МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет»

Институт машиностроения

(наименование института полностью)

Кафедра «Оборудование и технологии машиностроительного производства» (наименование)

15.03.05 «Конструкторско-технологическое обеспечение машиностроительных производств»

(код и наименование направления подготовки, специальности)

Технология машиностроения

(направленность (профиль)/ специализация)

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему <u>Техноло</u>	гический процесс изготовления вала	приводного сверлильного
станка		
Студент	С.Д. Ширкунов	
Руководитель	(И.О. Фамилия) к.т.н., доцент Л.А. Резников	(личная подпись)
Консультанты	ученая степень, звание, И.О. о к.э.н. Н.В. Зубкова	Фамилия)
копсуньтанты	(ученая степень, звание, И.О.	Фамилия)
	к.т.н., доцент А.В. Краснов	Фамилия)

Тольятти 2020

Аннотация

Технологический процесс изготовления вала приводного сверлильного станка. Бакалаврская работа. Тольятти. Тольяттинский государственный университет, 2020.

В бакалаврской работе представлена технология изготовления вала приводного сверлильного станка для условий среднесерийного производства.

Ключевые слова: деталь, заготовка, план обработки, технологическое оснащение, режимы резания, люнет, протяжка, безопасность и экологичность проекта, экономическая эффективность.

При выполнении бакалаврской работы получены следующее результаты:

- выполнен комплект необходимых чертежей в графической части;
- проанализированы исходные данные;
- разработан технологический процесс;
- разработано приспособление;
- разработан режущий инструмент;
- исследованы мероприятия по безопасности и экологичности проекта;
- исследована величина экономической эффективности разработанной технологии.

Бакалаврская работа содержит пояснительную записку в размере 52 страницы, содержащую 21 таблицу, 11 рисунков, и графическую часть, содержащую 7 листов.

Abstract

Technological process of manufacturing the shaft of the drive drilling machine. Bachelor's work. Tolyatti. Togliatti state University, 2020.

In the bachelor's work, the technology of manufacturing the shaft of a drive drilling machine for medium-scale production conditions is presented.

Keywords: part, billet, processing plan, technological equipment, cutting modes, lunette, broach, safety and environmental friendliness of the project, economic efficiency.

The following results were obtained during the bachelor's work:

- completed a set of necessary drawings in the graphic part;
- analyzed the original data;
- developed technological process;
- a device has been developed;
- developed cutting tool;
- measures on safety and environmental friendliness of the project were studied;
- the value of the economic efficiency of the developed technology is studied.

The bachelor's work contains an explanatory note of 52 pages, containing 21 tables, 11 figures, and a graphic part containing 7 sheets.

Содержание

Введение
1 Анализ исходных данных6
1.1 Служебное назначение детали6
1.2 Классификация поверхностей детали9
1.3 Технологичность детали
1.4 Задачи работы
2 Разработка технологической части работы
2.1 Выбор типа производства и его стратегии
2.2 Выбор метода получения заготовки
2.3 Разработка ТП изготовления детали
2.4 Выбор средств технического оснащения
2.5 Разработка технологических операций
3 Проектирование приспособления и специального инструмента19
3.1 Расчет и проектирование станочного приспособления19
3.2 Совершенствование инструмента
4. Безопасность и экологичность технического объекта
4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта29
4.2 Идентификация профессиональных рисков
4.3 Методы и технические средства снижения рисков
4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта32
4.5 Обеспечение экологической безопасности технического объекта33
4.6 Выводы по разделу
5 Экономическая эффективность работы36
Заключение41
Список используемых источников
Приложение А Маршрутная карта
Приложение Б Операционные карты
Приложение В Спецификация

Введение

Станкостроение является основой современной машиностроительной промышленности. Данная важнейшее отрасль имеет значение И фактически К осуществляет производство средств производства. современным станкам предъявляются серьезные требования по точности, производительности и стоимости. Для реализации данных требований необходимы прогрессивные технологии изготовления станков И Кроме комплектующих К ним. этого, существенным требованием современности к станочному оборудованию является оснащение системами числового программного управления (ЧПУ).

Основными узлами современного станка являются приводы главного движения и подачи. Именно, от их работы во многом зависит реализация тех требований к станочному оборудованию, которые были сформулированы в предыдущем абзаце. Современным трендом конструкции таких узлов является вариативное, бесступенчатое изменение условий движения, задаваемого этими узлами. Основой таких устройств являются приводные валы различных типов и конструкций.

Поэтому тема данной бакалаврской работы является актуальной, а работы направленные на решение данных проблем являются необходимыми для развития современного машиностроения в тренде мирового развития.

В результате этого можно сформулировать цель бакалаврской работы в таком виде: разработка технологического процесса (ТП) изготовления вала приводного сверлильного станка с минимальной себестоимостью.

Для достижения данной цели необходимо решить ряд проектных и технических задач, которые сформулированы в первом разделе бакалаврской работы.

В ходе выполнения данных задач будут сформированы последующие разделы бакалаврской работы, а следовательно будет достигнута и поставленная цель работы.

1 Анализ исходных данных

1.1 Служебное назначение детали

Деталь - «Вал приводной сверлильного станка» («Вал») является составной частью привода вертикально сверлильного станка с ЧПУ KSB 40 CNC, и предназначена для обеспечения передачи крутящего момента на шпиндель.

Станок KSB 40 CNC предназначен для работы в ремонтных, инструментальных и производственных цехах с мелкосерийным выпуском продукции. Будучи снабжен необходимыми приспособлениями, он может применяться также в массовом производстве. Станок рассчитан на условный диаметр сверления отверстия 40 мм, допускает усилие подачи 2500 кг, крутящий момент 5000 Н×м.

Наличие на станке вариативных коробки скоростей и коробки подач полностью обеспечивает выбор оптимальных режимов резания при сверлении, рассверливании, зенкеровании, частично развертывании, а также при наличии электрореверса при нарезании резьбы. Жесткость конструкции, прочность рабочих механизмов и мощность привода позволяют использовать режущий инструмент, оснащенный твердым сплавом. Ниже на рисунке 1 показан общий вид привода сверлильного станка

Конструкция вала предусматривает обеспечение размещение внутри себя конца приводного шлицевого вала по шлицам, а по наружной Указанные особенности поверхности шестерен, также ПО шлицам. конструкции вала, позволяют обеспечить значительные величины усилий на незначительных размерах привода. Данное выходе, при самого обстоятельство обеспечивает компактность привода станка, при сохранении силовых и скоростных характеристик.

Выполнение данных условий, обеспечивается формой рабочих поверхностей и размерами детали. Кроме этого, обеспечение данных условий

происходит за счет оптимально подобранной точности размеров, взаимного расположения поверхностей и шероховатости поверхностей.

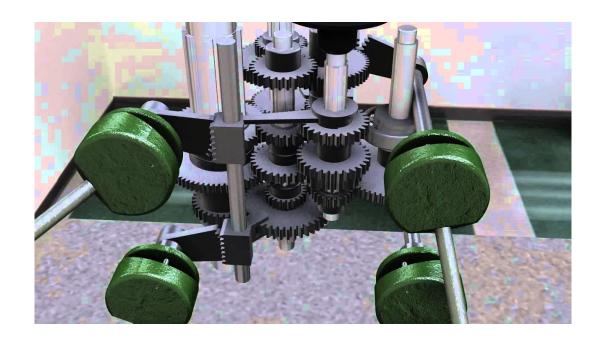


Рисунок 1 – Общий вид привода сверлильного станка

Материал детали - «Вал» - Сталь 40 ГОСТ 4543-71, позволяет обеспечить работоспособность детали, с наименьшими затратами на материал. Данные о параметрах материала приведены в таблицах 1 и 2. Общий вид детали - «Вал» показан ниже на рисунке 2.

Таблица 1 – Параметры материала детали – Сталь 40

Наименование параметра	Единица	Значение
	измерения	параметра
	параметра	
Предел прочности при растяжении	кгс/мм2	96
Предел прочности при изгибе	кгс/мм2	60
Плотность материала	M_{Γ}/M^3	7,85
Твердость	HB	160-190
Условный предел текучести	кгс/мм2	76
Коэффициент ударной вязкости	кДж/м ²	57

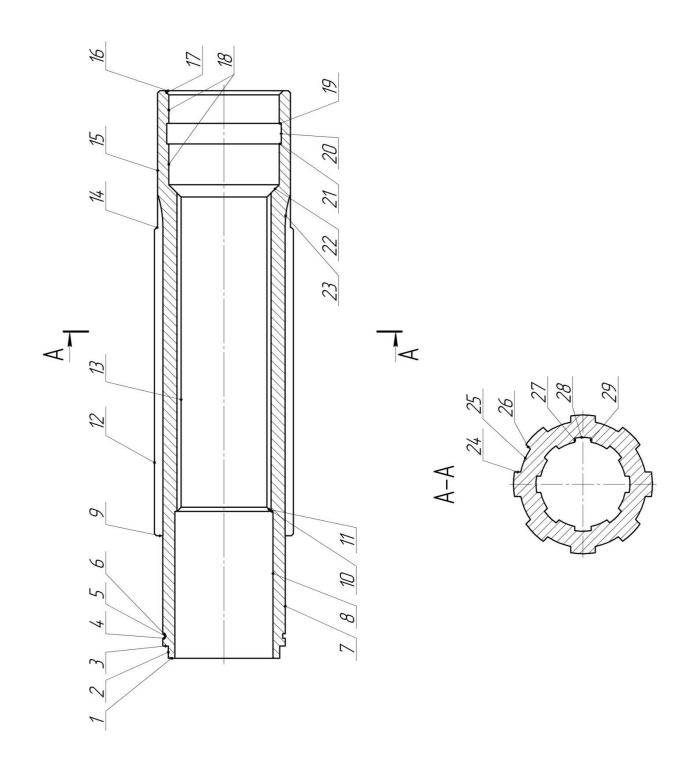


Рисунок 2 — Общий вид детали - «Вал»

Таблица 2 – Химический состав – Сталь 40

Наименование элемента	Единица	Значение
	измерения	
Углерод	%	около 0,36-0,44

Продолжение таблицы 2

Наименование элемента	Единица	Значение
	измерения	
Марганец	%	около 0,38
Кремний	%	около 0,11-0,17
Никель	%	около 0,3
Фосфор	%	около 0,04
Медь	%	около 0,35
Хром	%	около 0,2
Железо	%	остальное

1.2 Классификация поверхностей детали

Основываясь на общем виде детали с нумерацией поверхностей, приведенном на рисунке 2, расклассифицируем все поверхности детали, в соответствии с их служебным назначением. Данная классификация подразумевает распределение всех поверхностей по четырем характерным группам. Для удобства отображения информации представим данную классификацию в виде таблицы 3.

