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)

Проектирование технологических процессов

(направленность (профиль)/ специализация)

ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА)

на тему Технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка

Студент	А.А. Алтухов	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Руководитель	к.т.н., доцент В.А. Гуляев	
	(ученая степень, звание, И.О. Фам	илия)
Консультанты	к.э.н. Н.В. Зубкова	
	(ученая степень, звание, И.О. Фам	илия)
	к.т.н., доцент А.В. Краснов	

(ученая степень, звание, И.О. Фамилия)

Тольятти 2020

Аннотация

Технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка. Бакалаврская работа. Тольятти. Тольяттинский государственный университет, 2020.

Выпускная квалификационная работа состоит из 58 страниц пояснительной записки и семи листов А1 формата графической части.

Спроектирована заготовка, наименее затратная в изготовлении, с наибольшим коэффициентом использования материала. Усовершенствован технологический процесс обработки с помощью патентных исследований и методов технического творчества. Спроектированы специальные средства оснащения, используемые в технологическом процессе.

В работе предлагается система автоматического управления процессом резания на токарной технологической операции. Для чего были показаны математические модели, связывающие параметры и режимы резания между собой. На основе этого были построены структурная и функциональная схемы проектируемой системы.

В работе решается ряд вопросов по проектированию техпроцесса изготовления оправки. Анализ показал технологичность, то есть возможность обработки рассматриваемой детали. Рассмотрена возможность обработки материала, из которого выполнена заготовка. Соответствующим образом выбрано оборудование и инструмент для обеспечения качества механической обработки.

Содержание

Введение	4
1 Анализ исходных данных	6
1.1 Служебное назначение детали	6
1.2 Задачи работы	9
2 Разработка технологической части работы	11
2.1 Проектирование заготовки и методов обработки	11
2.2 Проектирование технологической операций	22
3 Проектирование специальных средств оснащения	27
4 Безопасность и экологичность технического объекта	33
4.1 Конструктивно-технологическая и организационно-техническая	
характеристики рассматриваемого технического объекта	33
4.2 Идентификация профессиональных рисков	34
4.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков	35
4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта	36
4.5 Обеспечение экологической безопасности технического объекта	38
4.6 Заключение по разделу	39
5 Экономическая эффективность работы	41
Заключение	45
Список используемых источников	46
Приложение А. Маршрутная карта технологического процесса	49
Приложение Б. Операционные карты	53
Приложение В. Карта эскизов.	56

Введение

Исторически сложившийся процесс производства и эксплуатации изделий машиностроения предполагает наличие нескольких этапов так называемого «жизненного» цикла. Машиностроение является одной из самых важных отраслей промышленности. Продукция этой отрасли идет на пользу всему народному хозяйству. Большое внимание выделяется изготовлению детали. От того, как изготовлены детали, из которых состоит машина, будет зависеть её эффективность и износостойкость.

Любая деталь должна быть как можно качественнее и при этом удовлетворять определенным заданным техническим требованиям, а также быть при этом как можно дешевле при изготовлении. Отсюда вытекает цель выпускной квалификационной работы: усовершенствовать базовый технологический процесс изготовления оправки и приведение его к оптимальному варианту. В ходе этой цели нужно сделать следующее:

Спроектировать заготовку, наименее затратную в изготовлении, с наибольшим коэффициентом использования материала. Усовершенствовать технологический процесс обработки с помощью патентных исследований и методами технического творчества. Спроектировать специальные средства оснащения, используемые в технологическом процессе.

В бакалаврской работе разработана система автоматического управления процессом резания на одной их технологических операций. Для чего были показаны математические модели, связывающие параметры и режимы резания между собой. На основе этого были построены структурная и функциональная схемы проектируемой системы.

В работе проведен анализ, который показал технологичность, то есть возможность обработки рассматриваемой детали. Рассмотрена возможность обработки материала, из которого выполнена заготовка. Соответствующим образом выбрано оборудование и инструмент для обеспечения качества механической обработки.

На этапе предварительного проектирования уже просто невозможно решить некоторые важные задачи без использования инженерных систем. Такие системы включают в себя различные классические инженерные методы расчетов на прочность, устойчивость, динамические расчеты, определение переходных И частотных характеристик проектируемой Производится системы. математическое моделирование напряженнодеформированного МКЭ, состояния cприменением создание математического описания сложных геометрических поверхностей использованием 3D функций (Solid Works, ANSYS)

Воплощение проекта в жизнь все-таки происходит на следующих этапах - технологической подготовки производства, изготовления деталей, сборки, контроля, производственных испытаний. Последними этапами ЖЦ изделия являются эксплуатация, ремонт, и утилизация. На этих этапах используется техническая документация, разработанная при проектировании, изготовлении, а результаты эксплуатации обеспечивают основную обратную связь совершенствования изделия.

1 Анализ исходных данных

1.1 Служебное назначение детали

Оправка предназначена для передачи вращательного движения обрабатываемой детали на зубоскашивающем станке. Осуществляется это путем передачи крутящего момента на зажимаемую деталь со шпинделя станка. Также оправка необходима при установке сопрягаемых деталей для дальнейшей обработке на зубоскашивающем станке.

На рисунке 1 приведен узел крепления сопрягаемых деталей в зубоскашивающем станке с помощью оправки.

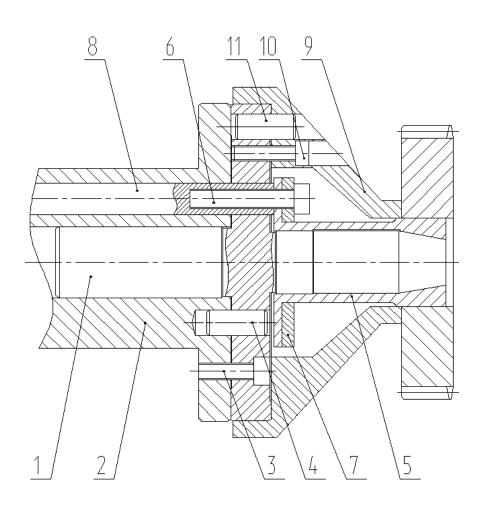


Рисунок 1 – Узел крепления

Необходимо провести анализ служебного назначения оправки для

дальнейшей разработки технологического процесса. Это необходимо для соблюдения точности при расположении остальных составляющих элементов узла. В результате анализа назначается точность и шероховатость поверхностей при обработке.

С помощью винтов 3 совместно со штифтом 4 оправка 1 крепится и устанавливается в отверстие фланца 2. К толкателям 8 крепится цанга 5 с помощью кольца 7 и винтов 6 и устанавливается на конус оправки 1. К оправке с помощью штифта 11 и винтов 10 крепится обрабатываемая заготовка, которая своим торцом упирается в опору 9 и устанавливается на цангу 5.

В качестве материала для изготовления оправки выбираем сталь 19ХН по ГОСТу 4543.

Механические и технологические свойства материала детали являются основным критерием, который определяет технологичность заготовки.

Основные характеристики материала заготовки для изготовления оправки приведены в таблице 1 и таблице 2.

Таблица 1 – Состав материала

Элемент	У ППОВО Н	cepa	фосфор	VDOM	марга	нике	мол	кремн
	углерод	Не более		хром	нец	ЛЬ	ибде н	ий
Содержание	0.16- 0.21	0.035	0.035	0,8- 1,1	0,7- 1,0	0,8- 1,1	До 0,1	0.17- 0.37

Таблица 2 – Свойства материала

Параметры	Диаме тр, мм	σ _т , ΜΠα	σ _в , МПа	δ_5 , %	ψ, %	КСU, Дж/см²	НВ не более
Прокат	25-55	1180	800	7	60	690	217
Поковка	до 100	345	590	18	45	59	217

Анализ технологичности детали.

Проведем анализ поверхностей оправки, так как важно выявить все поверхности, которые влияют на выполнение обоймой-кулачком своего служебного назначения (рисунок 2).

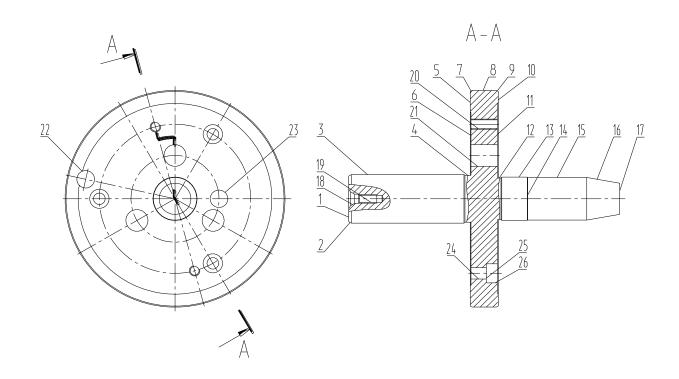


Рисунок 2 – Систематизация поверхностей оправки

Необходимо определить номера поверхностей и обозначить их служебное назначение. Так как, только свободные поверхности оформляют деталь конструктивно, то необходимо указать основные, вспомогательные конструкторские базы и исполнительные поверхности, к которым предъявляются повышенные требования.

ОКБ: 3, 5;

ВКБ: 8, 10, 13, 19-25;

ИП: 16;

СП: все остальные.

Предлагаемые требования по точности и шероховатости: 6 квалитет, 0,63 Ra. Эти требования могут быть достигнуты при обработке на

универсальном оборудовании без применения специальных методов обработки и использовать при этом стандартный режущий инструмент.

Главным преимуществом заготовки для оправки является простота ее геометрической формы, поэтому предоставляется возможность формирования без последующей обработки нескольких поверхностей уже на заготовительной операции.

Обеспечение совпадения измерительной и технологической баз позволяет осуществить высокую технологичность базирования. Такое совпадение отсутствует в базовом варианте технологического процесса, поэтому определенных на его этапах возникает погрешность Обеспечение базирования. свободного инструмента подхода осуществляется наличием фасок, которые расположены на поверхностях простого профиля.

В результате проведенного анализа можно утверждать, что деталь обойма-кулачок технологична.

1.2 Задачи работы

В бакалаврской работе необходимо разработать систему автоматического управления процессом резания на одной ИХ Для операций. необходимо разработать технологических чего математические модели, связывающие параметры и режимы резания между собой. На основе чего построить структурную и функциональную схемы проектируемой системы.

Спроектировать заготовку, наименее затратную в изготовлении, с наибольшим коэффициентом использования материала. Усовершенствовать технологический процесс обработки с помощью патентных исследований и методами технического творчества. Спроектировать специальные средства оснащения, используемые в технологическом процессе для повышения степени автоматизации токарной операции.

В работе необходимо решить ряд вопросов по проектированию техпроцесса изготовления оправки зажимного механизма зубоскашивающего станка. Провести анализ на технологичность, то есть возможность обработки рассматриваемой детали. Рассмотреть возможность обработки материала, из которого выполнена заготовка. Соответствующим образом выбрать оборудование и инструмент для обеспечения качества механической обработки.

После комплексного анализа можно сформулировать задачи работы:

- Проектирование заготовки и расчет припусков.
- Разработка технологического процесса изготовления оправки зажимного механизма зубоскашивающего станка.
- Расчет технологических операций.
- Разработка специальных средств оснащения.

