МИНИСТЕРСТВО ОБРАЗОВАНИЯ И НАУКИ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет»

Институт машиностроения								
(наименование института полностью)								
Кафедра «Сварка, обработка материалов давлением и родственные процессы»								
(наименование кафедры)								
15.03.01 Машиностроение								
(код и наименование направления подготовки, специальности)								
«Оборудование и технология сварочного производства»								
(наименование направленности, специализации)								

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

на тему Технология и оборудование для пайки ротора ДВС

Студент(ка)	Родионов Д.С.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Руководитель	Сафонов М.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Консультанты	Дерябин И.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	Виткалов В.Г.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	Краснопевцева И.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
	Ященко Н.В.	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Допустить к защи	те	
Заведующий кафед	рой д.т.н. профессор В.В. Ельцов	
	(ученая степень, звание, И.О.Фамилия)	(личная подпись)
« »	20 г.	

КИДАТОННА

Название дипломной работы: «Технология и оборудование для пайки ротора ДВС».

Данная дипломная работа составлена на 71 страницах с 43 рисунками, с 33 таблицами, список из 20 ссылок в том числе 5 иностранных источников и графическая часть включает в себя 7 листов с чертежами формата A1.

Объектом дипломной работы является разработка технологии и подбор оборудования для пайки ротора ДВС в парах цинка, а также замена пайки в модифицированной воздушной среде на пайку в парах цинка в целях снижения себестоимости пайки.

Цель работы – сообщить сведения о способе снижении себестоимости изготовления ротора ДВС.

Дипломная работа может быть разделена на следующие логически взаимосвязанные части:

- 1) Анализ исходных данных и известных решений по пайки ротора;
- 2)Выбор оборудования и паяльных материалов для пайки ротора;
- 3) Разработка технологического процесса пайки ротора;
- 4) Экономическая эффективность;
- 5) Безопасность жизнедеятельности.

Мы сравнили способ пайки в парах цинка и в модифицированной воздушной среде, обосновали выбор той или иной пайки. Кроме того, мы получили результаты проведенных экспериментов по изучению способов паяемости стали и чугуна с различными припоями и пастой. Также были сделаны анализы микрошлифов пайки материалов с различными припоями и пастой.

Подводя итоги, мы бы хотели подчеркнуть, что в понимании пайки ротора был сделан значительный прогресс. Тем не менее, необходимо получить дополнительные экспериментальные данные.

ABSTRACT

The title of the graduation project is «Technology and equipment for soldering the rotor of an internal combustion engine (ICE)». The graduation project is composed of 71 pages, including 43 figures, 33 tables, the list of 20 references including 5 foreign sources and the graphic part on 7 A1 sheets.

The object of the graduation work is the technology development and selection of the equipment and materials for soldering the ICE rotor in zinc vapor, as well as the replacement of soldering in modified air environment for soldering in zinc vapor in order to reduce the cost of soldering.

The aim of the project is to give some information about the method of reducing the cost of manufacturing the ICE rotor.

The graduation project may be divided into several logically connected parts which are:

- 1) The analysis of the initial data and known solutions for soldering the rotor;
- 2) The selection of equipment and soldering materials for soldering the rotor;
- 3) The development of the technological process of soldering the rotor;
- 4) Economic efficiency;
- 5) Life safety.

We compared the method of soldering in zinc vapor and in a modified air medium, also substantiated the choice of this or that soldering. In addition, we obtained the results of the conducted experiments on studying the ways of solderability of steel and cast iron. At the end of the study, we presented the work on several test methods for soldering the rotor with solder paste. Moreover, we analyzed the micro sections of materials soldering with various solders and paste. Finally, we present the work on several test methods for soldering the rotor with solder paste.

In conclusion we'd like to stress that the significant progress has been made in understanding the rotor soldering. Nevertheless, it is necessary to obtain additional experimental data.