Таблица 3 – Классификация по служебному назначению поверхностей детали

Наименование поверхностей	Номера поверхностей	
Основные конструкторские базы	7,9,14,15	
Вспомогательные конструкторские	12,13	
базы		
Исполнительные	24,26,27,29	
Свободные	Остальные	

1.3 Технологичность детали

Исследование технологичности детали будем проводить, определяя соответствующие показатели по зависимостям, приведенным в таблице 4.

Таблица 4 – Показатели технологичности детали

Наименование показателя	Расчетная зависимость	Расчет
Коэффициент унификации	Ку.э.=Qу.э./Qэ	Ку.э.=29/29=1
Коэффициент использования	Ки.м.=Мд/Мз	$K_{\text{И.М.}} = 3,9/7 = 0,56$
материала		
Коэффициент точности	Ктч=1-1/Тср	$K_{T4} = 1 - (1/8,6) = 0.88$
Коэффициент	Кш=1/Шср	$K_{\text{III}} = 1/3,9 = 0,25$
шероховатости		

Вывод: Деталь - «Вал», изготовленная из стали 40, соответствует всем требованиям по технологичности, является технологичной.

1.43адачи работы

Цель бакалаврской работы, ранее сформулированная в разделе «Введение», для своей реализации требует решения следующих задач:

- 1) Решить задачу анализа исходных данных, для проектирования технологического процесса;
 - 2) Решить задачу выбора заготовки и ее проектирования;
 - 3) Решить задачу по разработке технологического процесса;
- 4) Решить задачу проектирования приспособления и специального инструмента;
 - 5) Решить задачу обеспечения мероприятия по охране труда;
 - 6) Рассчитать экономический эффект работы.

2 Разработка технологической части работы

2.1 Выбор типа производства и его стратегии

Определение типа производства по методике, предложенной в [17], позволяет сделать это быстро, используя минимум данных. Годовая программа выпуска деталей N= 1000 шт/год, масса детали m=3,9 кг. Для данных приведенных выше, по таблице 4.2 [17] определяем тип производства, как среднесерийный.

Стратегия среднесерийного производства, принятая для данной детали подразумевает следующие основные характеристики:

- погрупповая расстановка оборудования;
- средняя квалификация рабочих;
- технологическая документация оформляется в виде маршрутной и операционных карт;
- припуски определяют расчетно-аналитическим и табличным методами;
 - в качестве заготовки будет использоваться отливка или штамповка;
 - режимы резания вычисляются по эмпирическим зависимостям;
- нормирование осуществляется по общемашиностроительным нормативам;
 - тип применяемого оборудования универсальный;
 - тип применяемой оснастки универсальный;
 - тип применяемого инструмента универсальный;
 - тип применяемых средств контроля универсальный;
- перемещение изделий между операциями вручную, при большой массе кран, погрузчик;
 - коэффициент концентрации номенклатуры 10-20;
 - применение научных достижений среднее.

2.2 Выбор метода получения заготовки

Согласно техническим требованиям на чертеже детали «Вал приводной сверлильного станка» заготовкой для данной детали должен быть прокаттруба 75-17,5-3000 ГОСТ 8734-75. Из одного такого проката трубы можно изготовить десять заготовок для данной детали. Масса одной такой заготовки будет составлять 7 килограммов.

2.3 Разработка ТП изготовления детали

Разработку технологического процесса изготовления детали - «Вал» будем производить в два этапа. На первом этапе, разработаем маршрут обработки отдельных поверхностей детали - «Вал», данные по разработке данного маршрута приведем ниже в таблице 5.

Таблица 5 - Технологический маршрут изготовления поверхностей детали - «Вал»

	T		Τ	
№	Шероховатость	Квалитет	Вид	Последовательность обработки
пов.	R _a , мкм	точности	поверхности	
1	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
2	3,2	9	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
3	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
4	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
5	3,2	9	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка

Продолжение таблицы 5

$\mathcal{N}_{\underline{0}}$	Шероховатость	Квалитет	Вид	Последовательность обработки
пов.	R _a , мкм	точности	поверхности	_
6	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
7	1,25	6	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
	10.5		**	Термообработка-Шлифование
8	12,5	12	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
	2.2	0	П	черновое -Термообработка
9	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
10	12,5	12	Плоская	Термообработка
10	12,3	12	ПЛОСКАЯ	Прокат (труба)-Точение черновое -Термообработка
11	12,5	12	Плоская	Прокат (труба)-Точение
11	12,3	12	ПЛОСКАЯ	черновое -Термообработка
12	2,5	7	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
12	2,5	,	цилипдрическая	черновое-Точение чистовое-
				Термообработка-Шлифование
13	2,5	8	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
	2,0	O	Динидри гоския	черновое-Точение чистовое-
				Термообработка-
				Внутришлифование
14	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
	·			черновое-Точение чистовое-
				Термообработка
15	1,25	6	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
				Термообработка-Шлифование
16	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Точение
				черновое-Точение чистовое-
15	12.5	10	77	Термообработка
17	12,5	12	Плоская	Прокат (труба)-Точение
10	10.5	10	11	черновое -Термообработка
18	12,5	12	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
19	12,5	12	Птолиот	черновое -Термообработка Прокат (труба)-Точение
19	12,3	12	Плоская	прокат (труба)- гочение черновое -Термообработка
20	12,5	12	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Точение
20	12,3	12	цилиндрическая	черновое -Термообработка
21	12,5	12	Плоская	Прокат (труба)-Точение
21	12,5	12	Плоская	черновое -Термообработка
22	12,5	12	Плоская	Прокат (труба)-Точение
	12,5	12	11310CKU/I	черновое -Термообработка
23	3,2	9	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Фрезерование-
	<u> </u>		, , , ,	Термообработка

Продолжение таблицы 5

No	Шероховатость	Квалитет	Вид	Последовательность обработки
пов.	R _a , мкм	точности	поверхности	
24	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Фрезерование-
				Термообработка
25	12,5	12	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Фрезерование-
				Термообработка
26	3,2	9	Плоская	Прокат (труба)-Фрезерование-
				Термообработка
27	3,2	8	Плоская	Прокат (труба)-Протягивание-
				Термообработка
28	3,2	8	Цилиндрическая	Прокат (труба)-Протягивание-
				Термообработка
29	3,2	8	Плоская	Прокат (труба)-Протягивание-
				Термообработка

Используя данные, по обработке отдельных поверхностей, представленные выше в таблице 5, можно перейти ко второму этапу разработки технологического процесса. Для систематизации и упорядочении сведений второй этап разработки технологического процесса представим в виде таблицы 6.

Таблица 6 - Технологический процесс изготовления детали - «Вал»

№ опера ции	Установ	Номер перехода	Шероховатость	Квалитет точности	Номера обрабатываемы х поверхностей	Наименование операции
000	ı	-	80	14	все	Заготовительная
010	A	1	12,5	12	14,15,16	Токарнофрезерная
		2	3,2	9	14,15,16	
		3	12,5	12	17,18,22	
		4	12,5	12	19,20,21	
	Б	1	12,5	12	1,2,3,7,9	
		2	3,2	9	1,2,3,7,9	
		3	12,5	12	4,5,6	
		4	12,5	12	8,10,11	
		5	3,2	9	24,25,26	
020	-	-	3,2	9	27,28,29	Протяжная
030	-	-	-	-	все	Термическая
040	-	-	1,25	6	15	Шлифовальная
050	-	-	1,25	6	7	Шлифовальная

Продолжение таблицы 6

$N_{\underline{0}}$		Номер	Шероховатость	Квалитет	×	Наименование
опера	8	перехода	R _a , мкм	точности	мБ	операции
ции	Установ				Номера 5рабатываемь поверхностей	
	ста				Номера батыває верхнос	
	y(H(a6a Beţ	
					Номера обрабатываемых поверхностей	
					0	
060	-	-	2,5	8	13	Внутришлифоваль
						ная
070	-	-	2,5	7	12	Шлифовальная
080	ı	-	-	-	все	Моечная
090	-	-	-	-	все	Контрольная

Данные по разработке технологического процесса, представленные в таблице 6, будут использованы для проектирования элементов технологического процесса, в последующих разделах бакалаврской работы. План изготовления детали представлен в графической части бакалаврской работы.

2.4 Выбор средств технического оснащения

В соответствии со стратегией, описанной в пункте 2.1, данной бакалаврской работы выбираем следующие типы средств технологического оснащения:

- тип применяемого оборудования универсальный;
- тип применяемой оснастки универсальный;
- тип применяемого инструмента универсальный;
- тип применяемых средств контроля универсальный.

Данные по выбору средств технологического оснащения представлены ниже в таблицах 7-10.