2 Разработка технологической части работы

2.1 Проектирование заготовки и методов обработки

При выборе типа производства основными характеристиками является количество станков и их загруженность, последовательность обработки, трудоемкость изготовления, способ получения заготовки.

Масса оправки может меняться от 0,5 до 8,0 кг (выберем 1,91 кг) и программа выпуска от 2000 до 35000 деталей (выберем 5000) определяем тип производства как среднесерийное. Для такого типа производства определим оборудование и инструмент, как универсальное.

Выбор метода получения заготовки.

Учитывая специфику конструкцию оправки и материал, можно получить поковкой, штамповкой или с помощью проката.

Проведем соответствующие расчеты для выбора заготовки.

Для определения массы заготовки $M_{{\scriptscriptstyle I\! I\! I}}$ при штамповке будем пользоваться формулой

$$M_{III} = M_{II} \cdot K_{P}, \tag{1}$$

где $M_{\mathcal{A}}$ – масса детали, кг;

 K_P равен 1,45.

 $M_{III} = 1.91 \cdot 1.45 = 2.77$ Kg.

Определим массу заготовки, используя формулу:

$$M_{IIP} = V \cdot \gamma \,, \tag{2}$$

где V – объем заготовки, мм³;

 γ — плотность материала заготовки, кг/мм³.

Размеры заготовки при прокате будем определять по формулам:

$$d_{\Pi P} = d_{\Pi}^{\max} \cdot 1,05 \qquad , \tag{3}$$

где $d_{\it J}^{\rm max}$ — максимальный диаметр заготовки равный 125 мм.

Тогда

$$d_{IIP} = 125 \cdot 1,05 = 131,3 \text{ MM}$$

Принимаем $d_{\mathcal{I}}^{\text{max}}$ равным 135 мм.

$$l_{IP} = l_{II}^{\text{max}} \cdot 1,05, \tag{4}$$

где $l_{\mathcal{I}}^{\max}$ — максимальный линейный размер заготовки равный 154 мм.

Тогда

$$l_{IIP} = 154 \cdot 1,05 = 161,7$$
 MM

Принимаем $l_{\mathcal{I}}^{\max}$ равным 162 мм.

Тогда:

$$V = \frac{\pi}{4} \cdot d_{IIP}^2 \cdot l_{IIP} = \frac{3,14}{4} \cdot 135^2 \cdot 162 = 2313381 \text{ MM}^3$$
 (5)

Масса заготовки из проката будет

$$M_{\it IIP} = 2313381 \cdot 7,85 \cdot 10^{-6} = 18,16 \ {\rm KG}$$

Принимаем прокат.

Оптимальный метод получения заготовки будем определять по минимальной себестоимости:

$$C_{T} = C_3 + C_{MO} - C_{OTX}, (6)$$

где стоимость C_3 – заготовки;

 C_{MO} — механической обработки;

 C_{OTX} – стружки.

При штамповке:

$$C_3 = C_{\scriptscriptstyle B} \cdot M_{\scriptscriptstyle H\!I} \cdot K_{\scriptscriptstyle T} \cdot K_{\scriptscriptstyle C\!I\!I} \cdot K_{\scriptscriptstyle B} \cdot K_{\scriptscriptstyle M} \cdot K_{\scriptscriptstyle I\!I}, \tag{7}$$

где $C_{\scriptscriptstyle B}$ – цена 1 кг заготовки, руб./кг;

 $M_{{\scriptscriptstyle I\!I\!I}}$ — масса заготовки, кг;

Коэффициенты, учитывающие:

 K_T — точность;

 K_{CJI} — сложность;

 K_B – maccy;

 K_{M} — материал;

 K_{Π} — серийность.

Примем согласно [11] $C_{\scriptscriptstyle E}$ равным 11,20 руб./кг, $K_{\scriptscriptstyle T}$ равным 1,0, $K_{\scriptscriptstyle C\!\!/\!\!/}$ равным 1,0, $K_{\scriptscriptstyle B}$ равным 1,0, $K_{\scriptscriptstyle B}$ равным 1,0

Тогда

 $C_3 = 11,20 \cdot 2,77 \cdot 1,0 \cdot 1,0 \cdot 1,0 \cdot 1,27 \cdot 1,0 = 39,40$ pyő.

Обработка:

$$C_{MO} = (M_{III} - M_{II}) \cdot C_{VII} \tag{8}$$

Затраты определяем по формуле:

$$C_{VJI} = C_C + E_H \cdot C_K. \tag{9}$$

Принимаем E_H равным 0,16, C_C равным 15 руб./кг и C_K равным 33 руб./кг.

$$C_{MO} = (M_{III} - M_{II}) \cdot C_{VII} = (2,77 - 1,91) \cdot (15 + 0,16 \cdot 33) = 17,44 \text{ py6}.$$

Так как C_{OTX} является возвратной величиной, то определяется по формуле

$$C_{OTX} = (M_{III} - M_{II}) \cdot \mathcal{U}_{OTX} \tag{10}$$

Пусть U_{OTX} будет равна 0,5 руб./кг. Тогда получим

$$C_{OTX} = (2,77-1,91) \cdot 0,5 = 0,43$$
 py6.

И окончательно получим из:

$$C_{II} = 39,40 + 17,44 - 0,43 = 56,41$$
 pyб.

Стоимость заготовки из проката:

$$C_{TP} = C_{MTP} \cdot M_{TP} + C_{O3}, \tag{11}$$

где C_{MIIP} — стоимость 1 кг материала примем равным 14 руб./кг; C_{O3} — отрезка, руб.

$$C_{O3} = \frac{C_{II3} \cdot T_{IIIT}}{60}, \tag{12}$$

где $C_{I\!I\!3}$ — на рабочем месте примем 30,2 руб./ч.

 T_{IIIT} определяется по формуле:

$$T_{UIT} = T_0 \cdot \varphi_K, \tag{13}$$

где T_0 — машинное время, мин;

 $\varphi_{\scriptscriptstyle K}$ – коэффициент, учитывающий оснастку.

Примем φ_{K} равным 1,5, а T_{0} будем определять по формуле:

$$T_0 = 0.19 \cdot d_{\Pi P}^2 \cdot 10^{-3} \tag{14}$$

Тогда согласно (11 - 14):

$$T_0 = 0.19 \cdot 135^2 \cdot 10^{-3} = 3.46$$
 MUH;

$$T_{UIT} = 3,46 \cdot 1,5 = 5,19$$
 мин;

$$C_{O3} = \frac{32.5,19}{60} = 2,77 \text{ py6.};$$

$$C_{IIP} = 14.18,16 + 2,77 = 257,01$$
 pyő.;

$$C_{MO} = (M_{III} - M_{II}) \cdot C_{VII} = (18,16-1,91) \cdot (15+0,16\cdot33) = 329,55 \text{ py}6.;$$

$$C_{OTX} = (18,16-1,91) \cdot 0,5 = 8,12$$
 pyő.

Тогда
$$C_{\mathcal{I}} = C_3 + C_{MO} - C_{OTX} = 578,44$$
 руб.

Если учесть коэффициент цен к настоящему году, то есть к 2020 году, то полученный результат необходимо удвоить. Поэтому стоимость будет равна 1156,88 руб.

Сравним варианты исходных заготовок. Для этого определим

$$K_{HM} = \frac{M_{\mathcal{A}}}{M_3} \tag{15}$$

Штамповка: $K_{MM} = \frac{1.91}{2.77} = 0.69$.

Прокат:
$$K_{HM} = \frac{1.91}{18.81} 16 = 0.11$$
.

Полученный результат дает возможность сделать вывод: штамповка выгоднее проката.

Определим годовой экономический эффект по формуле:

$$\mathcal{G}_{\Gamma} = (C_{\mathcal{I}_{IIP}} - C_{\mathcal{I}_{III}}) \cdot N_{\Gamma} \tag{16}$$

где $C_{\mathcal{I}_{\mathit{\PiP}}}$ — стоимость детали, если заготовка получена прокатом;

 $C_{\mathcal{I}_{\mathcal{U}}}$ — стоимость детали, если заготовка получена штамповкой.

Тогда $\mathcal{I}_{\Gamma} = (1156,88 - 112,82) \cdot 5000 = 5220300$ руб.

Выбор методов обработки.

Технические и технологические требования для обработки поверхностей указаны в таблице 3.

Таблица 3 – Методы обработки

Поверхности	НВ	Ra, мкм	Технологический маршрут
1, 17	61	6,3	П–ТО
3, 13, 16	61	0,4	Т–Тч–Ш–ТО–Шч–Шт
2, 4, 6, 7, 9, 11, 12, 14	61	6,3	Т–Тч–ТО
15	61	6,3	Т–Тч–ТО
10	61	1,6	Т–Тч–ТО–Ш
19, 20	61	6,3	С–Р3–ТО
18	61	1,25	Ц–ТО–Шч
5, 8	61	0,8	Т–Тч–Ш–ТО–Шч
21	61	1,25	С–3–ТО
24, 25, 26	61	6,3	С–ТО
22	61	0,8	С–3–3ч–РВ–ТО
23	61	0,8	С–3–3ч–РВ–ТО

Проектирование заготовки.

Рассчитаем припуски на диаметральный размер 28h5 мм и данные внесем в таблицу 4 и таблицу 5.

Таблица 4 – Припуски

		Припуск			Преде	льные	Преде	льные	
	Переход		$\varepsilon_{\mathrm{ycr}}^{\mathrm{i-}}$	a	Допуск Td/IT	размеры		припуски	
		ρ i-1	1			d ⁱ max	d ⁱ min	$2Z_{\text{max}}$	$2Z_{\min}$
1	Обточить	705	-	360	1600 16	30,933	32,533	-	-
2	Обточить	42	400	100	330 13	28,592	28,922	3,941	2,011
3	Шлифовать	28	24	50	84 10	28,295	28,379	0,627	0,213
4	Обточить	14	016	30	33 8	28,131	28,164	0,248	0,131
5	Обточить Шлифовать	7	8	20	13 6	28,039	28,052	0,125	0,079
6	Шлифовать	4	0	7	9 5	27,991	28,000	0,061	0,039

Таблица 5 – Припуски на обработку

Операция	Переход	Z, мм	Поверхности
010	Точение	1,3	10, 11, 13, 14, 15, 16
015	Точение	1,4	3, 5, 6
020	Точение	0,3	9-16
025	Точение	0,3	2-8
030	Шлифование	0,10 0,11	10 16
035	Шлифование	0,11	3, 5, 8, 13
070	Шлифование	0,06	3, 5, 8, 13
075	Шлифование	0,06	16
080	Шлифование	0,03	3, 13
085	Шлифование	0,03	16

На рисунках 3 и 4 представлены соответственно схема припусков и эскиз заготовки.

