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)

15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств»

(код и наименование направления подготовки)

Технология машиностроения

(профиль)

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

на тему <u>Групповой технологический процесс изготовления гидроцилиндров подъемника</u>

Студент(ка)	Д.Г.Пудовкин	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Руководитель	Д.А.Расторгуев	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Консультанты	Степаненко А.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	Краснопевцева И.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	Виткалов В.Г.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к защите		
Заведующий кафедрой		и ю па
к.т.н, доцент		Н.Ю. Логинов
	(личная подпись)	
	« <u> </u>	2017 г.

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)

(наименование кафедры)
УТВЕРЖДАЮ
Зав. кафедрой Н.Ю. Логинов
« <u></u> »2017г.
ЗАДАНИЕ
на выполнение бакалаврской работы
направление подготовки 15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение
машиностроительных производств»
профиль «Технология машиностроения»
Студент _ Пудовкин Дмитрий Геннадьевич гр ТМбз-1231_
1. Тема Групповой технологический процесс изготовления гидроцилиндров подъемника
2. Срок сдачи студентом законченной выпускной квалификационной работы « <u>09</u> » <u>июня</u> 2017 г.
3. Исходные данные к выпускной квалификационной работе <u>годовой объем выпуска N=600</u>
дет/год, 4 вида деталей
4. Содержание выпускной квалификационной работы (объем 40-60 с.)
Титульный лист.
Задание. Календарный план. Аннотация. Содержание.
Введение
1) Описание исходных данных
2) Технологическая часть работы
3) Проектирование приспособления и режущего инструмента
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	BEP	КДАЮ		
Зав	едуюц	ций кафед	црой	
К.Т.	н., доі	цент		
				Н.Ю. Логинов
		(подпись)		_
	>>		_2017 г.	

КАЛЕНДАРНЫЙ ПЛАН выполнения бакалаврской работы

Студента _ Пудовкин Дмитрий Геннадьевич _____

Руководитель выпускной квалификационной работы

Задание принял к исполнению

По теме Групповой технологический процесс изготовления гидроцилиндров подъемника							
Наименование	Плановый срок	Фактический срок	Отметка о	Подпись			
раздела работы	выполнения	выполнения	выполнении	руководителя			
	раздела	раздела					
Описание	01.02.2017						
исходных данных							
Технологическая	01.04.2017						
часть работы							
Проектирование	01.05.2017						
приспособления и							
режущего							
инструмента							
Безопасность и	15.05.2017						
экологичность							
работы							
Экономическая	15.05.2017						
эффективность							
работы							
Заключение.	15.05.2017						
Список	15.05.2017						
литературы.							
Приложения	15.05.2017						

(подпись)	(И.О. Фамилия)

(подпись)

(И.О. Фамилия)

КИДАТОННА

Пудовкин Д. Г. Групповой технологический процесс изготовления гидроцилиндров подъемника . - Кафедра "ОиТМП"-ТГУ: Тольятти, 2017. – 68 с.

В работе представлено проектирование группового технологического процесса гидроцилиндров подъемника. Спроектирован групповые маршрут, операции. Разработана оснастка с учетом возможности ее наладки для установки однотипных деталей различного размера.

Содержание

Введение	6
1. Описание исходных данных	7
2. Технологическая часть работы	12
3. проектирование приспособления и режущего инструмента	31
4. Безопасность и экологичность работы	41
5. Экономическая эффективность работы	50
Заключение	54
Список используемой литературы	55
Приложения	58

ВВЕДЕНИЕ

Повышение эффективности обработки однотипных деталей в мелко- и быстроты среднесерийном производстве зависит OT качества И проектирования технологического процесса их изготовления и от гибкости производства. Быстрая переналадка оснастки и оборудования для групповой оснастки является необходимым условием успешной реализации групповой В работе технологический технологии. рассматривается изготовления конструктивно одних и тех же деталей – гидроцилиндров. Но из-за разных размеров возникает проблема установки этих деталей на станках.

Цель работы - разработать групповой технологической процесс для изготовления гидроцилиндров различных размеров. Групповой техпроцесс обеспечивает ускорение подготовки производства за счет сокращения проектирования технологических документов при широкой номенклатуре выпускаемой продукции. Затем в условиях мелко- или среднесерийного производства проводится стратегия производства как для крупносерийного или массового. Это обеспечивается быстрой переналадкой оборудования и оснащения, близкими видами обработки на однотипных станках. За счет этого обеспечивается большая гибкость производства при интенсивных режимах обработки. Это ведет к высокой точности и качеству обработки при снижении затрат на производство.

1. ОПИСАНИЕ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ

1.1 Анализ служебного назначения

Гидроцилиндры работают в устройстве для подъема грузов при помощи гидравлических приводов. С торцов в эти детали вставляются крышки с отверстиями для прохода штока. В канавках с двух сторон устанавливаются уплотнения. Для фиксации крышек используют резьбовые отверстия. В крышках через резьбовые отверстия, штуцеры подается давление рабочей среды – машинного масла.

Главная поверхность у гидроцилиндра — внутренняя полость. Она является направляющей для поршня, который крепится на штоке. Поверхность — исполнительная с максимальной точностью (6 квалитет и минимальной шероховатостью 0,32 мкм). Сам гидроцилиндр крепится в узле при помощи крышек, т. е. основными конструкторскими базами являются расточки по краям основного отверстия и прилегающие торцы. Резьбовые отверстия используются для закрепления.

Соответственно назначению принимаются для каждой поверхности технические требования (рисунок 1.1 и таблица 1.1).

Материал гидроцилиндра 35ХГСЛ ГОСТ 977-75 [15].

Таблица 1.1 -. Состав материала

Химический элемент	%
Кремний(Si)	0.60-0.80
Марганец(Мп)	1.0-1.30
Медь(Си), не более	0.30
Сера(S), не более	0.050
Углерод(С)	0.30-0.40
Хром(Ст)	0.70-0.80
Никель(Ni), не более	0.40
Фосфор(Р), не более	0.050

Таблица 1.2 - Физико-механические свойства

Тип термообработки	σ _{0,2} , ΜΠα	$σ_B$, ΜΠ a	ψ ₅ , %	ψ, %	
Нормализация 870-890	250	600	1.4	25	
°С. Отпуск 570-600 °С.	350	600	14	25	
Закалка 870-880 °C.	600	000	10	20	
Отпуск 630-670 °C.	600	800	10	20	

1.2 Анализ технологичности

Конструкция втулки отличается протяженностью оси, наличием точных внутренних поверхностей с малой шероховатостью.

Высокие требования по шероховатости и износостойкости отверстий.

Для базовых поверхностей высокие требования по отклонению расположения: перепендикулярность и не соосность. Для исполнительной поверхности дополнительно погрешность формы.

Конструкция втулки простая с соотношением длины детали к ее диаметру $\ell/d = \frac{700}{118} = 5,9$ мм. Деталь средней жесткости, но из-за протяженного отверстия с высокой точностью и малой шероховатостью не технологично.

простой конфигурацией наружного контура зубчатого венца.

Наружные поверхности могут обрабатываться проходными резцами, базовый торец зубчатой втулки имеет достаточную ширину ($D_{\text{наруж}} - D_{\text{внутр.}}$) 110 - 55/2 = 27,5 мм на сторону.

Если учесть, что требуется обработать диаметры отверстий от 45 до 105 мм и длиной от 290 до 700 мм. Использование мерного инструмента не рационально. Необходимо разработать регулируемое устройство — для чистовой обработки отверстия.

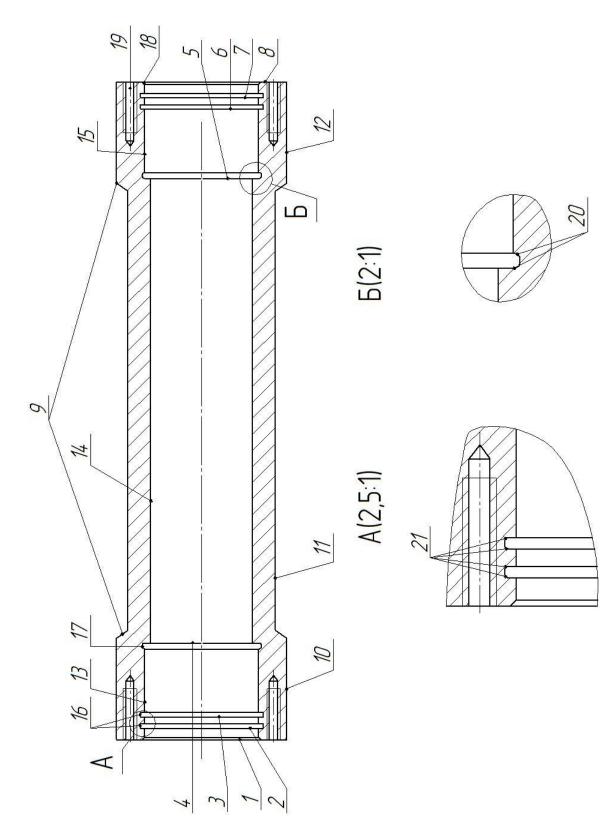


Рисунок 1.1- Эскиз втулки гидроцилиндра

Таблица 1.3 - Параметры втулок

No	Квалитет	Шероховатость,	TT,	Допуск	Тип, вид	Размеры
		МКМ	тип			L,d, мм
1	12	1,25	Т	0,012	П,ОКБ	290-700
2	12	1,25			П,ВКБ	5
3	12	1,25			П,ВКБ	5
4	12	6,3			П,С	40
5	12	6,3			П,С	40
6	12	6,3			П,ВКБ	5
7	12	6,3			П,ВКБ	5
8	12	6,3	Т	0,012	П,ОКБ	290-700
9		6,3			Ф,С	45
10	13	6,3			Ц,С	75-175
11	13	6,3			Ц,С	65-150
12	13	6,3			Ц,С	75-175
13	6	0,63	©	0,016	ЦВ,ОКБ	50-118
14	6	0,63	©	0,012	ЦВ,И,ВКБ	45-105
			o	0,008		
15	13	0,63	©	0,016	ЦВ,ОКБ	50-118
16	12	6,3			ЦВ,ВКБ	5
17	12	6,3			ЦВ,С	0.5
18	12	6,3			Ф,С	1
19	6	2,5			Р,ВКБ	6
20	12	6,3			Ф,С	0,5
21	12	6,3			Ф,С	0,5

Поскольку все детали однотипные, нет необходимости формировать комплексную деталь. Они отличаются только размерами. Формировать групповой техпроцесс тоже нет необходимости, поскольку все операции аналогичные друг другу. Только от размеров меняться будут только технологические допуски.