Таблица 7 - Выбор оборудования для изготовления детали - «Вал»

№ операции	Наименование операции	Наименование оборудования
000	Заготовительная	-
010	Токарнофрезерная	Токарный обрабатывающий центр DMG
		Gildemeister CTX 410
020	Протяжная	Горизонтально протяжной станок 7А534
030	Термическая	-
040	Шлифовальная	Шлифовальный станок R-grind 1565
050	Шлифовальная	Шлифовальный станок R-grind 1565
060	Внутришлифовальная	Внутришлифовальный станок FANUC LT
070	Шлифовальная	Шлифовальный станок R-grind 1565
080	Моечная	Камерная моечная машина
090	Контрольная	-

Таблица 8 - Выбор оснастки для изготовления детали - «Вал»

№ операции	Наименование операции	Наименование оснастки
000	Заготовительная	-
010	Токарнофрезерная	Патрон с делительной головкой
020	Протяжная	Приспособление специальное
030	Термическая	-
040	Шлифовальная	Люнет самоцентрирующий, патрон
050	Шлифовальная	Люнет самоцентрирующий, патрон
060	Внутришлифовальная	Люнет самоцентрирующий, патрон
070	Шлифовальная	Люнет самоцентрирующий, патрон
080	Моечная	-
090	Контрольная	-

Таблица 9 - Выбор инструмента для изготовления детали - «Вал»

№ операции	Наименование операции	Наименование инструмента
000	Заготовительная	-
010	Токарнофрезерная Установ А. Переход 1. Державки QS Coro	
		Prime для точения; Режущая пластина T-Max®
		Р для точения SANDVIC
	Установ А. Переход 2. Державки QS Coro	
	Prime для точения; Режущая пластина Т-Мах	
	Р для точения SANDVIC	
	Установ А. Переход 3. Державки QS Coro Tu	
		Prime для растачивания; Режущая пластина Т-
		Max® Р для растачивания SANDVIC
		Установ А. Переход 4. Державки QS Coro Turn
		Prime для растачивания; Режущая пластина Т-
		Max® Р для растачивания SANDVIC

Продолжение таблицы 9

		1	
№ операции	Наименование операции	Наименование инструмента	
		Установ Б. Переход 1. Державки QS Coro Turn	
		Prime для точения; Режущая пластина T-Max®	
		Р для точения SANDVIC	
		Установ Б. Переход 2. Державки QS Coro Turn	
		Prime для точения; Режущая пластина T-Max®	
		Р для точения SANDVIC	
		Установ Б. Переход 3. Державки QS Coro Turn	
		Prime для точения; Режущая пластина T-Max®	
		Р для точения канавки SANDVIC	
		Установ Б. Переход 4. Державки QS Coro Turn	
		Prime для растачивания; Режущая пластина T-	
		Max® Р для растачивания SANDVIC	
		Установ Б. Переход 5. Фреза концевая диаметр	
		8 SANDVIC	
020	Протяжная	Протяжка шлицевая Р6М5	
030	Термическая	-	
040	Шлифовальная	Круг шлифовальный 1-300×38×50 24AF08LV5	
050	Шлифовальная	Круг шлифовальный 1-300×38×50 24AF08LV5	
060	Внутришлифовальная	Круг внутришлифовальный 1-38×70×25	
		91AF90L7B	
070	Шлифовальная	Круг шлифовальный 1-300×38×50 24AF10LV5	
080	Моечная	-	
090	Контрольная	-	

Таблица 10 - Выбор средств контроля для изготовления детали - «Вал»

№ операции	Наименование операции	Наименование оснастки
000	Заготовительная	-
010	Токарнофрезерная	Штангенциркуль, микрометр, биенемер
020	Протяжная	Штангенциркуль
030	Термическая	-
040	Шлифовальная	Микрометр, биенемер
050	Шлифовальная	
060	Внутришлифовальная	
070	Шлифовальная	
080	Моечная	-
090	Контрольная	-

2.5 Разработка технологических операций

Для удобства расчета и визуализации параметры технологических операций изготовления шпинделя представим в виде таблицы 11,

приведенной ниже. Расчет режимов резания проведем с использованием онлайн калькулятора SANDVIC.

Таблица 11 — Режимы резания и нормы времени для технологического процесса изготовления детали - «Вал»

№ операции	Наименование операции	№ установа	№ перехода	Стойкость инструмента Т, мин	Длина рабочего хода, мм	Подача S, мм/об	Число оборотов n, об/мин	Основное время Т ₀ , мин	Штучное время Т _{шт} , мин
000	Заготовительная		-	-	-	-	-	-	-
010	Токарнофрезерная	Α	1	240	247	0,45	800	0,67	8,2
			2	240	69	0,4	1200	0,14	
			3	240	48	0,45	800	0,13	
			4	240	3	0,45	800	0,01	
		Б	1	240	92	0,45	800	0,26	
			2	240	92	0,4	1200	0,29	
			3	240	3	0,45	800	0,01	
			4	240	74	0,45	800	0,21	
			5	240	1240	0,4	1000	3,1	
020	Протяжная	-	-	2400	474	-	-	0,3	0,8
030	Термическая	-	-	-	-	-	-	-	-
040	Шлифовальная	-	-	480	4	0,12	2000	0,02	0,04
050	Шлифовальная	-	-	480	14	0,12	2000	0,06	0,13
060	Внутришлифовальная	-	-	480	154	0,1	2500	0,4	0,9
070	Шлифовальная	-	-	480	155	0,12	2000	0,65	1,37
080	Моечная	-	-	ı	-	-	-	ı	-
090	Контрольная	-	-	-	-	-	-	-	-

Чертежи технологических наладок на операции 020 Протяжная и 060 Внутришлифовальная представлены в графической части бакалаврской работы.

3 Проектирование приспособления и специального инструмента

3.1 Расчет и проектирование станочного приспособления

Цель раздела – спроектировать станочное приспособление – самоцентрирующий люнет.

Станочное приспособление используется на всех шлифовальных операциях механической обработки ТП изготовления вала приводного сверлильного станка. Лимитирующей операцией по усилиям резания является шлифование поверхности 12 на операции 040 Шлифовальная.

Составляющие сил резания P y,z = 2230 H, P y = 1120 H.

При шлифовании поверхности сила Pz стремится развернуть заготовку относительно оси инструмента, создавая момент резания, определяемый по формуле (1):

$$M_{pes} = P_Z \times l_{Z(1)} \tag{1}$$

Повороту заготовки препятствуют сила закрепления W. Момент закрепления определяется по формуле (2):

$$M_3 = W \times l_{W''} \tag{2}$$

Приравнивая момент закрепления и момент резания, определяем величину силы зажима по формуле (3):

$$W_{1}'' = \frac{k \times P_{Z} \times d_{Z(1)}}{d_{W'} \times t},$$
(3)

где k – коэффициент запаса,

$$k = 2 [2, ctp. 41].$$

Подставляя полученные данные в формулу (3), определяем силу закрепления:

$$W_1'' = \frac{2 \times 2230 \times 65}{60 \times 3} = 1610H$$

Действию горизонтальной силы Ру препятствует действие сил трения роликов люнета. Сила зажима определяется по формуле (4):

$$W_1' = \frac{k \times P_y}{3 \times (f + f_1)},\tag{4}$$

где f и f_1 – коэффициенты трения в контакте опор и прижимов, $f = f_1 = 0,3$ [14].

Подставляя полученные данные в формулу (4), определяем силу зажима:

$$W_1' = \frac{2 \times 1120}{3 \times (0.3 + 0.3)} = 1244H$$

Для дальнейших расчетов принимаем наибольшее значение силы зажима: W = 1610H.

Для создания исходного усилия Q, используется гидропривод. В качестве альтернативного привода допускается ручной зажим при помощи динамометрического ключа с заданным усилием момента вращения. Так как передаточное отношение равно единице, то Q численно равно усилию зажима, тогда диаметр поршня будет равен 40 мм. Общий вид люнета показан ниже на рисунке 3.

Приспособление зажимное содержит корпус гидроцилиндра 1, винт 2, пружину 3, крышку 4, ролик 5. Три таких узла, расположенных в пространстве радиально, через 120°, закреплены в стойке люнета 6.

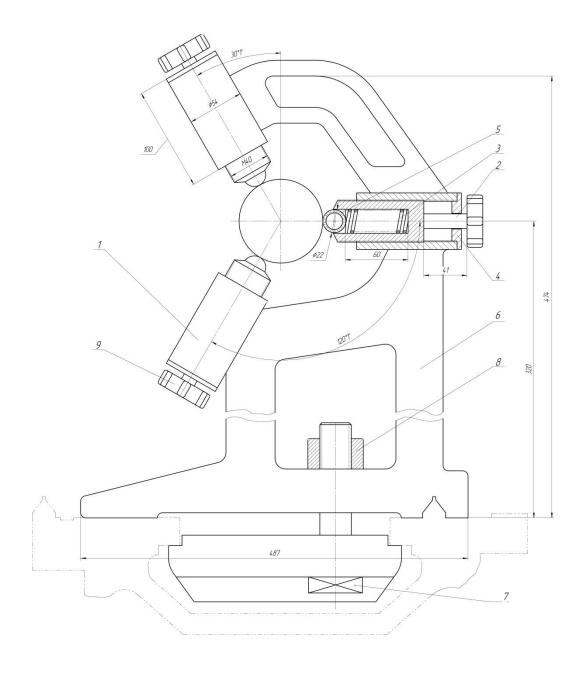


Рисунок 3 – Общий вид самоцентрирующего люнета

Чертеж зажимного приспособления представлен на соответствующем листе графической части бакалаврской работы.

3.2 Совершенствование инструмента

Совершенствование конструкции инструмента имеет своей целью повышение производительности и качества изготовления вала приводного сверлильного станка. Совершенствование будем проводить на основе литературных исследований. Основная идея совершенствования изложена в патенте РФ №190141, авторов Кондрашова А.Г. и Егорова Б.Е.

В настоящее время протяжки для обработки отверстий в основном выполняются с приваренным передним хвостовиком. Соединение переднего хвостовика, выполненного из конструкционной стали, и режущей части осуществляется сваркой трением. Задний хвостовик, как правило, выполняют заодно с режущей частью из инструментальной стали. После выработки ресурса протяжки она утилизируется вместе с передним и задним хвостовиками. Не смотря на то, что хвостовики изнашиваются незначительно, повторное использование их невозможно.

Обзор литературных и патентных источников позволил выявить ряд сборных конструкций протяжек, позволяющих повторное использование хвостовиков протяжек.

Известна сборная протяжка, содержащая режущую часть и хвостовик, соединенный с режущей частью посредством резьбы и центрированием с помощью цилиндрического пояска (Шатин В.П., Шатин Ю.В. Справочник конструктора-инструментальщика. М.: «Машиностроение», 1975, стр. 370).

Недостатком такой сборной протяжки является невозможность точной ориентации конструктивных элементов хвостовика (ориентирующие лыски) относительно конструктивных элементов режущей части (шлицевые или фасонные зубья).

Изобретением решается задача повышения ресурса протяжки в целом за счет повторного использования стержня с хвостовиками и увеличения количества переточек режущих и калибрующих блоков. Однако выполнение конструкции протяжки в виде стержня с размещенными на нем дисковыми

режущими блоками технологически осуществимо и целесообразно лишь для протяжек больших диаметров (не менее 50 мм). В то же время конструкция получается ослабленной за счет уменьшения площади опасного сечения, а возможность снизить усилия резания за счет уменьшения подъема зубьев приведет к увеличению длины протяжки или необходимости выполнить ее из нескольких секций. Таким образом, техническое решение возможно использовать для ограниченного диапазона изделий, имеющих диаметр отверстия меньше 50 мм и сравнительно небольшие длину протягивания и/или величину снимаемого припуска.