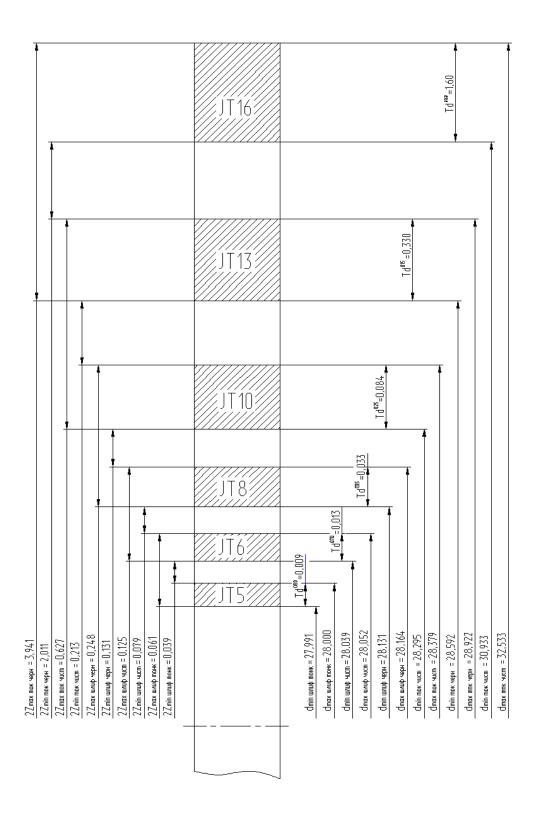


Рисунок 3 – Схема припусков

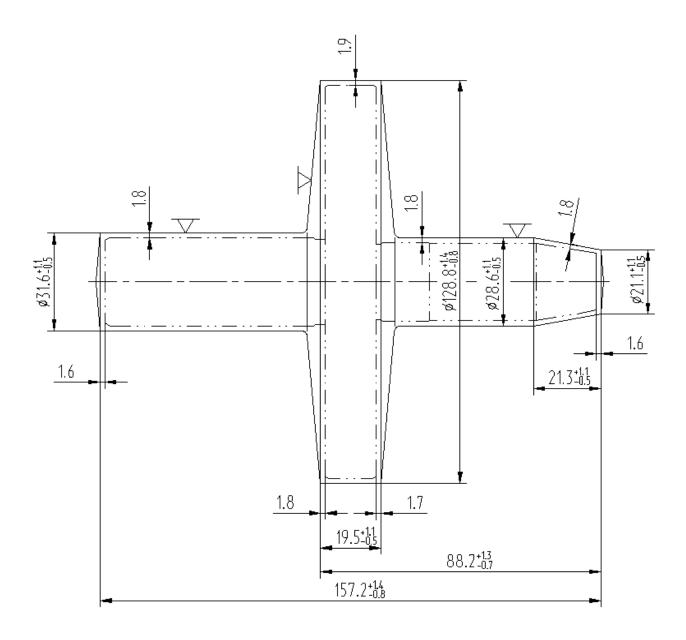


Рисунок 4 – Эскиз заготовки

Принимаем следующие параметры для заготовки: оборудование - КГШП; индукционный нагрев. При расчете суммы объемов цилиндрических элементов заготовки получим:

$$V = 348832 \text{ MM}^3$$

Тогда масса штамповки равна:

$$M_{III} = 2,77$$
 kg; $K_{IM} = \frac{1,91}{2,77} = 0,69$

Маршрут обработки оформим в виде таблицы 6.

Таблица 6 – Технологический маршрут

No	Опорочия	По	верхности	Точность	Ra,	СТО
745	Операция	базы	обработка	ТОЧНОСТЬ	MKM	CIO
000	Заготовительная			16	40	КГШП
005	Центровально-	3,5,13	1,17	11	6,3	2A923
	подрезная		18	10	3,2	
010	Токарная	1,18	9-16	10	6,3	16ГС25Ф3С1
015		17,18	2-8	10	6,3	
020		1,18	10,11,13,14,15,16	13	12,5	
025		17,18	3,5,6	13	12,5	
030	Круглошлифова	1,18	10	9	1,6	3T153F1
	льная		16	8	1,6	
035	Круглошлифова льная	17,18	3,5,8,13	8	1,6	ШУ 321.22
040	Координатно-	3,5	19,20	10	6,3	500H
	расточная	,	21	10	3,2	
			24,25,26	13	6,3	
			22	8	0,8	
			23	7	0,8	
045	Слесарная					4407
050	Моечная					KMM
060	Термическая					
065	Центрошлифова льная	3,5,3	18	6	1,25	RPH 250
070	Круглошлифова льная (чистовая)	17,18	3,5,8,13	6	0,8	ШУ 321.22
075	Круглошлифова льная (чистовая)	1,18	16	6	0,8	3T153F1
080	Круглошлифова льная (тонкая)	17,18	3,13	5	0,4	ШУ 321.22
085	Круглошлифова льная (тонкая)	3,5	16	5	0,4	3T153F1
090	Моечная					KMM
095	Контрольная					

Таблица 7 – Выбор оборудования и инструмента

		0.7		Технологическая оснастка				
№	№ Операция Обору		приспособлен ие	инструмент	Контрольно- измерительные средства			
005	Центрова льно- подрезна я	Полуавтома т для центровки 2A923	СНП ГОСТ 12195-66.	Пластина ГОСТ 19052. Центровочное сверло ГОСТ 14952-75 P6M5.	Калибр-пробка ГОСТ14827-69. Шаблон ГОСТ 2534-79.			

Продолжение таблицы 7

				Технологическая оснасти	ка
№	Операция	Оборудован ие	приспособлен ие	инструмент	Контрольно- измерительные средства
005	Центрова льно- подрезна я	Полуавтома т для центровки 2A923	СНП ГОСТ 12195-66.	Пластина ГОСТ 19052. Сверло ГОСТ 14952-75.	Калибр-пробка по ГОСТ 14827- 69. Шаблон по ГОСТ 2534-79.
010 015	Токарная черновая	16ΓC25Φ3C 1	Патрон ГОСТ 2571-71. Вращающийс я центр ГОСТ 8742-75.	Резец проходной. Пластина ОСТ 2И.101- 83.	Калибр-скоба по ГОСТ 18355-73. Шаблон по ГОСТ 2534-79. Калибр-пробка ГОСТ14827-69.
020 025	Токарная чистовая				Калибр-пробка ГОСТ 14807-69. Мерительное приспособление с индикатором.
030	Круглош лифоваль ная черновая	Полуавтома т торцекругло шлифовальн ый 3T153F1	Патрон ГОСТ 2571-71 Упорный центр ГОСТ 18259-72	Шлифовальный круг ГОСТ Р 52781-2007.	Шаблон по ГОСТ 2534-79. Калибр-скоба ГОСТ 18355-73. Мерительное приспособление с индикатором.
035	Круглош лифоваль ная черновая	Круглошлиф овальный с ЧПУ ШУ 321.22	СНП ГОСТ 12195-66		Шаблон по ГОСТ 2534-79. Калибр-пробка по ГОСТ 14827- 69.
040	Координа тно- расточная	Станок с ЧПУ горизонталь ный фрезерно- расточной 500H		Спиральные сверла. Сверло ГОСТ 10902-77. Зенкер ГОСТ 12489-71. Машинная развертка ГОСТ 1672-80.	Шаблон по ГОСТ 2534-79. Калибр-скоба по ГОСТ 18355-73. Мерительное приспособление с индикатором.
045	Слесарна я	Оборудован ие для снятия заусенцев 4407			

Продолжение таблицы 7

				Технологическая оснасти	ra
№	Операция	Оборудован ие	приспособлен ие	инструмент	Контрольно- измерительные средства
050 090	Моечная	Машина для автоматичес кой мойки			
065	Центрош лифоваль ная	Станок центрошлиф овальный станок RPH 250	СНП ГОСТ 12195-66	Головка шлифовальная по ГОСТу 8027-86	Шаблон по ГОСТу 2534-79. Калибр-скоба по ГОСТу 18355- 73.
070	Круглош лифоваль ная чистовая	Станок круглошлиф овальный с ЧПУ 321.22	Патрон ГОСТ 2571-71 Упорный центр ГОСТ	Шлифовальный круг по ГОСТу Р 52781-2007.	Приспособление мерительное с индикатором.
075	Круглош лифоваль ная чистовая	Полуавтома т торцекругло шлифовальн ый 3T153F1	18259-72		
080	Круглош лифоваль ная тонкая	Станок круглошлиф овальный с ЧПУ 321.22			
085	Круглош лифоваль ная тонкая	Полуавтома т торцекругло шлифовальн ый 3T153F1	Мембранный патрон ОСТ 3-3843-77		

2.2 Проектирование технологической операции

Расчет режимов на токарную операцию 010.

Обточить поверхности, выдержать размеры согласно рабочему чертежу.

Инструмент выбираем в таблице 7.

Выбираем станок модели 16ГС25Ф3С1 токарный.

Припуск равен 2 мм.

Задаем перемещение инструмента 0,5 мм/об.

Скорость резания:

$$V = \frac{C_U}{T^m \cdot t^x \cdot S^y} \cdot K_U, \tag{17}$$

где выберем базовую величину C_{v} равную 350;

время работы одной пластины Т равное 60 мин;

табличные величины степеней: m равно 0,2, x равно 0,15, y равно 0,35;

коэффициент, обеспечивающий условия обработки K_U примем равным 0.83.

Тогда

$$V = \frac{350}{60^{0.2} \cdot 2^{0.15} \cdot 0.5^{0.2}} \cdot 0.83 = 146 \text{ M/MUH}.$$

$$n = \frac{1000 \cdot V}{\pi \cdot D} \,. \tag{18}$$

Тогда при точении поверхности диаметром 103,4 мм:

$$n_1 = \frac{1000 \cdot 146}{3.14 \cdot 103.4} = 450 \text{ MUH}^{-1}.$$

При точении поверхности диаметром 111,4 мм:

$$n_2 = \frac{1000 \cdot 146}{3.14 \cdot 111.4} = 420 \text{ мин}^{-1}.$$

При точении поверхности диаметром 208 мм:

$$n_3 = \frac{1000 \cdot 146}{3.14 \cdot 208} = 220 \text{ MUH}^{-1}.$$

Определим составляющие силы резания по формуле:

$$P_Z = 10 \cdot C_P \cdot t^x \cdot S^y \cdot V^n \cdot K_P, \tag{19}$$

где C_P – коэффициент обработки равный 300 [17, с.273];

x, y, n — табличные значения соответственно равные 1,0, 0,75, 0,15; K_P —коэффициент коррекции.

$$K_P = K_{MP} \cdot K_{\rho P} \cdot K_{\rho P} \cdot K_{\rho P} \cdot K_{\rho P}$$
 (20)

где K_{MP} , $K_{\wp P}$, $K_{\gamma P}$, $K_{\lambda P}$ и K_{rP} равны 0,83, 0,89, 1,0, 1,0 и 1,0.

Тогда

$$P_Z = 10 \cdot 300 \cdot 2^{1.0} \cdot 0.5^{075} \cdot 146^{-0.15} \cdot 0.83 \cdot 0.89 \cdot 1.0 \cdot 1.0 \cdot 1.0 = 1250 \text{ H}.$$

Определим требуемую мощность по формуле:

$$N = \frac{P_Z \cdot V}{1020 \cdot 60} \tag{21}$$

Тогда

$$N = \frac{1250 \cdot 146}{1020 \cdot 60} = 2,98 \text{ KBT}.$$

У станка 16ГС25Ф3С1 мощность намного выше и равна 7,5 кВт, то есть использование возможно. Режимы резания указаны в таблице 8.