СОДЕРЖАНИЕ

ВВЕДЕНИЕ11
1 АНАЛИЗ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ И ИЗВЕСТНЫХ РЕШЕНИЙ ПО ПАЙКИ
POTOPA
1.1 Описание ротора и принцип работы
1.2 Анализ материала изделия
1.3 Свойства сталей
1.4 Описание базового технологического процесса
2 ВЫБОР ОБОРУДОВАНИЯ И ПАЯЛЬНЫХ МАТЕРИАЛОВ ДЛЯ ПАЙКИ
РОТОРА, А ТАКЖЕ ИССЛЕДОВАНИЕ НА ПАЯЕМОСТЬ МАТЕРИАЛОВ 20
2.1 Выбор оборудования
2.2 Выбор припоя
2.3 Методика исследования паяемости пластин с припоем М1, Л62 23
и пастой ППВС
2.3.1 Порядок проведения опытов
2.4 Методика исследования паяемости ротора
2.4.1 Порядок проведения опытов
2.5 Результаты исследований пайки пластин припоями М1, Л62 и пастой
ППВС
2.5.1 Результаты пайки пластин с медным припоем
2.5.2 Результаты пайки латунным припоем
2.5.3 Результаты пайки паяльной пастой
2.6. Результаты исследования растекания паяльной пасты
2.7. Результаты пайки Стали 08 с чугуном
2.8 Результаты пайка стали 20 с чугуном
2.9. Результаты пайки стали 08 со сталью 20
2.10 Результаты исследований пайки ротора с пастой ППВС
3 РАЗРАБОТКА ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО ПРОЦЕССА ИЗГОТОВЛЕНИЯ
POTOPA
3.1 Подготовка деталей к пайке

3.2 Очистка комплектующих ротора
3.3 Сборка конструкции
3.4 Загрузка ротора
3.5 Пайка изделия45
3.6 Охлаждение
3.7 Контроль качества продукции
4. БЕЗОПАСНОСТЬ И ЭКОЛОГИЧНОСТЬ ТЕХНИЧЕСКОГО ОБЪЕКТА 47
4.1 Конструктивно-технологическая и организационно-техническая
характеристика рассматриваемого технического объекта47
4.2 Идентификация профессиональных рисков
4.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков
4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта 51
4.4.1 Идентификация опасных факторов
4.4.2 Разработка технических средств и организационных мероприятий по
обеспечению пожарной безопасности заданного технического объекта 51
4.4.3. Организационные (организационно-технические) мероприятия по
предотвращению пожара53
4.4.4 Обеспечение экологической безопасности технического объекта 53
4.4.5 Разработка мероприятий по снижению негативного антропогенного
воздействия на окружающую среду рассматриваемым техническим объектом 54
4.5 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического
объекта» выпускной квалификационной работы бакалавра54
5. ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ЭФФЕКТИВНОСТЬ56
5.1 Цена материалов и затраты на производство пайки ротора 56
5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических
5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических
5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических операций
5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических операций
5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических операций

5.4 Удельные капитальные вложения в оборудование (капитальные вложения
на единицу изделия)62
5.5 Расчет себестоимости сравниваемых вариантов
5.5.1 Затраты на материалы
5.5.2 Затраты на основные материалы
5.5.3 Затраты на вспомогательные материалы
5.5.4 Затраты на технологическую энергию
5.6 Затраты на содержание и эксплуатацию стандартного и не стандартного
оборудования, приспособлений и производственных площадей
5.6.1 Затраты на содержание и эксплуатацию стандартного и нестандартного
оборудования
5.6.2 Затраты на содержание и эксплуатацию контейнера для печи 70
5.6.3 Затраты на содержание и эксплуатацию производственных
площадей под пайку ротора71
5.7. Затраты на заработную плату основных производственных рабочих с
отчислениями на социальные нужды71
5.7.1 Основная заработная плата основных производственных рабочих 72
5.7.2 Дополнительная заработная плата основных
производственных рабочих73
5.7.3 Отчисления на социальные нужды
5.8 Технологическая себестоимость ротора
5.9 Цеховая себестоимость изделия
5.10 Заводская себестоимость изделия
5.11 Полная себестоимость изделия
5.12 Расчет экономической эффективности разрабатываемого проекта 78
5.12.1 Ожидаемая прибыль (условно-годовая экономия) от снижения 78
себестоимости изготовления изделия
5.12.2 Срок окупаемости капитальных вложений (инвестиций) 79
5.12.3 Коэффициент сравнительной экономической эффективности 79
5.13 Расчет повышения производительности труда

5.13.1 Снижение трудоёмкости изготовления изделия	79
5.13.2 Повышение производительности труда	80
ЗАКЛЮЧЕНИЕ ПО ПРОЕКТУ	81
СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ	83

ВВЕДЕНИЕ

Идея разработки роторно-поршневого двигателя (рпд) пришла к нам из двадцатого века, когда два немецких инженера показали первый рабочий роторный двигатель[23].