выбрана В качестве ближайшего сборная аналога протяжка, содержащая механически соединенные между собой режущую часть и имеющий ориентирующий участок хвостовик, закрепленный с режущей частью с базированием по диаметру и по торцу, по крайней мере, двумя крепежными элементами, один из которых закрепляет с поджатием к торцу своей конической частью, выполненной со смещением оси крепежного элемента относительно сопряженного конического отверстия режущей части, второй крепежный элемент выполнен аналогично первому без смещения осей или с незначительным смещением, причем величина смещения первого элемента $\Delta h1=0,3...1$ мм, а второго элемента - $\Delta h2=0...0,05$ мм в направлении, позволяющем прижать торец хвостовика к опорному торцу режущей части (RU №43485 U1, МПК B23D 43/02 (2000.01), опубл. 27.01.2005).

Технической задачей, на решение которой направлена полезная модель, является повышение прочности хвостовой части сборной протяжки для средних и больших диаметров (свыше 40 мм).

Указанная задача решается тем, что в протяжке сборной, содержащей режущую часть и имеющий ориентирующий участок хвостовик, механически соединенные между собой с помощью крепежного элемента с базированием по диаметру и по торцу, режущая часть и хвостовик выполнены с резьбовыми участками, при этом режущая часть имеет цилиндрическое

центральное отверстие и поперечный паз, а хвостовик — выступающую цилиндрическую часть, у основания которой выполнен выступ, крепежный элемент выполнен в виде дифференциальной гайки, содержащей два резьбовых участка с различными шагами, сопрягаемыми соответственно с резьбовым участком на режущей части и резьбовым участком на хвостовике.

Совокупность отличительных признаков, заключающаяся в том, что режущая часть и хвостовик выполнены с резьбовыми участками, при этом режущая часть имеет цилиндрическое центральное отверстие и поперечный паз, а хвостовик – выступающую цилиндрическую часть, у основания крепежный элемент которой выполнен выступ, выполнен дифференциальной гайки, содержащей два резьбовых участка с различными шагами, сопрягаемыми соответственно с резьбовым участком на режущей части и резьбовым участком на хвостовике, позволяет обеспечить точную ориентацию и надежный прижим хвостовика и режущей части за счет технологических конструктивных элементов, таких как цилиндрические поверхности, плоскости и резьбы, и обеспечения максимальных площадей в опасных сечениях, за счет чего достигается повышение прочности хвостовой части сборной протяжки.

Протяжка сборная, рисунки 4,5, содержит режущую часть 1 и хвостовик 2 механически соединенные между собой дифференциальной гайкой 3.

Режущая часть имеет цилиндрическое центрующее отверстие 4, заканчивающееся торцевым поперечным пазом 5, и резьбовой участок 6. Хвостовик 2 выполнен с ориентирующим участком 7, выступающей цилиндрической частью 8, у основания которой выполнен ответный пазу 5 выступ 9, опорным торцом 10 и резьбовым участком 11.

Дифференциальная гайка 3 содержит два резьбовых участка 12 и 13 с различными шагами.

Сборка протяжки осуществляется следующим образом.

Хвостовик 2 соединяют с режущей частью 1 базированием по цилиндрической поверхности (по диаметру) части 8 и по торцу 10 за счет поперечного паза 5 на режущей части и входящего в него выступа 9 на хвостовике 2. Прижим хвостовика 2 к режущей части 1 осуществляют дифференциальной гайкой 3, резьбовой участок 12 которой сопрягается с резьбовым участком 6 на режущей части 1, а резьбовой участок 13 — с резьбовым участком 11 на хвостовике 2.

Стопорение резьбового соединения осуществляют винтом 14 через проставку 15.

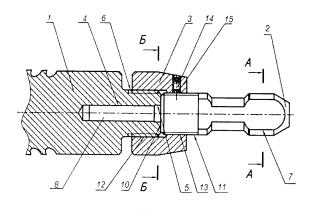


Рисунок 4 – Общий вид протяжки

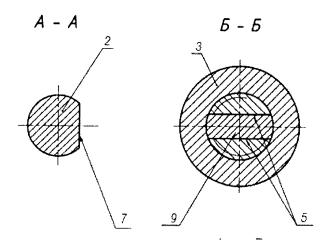


Рисунок 5 – Сечения протяжки

Для сравнения предлагаемой конструкции сборной протяжки и ближайшего аналога приведем расчет максимального усилия протягивания из условия прочности деталей в опасном сечении. Для сравнения выбраны протяжки с диаметром направляющей части 64 мм и диаметром хвостовика 32 мм.

Характеристика деталей ближайшего аналога, рисунок 6.

Режущая часть протяжки:

Площадь опасного сечения F_1 =1919 мм²,

Материал детали - сталь Р6М5К5,

Предел прочности на растяжение [σ] p_1 =400 МПа,

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $P_1 = [\sigma] p_1 \cdot F_1 = 400 \cdot 1919 = 767600 \text{ H}.$

Хвостовик:

Площадь опасного сечения F_2 =545,6 мм²,

Материал детали - сталь 40Х,

Предел прочности на растяжение $[\sigma]p_2=300$ МПа.

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $P2=[\sigma]p_2 \cdot F_2=300 \cdot 545=163500 \text{ H}.$

Характеристики деталей предлагаемого решения:

Опасное сечение №1 (сечение В - В на рисунке 7).

Гайка:

Площадь опасного сечения F_1 =2199 мм²,

Материал детали - сталь 40Х,

Предел прочности на растяжение $[\sigma]$ р1 =300 МПа.

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $Pi=[\sigma]p_1 \cdot F_1 = 300 \cdot 2919 = 659700 \text{ H}.$

Режущая часть протяжки:

Площадь опасного сечения F_2 =905 мм²,

Материал детали - сталь Р6М5К5,

Предел прочности на растяжение $[\sigma]p_2 = 400 \text{ M}\Pi a$.

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $P_2 = [\sigma] p_2 \cdot F_2 = 400.905 = 362\ 000\ H.$

Опасное сечение №2 (сечение Г - Г на рисунке 7).

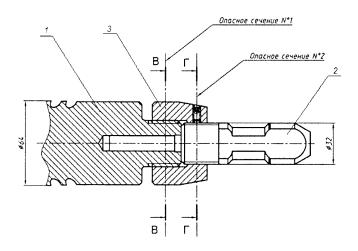


Рисунок 6 – Общий вид усовершенствованной протяжки

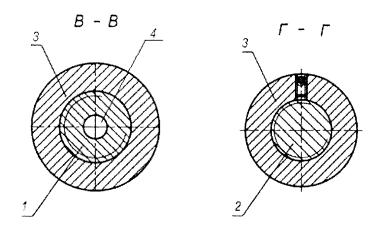


Рисунок 7 – Сечения усовершенствованной протяжки

Гайка:

Площадь опасного сечения F_1 =1852 мм²,

Материал детали - сталь 40Х,

Предел прочности на растяжение [σ] p_1 =300 МПа.

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $P_1 = [\sigma] p_1 \cdot F_1 = 300 \cdot 1852 = 555600 \text{ H}.$

Хвостовик:

Площадь опасного сечения $F_2 = 804 \text{ мм}^2$,

Материал детали - сталь 40Х,

Предел прочности на растяжение [σ] p_2 =300 МПа.

Максимально допустимое усилие протягивания:

 $P_2 = [\sigma] p_2 \cdot F_2 = 300 \cdot 804 = 241 \ 200 \ H.$

Как показывают расчеты, лимитирующим элементом выступает хвостовик протяжки, и предлагаемая конструкция позволяет добиться значительно более высокого (на 47,5%) усилия протягивания без опасности разрушения этого элемента.

При этом на протяжку действуют максимальные растягивающие напряжения, которые не превышают допустимых напряжений в опасных сечениях. После обработки заготовки, ее снимают со стола, а протяжку поднимают за задний хвостовик вспомогательным патроном. После возвращения протяжки в исходное положение ее задний хвостовик освобождают.

Применение описанной выше конструкции протяжки, позволяет увеличить качество обрабатываемой детали — вала. Таким образом, цель литературных исследований достигнута.

4 Безопасность и экологичность технического объекта

Задача раздела – проектирование технологии изготовления вала приводного сверлильного станка с учетом требований стандартов по безопасности.

4.1 Конструктивно-технологическая характеристика объекта

В таблице 12 приведены данные по выбранной операции [7].

Таблица 12 - Паспорт объекта

Объект	Технологическая операция	Наименование должности работника	Оборудование, техническое устройство, приспособление	Материалы и вещества
Заготовитель ная	Прокатка	Оператор	Прокатный стан	Сталь 40 , смазки графитовые
Механическа я обработка	Токарнофрезерна я операция	Оператор станков с ЧПУ	Токарный обрабатывающий центр DMG Gildemeister CTX 410; Патрон с делительной головкой	Сталь 40, СОЖ, ветошь
Механическа я обработка	Шлифовальная операция	Шлифовщик	Шлифовальный станок R-grind 1565; патрон самоцентрирующий, люнет	Сталь 40, СОЖ, ветошь

4.2 Идентификация профессиональных рисков

В таблице 13 рассматриваются риски. В подразделе приводится систематизация производственно-технологических и эксплуатационных рисков, к которым относят вредные и опасные производственные факторы,

источником которых являются оборудование и материалы, используемые при изготовлении вала.