Расчет режимов на токарную операцию 010.

Обточить поверхности, выдержать размеры согласно рабочему чертежу.

Инструмент выбираем согласно таблицы 7.

Выбор станка модели 16ГС25Ф3С1 токарного считаем обоснованным.

Припуск принимаем равным 2 мм.

Перемещение инструмента 0,5 мм/об.

Результаты расчетов отметим в таблице 8.

Таблица 8 – Режимы резания

Операция	Переход	t, MM	S, мм/об.	V _T ,	n _T ,	n_{np}	V_{np}
_	_			м/мин	об./м	об./	м/мин
					ИН	мин	
05	Центровать Ø3,15	1,57	0,06	11	1112	745	7,4
Центровальная	Подрезать торец 31,6	1,6	0,06	70	705	745	73,9
10 Токарная	Обточить Ø26	1,3	0,4	80,5	986	1000	81,6
	Подрезать торец 26/128,8	2,0	0,4	80,5	199	200	80,8
15 Токарная	Обточить Ø29	1,3	0,4	80,5	884	800	72,8
	Подрезать торец 29/126	2,0	0,4	80,5	203	200	79,1
20 Токарная	Обточить \varnothing 25,4	0,3	0,25	205	2570	2000	159,5
	Подрезать торец 25,4/126	0,3	0,25	205	518	500	197,8
25 Токарная	Обточить Ø28,4	0,3	0,25	205	2298	2000	178,3
	Подрезать торец 28,4/125,4	0,3	0,25	205	520	500	196,9
30	Шлифовать конус	0,11	1,3/0,35	35	90	90	35
Шлифовальная	Ø24,6/18,18 и торец						
	Шлифовать \emptyset 28,18	0,11	0,008	35	390	390	35
	Шлифовать Ø125,14	0,13	0,008	35	90	90	35
40	Сверлить Ø5,5	2,75	0,12	22	1273	1250	21,6
Координатно-	Нарезать резьбу М6	0,5	0,5	8	424	400	7,5
расточная	Сверлить Ø4,5/5,3	2,25	0,12	22	1321	1250	20,8
	Нарезать резьбу М5	0,5	0,5	8	509	500	7,9
	Сверлить ∅6,6/11	5,5	0,25	19	550	500	17,3
	Сверлить ∅9,3	4,65	0,25	18	616	630	19,4
	Сверлить ∅12	6,0	0,25	20	530	500	18,8
	Зенкеровать Ø12,5	0,25	0,5	18	458	400	15,7
	Зенкеровать ∅9,7	0,2	0,5	17	558	500	15,2
	Зенкеровать Ø9,9	0,1	0,3	20	643	630	19,6
	Развернуть Ø10	0,05	0,5	12	318	315	9,9
65, 70	Шлифовать Ø28,06	0,06	0,005	35	390	390	35
Шлифовальная	Шлифовать Ø125	0,07	0,008	35	90	90	35
75	Шлифовать конус	0,06	1,0/0,25	35	450	450	35
Шлифовальная	Ø24,6/18,06						
80, 85	Шлифовать ∅28	0,03	0,003	35	390	390	35
Шлифовальная	Шлифовать конус	0,03	0,7/0,15	35	450	450	35
	Ø24,6/18						

Нормы времени сведем в таблицу 9.

Таблица 9 – Нормы времени

Наименование операции	T_{0} , мин	$T_{\scriptscriptstyle B}$, мин	$T_{O\Pi}$, мин	$T_{\mathit{OE},\mathit{O}\cdot\mathit{T}},$ мин	$T_{{\scriptscriptstyle \Pi}-3},$ мин	$T_{{\scriptscriptstyle I\!I\!I\!I\!T}}$, мин	n	$T_{U\!U\!T-K},$ мин
05 Центровально- подрезная	0,313	0,610	0,923	0,055	23	0,978	236	1,075
10 Токарная	1,405	0,740	2,145	0,128	17	2,273	236	2,345
15 Токарная	1,672	0,703	2,375	0,142	17	2,517	236	2,589
20 Токарная	0,562	0,869	1,431	0,086	17	1,517	236	1,589
25 Токарная	0,620	0,766	1,386	0,083	17	1,469	236	1,541
30 Круглошлифовальная	0,320	0,507	0,827	0,121	24	0,948	236	1,050
35 Круглошлифовальная	0,942	0,559	1,501	0,196	24	1,697	236	1,799
40 Координатнорасточная	3,115	1,391	4,506	0,270	48	4,776	236	4,979
65 Центрошлифовальная	0,210	0,492	0,702	0,052	18	0,754	236	0,830
70 Круглошлифовальная	0,891	0,691	1,582	0,139	24	1,721	236	1,822
75 Круглошлифовальная	0,279	0,525	0,804	0,076	24	0,880	236	0,982
80 Круглошлифовальная	0,822	0,758	1,580	0,189	24	1,769	236	1,871
85 Круглошлифовальная	0,328	0,675	1,003	0,096	24	1,099	236	1,200

В таблице 9 обозначено время: T_0 — машинное; T_B — на управление станком; $T_{O\!\Pi}$ — операционное; $T_{O\!E,O\!T}$ — на удаление стружки и замену инструмента; $T_{\Pi\!-\!3}$ — на ознакомление с чертежом; $T_{U\!\Pi}$ — штучное; $T_{U\!\Pi\!-\!K}$ — на выполнение технологической операции.

3 Проектирование специальных средств оснащения

Все уравнения механики деформируемого твердого тела и граничные условия являются взаимосвязями различных размерных величин, которые могут быть представлены в разных системах единиц измерения. Различают несколько случаев.

Первое простое подобие. В этом случае, постоянный безразмерный коэффициент (число), называемый в теории подобия масштабом моделирования. При таком типе соответствия для каждого одноименного вектора или тензора масштаб моделирования всех его компонент одинаков.

При простом подобии натура и модель являются геометрически подобными. Если обозначить линейный масштаб (масштаб геометрического подобия)

$$k_l = l_{\rm H} / l_{\rm M}, \tag{22}$$

TO

$$x_{H} = k_{l} \cdot x_{M}; y_{H} = k_{l} \cdot y_{M}; z_{H} = k_{l} \cdot z_{M}; S_{H} = k_{l}^{2} \cdot S_{M}; v_{H} = k_{l}^{3} \cdot v_{M}; \dots$$
(23)

$$S_H = k_l^2 \cdot S_M; v_H = k_l^3 \cdot v_M; \dots$$
 и тому подобное. (24)

где S и v - площадь поверхности и объем тела.

Сходственные моменты времени

$$t_{H} = k_{t} \cdot t_{M}, \tag{25}$$

где k_t - масштаб подобия (масштаб времени).

Соответственные поля скалярных, векторных и тензорных величин в сходственные моменты времени подобны, если

$$P_{iH} = k_p \cdot P_{iM}; (\sigma_{ij})_H = k_\sigma \cdot (\sigma_{ij})_M; (\varepsilon_{ij})_H = k_\varepsilon \cdot (\varepsilon_{ij})_M; T_H = k_T \cdot T_M;$$

$$u_{iH} = k_u \cdot u_{iM}; V_{iH} = k_v \cdot V_{iM}; w_{iH} = k_w \cdot w_{iM},$$
(26)

где $k_{\varepsilon} = 1, k_{u} = k_{v} = k_{w};$

 P_i - силы (нагрузки);

T - температура;

 u_i, v_i, w_i - компоненты вектора перемещения;

 $k_{\varepsilon}, k_{\sigma}, ..., k_{w}$ - масштабы моделирования соответствующих величин.

Масштаб деформации равен единице, как масштаб безразмерной величины в случае простого подобия.

Второй способ - это расширенное механическое подобие. В этом случае для максимального расширения возможностей моделирования введен множитель подобия не равный единице, то есть деформация для модели не равна деформации для натуры при относительной деформации, то есть для отвлеченной величины. Все остальные соотношения удовлетворяют первому типу соответствия (простое подобие).

Материалы натуры и модели подобны в механическом смысле, если для изготовленных из них образцов имеют место соотношения

$$\sigma_{H} = k_{\sigma} \cdot \sigma_{M}; \varepsilon_{H} = k_{\varepsilon} \cdot \varepsilon_{M}; t_{H} = k_{t} \cdot t_{M}. \tag{27}$$

Существенно, что деформация ϵ является относительной, безразмерной отвлеченной величиной, то есть величиной нулевой размерности. Тем не менее, и для этой величины введен множитель подобия k_{ϵ} , отличной от единицы, хотя анализ размерностей требует, чтобы для подобных систем (тел) k_{ϵ} был равен единице.

Два геометрически подобных тела, состоящих в сходственных точках из подобных материалов, называют механически подобными в расширенном смысле, если выполнены условия:

$$\sigma_{H} = F(\varepsilon; x, y, z, t, ...)_{H},$$

$$k_{\sigma} \sigma_{M} = F(k_{\varepsilon} \varepsilon_{M}; k_{x} x_{M}; k_{y} y_{M}; k_{z} z_{M}; k_{t} t_{M}; ...)$$
(28)

В частном случае имеем простое механическое подобие деформируемого твердого тела.

Основная теорема о расширенном механическом подобии: подобные однородные тела в случае малых (в смысле Коши) перемещений из точек и малых деформаций находятся в подобном состоянии в сходственные моменты времени

$$t_{\scriptscriptstyle M} = k_{\scriptscriptstyle t} t_{\scriptscriptstyle M}, \, \text{M} \, t_{\scriptscriptstyle M}. \tag{29}$$

Причем напряжения равны соответственно

$$\sigma_{H} = k_{\sigma} \sigma_{M} \, \text{u} \, \sigma_{M}. \tag{30}$$

Деформации равны

$$\varepsilon_{\scriptscriptstyle H} = k_{\scriptscriptstyle E} \varepsilon_{\scriptscriptstyle M} \,\, \text{M} \,\, \varepsilon_{\scriptscriptstyle M} \,. \tag{31}$$

Смещения

$$u_{\scriptscriptstyle H} = k_l k_{\scriptscriptstyle E} u_{\scriptscriptstyle M} \, \text{ M} \, u_{\scriptscriptstyle M}. \tag{32}$$

При условии, что в моменты времени

$$t_{H} = k_{t} t_{M}. \tag{33}$$

Распределенные поверхностные силы в сходственных точках равны

$$\sigma_{H} = k_{\sigma} \sigma_{M} \mathsf{H} \ \sigma_{M}, \tag{34}$$

а интенсивность объемных сил в сходственных точках

$$p_{\scriptscriptstyle H} = k_l k_{\scriptscriptstyle G}^{-1} p_{\scriptscriptstyle M}. \tag{35}$$

Третий способ называется аффинно-функциональное соответствие. Этот тип соответствия устанавливается на основе сформулированной теоремы.

Для этого типа соответствия должны выполняться соотношения:

$$\xi_{iH}(x_i)_H = k_{\xi_i} \xi_{iM}(x_i)_M, (i = 1, 2, 3),$$
 (36)

где $k_{\xi 1} \neq k_{\xi 2} \neq k_{\xi 3}$,

а ξ - специально подобранная (устанавливаемая функция преобразования).