Особое внимание необходимо обратить на возможность установки заготовок в механизированные приспособления при больших значениях разброса размеров базовой поверхности. Ответственная и самая точная поверхность — зеркало цилиндра, также изменяется в размерах, поэтому необходимо решить сложную задачу по расширению технологических возможностей инструмента, используемого на черновых и чистовых этапах изготовления втулки.

2. ТЕХНОЛОГИЧЕСКАЯ ЧАСТЬ РАБОТЫ

2.1. Задание типа производства

Для заданных условий (в задании):

- годовой объем выпуска (600 дет/год каждого вида);
- масса деталей (деталь №1 3,9 кг; деталь №2 13,5 кг; деталь №3 18,2 кг; деталь №4 49,5 кг);

Тип производства среднесерийный [12]. Для него характерно применение группового техпроцесса.

2.2. Выбор и проектирование заготовки

Материал детали – втулки сталь 35ХГСЛ - литейная.

Для среднесерийного производства наиболее предпочтительным способом является литье — способ литье в земляные формы, получаемых ручной формовкой по деревянным моделям [20].

Класс размерной точности (Γ OCT 26645-85) – 12;

Степень коробления – 10;

Класс точности масс -10;

Степень чистоты поверхности -8.

2.3. Расчет припусков аналитически на обработку

Расчетно-аналитическим методом определим припуски на механическую обработку отверстия для самого большого отверстия Ø105H6(+0,022) [17], результаты в таблицу 2.1. Графическая схема припуска – на рисунке 2.1.

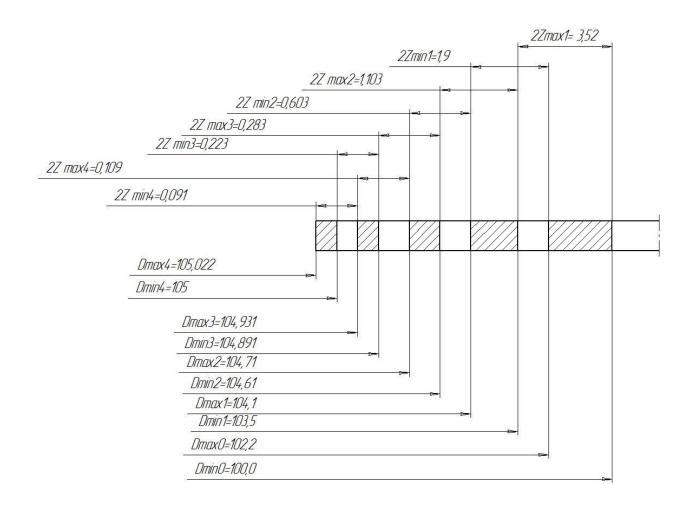


Рисунок 2.1 - Размеры отверстия втулки и припуски по переходам

Таблица 2.1 - Расчет припусков на отверстие Ø105H6 (0,022)

Переходы ТА,		IT Составляющие припуска, мкм				Припуски2Z, мкм		Расчетные разм-ы, мм		
	MKM		T	Rz	$\Delta_{ m np}$	εγ	Z _{min}	Z_{max}	\varnothing_{\min}	\varnothing_{\max}
1. Отливка	2200	16	600		300				100	102,2
2. Растачивание черновое	350	12	100	100	18	200	1900	3520	103,5	104,1
3. Растачивание получистовое	90	9	30	30	12	100	603	1103	104,608	104,708
4. Растачивание чистовое	35	7	5	10	6	50	223	283	104,891	104,931
5. Электрохимиче ская обработка	22	6	-	5	3	30	91	109	105,00	105,022

Таблица 2.2 - Припуски и допуски на обрабатываемые поверхности втулок

№ пов-ти	Припуски (на сторону),		Размер	Допуск
	MM			
	таблица	расчет		
1	2,0	-	294	3,2
	2,2		439,4	4,0
	2,6		558,8	4,4
	3,0		710,4	5,2
8	2,0	-	294	3,2
	2,2		439,4	4,0
	2,6		558,8	4,4
	3,0		710,4	5,2
11	1,8	-	41,8	1,6
	2,0		64,2	1,9
	2,2		90,6	2,2
	2,4	1,9	101,1	2,2
14	1,5	-	78	1,6
	1,5		115	1,9
	2,0		144	2,2
	2,0		179	2,2

По данным таблиц 2.1, 2.2 проектируются заготовки. Чертеж комплексной заготовки на листе 2.

2.3. Разработка технологического маршрута и схем базирования

Выбор способов обработки каждой поверхностей зависит от квалитета точности и шероховатости обрабатываемой поверхности (таблица 2.3) [21].

Таблица 2.3 - Последовательность методов обработки поверхностей детали

N	2 Квалитет	Шероховатость,	Метод обработки	Размеры
		МКМ		L,d, мм
1	2	3	4	5
,	. 12	1,25	Т.ч. (12;Ra 6,3) – Т.чис.	290-700
			(9;Ra 3,2) – TO	

Продолжение табл. 2.3

Продолже	ние табл. 2.	3		
1	2	3	4	5
2	12	1,25	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	5
3	12	1,25	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	5
4	12	6,3	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	40
5	12	6,3	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	40
6	12	6,3	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	5
7	12	6,3	Р.чис. (9;Ra 3,2) – TO	5
8	12	6,3	Т.ч.(12;Ra 6,3) -Т.чис.	290-700
			(9;Ra 3,2) – TO	
9		6,3	Т.ч.(12;Ra 6,3) -Т.чис.	45
			(9;Ra 3,2) – TO	
10	13	6,3	Т.ч.12;Ra 6,3) –Т.чис. (9;Ra	75-175
			3,2) – TO	
11	13	6,3	Т.ч.(12;Ra 6,3) -Т.чис.	65-150
			(9;Ra 3,2) – TO	
12	13	6,3	Т.ч.(12;Ra 6,3) -Т.чис.	75-175
			(9;Ra 3,2) – TO	
13	6	0,63	Р.ч.(12;Ra 6,3) –Р.чис.	50-118
			(9;Ra 3,2) – TO – Ш в. ч.	
			(7;Ra 1,25)	
14	6	0,63	Р.ч.(12;Ra 6,3) -Р.чис.	45-105
			(9;Ra 3,2) – TO – Ш в. ч.	
			(7;Ra 1,25) - X (6;Ra 0,63)	
15	13	0,63		50-118
16	12	6,3	Р.ч.(12;Ra 6,3) -Р.чис.	5
			(9;Ra 3,2) – TO	
17	12	6,3	Р.ч.(12;Ra 6,3) –Р.чис.	0.5
			(9;Ra 3,2) – TO	
18	12	6,3	Р.ч.(12;Ra 6,3) – Р.чис.	1
			(9;Ra 3,2) – TO	
19	6	2,5	Св.(12;Ra 6,3) - Рассв.	6
			(9;Ra 3,2)–Резьб(8; Ra 3,2)	

Продолжение таблицы 2.3

1	2	3	4	5
20	12	6,3	0,5	Р.ч. (12; Ra 6,3) – Р.чис. (9;
				Ra 3,2) – TO
21	12	6,3	0,5	Р.ч. (12; Ra 6,3) – Р.чис. (9;
				Ra 3,2) – TO

Условные обозначения:

Поверхности: Ц – цилиндрические;

Т – торцевые;

 Π – паз;

3 – зубья;

 Φ – фаска;

Виды обработки:

T – точение;

 $T_{\rm u}$ – точение чистовое;

ТО – термообработка;

Ш – шлифование;

С – рассверливание (сверление);

Р – растачивание черновое;

 $P_{\scriptscriptstyle \rm q}$ – растачивание чистовое;

 $P_{\scriptscriptstyle T}$ – растачивание тонкое;

 Π_p – протягивание;

Р₃ – резьбонарезание;

3 – зубофрезерование;

Ш – шевингование.

2.4. Разработка технологического маршрута

Для группы однотипных деталей разного типоразмера разрабатывается групповой техпроцесс (таблица 2.4). Все операции в данном случае будут

абсолютно одинаковыми. Различаться они будут только в плане установки заготовок с использованием групповой регулируемой оснастки [21].

Таблица 2.4 - Карта технологического маршрута

№ опер	Наименован	Этапы	№ обр.	JT	Ra	Модель
	ие операции	операции	поверх			
			ности			
1	2		3	4	5	6
000	Заготовител		-	16	20	-
	ьная (литье)					
005	Токарная	Точение	9,10,11,	12	12,5	Токарно-
	черновая	черновое	12,8			винторезны
						й 16К20Ф3
010	Токарная	Установ А	5,8,14,1	12	12,5	Универсаль
		Растачивани	5			ный
		е черновое				токарный
		Установ Б	12,9,11,	12	12,5	станок
		Точение	10,1			Vicrot Vturn
		черновое				26-110
		Растачивани	13,4	12	12,5	
		е черновое				
015	ЛИЖТО					
020	Токарная	Установ А	6,7,8	9	3,2	Универсаль
	получистова	Растачивани				ный
	я/чистовая	e				токарный
		получистов.				станок

1	2		3	4	5	6
						Vicrot Vturn
						26-110
		Растачивани	15,18,1	9	3,2	
		e	7			
		получистов				
		oe				
		Установ Б	16,17,1	9	3,2	
		Растачивани	3,4,1			
		е чистовое				
025	Сверлильна	Установ А	19	8	3,2	Радиально-
	я	Сверлить				сверлильны
		отв.				й 2К550
		Нарезать				
		резьбу				
		Установ Б	19	8	3,2	
		Сверлить				
		ОТВ.				
		Нарезать				
		резьбу				
030	ТО					
	(терообрабо					
	тка)					
035	Шлифоваль	Установ А	15	6	0,63	Внутришли
	ная	Шлифовани				фовальный
		е черновое				3K228A
		Установ Б	13	6	0,63	
		Шлифовани				
		е черновое				

Продолжение таблицы 2.4

1	2		3	4	5	6
040	Токарная	Комбиниров	14	6	0,63	16К20П
		обработка				
045	Мойка		Bce			
050	Контроль		-			

2.5. Средства оснащения

Основываются при назначении средств технологического оснащения положениями [12].