Таблица 13 - Определение рисков

1			
	ОВПФ)		
Прокатка О	ОВПФ, связанные с чрезмерным высоким Прокатный		
yj	ровнем температуры объектов		
0	ОВПФ, связанные с чрезмерным загрязнением		
BO	оздушной среды в зоне дыхания		
Φ	Ракторы физического воздействия:		
Н	Неподвижные части колющие, режущие,		
06	бдирающие части твердых объектов		
Д	Івижущиеся твердые объекты		
Точение Ф	Ракторы физического воздействия:	Токарный	
черновое, Н	Неподвижные части колющие, режущие,	обрабатывающий	
чистовое, об	бдирающие части твердых объектов	центр DMG	
Шлифование Д	Івижущиеся твердые объекты	Gildemeister CTX	
0	ОВПФ, связанные с чрезмерным высоким	410;	
yı	ровнем температуры объектов	Шлифовальный	
0	ОВПФ, связанные с чрезмерным загрязнением	станок R-grind	
ВС	оздушной среды в зоне дыхания	1565;	
0	ОВПФ, связанные с механическими	зона резания,	
KO	олебаниями твердых тел	зажимные кулачки	
	ОВПФ, связанные с акустическими	патрона, резцы,	
	олебаниями твердых тел	СОЖ, стружка	
О	ОВПФ, связанные с электрическим током	Заготовка,	
О	ОВПФ, связанные с электромагнитными	инструмент	
П	имялог	Пульт управления	
Ф	Ракторы химического воздействия:	станком, смазки	
TO	оксического, раздражающего (через органы	Манипуляция	
	ыхания)	заготовкой,	
	Ракторы, обладающие свойствами	контроль и	
	сихофизиологического воздействия:	управление	
	Статическая нагрузка		
П	Іеренапряжение анализаторов		

4.3 Методы и технические средства снижения рисков

В под разделе выбраны методы и средства снижения профессиональных рисков, которые необходимо использовать для защиты, или частичного снижения или полного устранения вредного и/или опасного

фактора при изготовлении вала. Снижение рисков достигается мерами (таблица 14).

Таблица 14 – Мероприятия снижения уровня ОВПФ

ОВПФ	Технические средства, организационные методы	Средства защиты (СИЗ)
Неподвижные части колющие, режущие, обдирающие части твердых объектов Движущиеся твердые объекты ОВПФ, связанные с чрезмерным высоким уровнем температуры объектов Факторы химического	Защитный кожух на станке, ограждения Инструктажи по охране труда Организация вентиляции	Костюм для защиты от загрязнений, перчатки с полимерным покрытием, ботинки кожаные, очки защитные
воздействия: токсического, раздражающего (через органы дыхания)	Инструктажи по охране труда	
ОВПФ, связанные с механическими колебаниями твердых тел	Виброгасящие опоры снизить время контакта с поверхностью подверженной вибрации Инструктажи по охране труда	Резиновые виброгасящие покрытия
ОВПФ, связанные с чрезмерным загрязнением воздушной среды в зоне дыхания	Организация вентиляции Инструктажи по охране труда	-
ОВПФ, связанные с акустическими колебаниями твердых тел	Использование звукопоглощающих Материалов Инструктажи по охране труда	Применение противошумных вкладышей
ОВПФ, связанные с электрическим током ОВПФ, связанные с электромагнитными полями	Заземление станка изоляция токоведущих частей применение предохранителей Инструктажи по охране труда Соблюдение периодичности и продолжительности регламентированных перерывов	Резиновые напольные покрытия, перчатки с полимерным покрытием
Статическая нагрузка Перенапряжение анализаторов	Организация освещения Инструктажи по охране труда	-

4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта

В таблицах 15 – 18 рассматриваются источники пожарной опасности, а также средства, которые необходимо применить, и меры организационного характера, которые необходимо использовать, для обеспечения пожарной безопасности.

Таблица 15 – Идентификация классов и опасных факторов пожара

Участ	Оборудова	Номер	Опасные факторы	Сопутствующие факторы
ок	ние	пожар	при пожаре	при пожаре
		a		
Прок	Прокатный	Класс	Пламя и искры;	Части оборудования, изделий и
атны	стан	D	тепловой поток	иного имущества
й				
Участ	Токарный	Класс	Пламя и искры;	Части оборудования, изделий и
ок	обрабатыва	B, E	неисправность	иного имущества;
обраб	ющий	D, L	электропроводки;	Вынос напряжения на
отки	центр DMG		возгорание	токопроводящие части станка;
вала	Gildemeiste		промасленной	воздействие огнетушащих веществ
	r CTX 410;		ветоши	
	Шлифоваль			
	ный станок			
	R-grind			
	1565			

Таблица 16 – Выбор средств пожаротушения

	Оборудовани е			
первичные	мобильные	стационарные	автоматики	
Ящик с	Пожарные	Пенная система	Технические	Напорные
песком,	автомобили	тушения	средства по	пожарные
пожарный			оповещению и	рукава
гидрант,				
огнетушители			эвакуацией	

Таблица 17 – Средств защиты и пожаротушения

СИЗ	Инструмент	Сигнализация	
Веревки пожарные карабины пожарные противогазы, респираторы	Лопаты, багры, ломы и топоры ЩП-Б	Автоматические извещатели	

Таблица 18 – Средства обеспечения пожарной безопасности

Процесс, оборудование	Организационно-	Нормативные требования
	технические меры	
Технология изготовления	Применение смазочно-	Наличие пожарной
вала,	охлаждающих жидкостей	сигнализации,
Токарный обрабатывающий	с использованием	Наличие автоматической
центр DMG Gildemeister	негорючих веществ	системы пожаротушения,
CTX 410;	Хранение промасленной	первичные средств
Шлифовальный станок R-	ветоши в несгораемых	пожаротушения,
grind 1565	ящиках ;	проведение инструктажей
	Общее руководство и	
	контроль за состоянием	
	пожарной безопасности	
	на предприятии.	

4.5 Обеспечение экологической безопасности технического объекта

Результаты анализа в таблицах 19 и 20. Мероприятия направлены на защиту гидросферы, атмосферы и литосферы.

Таблица 19 – Определение экологически опасных факторов объекта

Производств	Структурные	Опасные и	Сточные воды	Воздействие
енный	элементы	вредные		объекта на
техпроцесс	техпроцесса	выбросы в		литосферу
		воздух		
Технологиче	Токарный	Стружка	Взвешенные	Отходы стружки
ский	обрабатывающий	Токсические	вещества и	Промасленная
процесс	центр DMG	испарения	нефтепродукты	ветошь
изготовлени	Gildemeister CTX	Масляный	отработанные	Растворы
я вала	410;	туман	жидкие среды	жидкостей
	Шлифовальный			
	станок R-grind			
	1565			

Таблица 20 — Разработанные мероприятия для снижения антропогенного негативного воздействия

Объект воздействия	Технология изготовления вала		
на атмосферу	Фильтрационные системы для системы вентиляции		
	участка		
на гидросферу	Локальная многоступенчатая отчистка сточных вод		
на литосферу	Разделение, сортировка, утилизация на полигонах		
	отходов		

4.6 Выводы по разделу

Рассматривается обработка на заготовительной, токарной и шлифовальной операциях. Подробно рассмотрена выполняемая на токарном обрабатывающем центре DMG Gildemeister CTX 410 операция, которая включает переходы точения. Задействован оператор станков с ЧПУ. Приспособление – патрон с делительной головкой. Инструмент контурный, канавочный резцы. Применяются материалы: Сталь 40, СОЖ - эмульсия, ветошь (таблица 12).

Идентификация профессиональных рисков выполнена для токарной операции, что позволило определить ОВПФ. Это неподвижные колющие, режущие, обдирающие части твердых объектов, движущиеся твердые объекты, ОВПФ, связанные с чрезмерным высоким уровнем температуры объектов, чрезмерным загрязнением воздушной среды в зоне дыхания, механическими колебаниями твердых тел, акустическими колебаниями электромагнитными твердых тел, электрическим током И полями, воздействия токсического, раздражающего (через органы дыхания), статической нагрузкой и перенапряжением анализаторов (таблица 13).

Для их устранения и снижения негативного воздействия применяются такие методы и средства, как защитный кожух и ограждение, демпфирующие опоры станка, снижение времени контакта с вибрирующими поверхностями, покрытие звукопоглощающими материалами, заземление станка и изоляция токоведущих частей, соблюдение регламентированных перерывов на отдых,

а также инструктажи по охране труда, (таблица 14).

Выполнена определение класса, опасных факторов пожара для участка изготовления вала (таблица 15). Проводится выбор средств пожаротушения (таблица 16, 17), мер по обеспечению пожарной безопасности процесса изготовления вала (таблица 18).

Определены негативные факторы воздействия процесса изготовления вала на окружающую среду (таблица 19). Указаны организационнотехнические мероприятия по снижению вредного антропогенного влияния экологию: атмосферы – оснащение технологии на фильтрующими производственной гидросферы элементами системы вентиляции, использованием системы многоступенчатой очистки сточных вод; литосферы – сортировкой отходов и их утилизацией на специальных полигонах (таблица 20).

Выявив и проанализировав технологию изготовления вала, ее воздействие на среду, делаем вывод, что данная технология удовлетворяет нормам по защите здоровья человека и окружающей среде.

5 Экономическая эффективность работы

Цель раздела — рассчитать технико-экономические показатели проектируемого технологического процесса и определить экономический эффект от предложенных в проекте технических решений.

В рамках данной бакалаврской работы был разработан технологический процесс изготовления вала приводного сверлильного станка, которое кратко можно представить следующим образом:

- 000 операция заготовительная;
- 010 операция токарно-фрезерная;
- 020 операция протяжная;
- 040, 050 и 070 операции шлифовальные;
- 060 операция внутришлифовальная;
- 030, 080 и 090 операции, соответственно, термическая, моечная и контрольная.

Подробное описание применяемого оборудования, оснастки, инструмента и способа получения заготовки представлено в предыдущих разделах данной бакалаврской работы.

Учитывая особенности описанного технологического процесса, для достижения поставленной цели, необходимо выполнить следующие действия:

- определение себестоимости изготовления детали по данному процессу;
- расчет капитальных вложений, необходимых для воплощения технологического процесса;
 - определение срока окупаемости вложенных инвестиций;
 - обоснование эффективности внедрения процесса.

Каждое из указанных действий, предполагает свою методику. Описание методик применяемых для выполнения описанных выше действий, представлено в таблице 21.

Таблица 21 — Методики, применяемых действий, необходимых для экономического обоснования разработанного технологического процесса

Действия по экономическому обоснованию	Применяемые методики
1. Определение себестоимости изготовления детали	1. «Расчет необходимого количества оборудования и коэффициента его загрузки» [10, с. 12-13]. 2. «Расчет технологической себестоимости технологического процесса» [10, с. 17-19]. 3. «Калькуляция себестоимости обработки детали» [10, с. 19]
2. Расчет капитальных вложений	1. «Расчет капитальных вложений (инвестиций)» [10, с. 15-16]
3. Определение срока окупаемости	1. «Ожидаемая прибыль» [10, с. 20] 2. «Чистая ожидаемая прибыль» [10, с. 20] 3. «Срок окупаемости капитальных вложений» [10, с. 22]
4. Обоснование эффективности внедрения процесса	1. «Определение экономической эффективности проекта» [10, с. 22-23]

Используя, перечисленные в таблице 21, методики и программное обеспечение Microsoft Excel представим и опишем полученные значения по эффективности разработанного технологического процесса.