Из аффинно-функционального соответствия вытекают два частных случая в виде аффинного соответствия и функционального (нелинейного) соответствия.

Анализ положений теории групп С. Ли позволяет сформулировать следующую теорему и на ее основе дать определение наиболее общему из всех видов подобия аффинно-функциональному:

$$F_{_{\mathit{H}}}^{i}\big(x_{_{\mathit{H}}}\big)^{i} = f_{F_{_{i}}}F_{_{\mathit{M}}}^{i}\big(x_{_{\mathit{M}}}\big)^{i}, \big(i=1,...,n\big),$$
 где $f_{F_{1}}\neq f_{F_{2}}\neq ...\neq f_{F_{n-1}}\neq f_{F_{n}}$. (37)

Из этой теоремы в виде частного случая следует определение аффинного соответствия.

Аффинное подобие представляет собой непрерывную группу линейных однородных преобразований

$$\xi_{H}^{i}(x_{H}) = k_{\xi i} \cdot \xi_{iM}(x_{M}) \tag{38}$$

с постоянными коэффициентами

$$k_{\varepsilon_i}(i=1,2,...,n),$$
 (39)

в общем случае, неравными между собой. Если в двух системах имеется неравенство хотя бы двух из одноименных безразмерных параметров, то эти системы являются не подобными, а аффинными. Последнее положение широко применяют при моделировании тонкостенных систем, оболочек и анизотропных сред.

Другим частным случаем, вытекающим из введенного здесь аффиннофункционального соответствия между сходственными величинами модели и натуры, является нелинейное подобие.

На рисунке 5 представлено компьютерное моделирование исходной инструментальной поверхностью с помощью разработанной системы автоматического управления.

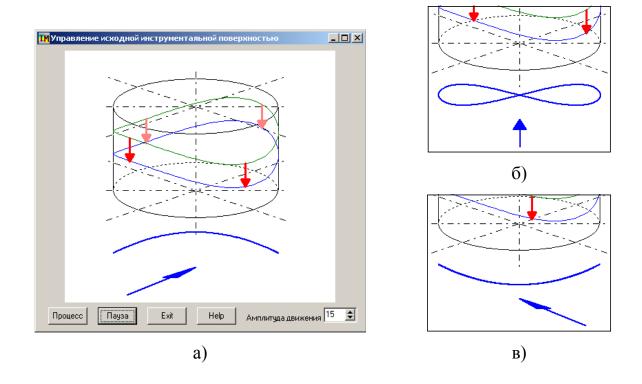


Рисунок 5 – Схема управления исходной инструментальной поверхностью

Автоматизация токарной операции при обработке заготовки на станке модели $16\Gamma C25\Phi 3C1$ токарном позволит существенно повысить экономическую эффективность предлагаемого решения поставленных задач.

4 Безопасность и экологичность технического объекта

Объектом исследования в разделе является технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка. Разработка мероприятий по обеспечению безопасности и экологичности технического объекта проводится с использованием методики и данных учебно-методического пособия [5].

4.1 Конструктивно-технологическая и организационно-техническая характеристики рассматриваемого технического объекта

В таблице 10 приведем характеристики технического объекта.

Таблица 10 – «Технологический паспорт технического объекта

Технологический процесс	Технологич еская операция, вид выполняем ых работ	Наименовани е должности работника, выполняюще го технологичес кий процесс, операцию	Оборудование, техническое устройство, приспособление	Материалы, вещества» [5]
Техпроцесс изготовления оправки	Токарная операция	Оператор станков с ЧПУ	16ГС25Ф3С1, Патрон поводковый с центром ГОСТ 2571-71	Сталь 19ХГН по ГОСТу 4543- 2016, СОЖ, ветошь
Техпроцесс изготовления оправки	Шлифоваль ная операция	Шлифовщик	Круглошлифоваль ный с ЧПУ ШУ 321.22, Центр вращающийся тип А ГОСТ 8742-75	Сталь 19ХГН по ГОСТу 4543- 2016, СОЖ, ветошь

В качестве объекта, для которого разрабатывались мероприятия по осуществлению безопасности, экологичности и охране труда выбран технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка.

Рассматриваются две технологические операции: токарная и шлифовальная.

4.2 Идентификация профессиональных рисков

В таблице 11 показаны и идентифицированы производственные риски, связанные с изготовлением оправки.

Таблица 11 – «Идентификация профессиональных рисков

Производственно-	Опасный	и/или	вредный	Источник	опасного
технологическая и/или	производствен	ный фактор		и/или	вредного
эксплуатационно-				производст	гвенного
технологическая				фактора» [5]
операция					
Токарная, точение	Острые кромкі	и, заусенцы и		Оборудова	ние,
черновое и чистовое,	шероховатостн	ь на поверхнос	ХЯТ	обрабатыва	аемая
подрезка торца,	заготовок, инс	трументов и		заготовка,	СОЖ,
шлифовальная,	оборудования;	части твердых	к объектов;	приспособ.	ление,
шлифование конуса и	подвижные час	сти производст	гвенного	инструмен	Т
торца, координатно-	оборудования;	передвигающ	иеся		
расточная, сверление	изделия, загото	овки; опасные	и вредные		
отверстий, нарезание	производствен	ные факторы,	которые		
резьбы, зенкерование	могут вызвать	ожоги тканей	организма		
отверстий, развертка	человека; опас	ные и вредные	;		
отверстий	производствен	ные факторы,	связанные		
	с повышенным	и уровнем вибр	ации;		
	опасные и вред	дные производ	ственные		
	факторы, хараі	ктеризуемые			
	повышенным у	уровнем шума			

Здесь приводится систематизация производственно-технологических и эксплуатационных рисков, источником которых являются оборудование, приспособления, инструмент и материалы, используемые при изготовлении оправки.

Рассматриваются опасные факторы при механической обработке на таких технологических операциях, как токарная, шлифовальная, сверлильная и координатно-расточная.

4.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков

В подразделе предлагаются методы и средства, которые необходимы при защите от вредных и опасных производственных факторов (таблица 12)

Таблица 12 – «Организационно-технические методы и технические средства (технические устройства) устранения (снижения) негативного воздействия опасных и вредных производственных факторов» [5]

«Опасный и/или вредный производственный фактор	Организационно- технические методы и технические средства защиты, частичного снижения, полного устранения опасного и/или вредного производственного	Средства индивидуальной защиты работающего» [5]	
«Острые кромки, заусенцы и шероховатость на поверхностях заготовок, инструментов и оборудования	фактора Удаление острых кромок и заусенцев на слесарных переходах	Перчатки	
Режущие, обдирающие части твердых объектов; подвижные части производственного оборудования; передвигающиеся изделия, заготовки	Применение защитных кожухов, экранов, ограждений	Костюм для защиты от загрязнений, спецодежда, защитные очки, ботинки кожаные	
ОВПФ, которые могут вызвать ожоги тканей организма человека	Применение защитных кожухов, экранов, ограждений	Спецодежда, перчатки	
ОВПФ, связанные с повышенным уровнем общей вибрации	Установка оборудования на виброгасящие опоры	Резиновые виброгасящие покрытия	
ОВПФ, характеризуемые повышенным уровнем шума	Изоляция звукопоглощающими материалами наиболее акустически активных	Применение наушников или противошумных вкладышей	
ОВПФ электрического тока	Заземление оборудования, изоляция токоведущих частей, применение предохранителей	Спецодежда, резиновые напольные покрытия, перчатки	
Динамические нагрузки, вызванные монотонностью	Соблюдение периодичности и продолжительности регламентированных перерывов		

Здесь показаны профессиональные риски» [5].

4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта

В таблицах 13 – 15 показаны опасные факторы пожара и его класс, рассмотрены потенциальные источники пожарной опасности и те средства, которые необходимы для устранения опасности. Предлагаются меры организационного характера для исследуемого технического объекта.

Таблица 13 – «Идентификация классов и опасных факторов пожара

Участок,	Оборудование	Класс	Опасные факторы при	Сопутствующие
подразделени		пожара	пожаре	проявления
e				факторов
				пожара» [5]
Производств	16ГС25Ф3С1.	Класс	Пламя и искры;	Части изделий и
енный	ШУ 321.22	B, E	тепловой поток;	иного
участок			повышенная	имущества;
			температура	вынос высокого
			окружающей среды;	напряжения на
			повышенная	токопроводящие
			концентрация	части;
			токсичных продуктов	воздействие
			горения и	огнетушащих
			термического	веществ
			разложения;	
			пониженная	
			концентрация	
			кислорода; снижение	
			видимости в дыму	

В таблице 13 факторам К опасным пожара при работе производственном участке можно также отнести повышенную концентрацию токсичных продуктов, используемых при снижении температуры в зоне резания при использовании смазочно-охлаждающих жидкостей И приравненных к ним материалов.

Таблица 14 – «Технические средства обеспечения пожарной безопасности

Первичн	Моби	Стацио	Средства	Пожарное	Средств	Пожарны	Пожарны
ые	льные	нарные	пожарной	оборудов	a	й	e
средства	средст	установ	автоматики	ание	индиви	инструме	сигнализа
пожарот	ва	ки			дуально	HT	ция, связь
ушения	пожар	систем			й	(механиз	И
	отуше	Ы			защиты	ированны	оповещен
	ния	пожаро			И	й и	ие» [5]
		тушени			спасени	немехани	
		Я			я людей	зированн	
					при	ый)	
					пожаре		
Ящик с	Пожа	Пенная	Извещатели	Напорны	Веревки	Лопаты,	Автомати
песком,	рные	система	пожарные;	e	,	багры,	ческие
пожарны	автом	тушени	приборы	пожарные	пожарн	ломы и	извещате
й	обили	Я	приемно-	рукава	ые	топоры	ЛИ
гидрант,			контрольные		карабин	ЩП-Б	
огнетуш			пожарные;		Ы		
ители			приборы		пожарн		
			управления		ые		
			пожарные;		противо		
			технические		газы,		
			средства		респира		
			оповещения		торы		
			и управления				
			эвакуацией				
			пожарные				

Таблица 15 — «Организационные (организационно-технические) мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

Наименование	Наименование видов	Предъявляемые нормативные
технологического процесса,	реализуемых	требования по обеспечению
используемого	организационных	пожарной безопасности,
применяемого	(организационно-	реализуемые эффекты» [5]
оборудования, в составе	технических)	
технического объекта	мероприятий	
«Изготовление оправки.	Применение СОЖ на	Наличие пожарной
Обрабатывающие станки	базе негорючих составов,	сигнализации, автоматической
	хранение промасленной	системы пожаротушения,
	ветоши в несгораемом	первичных средств
	ящике, соблюдение	пожаротушения, проведение
	правил	пожарных инструктажей» [5]
	электробезопасности	

Предложены в подразделе меры организационного характера для

4.5 Обеспечение экологической безопасности технического объекта

В таблице 16 указаны опасные вредные производственные факторы, являющиеся экологически опасными факторами исследуемого технического объекта. Разработаны как дополнительные, так альтернативные мероприятия организационно-технического характера для снижения негативного антропогенного воздействия технологического процесса изготовления оправки зубоскашивающего станка на окружающую среду (таблица 17).