005 операция:

- 1. станок токарный с ЧПУ 16К20Ф3.
- 2. приспособление 3-х кулачковый патрон 7102-0078 ГОСТ 24351-80, люнет самоцентрирующий [25, 26].
- 3. инструмент –резец проходной Т5К10. MWLNL3232P12 ТУ 2-035-892-82 [10, 14];
- 4. измерительные средства штангенциркуль ШЦ I 200-0,05 ГОСТ 166-80.

010 операция:

- 1. станок токарный универсальный с ЧПУ Vicrot Vturn 26-110.
- 2. приспособление 3-х кулачковый патрон 7102-0078 ГОСТ 24351-80, люнет самоцентрирующий.
- 3. инструмент –резец контурный Т15К6 MWLNL3232P12 ТУ 2-035-892-82, 191421045 Оправка расточная Т15К6 ТУ 2-035-775-80.
- 4. измерительные средства штангенциркуль ШЦ I 200-0,05 ГОСТ 166-80.

015,035: отжиг и нормализация.

1. печь.

020: токарная

- 1. станок токарный универсальный с ЧПУ Vicrot Vturn 26-110.
- 2. 3-х кулачковый патрон 7102-0078 ГОСТ 24351-80, , люнет самоцентрирующий.
- 3. Резец контурный Т30К4 MWLNL3232P12 ТУ 2-035-892-82, PTTNL 4040R27 Резец Т15К6 ТУ 2-035-892-82, 191421045 Оправка расточная Т15К6 ТУ 2-035-775-80, резец канавочный 035-2128-0529 Т14К8 ОСТ 2И10-8-84.
- 4. Штангенциркуль ШЦ I 200 0,05 ГОСТ 166-80.

025 Сверлильная.

- 1. Вертикально сверлильный 2К550.
- 2. Скальчатый кондуктор с гидроприводом.
- 3. Сверло спиральное 2310-0023 Сверло d=5.5 P18 ГОСТ 28320-89. Метчик 2620-0057 Метчик ГОСТ 17930-72.
- 4. Калибр

035 Внутришлифовальная

- 1. Внутришлифовальный 3К228А.
- 2. Цанговая оправка.
- 3. 1деталь: 1 35x60x10 24A F10-22 QOPS 5-7 V 35 A AA Б 1,2,3 ГОСТ 52781-2007.

2деталь: 1 50x60x20 24A F10-22 QOPS 5-7 V 35 A AA Б 1,2,3 ГОСТ 52781-2007.

Здеталь: 1 70х60х30 24A F10-22 QOPS 5-7 V 35 A AA Б 1,2,3 ГОСТ 52781-2007.

4деталь: 1 95х60х40 24A F10-22 QOPS 5-7 V 35 A AA Б 1,2,3 ГОСТ 52781-2007.

4. Калибр.

040 Токарная.

- 1. Токарно-винторезный 16К20П.
- 2. Патроны ПЗКП-315 Ф8.95 (поводковый трех кулачковый), люнеты.
- 3. Комбинированная раскатка с двух лезвийной головкой.
- 4. калибр.

045 Моечная:

Камерная моечная машина.

050 Контрольная:

Контрольный стол с координатно-измерительным стендом.

2.6. Разработка технологических операций

Порядок переходов показан на листе технологических наладок: 010 токарная черновая. Содержание для остальных операций указано в приложении в маршрутной карте. На токарной операции выполняются переходы:

- точение черновое по наружному контуру;
- растачивание главного отверстия;
- растачивание ступенчатых отверстий по краям;
- подрезка торцов.

Для базового варианта рассматривается обработка отверстия на всю длину заготовки при помощи расточных борштанг с определенностью базирования в виде твердосплавных вставок-направляющих. Данный переход выполнялся на специализированном оборудовании. Для проектируемого варианта предлагается использовать инструмент для комбинированного растачивания с одновременным поверхностным пластическим деформированием.

Этот вариант проводится при помощи сменной режущедеформирующей части, которая крепится на борштанге (стержень трубка с внутренним отверстием для подачи СОЖ). При условии использования Vicrot Vturn 26-110 выбранного станка оборудованного направляющих для борштанги и муфтой для подачи СОЖ по внутреннему каналу инструмента.

Для установки заготовки предлагается использовать трех кулачковый поводковый патрон и систему из двух люнетов, спроектированных в

конструкторской части. Он обеспечит зажим заготовок во всем диапазоне размеров для всех деталей группы [12].

2.7. Расчет режимов резания

Расчетным способом определяем режимы резания. На остальные переходы они назначаются по таблицам.

Расчет ведется по методике, изложенной в [20]. Станок Victor Vturn-26-110 с бесступенчатой системой регулирования частоты вращения. Его емкость магазина — 12 инструментов. Мощность главного привода — 15 кВт. Обороты до 3500 об/мин. Для установки расточной борштанги используется задняя бабка.

Первый переход - черновое точение по контуру с подрезкой крайнего торца.

Глубина резания из расчета п.2.1 t=1,4 мм.

Оборотная подача для данной глубины и с учетом размеров резца: S=0,43 мм/об.

Скорость резания рассчитывается по формуле:

$$v = \frac{C_V}{T^m \cdot t^X \cdot S^y} K_V \tag{2.1}$$

где С_{у.}m,х,у – коэффициент и показатели степеней;

Т – период стойкости инструмента, мин. Принимаем 60 мин. Где

$$K_V = K_v \cdot K_{nv} \cdot K_{uv} \tag{2.2}$$

где: коэффициент, учитывающий: $K_{\scriptscriptstyle MV}$ - сплав заготовки; $K_{\scriptscriptstyle NV}$ - характер поверхности заготовки; $K_{\scriptscriptstyle MV}$ - материал режущего инструмента:

$$K_{MV} = K_r \left(\frac{750}{\sigma_B}\right)^{nV} \tag{2.3}$$

где: $K_{\rm r}$ — коэффициент параметр для группы стали втулки по обрабатываемости;

 $\sigma_{\scriptscriptstyle B}$ - предел прочности материала заготовки, МПа. Тогда:

$$K'_{\nu} = 1.1 \cdot \left(\frac{750}{600}\right)^{1.0} \cdot 0.8 \cdot 1 = 1.$$

Определим расчетную скорость резания по формуле (2.1):

$$v = \frac{420}{60^{0.2} \cdot 1.4^{0.15} \cdot 0.43^{0.2}} = 208 \,\text{M/MUH}.$$

Определяем обороты шпинделя по переходам:

$$n = \frac{1000V}{\pi D}$$
, об/мин (2.4)

где: V – скорость резания, м/мин;

D – диаметр заготовки, мм. Для нашего техпроцесса диаметр изменяется для четырех разных деталей 75; 112; 140; 175 мм. Соответственно обороты шпинделя будут отличаться:

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 208}{\pi \cdot 75} = 884$$
 об/мин

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 208}{\pi \cdot 112} = 595$$
 об/мин

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 208}{\pi \cdot 140} = 474$$
 об/мин

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 208}{\pi \cdot 175} = 379$$
 об/мин

По паспорту станка принимаем рассчитанные обороты.

Определим мощность резания

$$N = \frac{P_{ZV}}{1020 \cdot 60}, \text{ KBT}$$
 (2.5)

где: P_z – тангенциальная сила резания, H.

$$P_{Z} = 10C_{p} \cdot t^{X} S^{Y} v^{n} K_{p}, \qquad (2.6)$$

где $C_{p,x,y,n}$ - коэффициент и показатели степени определяются:

 K_p – коэффициент для учета условий обработки:

$$K_{p} = K_{MP} \cdot K_{QP} \cdot K_{jp} \cdot K_{\lambda p} \cdot K_{rp}, \qquad (2.7)$$

учитывает материал, углы резца и радиус при вершине резца.

Расчет:

$$K_p^{1-3} = \left(\frac{600}{750}\right)^{0.75} \cdot 0.89 \cdot 1.1 \cdot 1.0 \cdot 0.93 = 0.914$$

$$P_z = 10 \cdot 300 \cdot 1,4^{1,0} \cdot 0,43^{0,75} \cdot 208^{-0,15} \cdot 0,914 = 687H$$

Для перехода

$$N = \frac{687 \cdot 208}{1020 \cdot 60} = 2.3 \kappa Bm$$

По паспорту мощность станка Victor Vturn-26-110 15 кВт.

$$N_{\phi}\langle H_{\it nacn}$$
 .

Данный станок можно применить для данной операции по мощности.

Аналогично рассчитаем режимы резания на растачивание, подрезку торца, растачивание проточек. Все результаты показаны в таблице 2.5.

Таблица 2.5 Режимы резания на 010 токарную операцию.