На рисунке 8 показан коэффициент загрузки используемого оборудования по операциям.



Рисунок 8 – Коэффициент загрузки оборудования по операциям ТП, %

Из рисунка 8 видно, что оборудование загружено не значительно, это объясняется не большой программой выпуска детали, всего 1000 штук в год, и режимом работы в две смены.

На рисунке 9 представлено долевое соотношение параметров, входящих в технологическую себестоимость изготовления детали.

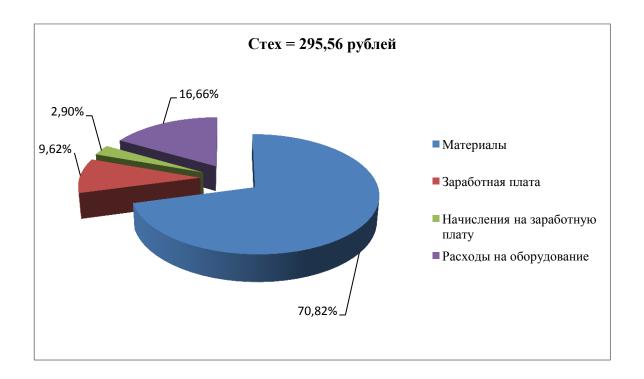


Рисунок 9 – Доли параметров, входящих в технологическую себестоимость

Анализируя представленные на рисунке 9 данные, можно сделать вывод о том, что самой затратной статьей являются расходы на материал, так как они составляют почти 71% от всей величины технологической себестоимости. Такой объем получился из-за способа получения заготовки и используемого материала. Второй, по величине, статьей расходов являются расходы на содержание и эксплуатацию оборудования, с объемом почти 17% от всей величины технологической себестоимости. Превышение данной статьи над зарплатой обосновывается моделями применяемого в технологическом процессе оборудования импортного производства.

На рисунке 10 показана калькуляция себестоимости изготовления.

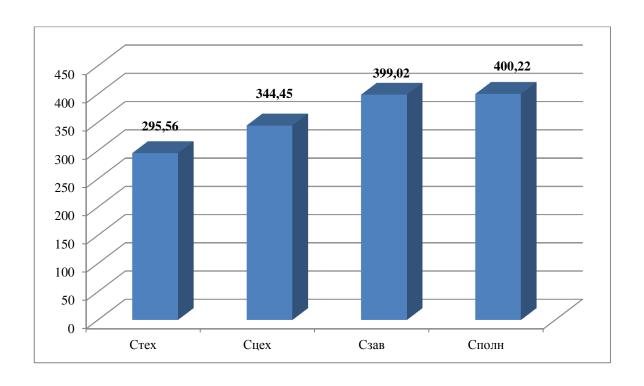


Рисунок 10 – Калькуляция себестоимости обработки детали, руб.

Ha рисунке 10 показана сформировавшаяся величина экономических параметров, как: технологическая (Стех), цеховая (Сцех), производственно-заводская (C_{3AB}) И полная $(C_{\Pi O \Pi H})$ себестоимостей. Согласно себестоимости представленным величина полной данным 400,22 составила руб. за единицы, производимой ПО данному технологическому процессу, изделия.

На рисунке 11 представлены значения и их долевое соотношение, повлиявшие на величину капитальных вложений (инвестиций), необходимых для внедрения описанного технологического процесса.

Анализируя данные, представленные на рисунке 11, можно сделать вывод о том, что больше всего средств необходимо будет вложить в основное технологическое оборудование, величина которых составляет 206553 руб. или 69% от общих капитальных вложений в предложенный проект. Остальные параметры, не смотря на то что тоже оказывают влияние на конечную величину, являются незначительными, так как их величина в долевом соотношении составляет от 2,4 % до 9 % от общей велины.

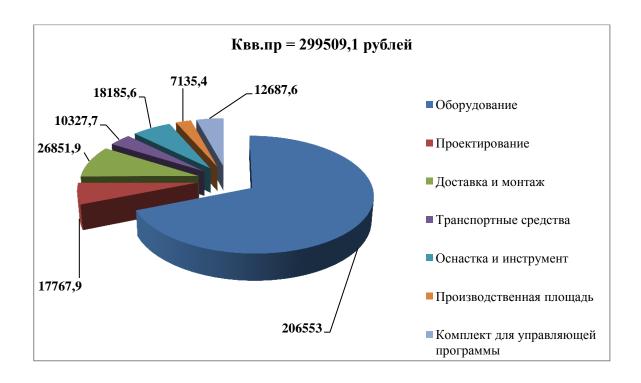


Рисунок 11 – Величина инвестиций и параметры, оказывающие на них влияние, руб.

Применяемая методика определения срока окупаемости [10, с. 20-22], позволила определить, что за счет заложенной рентабельности производства в 25 %, позволяющей получить 80076 руб. чистой прибыли, вложенные инвестиции окупятся в течение 4 лет. Это допустимый срок окупаемости для производственных процессов.

Методика определения экономической эффективности [10, с. 22-23] позволила получить значения таких параметров как: интегральный экономический эффект, составляющий 47508,4 руб. и индекс доходности с величиной 1,16 руб./руб. Анализируя полученные данные и описание рекомендуемых значений, можно сделать вывод об эффективности разработанного технологического процесса вала приводного сверлильного станка.

Заключение

При выполнении данной бакалаврской работы проведен целый комплекс конструкторских, проектных расчетов касающихся вопросов проектирования техпроцесса, оснастки и других важных элементов, необходимых для разработки техпроцессов. Выполнены все необходимые чертежи в графической части работы. Для достижения цели работы, были рассмотрены и решены следующие задачи:

- проведен анализ исходных данных, по чертежу детали и механизма, в пояснительной записке бакалаврской работы;
- проведен выбор заготовки и ее проектирование, в пояснительной записке бакалаврской работы;
- проведена разработка технологического процесса, в пояснительной записке бакалаврской работы;
- проведена разработка чертежа плана обработки в графической части бакалаврской работы;
- проведено проектирования приспособления и специального инструмента, в пояснительной записке бакалаврской работы;
- проведена разработка чертежа приспособления в графической части бакалаврской работы;
- проведена разработка чертежа инструмента в графической части бакалаврской работы;
- проведен расчет экономического эффекта, который получается за счет введения прогрессивной технологи и оснастки, составляет 47508,4 рублей.

В результате этого можно сказать, что цель бакалаврской работы разработка технологического процесса изготовления вала приводного сверлильного станка с минимальной себестоимостью, достигнута.

Список используемых источников

- 1. Барановский Ю.В. Режимы резания металлов. Справочник / Ю.В. Барановский. Изд. 3-е, перераб. и доп. М., Машиностроение, 1995 г., 320 с.
- 2. Белоусов А.П. Проектирование станочных приспособлений: Учеб. пособие для учащихся техникумов. / А.П. Белоусов.; 3-е изд., перераб. И доп.– М.: (Высшая школа), 1980, 240 с.
- 3. Боровков, В.М. Разработка и проектирование чертежа штамповки. Метод. Указания / В.М. Боровков, ТолПИ, 1990., 25 с.
- 4. Боровков В.М. Экономическое обоснование выбора заготовки при проектировании технологического процесса. Метод. Указания / В.М. Боровков, ТолПИ, 1990., 45 с.
- 5. Горбацевич А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: Учеб. Пособие для вузов. / А.Ф.Горбацевич, В.А. Шкред; 5-е издание, стереотипное. Перепечатка с 4-го издания. М: ООО ИД «Альянс», 2007.- 256 с.
- 6. Гордеев А.В. Выбор метода получения заготовки. Метод, указания / А.В. Гордеев, Тольятти, ТГУ, 2004.-9 с.
- 7. Горина Л.Н. Обеспечение безопасных условий труда на производстве. Учеб. Пособие. / Л.Н. Горина, Тольятти, 2016, 68 с.
- 8. ГОСТ Р 53464-2009. Отливки из металлов и сплавов. Допуски размеров, массы и припуски на механическую обработку [Текст]. Взамен ГОСТ 26645-85; введ. 2010-24-08. М.: Стандартинформ, 2010. 35 с.
- 9. Добрыднев И.С. Курсовое проектирование по предмету "Технология машиностроения" / И.С. Добрыднев, М: Машиностроение 1985, 184 с.
- 10. Зубкова Н.В. Методическое указание к экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ по совершенствованию технологических процес-сов механической обработки деталей (для студентов специальностей 120100 / Н.В. Зубкова, Тольятти: ТГУ, 2015, 46 с.