Таблица 16 – «Идентификация негативных экологических факторов технического объекта

Наименован	Структурные	Негативное	Негативное	Негативное
ие	составляющие	экологическо	экологическое	экологическое
техническог	объекта	e	воздействие	воздействие
о объекта,	производственно-	воздействие	технического	технического
производств	технологического	технического	объекта на	объекта на
енно-	процесса	объекта на	гидросферу	литосферу (почву,
технологиче	(производственног	атмосферу	(образование	растительный
ского	о здания или	(выбросы в	сточных вод,	покров, недра),
техпроцесса	сооружения по	воздушную	забор воды из	образование
	функциональному	окружающу	источников	отходов, выемка
	назначению,	ю среду)	водоснабжения)	плодородного
	технологических,			слоя почвы,
	технического			отчуждение
	оборудования),			земель, нарушение
	энергетической			и загрязнение
	установки,			растительного
	транспортного			покрова и т.д.)»
	средства и т.п.			[5]
«Технологич	16ГС25Ф3С1.	Стружка,	Нефтепродукты,	Отходы в виде
еский	321.22	масляный	смазочно-	стружки, ветошь,
процесс		туман, пыль,	охлаждающая	нефтепродукты,
изготовлени		токсические	жидкость,	смазочно-
я оправки		испарения,	растворы	охлаждающая
			отработанных	жидкость,
			технических	отработанные
			жидкостей	жидкие среды» [5]

Рассмотрены опасные вредные производственные факторы,

являющиеся экологически опасными факторами исследуемого технического объекта.

Таблица 17 — «Разработанные (дополнительные и/или альтернативные) организационно-технические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия заданного технического объекта на окружающую среду

Наименование технического	Технологический процесс изготовления оправки
объекта» [5]	
«Мероприятия по снижению	Оснащение системы производственной вентиляции
негативного антропогенного	фильтрующими элементами.
воздействия на атмосферу	
Мероприятия по снижению	Применение многоступенчатой системы очистки сточных
негативного антропогенного	вод
воздействия на гидросферу	
Мероприятия по снижению	Разделение жидких и твердых отходов. Утилизация
негативного антропогенного	отходов на специальных полигонах» [5]
воздействия на литосферу	

Предложены дополнительные И альтернативные мероприятия организационно-технического характера снижения негативного ДЛЯ технологического воздействия антропогенного процесса изготовления оправки зубоскашивающего станка на окружающую среду.

4.6 Заключение по разделу

В качестве объекта, для которого разрабатывались мероприятия по осуществлению безопасности, экологичности и охране труда выбран технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка. Рассматриваются две технологические операции: токарная и шлифовальная (таблица 10).

В таблице 11 показаны производственные риски, связанные с изготовлением оправки. Здесь приводится систематизация производственно-технологических и эксплуатационных рисков, источником которых являются оборудование - токарно-винторезный с ЧПУ 16ГС25Ф3С1,

круглошлифовальный с ЧПУ ШУ 321.22; приспособления — патрон ГОСТ 2571-71, СНП ГОСТ 12195-66; инструмент — резец проходной по ОСТу 2И.101-83, центровочное сверло по ГОСТу 10902-77 и материалы — сталь 19ХГН по ГОСТу 4543-2016, СОЖ, ветошь, используемые при изготовлении оправки.

Для снижения рисков предложены методы и средства, которые необходимо и достаточно использовать при защите от вредных и опасных производственных факторов при изготовлении оправки (таблица 12).

В таблицах 13 — 15 указаны опасные факторы пожара и его класс, рассмотрены потенциальные источники пожарной опасности и те средства, которые необходимы для устранения опасности. Предложены меры организационного характера, необходимость использования которых предлагается для исследуемого технического объекта.

В таблице 16 указаны опасные вредные производственные факторы, являющиеся экологически опасными факторами исследуемого технического объекта.

Разработаны как дополнительные, так альтернативные мероприятия организационно-технического характера для снижения негативного антропогенного воздействия технологического процесса изготовления оправки зубоскашивающего станка на окружающую среду (таблица 17).

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.

Основанием для экономического обоснования, является предложение внедрить автоматизацию операций, которая предлагает разработку системы автоматизированного управления (САУ) процессом резания на токарной операции 010 технологического процесса изготовления оправки зубоскашивающего станка.

Для проведения экономических расчетов была составлена программа в Microsoft Excel по следующим методикам:

- Расчет технологической себестоимости [6, с. 17-19];
- Калькуляция себестоимости [6, с. 19];
- Расчет капитальных вложений [6, с. 14-17];
- Расчет показателей экономической эффективности проектируемого варианта [6, с. 20-23].

Расчет технологической себестоимости. Данная методика позволила рассчитать такие параметры как: заработная плата основных рабочих, начисления на заработную плату и расходы на эксплуатацию и ремонт оборудования. Расчеты проводились по двум сравниваемым вариантам, первый, это технологический процесс без САУ и второй — технологический процесс с САУ. Основные показатели по определению технологической себестоимости по сравниваемым вариантам представлены на рисунке 6.

Анализируя, представленные на рисунке 6, данные, можно сделать вывод о том, что основным показателям технологической себестоимости достигнуто снижение в среднем на 16,51 %. Наибольшее изменение в ходе

совершенствования было достигнуто по заработной плате основных работников, оно составило 23,79 %, это в денежном эквиваленте соответствует 1,82 рубля. Также можно сказать, что в базовом варианте именно заработная плата оказывает максимальное влияние на величину технологической себестоимости, так как ее доля в общей величине составляет 44,57 %. Однако, в проектном варианте максимальную долю в величине технологической себестоимости, составляют уже расходы на содержание и эксплуатацию оборудования. Это обосновывается условиями совершенствования технологического процесса, т.е. внедрением системы автоматизированного управления.

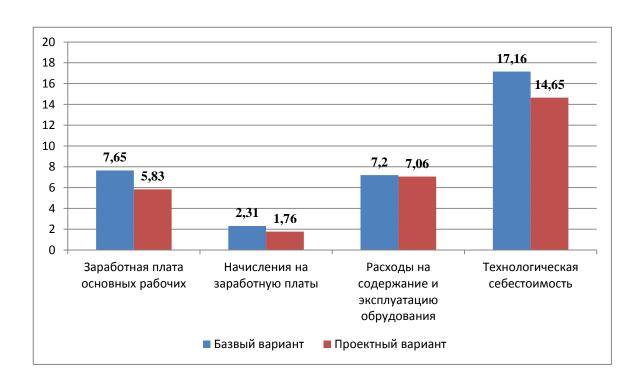


Рисунок 6 – Расчет технологической себестоимости, руб.

Калькуляция себестоимости. Данная методика позволяет на базе технологической себестоимости определить такие параметры как:

- цеховую себестоимость;
- производственно-заводскую (заводскую) себестоимость;

- полную себестоимость.

Динамика изменений калькуляции себестоимости по сравниваемым вариантам технологического процесса представлена на рисунке 7.

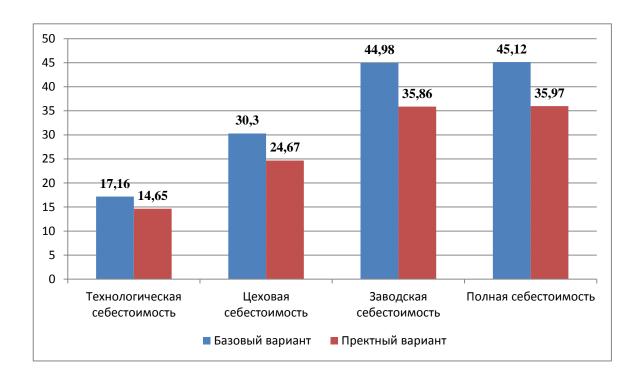


Рисунок 7 – Калькуляция себестоимости, руб.

Как видно из рисунка 7, все представленные параметры по обоим вариант имеет тенденцию к увеличению. Также видно, что значения, относящиеся к проектному варианту меньше значений базового варианта. Так технологическая себестоимость в проектном варианте на 16,48 % меньше базового значения, цеховая себестоимость проектного варианту уже на 18,58 % меньше базового варианта, изменения по заводской себестоимости составили еще больше — 20,27 %, а полная себестоимость по изменениям почти не отличается от изменений заводской себестоимости и составляет всего 20,28 %.

Расчет капитальных вложений. Эта методика позволяет учесть все затраты, которые могут быть при внедрении предложенных совершенствований. Учитывая то, что изменения касаются только внедрения системы автоматизированного управления, поэтому капитальные вложения будут складываться из следующих параметров: затраты на проектирование и затраты на внедрение системы автоматизированного управления. Общий объем инвестиций составит 42545,39 рублей.

Расчет показателей экономической эффективности проектируемого варианта. Данная методика предполагает последовательное определение следующих экономических показателей:

- чистая прибыль;
- срок окупаемости;
- общий дисконтируемый доход;
- интегральный экономический эффект;
- индекс доходности.

Из всех перечисленных параметров, для экономического обоснования, представляют интерес только три. Первый, это срок окупаемости, который в результате расчете получился равным 2 года, что позволяет говорить об предлагаемых мероприятий. Второй – эффективности интегральный экономический эффект, с величиной значения 7265,26 рублей. Если величина этого показателя положительная, то проект можно считать эффективным. И третий – индекс доходности, со значением 1,17 руб./руб. Данное значение показывает, сколько предприятие получит прибыли, на каждый вложенный рубль, то есть вложив 1 рубль предприятие получить 1,17 рублей. Подводя общий предлагаемые совершенствования итог, ОНЖОМ сказать, ЧТО рекомендуются внедрению, потому расчеты К что доказали его эффективность.

Заключение

При выполнении выпускной квалификационной работы были получены следующие результаты:

- Спроектирована заготовка, экономически обоснована, с наибольшим коэффициентом использования материала.
- Усовершенствован технологический процесс изготовления оправки зубоскашивающего станка с помощью патентных исследований и методами технического творчества.
- Спроектированы специальные средства оснащения, используемые в технологическом процессе.
- Проведены мероприятия по обеспечению безопасности и охране труда технологического процесса.
- Получен экономический эффект.

Улучшен технологический процесс обработки с помощью патентных исследований и методов технического творчества. Спроектированы специальные средства оснащения, которые позволили повысить степень автоматизации обработки на токарной операции.

В бакалаврской работе разработана система автоматического управления процессом резания на одной из технологических операций. Для чего были показаны математические модели, связывающие параметры и режимы резания между собой. На основе этого были построены структурная и функциональная схемы проектируемой системы.

В работе решены вопросы по проектированию техпроцесса изготовления оправки. Анализ показал технологичность, то есть возможность обработки рассматриваемой детали. Рассмотрена возможность обработки материала, из которого выполнена заготовка. Соответствующим образом выбрано оборудование и инструмент для обеспечения качества механической обработки.