В основном роторные двигатели используются для гоночных автомобилей, но также рпд применяются на мотоциклах и в авиации. Актуальность производства РПД с каждым годом улучшается в следствии развитии машиностроительного сектора.

дипломе рассмотрена пайка роторно-поршневого двигателя модифицированной воздушной среде. Пайка в такой среде дает возможность получать прочное соединение всей детали без очищения детали от флюса и окалины. При таком методе атмосфера для пайки создается путем термического разложения или испарения химических соединений и элементов в ходе нагрева. Понимая характерные черты такого рода пайки можно подобрать необходимые элементы и соединения для получения атмосферы нужного состава и свойств с высочайшей точностью. При этом использование флюса никак не требуется, или его количество возможно значительно уменьшить. Преимуществом пайки в модифицированной воздушной среде является, то, что при нагреве в среде, где нет наличия воздуха, не происходит окисления металла, и для получения качественной пайки нет необходимости воспользоваться флюсом. К минусам, мешающим значительному использованию в производстве относится: низкая эффективность процесса, небольшая область использования, дороговизна оборудования.

Одним из перспективных вариантов пайки ротора является пайка в парах цинка, позволяющая получать прочное соединения с пастой ППВС при печном нагреве. Основными преимуществами печной пайки в парах цинка являются: возможность получения за один термический цикл большого количества соединений, наименьшие остаточные напряжения и деформации, возможность механизации, а также, не требуется высокая классификация рабочего. Тем не

менее, использование пайки в парах цинка в нынешнее время ограничено, как вследствие небольшой информации, о его способностях у промышленных экспертов, так и желания разработчиков улучшить процесс. Создание технологического процесса пайки ротора в парах цинка даст возможность установить оптимальные режимы пайки ротора с целью получения наилучшего свойства пайки.

В сегодняшний день производство ротора в восстановительной атмосфере водорода очень недешево стоит изготовителям роторов из-за дороговизны оборудования и газа.

Цель проекта: снижение себестоимости изготовления ротора двигателя ДВС.

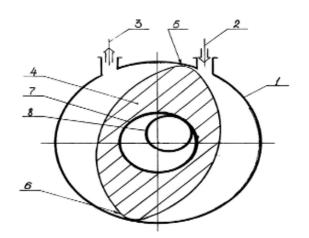
Первые 3 главы сделаны по методичке [17].

1 АНАЛИЗ ИСХОДНЫХ ДАННЫХ И ИЗВЕСТНЫХ РЕШЕНИЙ ПО ПАЙКИ РОТОРА

1.1 Описание ротора и принцип работы

Ротор необходим для вращения деталей мотора, на котором размещены органы, получающие энергию от рабочего тела или отдающие её рабочему телу.

Работа РПД (рисунок 1.1) состоит из четырех тактов. Первый такт начинается с впуска топлива в цилиндр. В течение второго такта происходит сжатие, и воспламенение топливной смеси. В течение третьего такта происходит преобразование тепла в механическую работу. В конце четвертого такта работы ротора происходит выпуск газов, которые вытесняются поршнем и приводят к движению РПД [21].



1 – корпус статора с цилиндрической внутренней поверхностью; 2 и 3 – отверстия для впуска горючей смеси и выпуска продуктов сгорания; 4 – ротор с двумя выступами; 5 и 6 (уплотнения не показаны); 7 – зубчатое колесо внешнего зацепления ротора; 8 – шестерня внутреннего зацепления, закрепленная консольно на выходном валу редукторного узла[1]

Рисунок 1.1 — Принципиальная схема двухсекционного роторнопоршневого двигателя Рпд обладает такими рядами преимуществ как:

- 1 РПД от ДВС отличается дешевизной разработки кривошипношатунного механизма и обладание меньшими геометрическими размерами;
 - 2 не является источником сильных вибраций;
 - 3 высокая мощность.

Также у роторно-поршневого двигателя есть недостатки:

- 1 износ двигателя происходит из-за трения ротора о стенку сгорания,
 что приводит к дополнительному нагреву;
 - 2 нужен опыт заливки масла;
 - 3 большой расход топлива при малых оборотах;
- 4 высокая классификация специалистов по изготовлению деталей двигателя [22].

Правильное оформление выпускной квалификационной работы по подготовки бакалавра выполнено по методичке [18].

