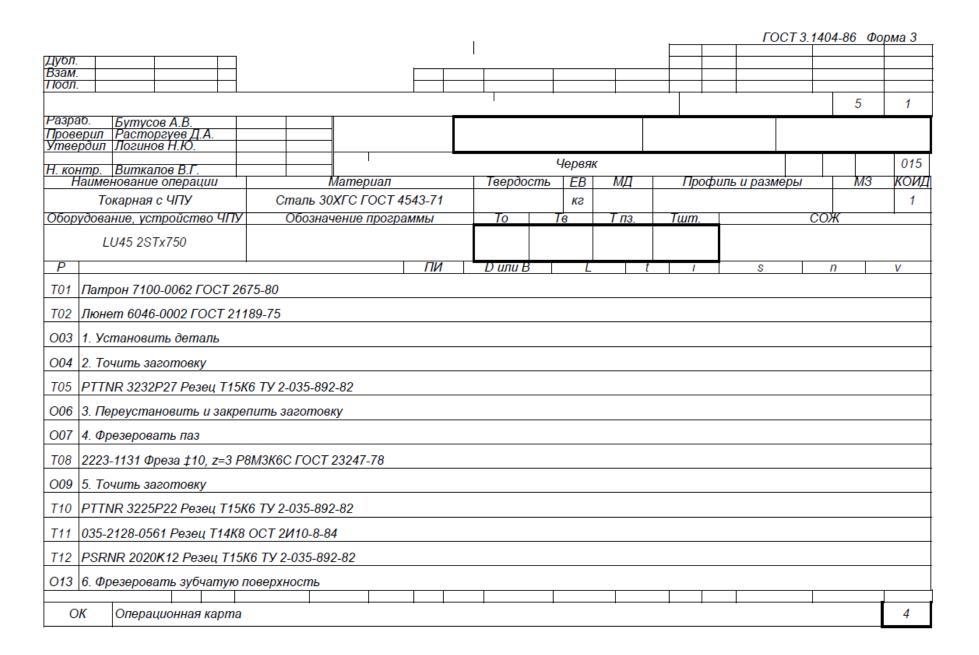
	Формат	Зана	1703.	Οδι	<i>ЭНАЧЕНИЕ</i>	Наименован	ue vy	Приме- чание
Лерв. примен				15		<u>Документац</u>	<u>IUЯ</u>	
(Jet)	A2			17.5P.0TMI	7.99.75.000.0	СБ Сборочный чертв	Рж 1	
				5		<u>Детали</u>		
Cripad Nº			1	17.6P.OTMI	7.99.75.001	Корпус	1	
Ü			5	17.6P.OTM	7. <i>99.</i> 70.005.	Винт	20	
	2		2	17.6P.OTM	7.99.75.002.	Пластина чернов	ã <i>ая</i> 10	
					7.99.75.003.	Пластина чисто		
			4	17.6P.01MI	7.99.75.004.	Крышка	2	
Подп. и дата								
инв. № дубл								
Вэам. ина. Ла								
Тадп. и дата								
Nodn		Лис	m		oðn Doma	17.БР.ОТМП.99.	75.000.C	77
Э. № подл	Разраб. Бутусов Пров. Расторгуев					Фреза дисковая	<u>Лит.</u> <u>Лист.</u> МСб3-	1
MAG	71.Ki	онт). в.		Риткалов Погинов		DULKUUUH	I ILU3-	1202

	фармат	Зона	1,103.	Обозначени	IP	Наименование	Kon	Приме чание
Перв. примен						<u>Документация</u>		
(Jep	A1		j	17.5P.0TMП.99.65.C	700.СБ	Сборочный чертеж	1	
Pt   8						<u>Детали</u>		
Cripali Nº			1 ;	17.БР.ОТМП 99.65.С	001.	Корпус	1	
Q			130	17.6P.OTMT 99.65.U 17.6P.OTMT 99.65.U		Плита Вставка подвижная	1	
		1	135	17.6P.011911.99.65.0 17.6P.0TMT.99.65.0		Встийки поддижния Корпус	1	
5. 50		1	5 ;	17.5P.0TMT.99.65.0		Кулачок	2	
22_12		- (		17.6P.OTMT 99.65.C 17.6P.OTMT 99.65.C	Control of the Contro	Опора регулируемая Шток-поршень	2	
ma		135	150	17. <i>5P.0TM</i> 7.99.65.0		Кольцо уплотнительни		
Подп. и дата				17.6P.OTMT 99.65.C 17.6P.OTMT 99.65.C		Вставка Пластина опорная	2	
10u		. 8	11 ;	17. <i>6P.0TM</i> 17.99.65.0	711.	Штифт	2	
α Νο συδη		- 5	3	17.6P.OTMT 99.65.C 17.6P.OTMT 99.65.C		Винт регулировочный Винт	2	
MHB N		j	14 ;	17.6P.OTMП.99.65.C	714.	Штифт	2	
UHG NO			100	17.6P.OTMT 99.65.C 17.6P.OTMT 99.65.C	Example .	Манжета Винт	2	
Вэан и		í	17	17.6P.OTM17.99.65.C	717.	Опора вставка	2	
25.566		_	- 100	17.6P.OTMT.99.65.C 17.6P.OTMT.99.65.C		Ось Пружина	2	
Пада, и дата		2		17.6P.0TMT.99.65.C		Ось	2	
Nodr		Лисп		№ докум Подп. Дота	1	7.6P.0TMN.99.65.0	00.C	7
. № подл	При		Pa	тусов сторгуев		Патрон П	Nucm 1	2
18:00	Ym.	онтр. в.		ткалов ггинов	NO Konupi	Service A State of the State of	L <i>03</i> — ⊅opmam	1202 A4

Формат	Зона	Mas.	Обозначения	ρ_	Наименование	Kan	Приме чание
b		21	17.6P.0TMП.99.65.02	21. Ki	ольцо разрезное	1	
			17.6P.OTMT.99.65.02		ентр	1	
			17.6P.OTM17.99.65.02		инт установочный	4	
		20000	17.6P.OTM17.99.65.02	VC 1987 E.S. (1988)	тифт направляющий	4	
		25	17.6P.OTM17.99.65.02		ружина	4	
		_	17.6P.OTM17.99.65.02		JHM	4	
			17.6P.OTM17.99.65.02		алец упорный	4	
		28	17.6P.OTM1.99.65.02		ПЦЖИНа	28	
		29	17.6P.OTMT.99.65.02		ольцо уплотнительное	1	
			17.6P.OTM17.99.65.0		анжета	1	
						9	
						3	
				2			
						,	
				1.5		8	
			3				
	$\Box$			5.0 1.0			
ş <u> </u>						0	
				- 10			
	Ц	_					
Изг	1 /luc		№ докум. Подп. Дата	17.5P	P.OTMIT.99.65.000.	[[]	//







		ΓOCT 3.1404-86 Φ										Форма:							
Hybn				—															
Дубл. Взам.	_			_				_		$\overline{}$		$\overline{}$							
Подл.												$\pm$							
	·																•	•	2
-								=						вал2		ACK	ACKOH 60100.		
Р		-					<del>'                                    </del>	П	И	D	или В	$\top$	L	t	i	$\top$	S	n	V
- 1		ть деталь																	
03																			
04																			
05																			
06																			
07																			
08																			
09																			
10																			
11																			
12																			
13																			
14																			
15																			
16																			
17																			
18																			
Ol	K	Операционн	іая карта																5