Список используемых источников

- 1. Базров Б.М. Основы технологии машиностроения: учебник для вузов. М.: Машиностроение, 2005. 736 с.
- 2. Байкалова В.Н. Основы технического нормирования труда в машиностроении: учебное пособие / В.Н. Байкалова, И.Л. Приходько, А.М. Колокатов. М.: ФГОУ ВПО МГАУ, 2005. 105 с.
- 3. Безъязычный В.Ф. Основы технологии машиностроения: учебник. – М.: Инновационное машиностроение, 2016. 568 с.
- 4. Горбацевич А.Ф. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: учебное пособие для вузов / А.Ф. Горбацевич, В.А. Шкред. М.: Альянс, 2015. 256 с.
- 5. Горина Л.Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта»: учебнометодическое пособие / Л.Н. Горина, М.И. Фесина. Тольятти : изд-во ТГУ, 2018. 41 с.
- 6. Зубкова Н.В. Методическое указание к экономическому обоснованию курсовых и дипломных работ / Н.В. Зубкова. Тольятти : ТГУ, 2015. 46 с.
- 7. Иванов И.С. Расчёт и проектирование технологической оснастки в машиностроении: учебное пособие. М.: ИНФРА-М, 2015. 198 с.
- 8. Иванов И.С. Технология машиностроения: производство типовых деталей машин: учебное пособие. М.: ИНФРА-М, 2014. 223 с.
- 9. Клепиков В.В. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: учебное пособие / В.В. Бодров, В.Ф. Солдатов. М. : ИНФРА-М, 2017. 229 с.
- 10. Клепиков В.В. Технология машиностроения: учебник / В.В. Клепиков, А.Н. Бодров. М.: ФОРУМ, ИНФРА-М, 2004. 860 с.
- 11. Кондаков А.И. Курсовое проектирование по технологии машиностроения: учебное пособие. М.: КНОРУС, 2012. 400 с.

- 12. Косов Н.П. Технологическая оснастка: вопросы и ответы: учебное пособие / Н.П. Косов, А.Н. Исаев, А.Г. Схиртладзе. М. : Машиностроение, 2005. 304 с.
- 13. 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.
- 14. Приходько И.Л. Проектирование заготовок: учебное пособие / И.Л. Приходько, В.Н. Байкалова. М. : Издательство РГАУ–МСХА, 2016. 171 с.
- 15. Скворцов В.Ф. Основы технологии машиностроения: учебное пособие. М.: ИНФРА-М, 2016. 330 с.
- 16. Справочник технолога машиностроителя. В 2-х кн. Кн. 2 / A. Г. Косилова [и др.]; под ред. А.М. Дальского [и др.]; 5-е изд., перераб. и доп. М. : Машиностроение-1, 2001. 944 с.
- 17. Суслов А.Г. Технология машиностроения: учебник. М. : КНОРУС, 2013. 336 с.
- 18. Сысоев С.К. Технология машиностроения. Проектирование технологических процессов / С.К. Сысоев, А.С. Сысоев, В.А. Левко. СПб. : Издательство «Лань», 2016. 352 с.
- 19. Филонов И.П. Инновации в технологии машиностроения: учебное пособие / И.П. Филонов, И.Л. Баршай. Минск : Вышэйшая школа, 2009. 110 с.
- 20. Aghdam A.B. On the correlation between wear and entropy in dry sliding contact / A.B. Aghdam, M.M. Khonsari. Wear, 2011. № 270(11-12) pp. 781–790.
- 21. Bozina P. Vorrichtungen im Werkzeugmaschinenbau: Grundlagen, Berechnung und Konstruktion. Springer Berlin Heidelberg, 2013. 245 p. ISBN 3642327060, 9783642327063.

- 22. Bryant M.D. Entropy and dissipative processes of friction and wear FME Transactions, 2009. № 37(2) pp.55–60.
- 23. Bertsche B. Reliability in Automotive and Mechanical Engineering: Determination of Component and System Reliability / B. Bertsche, A. Schauz, K. Pickard. Berlin Heidelberg: Springer-Verlag, 2015. 502 p.
- 24. Grote K.-H., Antonsson E.K. Springer Handbook of Mechanical Engineering / K.-H Grote, E.K. Antonsson. New York: Springer Science+Business Media, 2008. 1589 p.
- 25. Nee A. Y. C. Handbook of Manufacturing Engineering and Technology / A. Y. C. Nee. London: Springer Reference, 2015. 3491 p.
- 26. Rösler J. Mechanical Behaviour of Engineering Materials: Metals, Ceramics, Polymers, and Composites / J. Rösler, H. Harders, M. Bäker. Berlin Heidelberg New York: Springer, 2007. 540 p.

Приложение АМаршрутная карта технологического процесса

i.					ſ												150	Col Stribes coping	Day
Hyon				:	7			L											
Взам.			5537	300				5(8)	25.7		3/4				2//3			0.00	
1001								33					20				3		1
d						-			-				-			\mid	100		4
назрар.	o.	Anmyxoe				7													
Пров.	Гуляев	9368		3000			1	>											
	:: 1					5.5	§ .	9								X	8 -		2
Н. Контр.	гуляев	888				T	-3		Опра	вка зуч	боска	шивак	Оправка зубоскашивающего станка	mank	e .				
M01	Cmanb 19X7H FOCT 4543-2016	9XTH I	OCT 4:	543-2016	2														30
	Koð	E	EB MA	H EH		Н.расх.	KMM	КИМ Код загот.		mфod,	d n qu	Профиль и размеры	19	ΔĀ	M3	3			(A) 1/2
M02	0	166	16,1 91	16	-		0,70	41211XXX		×	3128,	Ø128,8x157,2	2	1		2,71			
A	uex yv. F	РМ Опер.		Код, наименование	овани	п операции	וחח					90	Обозначение документа	е докул	мента				
9	1	Код, нас	менова	Код, наименование оборудования	удова	ния		CM	Проф.	٩	N	KP	КОИД	EH	NO	Kwm	Tn3.	Tmm.	7.
01A	XXXXXX	000	4269	4269 Центровочно-подрезная	14080	но-под	эезнас		NOT N 37.101.7013-93	7.101.	7013-	93	8						8
025	391148XXX	×	2	2A923				2	18632	411	11	1	1	1	236	1	23	8/6'0	870
03	- 25																		
04A	XXXXXX	010	4110	Токарная	ная	NOT N 37.101.7034-93	137.10	21.703	4-93										
950	391148XXX	X	161	16FC25Φ3C1	11		10 m	2	15929	411	11	1	1	1	236	1	17	2,2	2,273
90																		4	×
07A	XXXXXX	015	4110	Токарная	256	ИОТИ	37.10	OT M 37.101.7034-93	1-93										34-3
980	391148XXX	X	16	16FC25Ф3C1	11			2	15929	411	11	1	1	1	236	1	17	2,5	2,517
60																			
10A	XXXXXX	020	4110	Токарная	592.00	NOT N 37.101.7034-93	37.10	1.7034	-93										8
115	391148XXX	X	16	16FC25Φ3C1	1.			2	15929	411	11	1	1	1	236	1	17	1,5	1,517
12																			- 2
13A	XXXXXX	025	4110	Токарная	ная	NOT M 37.101.7034-93	137.10	71.703	4-93										
145	391148XXX	X	16/	16FC25Φ3C1	1			2	15929	411	11	1	1	1	236	1	17	1,4	1,469
MK																		8	

Продолжение приложения А

														1	ГОСТ 3.1118-82 Форма	-82 Форма 1
DV6n.																
Взам.				Î					35							
Подп.				ķ.—.				3X				s - 1				
			9	8			8	100				85 85 - 3			2	4
			-				2 18									
									Î							
V	цех Уч. РМ Опер.	100	Код, наименование		операции	0003	Обозначение документа	окуменл	na	-						
9	Код, нап	Код, наименование оборудования	но обор	удовант	BIL	CM	Проф.	Ъ	M	KP	КОИД	EH	ПО	Kmm	Тпз.	Tmm.
01A	XXXXXX 030	4131	Kpyzi	рпитоц	4131 Круглошлифовальная		ИОТ И 37.101.7419-85	01.741	9-85	8				â	3	
025	38132XXX		3T153F1	3F1		2	18873	411	1P 1	-	1	1	236	1	24	0,948
03																
04A	XXXXXX 035	4131	Kpyzi	рпитоц	4131 Круглошлифовальная		ИОТ И 37.101.7419-85	01.741	9-85							
055	38132XXX		LIIV 3	ШУ 321.22		2	18873	411	11	1	1	1	236	1	24	1,697
90																à.
07A	XXXXXX 040	63	Koopg	инатно	4121 Координатно-расточная	- 81	ИОТ И 37.101.7111-89	7.101.7	111-8	6						
980	391213XXX		500H			2	17335	411	11	1	1	1	236	1	48	4,776
60									W. (2000)	j	8	1				
10A	XXXXXX 045	0100	0100 Слесарная	врная												
115	391758XXX	03°	4407													
12																
13A	XXXXXX 050	0130	0130 Моечная	ная												
145	375698XXX	×	KMM													
15																
16A	XXXXXXX 055	0200	Конт	0200 Контрольная	1											
17																
18A	090 XXXXXXX	0511	0511 Термическая	неская												
MK			8													

Продолжение приложения А

														3		ГОСТ 3.1118-82 Форма	82 Форма 1
dy6n.						ř											
Взам.	5.00									è							
Подп.	66	32		22-		20			Œ	3		5.0	e.	g =		50	
													100			3	4
		y .											8			88	
		g 1	8-3														
5			ı				0.000										
A	qex yq. PM	М Опер.		д, наш	менова	Код, наименование операции	0003	Обозначение документа	окуме	нта						100	
9	δ	Код, наименование оборудования	менова	Hue of	Sopyde	Эвания	CM	Проф.	۵.	Z	δ	КОИД	EH	00	Kmm	Тпз.	Tmm.
01A	XXXXXX	990	4131	Ценп	Imodu	4131 Центрошлифовальная		ИОТ И 37.101.7419-85	01.74	19-85					š		
025	38132XXX	~		RF	RPH 250	0.	2	18873	411	11	1	1	1	236	1	18	0,754
03																	
04A	04A XXXXXX 070	070	4131	Kpyz	птош	4131 Круглошлифовальная		ИОТ И 37.101.7419-85	17.74	9-85							
055	055 38132XXX			U	ШУ 321.22	22	2	18873	411	11	1	1	1	236	1	24	1,721
90																	3
07A	XXXXXX	075	4131		пошл	Круглошлифовальная	ИОЛ	MOT M 37.101.7419-85	1741	6-85							2
980	08E 38132XXX			37	3T153F1		2	18873	3 411	1 1P	1	1	1	236	1	24	0,880
60																	
10A	XXXXXX	080	4131	Kpyz	пошл	Круглошлифовальная	ИОЛ	NOT N 37.101.7419-85	11.74	6-85							
115	38132XXX			E	MY 321.22	22	2	18873	411	1 1P	1	1	1	236	1	24	1,769
12																	
13A	XXXXXX	085	4131	Kpyz	пошл	Круглошлифовальная	ИОЛ	MOT M 37.101.7419-85	11.74	9-85							
145	38132XXX			37	3T153F1		2	18873	111	1 1P	1	1	1	236	1	24	1,099
15																	
16A	XXXXXX	060	0130	0130 Моечная	чная												
175	375698XXX	×	-	KMM													
18																	
MK	Ä. I																