Переход	Глубина	Подача	Подача	Обороты	Скорость
	резания,мм	оборотная.	минутная,	шпинделя,	резания,
		Об/мин	мм/мин	об/мин	м/мин
Точение	1,4	0,43	380	884	208
черновое			255	595	
			203	474	
			163	379	
Подрезка торца	1,4	0,43	380	884	208
			255	595	
			203	474	
			163	379	
Растачивание	1,4	0,6	745	1242	176
комбинированное			493	822	
			353	588	
			319	532	
Растачивание	2,5	0,3	441	1369	215
проточек	(деталь1)				
	2 (деталь	0,3	300	1001	238
	2)				
	2,5 (деталь	0,3	210	700	231
	3)				
	3,25(деталь	0,3	177	589	222
	4)				

Мощность резания по всем переходам не превышает мощность чернового обтачивания, поэтому в таблице она не указана.

Основное время и для обтачивания и для растачивания найдем по формуле:

$$T_o = \frac{L}{n \cdot S}$$
, мин (2.8)

где: L – длина обработки, включая врезание резца l_1 =2 мм; перебег l_2 =2 мм.

Определим основное время по переходам по каждой детали:

1.1
$$T_o^1 = \frac{2+296+2}{884\cdot0.43} = 0.8$$
 muh;

1.2
$$T_o^2 = \frac{2+446+2}{595\cdot0.43} = 1,8$$
muh;

1.3
$$T_o^{31} = \frac{2+564+2}{474\cdot0.43} = 2,8$$
muh;

1.4
$$T_o^1 = \frac{2+716+2}{379\cdot0.43} = 4,4$$
muh;

2.1
$$T_o^{21} = \frac{(2,5)}{884 \cdot 0.43} = 0.1$$
 muh;

$$2.2 \ T_o^{22} = \frac{48}{595 \cdot 0.43} = 0.15 \text{мин};$$

2.3
$$T_o^{23} = \frac{27.5}{474 \cdot 0.43} = 0.3$$
 мин;

$$2.4 T_o^{23} = \frac{(9)}{379 \cdot 0,43} = 0,36 \text{мин};$$

$$3.1 \ T_o^{31} = \frac{300}{1242 \cdot 0.6} = 0.4$$
 muh;

$$3.2 \ T_o^{32} = \frac{450}{822 \cdot 0.6} = 0.9$$
 мин;

3.3
$$T_o^{33} = \frac{570}{588 \cdot 0.6} = 1.6$$
 muh;

$$3.4 \ T_o^{34} = \frac{720}{532 \cdot 0.6} = 2,3$$
 мин;

4.1
$$T_o^{41} = 2 \frac{86+2}{1369 \cdot 0.3} = 0.2 \text{ MuH};$$

4.2
$$T_o^{42} = 2\frac{86+2}{1001\cdot 0.3} = 0.3$$
 мин;

4.3
$$T_o^{43} = 2 \frac{86+2}{700 \cdot 0.3} = 0.4$$
 muh;

4.4
$$T_o^{41} = 2 \frac{86+2}{589 \cdot 0.3} = 0.51$$
 muh;

Определим штучное время на операцию по каждой детали

$$T_{um} = T_o + T_e + T_{obc} + T_{omo} + T_{opc}$$
, MUH. (2.9)

где: T_o - операционное время на обработку;

 $T_{\it oбc}\,$ и $T_{\it omo}\,$ - время технического обслуживания и время на отдых;

$$T_{6} = T_{vc} + T_{vn} + T_{us} \tag{2.10}$$

В управление станком входят: включение — выключение $T_{yn}=0.04$ мин.; $T_{yc}=0.15+0.02=0.17$ мин.; $T_{us}=0.15$ мин. Тогда $T_{s}=0.04+0.17+0.15=0.36$ мин.

Время на отдых по [17]:

$$T_{omo} = 0,05\% \quad (T_o) \tag{2.11}$$

$$T_o = \sum_{i=1}^n T_{ion} = 0,8 + 0,1 + 0,2 + 0,4 = 1,5 \text{ мин;}$$

$$T_o = \sum_{i=1}^n T_{ion} = 1,8 + 0,15 + 0,3 + 0,9 = 3,2 \text{ мин;}$$

$$T_o = \sum_{i=1}^n T_{ion} = 2,8 + 0,3 + 0,4 + 1,6 = 5,1 \text{ мин;}$$

$$T_o = \sum_{i=1}^n T_{ion} = 4,4 + 0,36 + 0,51 + 2,3 = 7,6 \text{ мин;}$$

Тогда

$$T_{omo}=0.05\cdot 1.5=0.08$$
мин.;
$$T_{omo}=0.05\cdot 3.2=0.16$$
мин.;
$$T_{omo}=0.05\cdot 5.1=0.26$$
мин.;
$$T_{omo}=0.05\cdot 7.6=0.38$$
мин.

Время на обслуживание рабочего места аналогично

$$T_{o6c.ope} = 0.06\% \, \text{C}_{o\text{.}}$$

$$T_{o6c.ope1} = 0.08; T_{o6c.ope2} = 0.16; T_{o6c.ope3} = 0.26; T_{o6c.ope4} = 0.38.$$
(2.12)

Тогда найденное штучное время для операции:

$$T_{um1} = 1,5 + 0,08 + 0,08 + 0,36 = 2,02$$
мин.
 $T_{um2} = 3,2 + 0,16 + 0,16 + 0,36 = 3,87$ мин.
 $T_{um1} = 5,1 + 0,26 + 0,26 + 0,36 = 5,98$ мин.
 $T_{um1} = 7,6 + 0,38 + 0,38 + 0,36 = 8,75$ мин.

Штучное время для 010 операции:

$$T_{uom} = \frac{T_{n.3}}{n} + T_o + \P_{y.c.} + T_{3.o} + T_{y.n} + T_{\kappa.3} \mathcal{F}$$
 (2.13)

где $T_{n,3}$ - подготовительно — заключительное время для операции (токарная 15 мин).

$$T_{u.\kappa 1} = \frac{15}{59} + 2,02 = 2,27$$
 мин.

$$T_{u.\kappa2} = \frac{15}{59} + 3,87 = 4,13$$
 мин.

$$T_{\text{ш.к3}} = \frac{15}{59} + 5.98 = 6.23$$
 мин.

$$T_{u.\kappa 4} = \frac{15}{59} + 8,75 = 9$$
мин.

На остальные операции режимы резания назначаются по [2].

Подготовленные данные используются для изготовления группы сходных по конфигурации, но различающихся размерами деталей. Для каждой из них сформирована заготовка с технологией обработки. Переходы для всех деталей совпадают, различаются режимы резания и нормы времени.

3. ПРОЕКТИРОВАНИЕ ПРИСПОСОБЛЕНИЯ И РЕЖУЩЕГО ИНСТРУМЕНТА

3.1. Расчет и проектирование оправки

3.1.1. Сбор данных

Вид и материал заготовки:отливка, сталь 35XГСЛ σ_B =600 МПа.

Переходы – для втулки черновое однократное обтачивание по контуру и черновое растачивание ступенчатых отверстий на операции 010.

В качестве режущего инструмента используют T5К10. MWLNL3232P12 TУ 2-035-892-82.

Режимы резания рассчитаны в предыдущем разделе.

Тип приспособления – универсальный безналадочный самоцентрирующий люнет с механизированным приводом.

Металлорежущий станок – токарно-фрезерный станок центр Victor Vturn-26-110.

3.1.2. Расчет сил резания

Расчет сил резания выполнялся в предыдущем разделе по [20]. Операционный эскиз на рисунке 3.1.

Для расчета приспособления необходимо определить еще две составляющие, возникающие при наружном продольном обтачивании P_X и P_Y

$$P_{X,Y} = 10 \cdot C_P \cdot t^X \cdot S^Y \cdot V^n \cdot K_P, \qquad (3.1)$$

где: C_P , X, Y, n — соответствующие для каждой составляющей свои постоянные с показателями степеней для учета условий обработки.

Эти данные:

для расчета
$$P_X - C_P = 339$$
; $X = 1$; $Y = 0.5$; $n = -0.4$; для расчета $P_Y - C_P = 243$; $x = 0.9$; $y = 0.6$; $n = -0.3$.

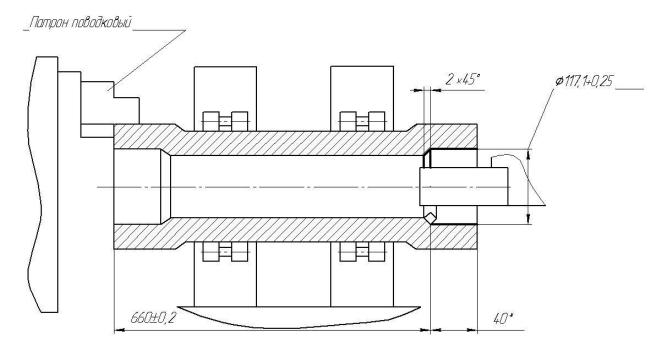


Рисунок 3.1. – Операционный эскиз операция 010, переход 1

Поправочный коэффициент K_P представляется аналогично тангенциальной составляющей:

$$K_{P} = K_{MP} \cdot K_{\rho P} \cdot K_{\gamma P} \cdot K_{\lambda P}; \qquad (3.2)$$

где $K_{MP} = \left(\frac{\sigma_B}{750}\right)^n = \left(\frac{600}{750}\right)^{0.75} = 0.85$ - коэффициент для учета влияния типа материала на силу (для стали n=0,75);

 $K_{\varphi P}$ — коэффициент для учета влияния главного угла в плане (равен при φ =93° $K_{\varphi Px}$ =1,17; $K_{\varphi Py}$ =0,5);

 $K_{\gamma\!P}$ – коэффициент для учета влияния переднего угла
– при $\gamma=5^\circ$ $K_{\gamma\!Px}=1,4;$ $K_{\gamma\!Py}=1,4$

 $K_{\lambda P}$ — коэффициент для учета влияния угла наклона режущей кромки — при параметре данном равном λ =-4° коэффициент $K_{\lambda Px}$ =1,07; $K_{\lambda Py}$ = 0,75.