- 11. Ковшов, А. Н. Технология машиностроения : учебник / А. Н. Ковшов. 3-е изд., стер. Санкт-Петербург : Лань, 2016. 320 с. ISBN 978-5-8114-0833-7.
- 12. Научные основы технологии машиностроения : учебное пособие / А. С. Мельников, М. А. Тамаркин, Э. Э. Тищенко, А. И. Азарова ; под общей редакцией А. С. Мельникова. Санкт-Петербург : Лань, 2018. 420 с. ISBN 978-5-8114-3046-8.
- 13. Маталин А. А. Технология машиностроения : учебник / А. А. Маталин. 4-е изд., стер. Санкт-Петербург : Лань, 2016. 512 с. ISBN 978-5-8114-0771-2.
- 14. Михайлов А.В. Методические указания для студентов по выполнению курсового проекта по специальности 1201 Технология машиностроения по дисциплине «Технология машиностроения» / А.В. Михайлов, Тольятти, ТГУ, 2005. 75 с.
- 15. Нефедов Н.А. Дипломное проектирование в машиностроительных техникумах: Учеб. Пособие для техникумов 2-е изд. перераб. и доп./ Н.А. Нефедов, 76 М.: Высш. Школа, 1986-239 с.
- 16. Нефедов Н.А. Сборник задач и примеров по резанию металлов и режу-щему инструменту Учеб. Пособие для техникумов по предмету "Основы учения о резании металлов и режущий инструмент" 4-е изд. перераб. и доп. / Н.А.. Нефедов, М., Машиностроение, 1984 г.- 400 с.
- 17. 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.
- 18. 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.
- 19. Станочные приспособления: Справочник. В 2-х кн. Кн. 1./ Б.Н. Вардашкин; под ред. Б.Н. Вардашкина [и др.]; М.: Машиностроение, 1984. 17 Таймингс, Р. Машиностроение. Режущий инструмент. Карманный

- справочник. Пер. с англ. 2-е изд. Стер./ Р. Таймингс, М.: Додэка-XXI, 2008, 336 с.
- 20. Технология машиностроения [Электронный ресурс]: вопросы и ответы. Учебно-методическое пособие для самостоятельной работы студентов/ Электрон. текстовые данные.— Саратов: Вузовское образование, 2015.— 88 с.
- 21. Ткачук К.Н. Безопасность труда в промышленности / К.Н. Ткачук [и др.] К. Техника, 1982, 231 с.
- 22. Davim J.P. Modern Machining Technology. A practicle guide Woodhead Publishing, 2011. 412 p. (English).
- 23. Alexander H. Slocum. Precision Machine Design. Society of Manufacturing Engineers, 1992, 750 p. ISBN 0872634922, 9780872634923.
- 24. Bozina P. Vorrichtungen im Werkzeugmaschinenbau: Grundlagen, Berechnung und Konstruktion. Springer Berlin Heidelberg, 2013, 245 p. ISBN 3642327060, 9783642327063.
- 25. Klocke F. Manufacturing Processes 2: Grinding, Honing, Lapping. Vol. 2Springer-Verlag Berlin Heidelberg, 2009. XXIV, 433 p. 35 illus. ISBN 978-3-540-92258-2, e-ISBN 978-3-540-92259-9, DOI 10.1007/978-3-540-92259-9.
- 26. Linke B. Life Cycle and Sustainability of Abrasive ToolsSpringer, 2016.

 XVII, 265 p. ISBN 978-3-319-28345-6; ISBN 978-3-319-28346-3 (eBook).
- 27. Manfred W, Christian B. Werkzeugmaschinen Fertigungssysteme. Springer Berlin Heidelberg, 2006, 599 p. ISBN 3540280855, 9783540280859.

Приложение А

Маршрутная карта

Взад. Подп. Взад. Пиркунов Вазраб. Пиркунов В ваников В ваниковнование МО2 В ваников В ваников В ваниковнование В ваников В ваников <th>TLV H. pacx KMM.</th> <th>М. Конзагог.</th> <th>Вал Профиль и размеры 75-17,5-3000</th> <th></th> <th>Листов2</th> <th></th>	TLV H. pacx KMM.	М. Конзагог.	Вал Профиль и размеры 75-17,5-3000		Листов2	
226. Ширкунов Вер. Резников Вер. Вериков Вер. Погинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ 1 1 Код Вер. Вер. Вер. Вер. Вер. Вер. Вер. Вер.	TITY		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		Листов2	
Rep. Peshukob энтр Peshukob энтр Peshukob гв. Логинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 EB Код EB 1ск. Уч. РМ Опер.	TITY		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		Листов2	
вер. Щеркунов вер. Резников онтр Резников гв. Логинов сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код EB г. 166 г. РМ Опер.	TTV		 	8	Листов2	1000
даб. Ширкунов вер. Резников онтр Резников гв. Логинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ г. 166 г. 166	TLV		1 10 12		1000	JINCT]
вер. Резников онтр Резников гв. Логинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ - 166 Цех. Уч. РМ Опер.	TFV					
рнтр Резников т.в. Логинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ 1 - 166 Цех. Уч. РМ Опер.	pace					
энтр Резников Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код EB 1 (ех. Уч. РМ Опер.	pacx,					
тв. Погинов Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ 1 166 ГОСТ 166	pacx		1 1 등 1 2			
Сталь 40 ГОСТ 4543-71 Код ЕВ 1 - 166 Цех. Уч. РМ Опер.	pacx.		Профиль и размеры 75-17,5-3000 Обозначение покух			
Код EB 1 - 166 Цех. Уч. РМ Опер.	pacx.		Профиль и размеры 75-17,5-3000 Обозначение покух	7	10 2 4	i i
. 166 Цех. Уч. РМ Опер.	5,0	9	75-17,5-3000	KД M3		
Llex. V4. PM Onep.	2		Обозначение покух	1 7		
	вание операции		The state of the s	ента	0	
Б Кол. наименование оборудования		CM IIbod. I	P VI KP KOMI EH	OII Kurr	Tus	Turr.
Б04 3аготовительная	3.8					
					- 10	
90						
0.2						
08О Токарнофрезерная	Hag				100	
09Т Токарный обрабатывающий центр DMG Gildemeister СТХ 410	Idemeister CTX 410					
	QS Coro Tum Prime	для точения; Режущая п	ластина Т- <u>Мах</u> ® Р для точения S	ANDVIC; Режущая	пластина Т-Мах	S P AUR
точения канавки SAI	я диаметр 8 SANDVI	С; Штангенциркуль, ми	крометр, биенемер.		W600000	200000
120 Протяжная	6:					
13Т Горизонтально протяжной станок 7А534	*			80	000	
14 Приспособление специальное; Протяжка шлицевая Р6М5; Штангенциркуль	лицевая Р6М5; Штан	нгенциркуль		150 T		
15						
16.0 Термическая		000		30		
17Д Печь термическая		600 5 T		88	500 000	
18						
19				839		
20.00 ПЛлифовальная	let.	- 32				
21.I. Шлифовальный станок R-gind 1565						
22 Люнет самоцентрирующий, патрон; Круг шлифовальный 1-300×38×50 24AF08LV5; Микрометр, биенемер	пифовальный 1-300	×38×50 24AF08LV5; Mm	крометр, биенемер			
23						
MK						

45

Продолжение Приложения А

	200		Лист 2				Tur.																	die -	3(-0.5)	-91	-95	95	93	
	6 6						Tus								8	8	8						8			3		500		
- 7	500 50 300 30	- 0					Kur										3	•								88		300		
						100.00	ШО	S	8			95			8	28	8		8					8.	53.00	- 88	- 80		88	
200						окумента	EH																							
	80 8			12		Обозначение документа	КОИД			ď				енемер				ď												
	8 8	=======================================		Вал		06038	K			биенеме				метр, би				биенеме												
		_					yT		8	рометр,		S	100	; Микро	2	36	8	рометр,		3		8		S	34.85		22	22	8	
			1				1	8	8	V5; Merk	57	8	57	F90L7B	8	0)	0	V5; Mrik	ŠŲ.	8	8	8	8	8	5:3		8	(8)	33	
	20 20		<u> </u>		5%		Проф.			24AF08L				0×25914				24AF10L												
		_					CM			Люнет самоцентрирующий, патрон; Круг шлифовальный 1-300×38×50 24 AF08LV5; Микрометр, биенемер				Люнет самоцентрирующий, патрон; Круг внутришлифовальный 1-38×70×25 91AF90L7B; Микрометр, <u>биенемер</u>				Люнет самоцентрирующий, патрон; Круг шлифовальный 1-300×38×50 24AF10LV5; Микрометр, <u>биенемер</u>												
						рации				ьный 1-3				ифовальн				ьный 1-3												
					8	Код, накменование операции	EMD			лифовал		альная		тутришл				лифовал												
			32	s	8	амменов	рудован	вальная	5	г, Кругш		Внутришлифовальная	UC LT	г, Кругв		Шлифовальная	5	г, Кругш		3.R		льная								
	8 8					Код, н	Код, наименование оборудования	Шлифовальная	Шлифовальный станок R-gind 1565	й, патров		Внутри	Внутришлифовальный станок FANUC LT	й, патров		Шлифо	Шлифовальный станок R-gind 1565	й, патров		Моечная		Конгрольная								
			3	100		Опер.	аименов	050	ганок В-	ируюши		090	ьный ста	ируюши		020	ганок В-8	ипологи		080		060								
			\$ <u>-</u>	- 100		PM	Код, н	5	тьный ст	попентр	.ee		ифовал	топентр	8	8	тьный ст	тентр	8	6	6	5	5	5			8	8		
				5.5		Цех Уч.			Ілифова	юнет сал	200		нутриш	юнет сал	*	333	Ілифова:	юнет сал	**	**				***			- 22	300		
Aver.	Bsaw.	HI.	10 m			A I	Б	A01	E02 II	03 JE	04	05.0	20 m		27	60	10 II		12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	MK

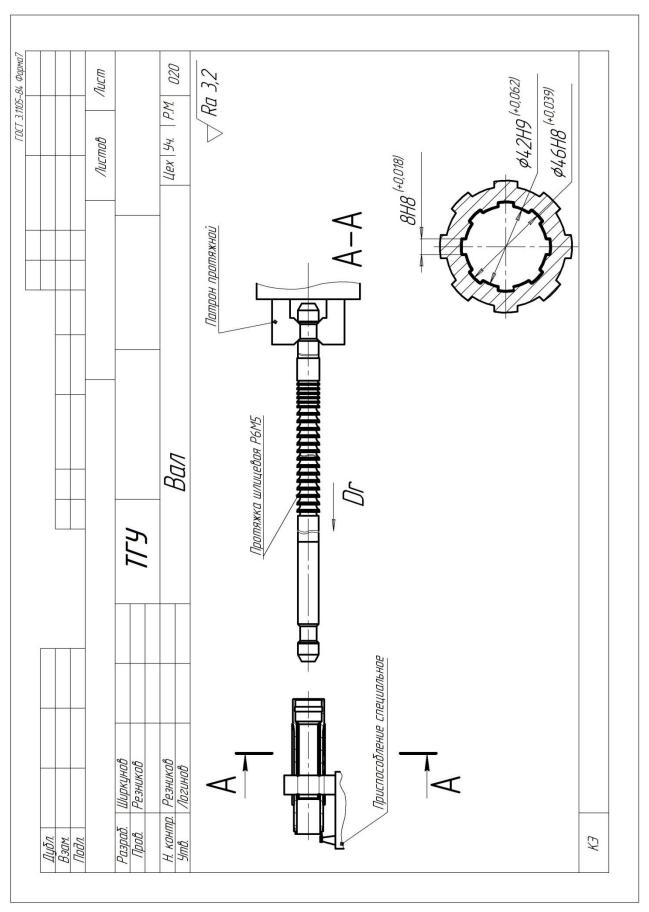
Приложение Б

Операционные карты

The control of the	-	
Permitor Permitor		
Резилисов Валт Погимов Материал тверлость ЕВ МД Протажная Сталь 40 ГОСТ4543-71 166 3.9 Оборудование Оборядование Оборядование Та Та Та нтально протажной станок 7А534 -XXXXXXXX 0,3 т т т риспособление специальное пли размеры солдасно эскиза т т т т т гангенциркуль гангенциркуль гангенциркуль т		
Материал твердость ЕВ МД Сталь 40 ГОСТ4543-71 166 3;9 Обозначение програмиы Тм Тв Тп -XXXXXXXXX 0,3 т i -XXXXXXXXX 0,3 t i -рживал размеры солдасно эскиза t i i	xeji	Уч. РМ Опер 020
Сталь 40 ГОСТ4543-71 Тм Тв Тмз 3.9 Обозначение программы ПМ D или В t i	Профиль и размеры	NG KONД
Обозначение программы Тм Тв Двз	75-17,5-3000	7 1
-XXXXXXX 0,3	Jun COM	×
ерживал размеры солдасно эсиха.	0,8 5% эмульсия ГОСТ 1975-70	OCT 1975-70
ерживал р	Λ	п Тм
ерживал р		
ерживал р		
Протяжка шлицевая Р6М5		
Штангенциркуль		