Продолжение приложения А

	ГОСТ 3.1118-82 Формв 1
Дубл.	
Взам.	
Подп.	
	4 4
0100	
A	цех Уч. РМ Опер. Код, наименование операции Обозначение документа
9	Код, наименование оборудования
01A	ХХХХХХ 095 0200 Контрольная
02	
03	
94	
90	
90	
20	
80	
60	
10	
11	
12	
13	
14	
15	
16	
17	
18	
MK	

Приложение Б

Операционные карты

Дубл.		2									
REAM						00					
Подп.						5		35%			
			-8	83	0			8			
Paspa6.	Алтухов							8	- 88		
Пров.	Гуляев	VII									
Н. Контр.	лр. Гуляев	tuo _	Оправка зубоскашивающего станка	скатив	ающея	о станка	6		Пех Уч.	PM	Onep 010
	Наименование операции	Материал	твердость	36 EB	ДW	Up	Профиль и размеры	идемева	_	M3 h	КОИД
	4110 Токарная	Сталь 19ХГН	220 HB	166	1,91	Q	Ø128,8x157,2	157,2	2,	2,71	1
	Оборудование, устройство ЧПУ	Обозначение программы	To	Te	Trus	Tum	m		*00	±Ş.	
	16FC25Ø3C1	XXXXXXX	1,405	0,740	17	2,273	73	X	Укринол- 1		
Ь		MU		D umu B	7	<i>t</i>	į	S	и		^
01			W	MM	MM	MM		MM/06	обмин	M/MUH	IUH
005	1. Установить и снять заготовку	108КУ									ñ
T03	396111XXX- патрон поводковый с центром ГОСТ 2571-71; 396236XXX- центр вращающийся ГОСТ 8742-75	ый с центром ГОСТ 2571-7	71; 396236.	xxx- ner	нтр вр	идающи	йся ГОС	ST 8742-	75		20 2
004	2. Точить поверхн., выдерж. разм. 1-8	разм. 1-8									
T05	392110ХХХ- резец-вставка 25х25 ОСТ 2.И.	5x25 OCT 2.N. 10.1-83 T5K10;	Maria	oxx- ma	блон ГС	393120ХХХ- шаблон ГОСТ 2534-79;	4-79;				in the second
706 3	393120XXX- калибр-скоба ГОСТ 18355-73	ST 18355-73									24-2
P07		×	X	26,0	72	1,3	1	0,4	1000	22-02-0	81,6
P08		×	XX 26	26/128,8	53	2,0	2	0,4	200		80'8
60											
10											
11											8 %
12											
										4	
OKI		27	125		102		33			0	
	3										

Продолжение приложения Б

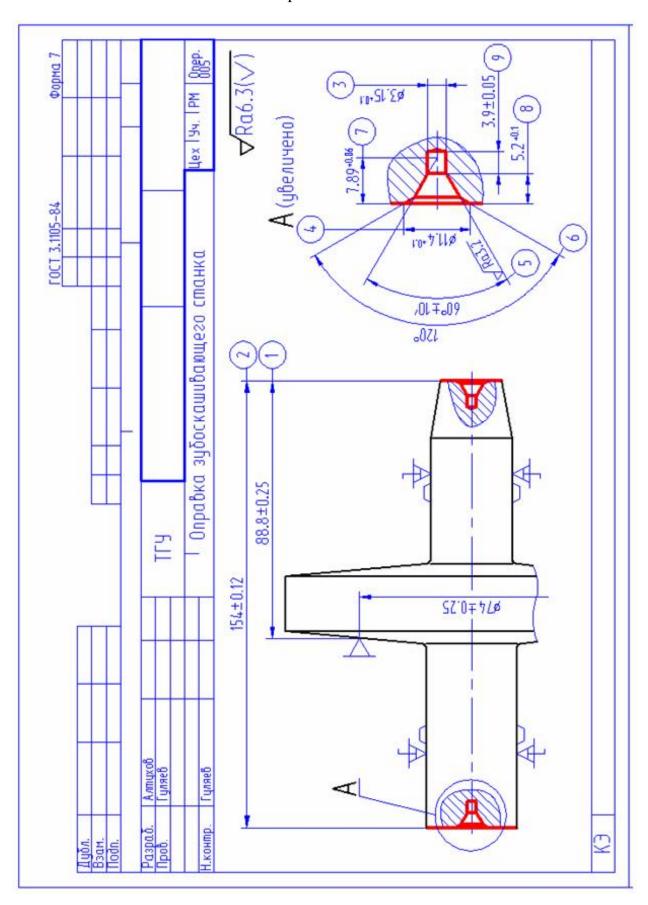
Дубл.										
Ragin		L		-	30-				i e	Ī
Подп			8						- 13	
			0		18.			22		
Paspa6.	5. Алтухов						<u> </u>	300		Ī
Пров.	Гуляев	717								
Н. Контр.	тр. Гуляев		Оправка зубоскашивающего станка	боскашие	зающея	станка		∏ex №	PM	Onep 005
	Наименование операции	Материал	твердость	cmb EB	ДW	Профи	Профиль и размеры		M3 I	ДИОХ
42	4269 Центровочно-подрезная	Сталь 19ХГН	220 HB	166 166	1,91	0128	Ø128,8x157,2	2	2,71	1
	Оборудование, устройство ЧПУ	Обозначение программы	To	Te	Trus	Tum		жоо	8	
	2A923	XXXXXXX	0,313	0,610	23	0,978	X	Укринол- 1	1	
Ь			UN D	D unu B	7	t i	S	u	-	^
01				MM	MM	MM	MM/06	нишудо	HNW/W	HUM
005	1. Установить и снять заготовку	повку								
T03	3961811XXX-приспособление специальное ГОСТ 12195-66	специальное ГОСТ 12195-	99-							
004	2. Центровать и подрезать торцы, выдер. разм. 1-9	торцы, выдер. разм. 1-9								
705	391303ХХХ(2)- сверло центровочное Ø3,15 mun B ГОСТ 1403474; 391801ХХХ(2)- пластина Т5К10;	овочное Ø3,15 mun B ГОС	T 14034-7	4; 391801	XXX(2)-	пластина	T5K10;			
706	393120ХХХ- шаблон ГОСТ 2534-79;	34-79; 393120ХХХ- калибр-пробка ГОСТ 14827-69	-пробка Г	OCT 148	69-27					
P07		×	XX 3	31,6/3,15	14	1,6/1,57 1	0,1	745	73,9	73,977,4
80						36 38	S.		6	
60										
10										
11										
12										
			8	9	5 5 5/8			1		
OKI										П

Продолжение приложения Б

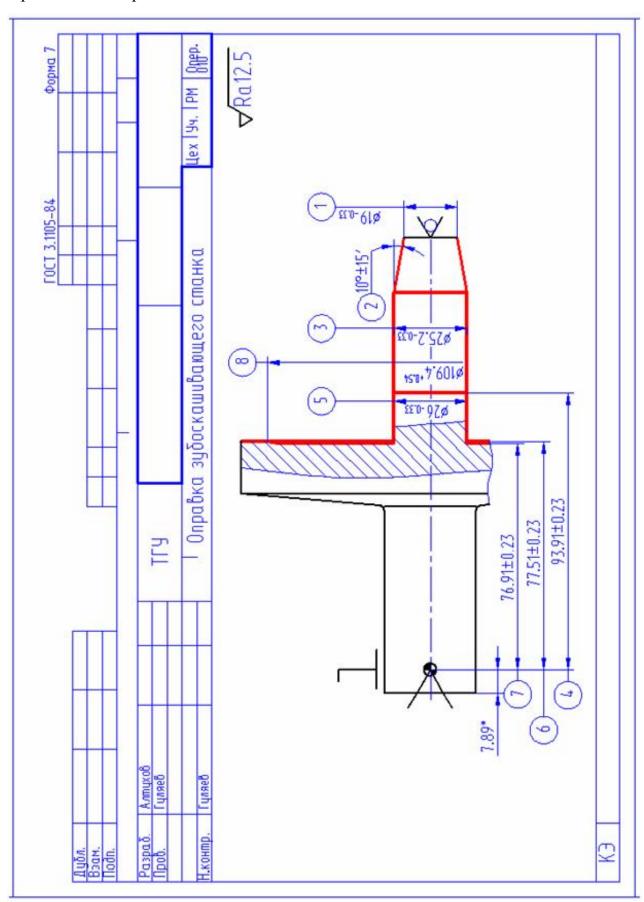
								L	\$ <u>=</u>		ГОСТ 3.140486 Форма 3	74.86 D	эрма 3
Дубл.		2-1							8			8 -	
Взам.	S - S				200		Č9		3=	3			
Подп.	3-			85	39-		37-		88			85	
555								92		•	85		
Paspa6.	36.	Алтухов						- S			<u>.</u>		
Пров.	8	Гуляев	71										
Н Контр	HMD	/Viges		Оправ	— Оправка зубоскашивающего станка	кашив	эютего	станка			Дех Уч.	PM	Onep 030
		Наименование операции	Материал	u	твердость	68	ДW	ΠP	Профиль и размеры	исфикас		M3	КОИД
	4131	4131 Круглошлифовальная	Сталь 19ХГН		220 HB	166	1,91	Ø	Ø128,8x157,2	157,2	2,	2,71	1
	Ogop	Оборудование, устройство ЧПУ	Обозначение программы		To	Te	Tras	Tum	u		XO0		
		3T153F1	XXXXXX	00000	0,320	0,507	24	0,948	18	×	Укринол-	1	
Р				ИП	D unu B	В	7	t	,	S	u		^
01					MM		MM	MM		MM/XOO	нишудо		M/MUH
005		1. Установить и снять заготовку	108KJ										
T03	3961	396111ХХХ- патрон поводковый с центром ГОСТ 2571-71; 396265ХХХ- центр упорный ГОСТ 18259-72	ый с центром ГОСТ 257	1-71;	396265XX	ж- пен	опу дт	рный ГО	CT 182	259-72			
000	2. UL	004 2. Шлифовать пов, выдерж. разм. 1-3	a3M. 1-3										
T05	3918	391810ХХХ- шпифовальный круг 3 450х10х203 91A F36 P 4 V A 35 м/с	Dyz 3 450x10x203 91A F3	6 P 4	V A 35 M/		FOCT	2 KJ. FOCT P 52781-2007;	2007;				
706	3918	391810ХХХ- шлифовальный круг 3 450х25х203 91А F36 P 4 V A 35 м/с 2 кл. ГОСТ P 52781-2007;	oys 3 450x25x203 91A F3	6 P 4	V A 35 M/	C 2 KJ.	LOCT	52781-	.2007;				
P07	3931	393120ХХХ- шаблон ГОСТ 2534-79; 393120ХХХ- калибр-скоба ГОСТ 18355-73	34-79; 393120ХХХ- калиб	р-скоб	a FOCT	18355-	73		Total Control				
P08				×	18,18	80	18,7	0,11	1	0,006	06	200-17	5
P09				×	125/100	00	12,5	0,10	1	0,006	90	7000	35
10													
11													
12													
								<u> </u>	3-10	8		9	
	83			200				5000	314			200	
OKI	1												

Приложение В

Карта эскизов



Продолжение приложения В



Продолжение приложения В