Подставим в формулы 3.1 и 3.2 получим:

$$P_X = 481 \text{ H};$$

$$P_Y = 275 \text{ H}.$$

3.1.3. Расчет усилия зажима

При обработке на заготовку действуют различные силы. С одной стороны действует осевая составляющая силы резания Рх, которая стремится сдвинуть вал вдоль оси в роликах люнета. Ей противодействует упор вала в торцы кулачков патрона. Радиальная составляющая Ру стремится вал сдвинуть в горизонтальной плоскости в зажимных рычагах. Тангенциальная Рх вал отжимает к низу. Конструктивно составляющие Ру и Рх работают на изгиб рычага. Он фиксируется от смещения на винтовой передаче за счет сил самоторможения и на направляющих как опорах. Но для расчета примем именно эти силы для определения параметров зажимного привода. Кинметическая схема приспособления дана на рисунке 3.2, размеры для расчета – на рисунке 3.3 [3, 4].

Суммарный крутящий момент от суммарной силы касательной и нормальной стремится повернуть рычаг:

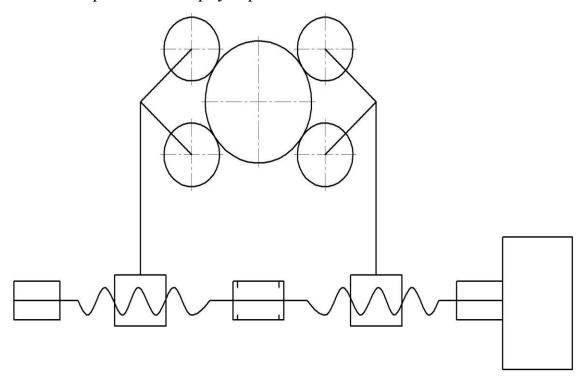


Рисунок 3.2 - Кинематическая схема люнета

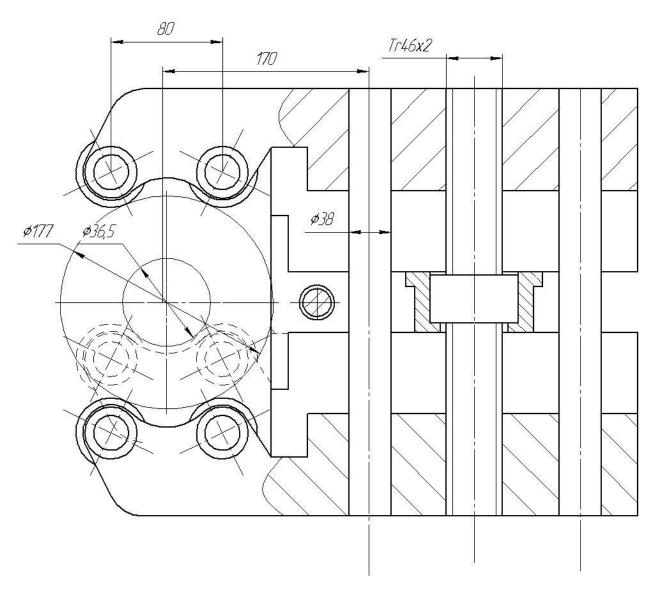


Рисунок 3.3 – Эскиз с размерами люнета

$$Mp = (P_Z + P_V tg30^0) \cdot L;$$
 (3.3)

где: P_Z , P_{V^-} тангенциальная составляющая силы резания, H; L– вылет рычага, 0,17 м.

Повороту рычага препятствует момент от силы подъема рычага по винтовому механизму:

$$M_{3Pz} = Q \cdot L_3; \tag{3.4}$$

где: Q -сила подъема рычага, Н;

 $L_{\scriptscriptstyle 3}$ — плечо действия силы подъема по винту относительно точки поворота рычага на направляющей, 0,088 м.

При условии равенства возмущающих моментов и от резания M_{PPz} и от закрепления M_{3Pz} найдем потребное усилие зажима:

$$Q = K \frac{(P_Z + P_V tg30^0) \cdot L}{fL_3};$$
(3.5)

где: К – коэффициент запаса или безопасности;

f – коэффициент трения на опоре.

Значение коэффициента запаса k для конкретных условий операции, находится по формуле:

$$k = k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 \cdot k_3 \cdot k_4 \cdot k_5 \cdot k_6; \tag{3.6}$$

где: k_0 – гарантированный коэффициент запаса, принимается k_0 = 1,5;

 k_I — коэффициент для силы резания из-за неравномерности резания: для черновой обработки равен $k_I = 1,2;$

 k_2 — коэффициент увеличения силы резания при затупление режущего инструмента: для чернового обтачивания стали k_2 =1,4;

 k_3 — коэффициент увеличения силы резания для прерывистого точения k_3 = 1;

 k_4 – коэффициент для механизированного приспособления k_4 =1;

 k_5 – коэффициент по эргономике - k_5 =1;

 k_6 – коэффициент для нашего случая не учитывается (вводится в расчет для заготовки, установленной плоской технологической базой на опорыштыри):

$$K_P = k_0 \cdot k_1 \cdot k_2 = 1,5 \cdot 1,2 \cdot 1,4 = 2,52.$$

Коэффициент трения f между рычагом и направляющей принимаем f=0.3.

Подставив в формулу исходные данные, получим:

$$Q = 2,52 \frac{(687 + 275tg30^{\circ}) \cdot 0,17}{0,3 \cdot 0,088} = 5486H.$$

3.1.4. Расчет зажимного механизма

Вычислим усилие, создаваемое силовым механизмом Q_1 , которое увеличивается и передается рычагу [26]:

$$Q_1 = \frac{Q}{i_C} \tag{3.7}$$

где i_C – передаточное отношение для винтового механизма по силе.

Назначаем материалы для винта и рычага— из стали 40X с трапециидальной однозаходной резьбой. Для определения среднего диаметра резьбы (для винта с гайкой d_2) из расчета резьбы на износостойкость принимается соотношение высоты гайки как высоты рычага к среднему диаметру резьбы $k = \frac{H}{d_2} = 1,2$. Тогда средний диаметр резьбы определим по формуле:

$$d_{2} = \sqrt{\frac{2Q_{1}}{4k[q]}}, (3.8)$$

где Q_1 – осевая сила, действующая на винт и гайку,H;

k – отношение высоты гайки к среднему диаметру резьбы;

[q] – допускаемое давление, 10 МПа.

$$d_2 = \sqrt{\frac{2.5486}{3.14.1,2.10}} = 17 \text{ MM}.$$

Принимаем с учетом разнообразия заготовок, а также, что черновая обработка на 005 операции может потребовать больших усилий диаметр увеличенным в 2 раза и по стандартному ряду примем d_2 =46.

3.1.5. Расчет силового привода

По формуле момент крутящий при закреплении определяется

$$M\kappa p = 0.2 \cdot Q_1 \cdot l = 0.2 \cdot 5486 \cdot 0.02 = 21.9 \text{ Hm}.$$

По нему выберем шаговый двигатель. Его основной характеристикой является крутящий момент. Для 21,9 Н м примем модель двигателя - SM84HT118-6004A с компьютерным управлением.

Для условия предохранения от самоотвинчивания должно выполняться η <0,4. Для выбранных условий он равен 0,351.

3.1.6. Расчет точности установки заготовки в приспособлении

Погрешность в данном случае определяется соосностью опорных роликов по внутренней и наружной поверхностям, зазором в игольчатом подшипнике на которых вращаются ролики и погрешностью отверстий в рычагах по оси. Все погрешности принимаем равными 0,008 мм.

Тогда суммарная погрешность вероятностным методом составит 0,013 мм. Для черновой обработки

$$\varepsilon_V = 0.3 \cdot Td = 0.3 \cdot 250 = 75 \text{MKM}$$
.

где Td — технологический допуск по максимальному обрабатываемому размеру. Он равен 0,25 мм.

По точности приспособление соответствует требованиям.

3.1.7. Описание работы люнета

Самоцентрирующий люнет имеет несущий корпус 1. Он служит для размещения рычагов 2. Они двигаются по двум направляющим 3 при вращении приводного винта 4. Винт установлен на трех опорах и вращается в подшипниках 5, 6 и 19. На рычагах 2 по отверстиям установлены оси 8. На них вращаются на игольчатых подшипниках 14 ролики 7. Их с торцов поджимают кольца 12 с осевыми сепараторами 13. Оси 8 фиксируются в рычагах 2 с помощью винтов 16. Для лучщего скольжения роликов по подшипникам используются отверстия для смазки в осях 8. Они закрыты заглушками 17 после того, как набиваются солидолом. К винту 4 через муфту 20 присоединяется шаговый электродвигатель SM84HT118-6004A.

Люнет работает следующим образом. От блока управления подается сигнал на зажим. Для этого вращается приводной винт 4, установленный в опорных втулках подшипниках 5, 6, 19. По винту 4 и направляющим 3 рычаги 2 сходятся. Ролики 7 имеют симметричное положение относительно вертикальной плоскости. За счет этого они базируют заготовку втулки по горизонтали. Выверкой люнеты выставлены по горизонтали.

Если использовать предложенный люнет для стабилизации оси втулки то повышается производительность обработки. Это происходит за счет интенсификации режимов резания.

3.2. Проектирование раскатки

Конструкция раскатника относится к обработке металлов и предназначена для усовершенствования инструментов, применяемых для комбинированной обработки отверстий, в частности одновременного

растачивания и раскатывания образованной поверхности отверстия деталей [11].

На листе представлено устройство с местными разрезами. Устройство содержит цилиндрический корпус 1, плавающую резцовую головку 8 с режущими пластинами 7, которые регулируются в осевом направлении упорами 11 и зафиксированы в плавающей головке 8 винтами 9. Сама головка удерживается на базирующей шейке опорного пальца шайбой 12 и винтом 10. Опорный палец зафиксирован при помощи винтов 14 и шпонок 13. На шейке корпуса 1 установлены сепараторы 2 с внутренними кольцами 6 и шариками 3. Кольца 6 имеют внутренние каналы для подачи СОЖ. Сепараторы 2 поджимаются к буртику корпуса 1 гайкой 4 и контргайкой 5. сам корпус по конусу Морзе 2 установлен с стержень втулку, которая присоединяется к переходной муфте для подачи СОЖ.