N

Продолжение Приложения Б

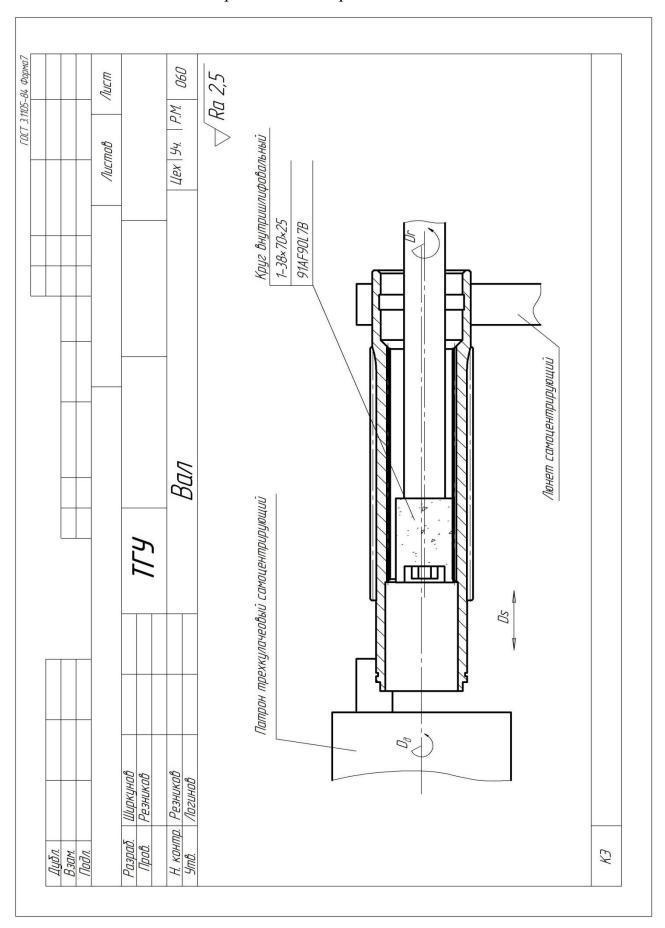


Продолжение Приложения Б

Exemple					8	1001	1 OC1 5.1404-36 Popula 5	opara o
TITY	ly6a.						di s	
TTV	TO THE STATE OF TH							
TITY	Тодп.		0				0.	
		-0	300	90	- S			
Petenticon TTY TTY	130				- 12			
Paramone Paramone		ALL						
Paramose Paramose	87.	2 4 1						
Handerousnes onepsumer	875		ш	Зал		I lex	ye. PM	090 090
Description of the control of the		Материал		V	Профиль	и размеры		ДИО:
Oборудование Оборудование Оборудование Так Так Так СОЖ Munudoвальный станок FANUCLI -XXXXXXXX 0,4 1 3 9 5% амульска ГОСТ 1975-1 Помет самоцентрярующий, патрон ППИ фовать поверхности, выдерживая размеры солда сно эсспа сно в солда сно эсспа сно в солда сно эсспа сно в сно	Внутришлифовальная	Crars 40 FOCT4543-71	-		75-17,	5-3000	7	-
Tiff D kink B t i S W D D	Оборудование	Обозначение программы		-	Jux	CO3	16	Τ
IIII DumB t i S V n	Внутришлифовальный станок FANUC LT	V	0,4		6'0	5% эмульсия Г	OCT 1975-70	188
Люнет <u>самодентрирующий</u> , патрон Шлифовать поверхности, выдерживая размеры <u>солдасно-эскиза</u> . Круг внутришлифовальный 1-38×70×25 91 AF90L7B Микрометр, биенемер	Ъ	III	DunkB	÷	35	Λ		
2.Q Inoher camoueutpupycuurii, natpoh 3.2 Ilimidobaarb nobepxhocru, baltepxhaapaanepai goltacho.2ckisa. 4.1 Kpyr brytymunidobaarbhirii 1-38×70×25 91AF90L7B 5.1 Minpowerp, Guenemep 66 77 88 90 10 11 12 22 33 34 35 36 36 37 38 38 38 39 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30	* -					5		
3 E Illundobrate nosepxhoctn, ballepakhearpasvepsi cokrasa 4 T Kpyr bhypmilindobrate nosepxhoctn, ballepakhearpasvepsi cokrasa 4 T Kpyr bhypmilindobratehra 1.38×70×2591AF90L7B 5 T Minrpowerp, Greenevep 6 6 6 6 6 6 6 6 6	2.0 Люнет самодентрирующий, патр	H0(
4. T. Kpyr shytpminiuqosanshinii 1-38×70×2591AF90L7B 5. T. Minipomerp, Grienemep 8 9 1 2 No. 1	3 🗜 Шлифовать поверхности, выдеря	живая размеры согласно эскиза						
5.T. Marspowerp, Guenemep 6 7 8 8 9 1 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	4.Т Круг внутришлифовальный 1-38>	×70×2591AF90L7B						
6	5.Т Микрометр, биенемер							
7 8 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	9							
8 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	7							
9 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	81							Γ
1 2 MK	6							
2	0							
2								
)K	2							
)K				<u> </u>	3		3.2	
X						0 5.	y 5y	
	X			4				

49

Продолжение Приложения Б



Приложение В

Спецификация

	Формат	Зана	<i>No3.</i>	Обозначение	Наименование	Э Приме Чание
Терв. примен.					<u>Документация</u>	
Лери	A1			20.5P.0TMП.698.70.000 CE	5 Сборочный чертеж	
					П	
0/	A1		1	20.БР.ОТМП.698.70.001	<u>Детали</u> Корпус патрона	1
Cnpaß. Nº	A4		2	20.5P.0TMN.698.70.002	Подкулачок	3
(U	44		3	20.5P.0TMN.698.70.003	Сухарь	3
	A4		5	20.5P.0TMN.698.70.005	Кулачок сменный	3
	A3		6	20.5P.0TMП.698.70.006	Втулка-клин	1
	A3		7	20.5P.0TMП.698.70.007	Втулка	1
	A4		8	20.5P.0TMN.698.70.008	Винт специальный	1
	A 4		9	20.5P.0TMN.698.70.009	Втулка	1
מנ	A4		11	20.5P.0TMN.698.70.011	Втулка	1
Лодп. и дата	A 4		<i>15</i>	20.5P.0TMN.698.70.015	Корпус	3
лди.	A 4		18	20.5P.0TMN.698.70.018	Штифт специальный	3
	A1			20.БР.ОТМП.698.70.027	Корпус гидроцилиндра	1
лду.	A3			20.5P.0TMN.698.70.029	Крышка	1
нв. № дубл.	A3			20.БР.ОТМП.698.70.031	Шток	1
NHB	A4			20.5P.0TMN.698.70.033	Втулка	1
No	A3		34		Крышка	1
Взам. инв.	A3		35	20.5P.0TMП.698.70.035	Поршень	1
Подп. и дата		Ц	L,	<u> </u>		
Под	Изм	. Nu	C/M	№ докум. Подп. Дата	20.5P.0TMN.698.70.0L	00 СБ
Инв. № подл.		эрай	<u>5.</u> <u>[</u>	Ииркунов Резников	Патрон тгч	Лист Листо 1 2
Инв	Н.К. Ут	ОНП В.		Резников Погинов	, 173	ТМп-1601 _{рмат А4}

Продолжение Приложения В

	Формап	Зана	Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Приме чание
					Стандартные изделия		
					станоартные взостал		
			4		Винт М5-6q×50,22 ГОСТ 1479-93		
			10		Пружина 7012- 2011 ГОСТ 13165-67	1	
			12		Винт M4-6q×10 ГОСТ 1479-93	1	
			13		Пробка M10–6g×17,45	3	
			14		Пружина 7012- 2011 ГОСТ 13165-67	3	
	П		16		Винт M3-6g×20 ГОСТ11738-84	3	
	П		17		БолтM7×1,5-6g ГОСТ3О33-79	3	
			19		Пружина 7039- 2011 ГОСТ 13165-67	3	
			20		Шайба H.22.01.05 ГОСТ11872-89	3	
			21		Кольцо опорное 30 МН 5654-76	1	
			22		Кольцо 018-023-25 ГОСТ9833-73	2	
	П		23		Кольцо 056-061-30 ГОСТ9833-73	3	
	П		24		Кольцо 059-063-46 ГОСТ9833-73	3	
7	┪		25		Кольцо 056-066-58 ГОСТ9833-73	2	
Тодп. и дата			26		Подшипник 3108 ГОСТ 12941–76		
Эл. и	П		32		Винт M6-6q×15ГОСТ 1479-93		
Noc					January 10 ag 10 ag 11 a		
.тұл.	┖						
№ дибл.	Ш						
NHB.	Ш						
No	┧						
UHD.							
Взам.	Ш						
7	┧						
дата							
J							
Подп.							
.при	+						
льв. № подл.	H	Н					<u> </u>
NHB.	Изм	. 7.	icm N	V° докум. Подп. Дата 20	7. <i>5P.0TM</i> 17.6 <i>98.70.000</i>	CE	5 <u>''</u>