За счет замены плавающей головки и сепараторов возможна регулировка размеров обрабатываемого отверстия.

3.3. Контрольное приспособление

Приспособление предназначено для контроля отклонения от цилиндричности с допуском 0,008 мм.

Приспособление состоит из штанги 8 на которую устанавливаются две опоры: передняя 6 и задняя 18. На опоры втулки при помощи гаек 15 и 21 фиксируются направляющие кольца 7. являются базой ОНИ ДЛЯ измерительного приспособления по контролируемому отверстию. контроля отверстия другого размера необходимо сменить эти кольца 7. Через всю штангу по направляющим втулкам 17 проходит трубка с подводящими проводками 27. Они подключены к тензометрическим пластинам 4, которые наклеены на упругую пластину 3. В ней устанавливается регулируемая головка 2, которая фиксируется на пластине 3 в направляющем кольце 10

контргайкой 9. Пластина 3 зафиксирована винтом 11 на подвижном кронштейне 5, который винтом 12 зафиксирован на передней опоре 6. Регулируемая головка 2 упирается в измеряемую поверхность и под действием неровностей отклоняется при повороте головки на 360° при помощи штанги 8 и ручки 25. При деформации упругой пластины 3 датчики 4 фиксируют это и передают сигнал на измерительное средство. При контроле другой детали кронштейн 5 перемещают в необходимое положение и меняются кольца 7.

4. БЕЗОПАСНОСТЬ И ЭКОЛОГИЧНОСТЬ РАБОТЫ

4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

Таблица 4.1 - Паспорт технического объекта

№	Технический	Операция	Должность	Технологиче	Используе
π/	и/или	технологич	работающего,	ское	мые
П	технологичес	еского	который будет	оборудовани	материалы
	кий процесс	процесса	выполнять	е и/или	и/или
		и/или вид	предлагаемый	техническое	вещества
		предлагаем	технологическ	приспособле	
		ых работ	ий процесс	ние,	
			и/ил операцию	устройство	
1.	Токарная	Точение	Оператор	Универсальн	Сталь,
	(обтачивание-	черновое/ч	станков с	ый токарный	техн.среды.
	растачивание	истовое,	ЧПУ (токарь)	станок Vicrot	СОЖ
)	растачиван		Vturn 26-110	
		ие			
		черновое,			
		комбиниро			
		ванное			

Таблица 4.2 Идентификация профессиональных рисков

№п/п	Производственная	Производственный вредный	Источник
	операция,	и/или опасный фактор	вредного
	технологическая		производственного
	операция и/или		фактора и/или
	эксплуатационная		опасного
	операция,		производственного
	технологическая		фактора
	операция; вид		
	предлагаемых		
	работ		
1	Токарные	Вращающиеся шпиндели и	Станок, резец
	операции	перемещающиеся суппорта,	токарный,
		зажимные элементы	расточной,
		приспособлений; факторы,	комбинированный
		связанные с чрезмерным	
		загрязнением воздушной	
		среды в зоне дыхания;	
		острые кромки и заусенцы,	
		факторы, связанные с	
		электрическим током	

4.3 Методы и технические средства снижения профессиональных рисков

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

No	Вредный производственный	Технические средства	СИЗ
п/п	фактор и/или опасный	защиты,	работающего
	производственный фактор	организационно-	
		технические методы	
		частичного снижения,	
		полного устранения	
		вредного	
		производственного	
		фактора и/или опасного	
		производственного	
		фактора	
1	Вращающиеся шпиндели и	Устройство ограждений	Спец.одежда и
	перемещающиеся суппорта,	– специальных экранов	обувь
	зажимные элементы		
	оснастки		
2	Факторы, связанные с	Заземление у станка	-
	электрическим током.		
3	Факторы, связанные с	Обеспечить вытяжку	Защитные очки,
	чрезмерным загрязнением	для станка	рукавицы
	воздушной среды в зоне		
	дыхания		
4	Острые кромки с	Регламентированная	
	заусенцами	процедура по обучению	
		по охране труда	

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	Сопутствующи
п/п	венный	e		факторы	e
	участок	оборудовани		при	проявляющиеся
	и/или	e		пожаре	факторы при
	производст				пожаре
	венное				
	подразделе				
	ние				
1	2	3	4	5	6
1.	Участок по	Универсальн	Пожары,	Неисправ	Вынос
	растачиван	ый токарный	связанные с	ность	(замыкание)
	ию втулки	станок Vicrot	воспламенени	электропр	высокого
		Vturn 26-	ем и горением	оводки;	электрического
		110, 16К20П	жидкостей	пламя и	напряжения на
			или	искры;	токопроводя
			плавящихся	возгорани	щие части
			твердых	e	технологически
			веществ и	промасле	х установок,
			материалов	нной	оборудования,
			(B)	ветоши	агрегатов,
					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		ния	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	
AB(C),	ные	отуше	щения	И	зы,		
ящики	лестни	ния	И	рукавн	респирато		
c	цы,	Дренче	управл	ые	ры		
песко	ОП-	рная	ения	развет			
M,	50(3)	система	эвакуа	вления			
пожар		пожаро	_	201011111			
ные		тушени	цией,				
краны		Я	прибор				
крапы			Ы				
			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	
Растачивание на	Хранение ветоши в	Использование пожарной
токарном станке	несгораемых ящиках;	сигнализации и пожарных
	Применение плавких	извещателей,
	предохранителей или	противопожарные
	автоматов в	инструктажи в
	электроустановках	соответствии с графиком,
	станков	обеспечение средствами
	Правильная	пожаротушения,
	эксплуатация	обеспечение безопасности
	оборудования;	проведения огневых работ
	Автоматические	
	противопожарные	
	устройства	

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	Универсальный	Стружка	СОЖ	Стружка
	токарный	мелкая,	Взвешенные	Основная часть
	станок Vicrot	токсичные	вещества и	отходов должна
	Vturn 26-110		·	
	vium 20-110	выделения	нефтепродукт	храниться в
			Ы	металлических
				контейнерах

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

Название	Точение - растачивание
технического	
объекта	
Предлагаемые	Модернизация фильтрующих элементов -
мероприятия для	электростатические фильтры
снижения	
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
атмосферу	
Предлагаемые	Модернизация фильтрующих элементов - отстойник
мероприятия для	совместно с флотомашиной
снижения	
негативного	
антропогенного	
воздействия на	
гидросферу	
Предлагаемые	Соблюдение регламентированных процедур, связанных с
мероприятия для	отходами производства;
снижения	Полигоны для неметаллических материалов;
негативного	Стружка на переплавку
антропогенного	
воздействия на	
литосферу	

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

Были рассмотрены характеристики технологического процесса изготовления втулки гидроцилиндра с идентификацией рисков по процессу изготовления, технологическим операциям. Предложены мероприятия по охране труда, пожарной безопасности, а также экологической защите.

5. ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ЭФФЕКТИВНОСТЬ РАБОТЫ

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

В предыдущих разделах был описан групповой технологический процесс изготовления гидравлического подъемника, который имеет ряд недостатков и которые можно устранить путем совершенствования описанного ТП. Чтобы иметь четкое представление об обоснованности этого совершенствования необходимо провести экономическое сравнение рассматриваемых вариантов ТП.

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

Таблица 5.1 – Краткое описание изменений группового технологического процесса изготовления гидравлического подъемника

Базовый вариант	Проектируемый вариант
<u>Операция – Токарная</u>	<u> Операция – Токарная</u>
Оборудование – токарный центр с ЧПУ Mazak Quick turn, модель nexus 100.	Оборудование – токарный центр с ЧПУ Vicrot Vturn 26-110. Оснастка – патрон 3-хкулачковый,
Оснастка – патрон 3-хкулачковый,	люнеты самоцентрирующие (2 шт.).
обратный центр и направляющая.	<u>Инструменты:</u> резец проходной,
Инструменты: резец проходной,	$T15K6 - T_O = 3,16$ мин.; расточная
$T5K10 - T_O = 3,16$ мин.; расточная	борштанга комбинированная, Т5К10
борштанга черновая, $T5K10 - T_O = 2.6$	$-T_{O}=1$,3мин.
мин.; расточная борштанга чистовая,	
$T15K6 - T_O = 3,2$ мин.	

Кроме описанных условий для обоснования эффективности будет нужна информация о программе выпуска, которая составляет 2400 штук.

Используя исходные данные и методику расчета капитальных вложений [9], определим величину инвестиций в проектируемый вариант. Величина необходимых ДЛЯ осуществления предлагаемых внедрений составит 83774,15 руб. Указанная сумма будет направлена на замену инструменту и учитывать оснастки, также затраты на проектирование нового технологического процесса.

Используя методику определения себестоимости и калькуляции себестоимости [9] получим значения полной себестоимости изделия до и после внедрения совершенствований, которые составили 168,85 руб. и 120,52 руб., соответственно.

Для большей наглядности продемонстрируем изменения по структуре полной себестоимости в виде диаграммы, описывающей расходы по статьям для рассматриваемых вариантов (рис. 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 [9]. Согласно которой мы можем рассчитать целый ряд значений, необходимых нам для формирования соответствующего выводы о необходимости внедрения нового ТП. Все значения, которые получены, при использовании описанной методике, представлены в таблице 5.2.

Таблица 5.2 – Результаты расчетов показателей эффективности

		Условное	Значение п	оказателей
No	Наименование показателей	обозначение,		
		единица	Вариант 1	Вариант 2
		измерения		
1	Капитальные вложения в проект	$K_{\mathit{BB}.\mathit{\Pi P}}$, руб.	_	83774,15
	(инвестиции)			
2	Себестоимость единицы изделия	$C_{\Pi O \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! \! $	168,85	120,52
3	Чистая прибыль	$\Pi_{\mathit{ЧИСТ}}$, руб.	9279	93,6
4	Срок окупаемости инвестиций	T_{OK} , лет	2	2
5	Общий дисконтированный доход	Д _{общ,диск} , руб.	971:	54,9
6	Интегральный экономический	$ \exists_{\mathit{ИHT}} = \mathit{ЧДД}, \mathit{py6}. $	1338	30,75
	эффект (чистый дисконтируемый			
	доход)			
7	Индекс доходности	ИД, руб. / руб.	1,	16

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, равная 13380,75 руб. Кроме того,

проект окупиться в течение 2 лет, что для инвестиций в 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 предприятию не только возврат вложенных средств, но и дополнительную прибыль. Все вышеперечисленные значения дают нам право сделать заключение об эффективности предложенных изменений.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В работе на основании проведенного обзора и анализа существующих технологий предлагается технология изготовления группы однотипных деталей – втулки гидроцилиндров подъемника различного типоразмера. Для этого в технологическом процессе были использованы групповые средства технологического оснащения. Это позволяет уменьшить время наладки оборудования, уменьшить необходимое количество переходов.

Список используемой литературы

- 1. Антонюк В.Е. Конструктору станочных приспособлений: Справочник / В.Е. Антонюк. МН: Беларусь, 1991, 400 с.
- 2. Барановский, Ю.В. Режимы резания металлов. Справочник / Ю.В. Барановский. Изд. 3-е, перераб. и доп. М., Машиностроение, 1995 г., 320 с.
- 3. Белоусов, А.П. Проектирование станочных приспособлений: Учеб пособие для учащихся техникумов. / А.П. Белоусов.; 3-е изд., перераб. И доп. М.: Высш.школа, 1980, 240 с
- 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. Горохов В.А. Проектирование и расчет приспособлений/В.А.Горохов Мн.: Высш. школа, 1986. 238с.
- 7. Гусев А.А. Технология машиностроения (специальная часть)/ А.А. Гусев, М.: Машиностроение, 1986. –480 с.
- 8. Долин П.А. Справочник по технике безопасности./ П.А. Долин.-М.: Энергоатомиздат, 1984. – 824с.
- 9. 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.
- 10. Инструментальные материалы [Электронный ресурс] : учеб. пособие / Г. А. Воробьева [и др.]. Санкт-Петербург : Политехника, 2016. 267 с.

- 11. Кирсанов Г.Н. Руководство по курсовому проектированию метало-режущих инструментов. / Г.Н. Кирсанов. М.: Машиностроение, 1986. 288c.
- 12. Михайлов А.В., Расторгуев Д.А. Основы проектирования технологических процессов механосборочного производства/ А.В. Михайлов, Д.А. Расторгуев. Тольятти: ТГУ, 2003. 160 с.
- 13. Обработка металлов резанием: Справочник технолога. / А.А. Панов [и др.];. под общ. ред. А.А. Панова, 2-е изд., перераб. И доп. М.: Машиностроение, 2005 784 с.
- 14. Ординарцев И.А. Справочник инструментальщика./ И.А. Ординарцев [и др.] Л.: Машиностроение, 1987. 846с.
- 15. Орлов П.Н. Краткий справочник металлиста./ П.Н. Орлов М.: Машиностроение, 1987. 960с.
- 16. Расторгуев Д. А. Разработка плана изготовления деталей машин: учебно методичесое пособие/Д. А. Расторгуев; ТГУ; кафедра "ОиТМП". ТГУ. -Тольятти: ТГУ, 2013. 51 с.
- 17. Расторгуев Д. А. Проектирование технологических операций:электронное учебно методическое пособие /Д. А. Расторгуев; ТГУ; ; кафедра "ОиТМП". Тольятти: ТГУ, 2015. -140 с.
- 18. Расчет и проектирование приспособлений в машиностроении [Электронный ресурс] : 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: учебник/А. Н. Ковшов. Изд. 3-е, стер. Санкт-Петербург: Лань, 2016. 320 с.
- 22. Технология машиностроения: учебник/А. А. Маталин.- Изд. 4-е, стер. Санкт-Петербург: Лань, 2016. 512 с.
- 23. 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.
- 24. Технология машиностроения: учеб. пособие/И. С. Иванов. 2-е изд., перераб. и доп. Москва: ИНФРА-М, 2016. 240 с.
- 25. 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.
- 26. Технологическая оснастка [Электронный ресурс] : станочные приспособления : учеб. пособие / В. В. Клепиков. Москва : ИНФРА-М, 2017. 345 с.

приложения

¥	дов Обозначение		Обозначение	Наименование		Приме- чание	
Э. примен					<u>Документация</u>		5
Nept.	A1			17.БР.ОТМП.43.65.000.СБ	Сборочный чертеж	1	
					<u>Детали</u>		
npaå Nº			1	17.5P.0TMП.43.65.001.	Корпус	1	
C			1	17.6P.0TMП.43.65.002.	Рычаг	2	
			3	17.6P.0TMП.43.65.003.	Направляющая	2	
			4	17.5P.0TMП.43.65.004.	Винт	1	
0. 30			2	17.6P.0TMП.43.65.005.	Втулка	1	
			3	17. <i>БР.ОТМП.</i> 43.65.006.	Втулка	1	
			4	17. <i>БР.ОТМП.</i> 43.65.007.	Ролик	4	
20			5	17. <i>БР.ОТМП.</i> 43.65.008.	Втулка	4	
Тодп. и дата			6	17.6P.0TMN.43.65.009.	Кольцо	4	
3GH (10	17.5P.0TMN.43.65.010.	Крышка	1	
			11	17. <i>БР.ОТМП.</i> 43.65.011.	Винт	4	
υQ			12	17.БР.ОТМП.43.65.012.	Сепаратор	8	
Nº ŒŀŌ?			13	17.6P.OTM17.43.65.013.	Кожух	8	
MHB			14	17.6P.0TMN.43.65.014.	Ролики	60	
o _V			15	17.6P.0TMN.43.65.015.	Шарики	32	
CHO.			16	17. <i>БР.ОТМП.</i> 43.65.016.	Винт	4	
Вэам			17	17.БР.ОТМП.43.65.017.	Заглушка	4	
Тада и дата							
n W	\perp		-	<u> </u>			
Ποc	Изм			N° dokym. Nodn. Дата	17.6P.0TMN.43.65.0	00.01	7
№ подл.	При		F	Тудовкин Расторгуев	NOHEM TIL	Nucm 1	2
18-10°	H _K	онт). В.		Риткалов Погинов Копиј	113	ТҮТӨ Формат	53-123 A4

Фапмат	Зана	Поз.	Обозначение	Haui	менование	Kon.	Приме- чание
				<u>Стандар</u>	птные изделия		
-		18		45 9612 O 231 Buh	т 2-4 x 8 ОСТ 37001.181-81	4	
		19		Шайба 2 Н4 х 0,8.0	02.Cm3kn.019	4	
		20			6g x 16-58.35X.01	8	
		21		Винт А 2 М8 х 0,75-	6g x 16-58.35X.01	1	
3 ===							
<i>DII</i>		a 18					
Подп. и дата							
1901/							
2 Nº dyón		8					
WHO N		28					
5 - 6 - 5							
Вэсін, инд. №		S 98					
<i>B30</i>		8 12		2		3	
ama							
Лода и дата							
Noc							
VAHB. Nº maðn.			, , ,		\$		I Para
WHO: N		cm Nº di	окум Подп Дата	17.5P.0TM	7.43.65.000.	[[7	Ли. 2

	Формат	Зана	1703	Обозначение	Наименование	Kon.	Приме- чание
Э. примен					<u>Документация</u>		
Перд	A2			17.5P.0TM17.43.70.000.C5	Сборочный чертеж	33 3	
Pt - 8						50 0	
Sipala Nº					<u>Детали</u>		
	-	\dashv	1	17.5P.0TMП.43.70.001.	Корпус	1	
	-		J15-01	17.5P.0TM17.43.70.002.	Сепаратор	6	
	\vdash		7	17. <i>БР.0ТМП.43.70.003.</i>	Шарик	30	
30, 52	+		4	17.6P.OTM17.43.70.004.	Гайка	1	
		\exists		17.6P.0TMП.43.70.005.	Контргайка	1	
			6	17.6P.0TMП.43.70.006.	Болт	2	
Ü			7	17.6P.OTM17.43.70.007.	Пластина	2	
и дата			8	17.6P.0TMП.43.70.008.	Втулка	1	
Подп. ц			9	17.6P.0TM17.43.70.009.	Режущая готовка	1	
dyón							
WHO NO						33 3	
3 60					<u>Стандартные изделия</u>		
UHB No							
Вэам			10		BUHN A 2 M16 x 125-6g x 25-58.35X01 FOCT 11738-84	1	
	Ш		11		Шайба 18 Л 65Г 029 ГОСТ 6402-70	1	
dama	_		12		Шайба А.2.18.08.X18Н12Т.Ти9 ГОСТ 11371-78	1	
Тада и дата	Н		13		Шпанка 2-12 x 10 x 15 ГОСТ 23360-78	2	
/-		Лис		N° dakym. Iladn. Дата	7. <i>6P.0TM</i> 7.4 <i>3.70.00</i>		***
льв. N ^е подл	При	арад ов. онт,	P	удовкин асторгуев БОР	гштанга тгч	TMA	3-1231

the state of	3040	Прэ.	Обозначение	Наименование	Kon.	Приме- чание
2	\$	14		Винт 2 М8 x 125-6g x 16.58.35X.01 ГОСТ Р 11738-84	2	, and c
-						
-		8 6				
-						
3	-	18				
-	+					
1		0 E				2. F
-						
	1					
, <i>dama</i>						
Падп. и дата						
ина № дубл		8				
MAG A						
3 - 6 - 3	-					
Вэам. ина №						
Взи						
Зата						
Пода и дата	-					
70/		8			87	
nodn						
инд. № подл	I			17.БР.ОТМП.43.70.00L	2 (11	Ли. 2

	Формат	Зона	Mas.	Обозначен	HUE	Наименовани	Ie	Kon	Приме- чание
Перв. примен						<u>Документаца</u>	<u>ИЯ</u>		
Nepr	A2			17.БР.ОТМП.43.75.	000.05	Сборочный черте.	*	1	
								0	
Cripati Nº		4 4				<u>Детали</u>	*		
Œ)	-	\forall	1	17.БР.ОТМП.43.75.	กกา	Корпус	N .	1	
	8		12.5	17.5P.0TMП.43.75.	MARKATON	Винт		1	
	-		3	17.6P.0TMП.43.75.		Планка	8	1	
80. A	+		4	17.6P.OTMI7.43.75.		Тензопластина		2	
		T	5	17.БР.ОТМП.43.75.	005.	<i>Уголок</i>	**	1	
65 18	8	П	6	17.6P.OTMT.43.75.	006.	Втулка	***	1	
מ			7	17.6P.OTMN.43.75.	007.	Шайба	88	1	
i dan			8	17.6P.OTMП.43.75.	008.	Стержень		1	
Падп. и дата			9	17.6P.OTMП.43.75.	009.	Γαϋκα		1	
11			115/	17.6P.OTMN.43.75.	010.	Шайба		1	
υQi			11	17.6P.OTMN.43.75.	011.	Винт-стопор		1	
Nº GUÓN			100	17.6P.OTMN.43.75.	Sec. 180	Корпус		1	
MAG			13	17.6P.OTMП.43.75.	013.	Втулка резьбова	Я	1	
a/V			14	17.6P.0TMN.43.75.	014.	Прокладка-направл	ЛЯЮЩОЯ	1	
CHAD.			15	17.6P.0TMN.43.75.	0 1 5.	Гайка рифленная		1	
Вэсм. инв.				17.6P.0TMN.43.75.	0 1 6.	Контргайка коль	ЦО	1	
7			17	17.БР.ОТМП.43.75.	017.	Направляющая		1	
משם			18	<i>17.БР.ОТМП.43.75.</i>		Втулка задняя		1	
Лода и дата		Ш	19	<i>17.БР.ОТМП.43.75.</i>	0 1 9.	Трубка		1	
Nodi	Изм	Лис	m	№ докум Подп. Дот	7	17.6P.OTMN.43.	75.00L	0.01	7
Инд. № подл.		граб.	1	Тудовкин Расторгуев		нтрольное	/lum.	Лист 1	<u>Листо</u> 2
MAG.	H.K.	онтр в.		Виткалов Погинов	ПРИС	пособление	mwoethingses of	Mon Mam	3-123 A4

Фармат	ЗОНО	Nos.	Обозначени	е Наименование	Kon.	Приме чание
D	П	20	17.6P.0TMП.43.75.02	20. Втулка	1	#200004 - PES-11.
			17.6P.0TMП.43.75.02		1	
		Ž.		<u>Стандартные издели</u>	<u>19</u>	
		22		Burm A 2 M6 x 05-6g x 12-58 35X01 FOCT 11738-		
		23		Buhn A 2 M6 x 05-6g x 12-58.35X.01 FOCT 11738-		
	Ц	24		BUHII A 2 M15 x 1,25-6g x 35-58.35X.01 FOCT 1173.		
		25		Гайка 1 М14-х 1,25-6Н.12.40Х.16 ГОСТ 59		
		26		Гиљза 25-7-7-А хим. H12-B1 ГОСТ 23469.1-6	44.	
		27	8	Провод RS-485/422-UA	IRT 2	
			55 55			
					54	
707. 5						
1						
ža.						
Notice A			22			
חשוו						
2						
Dam			15		38 38 3	
0						
7/1						
מוויח ה צוחמי	П					
700	П					
IOU.			8			
WINDL IN TILDUM				17 FD OTMD / 3 7F O	ח כם	11
N31	1 Au		№ докум. Подп. Дата	17.6P.0TMN.43.75.0U	JU.LII	

									ı									ΓΟ	CT 3.	1118-	82 4	рорма	1
Дубл.					l				ı							+	+					+	\dashv
взам.																							ゴ
1 юдл.	.									_					Ц					Ц_		₩	\dashv
										'											2	1	
Разра		Пудовкин Е	3.Г.																				ヿ
Vmee	ерил I	Расторгуе Погинов Н.	<u>ю д.а.</u>		_	_			1														- 1
												Гидрог	шпин	дn						Т			゙゚
Н. кон	нтр. П	Виткалов	В.Г.									порос	, as i a i i	υp									႕
M 01								5ХГСЛ І															
		Код	EB	МД	EH	Н. расх.	КИМ	Код за	оточ	вки	Пр	офиль	и раз	меры		ΚД	+	МЗ	_				
M 02	11		кг	22,3	1	1	ll		11			150	x700			1	2	28,4	1				
A	цех		Опер.	Koo, I	наимен	ование о	тераци							значе	ние о	окуме				Ţ		$\overline{}$	コ
Б		Koo	, наим	енование	obopy	ования			СМ	Проф.	. P	УТ	I KP	КОИ	<u> 4 E</u>	H	ОΠ	Кш	m.	Тпз.		Тшт.	-
A03			000	1065 3ar	пивка ф	ормы сво	бодная	я в пе															
Б04														1	1	1	r						
A05			005	4233 Ток	арная ч	черновая																	
Б06	Токар	но-винтор	резный	і 16К2ОФ.	3									1	1	1	1						
A07			010	4233 Tok	арная ч	черновая																	
Б08	Униве	ерсальный	токар	ный Victo	or V Tur	n 26-110								1	1	1	1						
A09			015	5000 Tep	мическ	ая обраб	отка																\Box
Б10														1	1	1	1						\Box
A11			020	4233 Ток	арная г	получист	овая																$ \bot $
Б12	Унив	ерсальный	ї тока	рный Vict	or V Tu	rn 26-110								1	1	1	1						_
A13			025	4214 Bej	отикали	ьно-сверл	пильная	A															$ \bot $
Б14	Верт	икально-св	ерлилі	ьный ста	нок 2К	550								1	1	1	1						$ \bot $
A15			030	5010 Hop	омализа	ация																	\dashv
Б16	L													1	1	1	1						┙
M	IK .	Маршрутн	ная кар	ma																		1	$oldsymbol{ol}}}}}}}}}}}}}}}}}}$

																					ГОСТ	3.1118	-82	Форма
livba						_																		
Цубл. Взам.	_				+-	-				г			T				T	-	+	_				
Подл.	\top		\neg		+	\dashv				一				\neg				+	+	\top				
													'	Ι.,			'	•		Γ				2
					$\overline{}$							$\overline{}$												
		\vdash			-							+					Гид	роцил	абни			ACKO	H 101	00. l
Ą	Цех	Уч.	. PI	М Юпер. од, наим	Kod.	Haun	иенован	ue oi	перац	ши		<i>a</i> –	Проф.	Р	У	- 00	бозначе КР КОІ	ние д	<u>окуме</u> :Н	<u>нта</u> ОП	Кшт.	Tno	-	шт.
Б К/М	H	ашме	HORE	оо, наим пние деп	еновани папи сб	един	ииы или	ния и мап	nenua	па	- 0,	VI	0503				NF INON		nn	EB	EH.	Тпз КИ		расх.
			,,,,,,,,,										0000		,,,,,,							7.57	1	раск.
A01				035	4132 Br	iympi	ишлифо	валь	ная															
Б02	Внут	риш	лифо	овальны	й стано	к осо	бо высо	кой г	почно	ости	ı 31						1	1	1					
A03				040	4110 To	окарн	ая																	
Б04	Тока	рно-	винп	порезны	й стано	к 16К	20П										1	1	1					
A05		-			0125 M																			
Б06																	1	1	1					
				050	0200 1/4												- '		- '					
A07				000	0200 Kd	энтрс	льная																	
Б08																	1	1	1					
09																								
10																								
11																								
12																								
13																								
14																								
15																								
16																								
17																								
М	К	Мар	шру	тная кар	oma																			2

							1								го	СТ 3	.1404-	86 Ф о	рма 3
Дубл. Взам.					٦			<u> </u>							+				
Подл.								1,									1		
								'										3	1
Разрао Провер												\Box	•						
<u>утверс</u>		.A.		ł															
Н. конп	тр. Виткалов В.Г								Гидр	оцил	индр							\top	010
	Наименование опе			Матер	иал			Твердос	ть	EΒ	МД		Прос	фил	ь и разм	еры		МЗ	КОИД
	Токарная с ЧП	1Y	Сталь	35ХГСЛ І	гост	977-7	5	260		кг	22,3			15	0x700			28,4	1
Обор	рудование, устрой	ство ЧПУ	Обоз.	начение п	програ	аммы		То	7	в	Т пз		Тшт.				сож		
версаль	ьный токарный Vic	ctor V Turn 26						3,2	0,	36	15		4,1						
Р						ПИ	┬ '	D или В	\Box	L		t	i	1	S		n	\Box	V
Т01 Г	Патрон 7102-0078	ΓΟCT 24351-	80																
002 1	1. Установить дет	паль																	
O03 2	2. Расточить загоі	товку																	
T04 1	191421045 Оправка	ТУ 2-035-7	75-80			1		117,	1		40	2	1		0,3		1001		215
O05 3	3. Переустановить	ь и закрепит	ь заготов	ку															
006 4	4. Точить заготові	ку предварип	ельно				2	12	0		700	1,4	1		0,43				
007 5	5. Расточить отве	ерстие																	
T08 1	191421045 Оправка	TY 2-035-7	75-80																
T09																			
T10																			
	6. Снять деталь																		
12																			
13								T											
ОК	(Операционна	a kanma																\neg	4
O/	операционна)	л карппа																	4