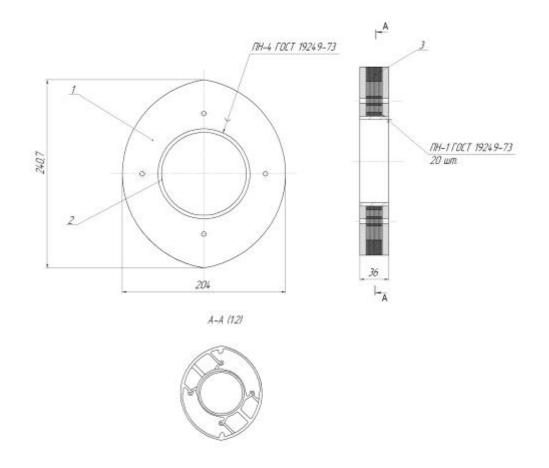
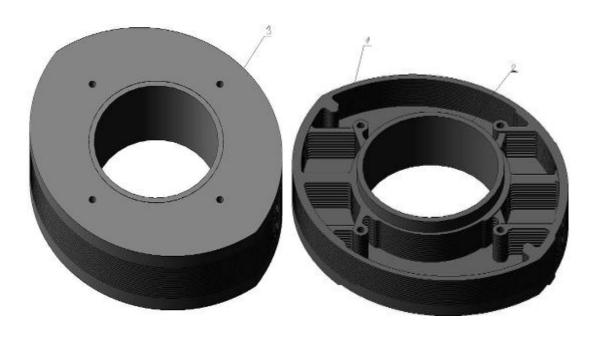


Рисунок 1.2 – Ротор в сборе



1 – стальные пластины; 2 – стальное кольцо;
 3 – торцевые чугунные пластины
 Рисунок 1.3 – Элементы ротора

1.2 Анализ материала изделия

В данной работе под паяемым изделием понимают ротор (рисунок 1.3). Сборочный чертеж и все основные размеры конструкции показаны на формате A1 (рисунок 1.2).

Паяемая конструкция (рис 1.2) состоит из кольца из конструкционной углеродисто качественной стали 20 толщиной один мм, двадцати пластин из конструкционной углеродистой качественной стали 08, а также, из двух торцевых пластин из серого чугуна СЧ20. В каждой пластине по четыре отверстия для закрепления болтами всех комплектующих ротора.

Сталь20 и сталь 08 имеют хорошие прочностные свойства, и используются для работы при высоких температурах.

СЧ20 — дешевый конструкционный материал, обладающий хорошими технологическими и литейными свойствами.

1.3 Свойства сталей

Сталь 08, Сталь 20, СЧ20 — имеют хорошую свариваемость. Сварка происходит без подогрева и последующей термообработки. Состав стали и чугуна показан в (таблицах 1.1 - 1.6) [2].

Таблица. 1.1 – Химический состав стали 20

			S			P	As	
0.35 - 0.65	0.17 - 0.37	0.17 - 0.24	до 0.04	до 0.3	до 0.25	до 0.035	до 0.08	до 0.3

Таблица. 1.2 – Химический состав стали 08

Mn	Si	C	S	Ni	Cr	P	As	Cu
		0.05 - 0.12		до 0.3	до 0.1	до 0.035	до 0.08	до 0.3

Таблица. 1.3 – Химический состав серого чугуна СЧ20

Mn	Si	С	S	P
0.7-1	1.4-2.4	3.3-3.5	до 0.15	до 0.2

Таблица. 1.4 – Механические свойства Стали 08

Сортамент	Размер	Напр.	sT	SB	у	d5	KCU	Термообр.
-	MM	-	МПа	МПа	%	%	кДж/м2	-
Лист термообработ., ГОСТ 4041-71	4-8			270- 410		32		

Таблица. 1.5 – Механические свойства Стали 20

Сортамент	Размер	Напр.	sT	SB	у	d5	KCU	Термообр.
-	MM	-	МПа	МПа	%	%	кДж/м²	-
Лист термообработ., ГОСТ 4041-71	4-14			340- 490		28		
Лента нагартован., ГОСТ 2284-79				490- 830				
Лента отожжен., ГОСТ 2284-79				310- 540		18		

Таблица. 1.6 – Механические свойства серого чугуна СЧ20

Сортамент	Размер	Напр.	sT	SB	y	d5	KCU	Термооб р.
-	MM	-	МПа	МПа	%	%	кДж/м²	-
Отливки ГОСТ 1412-85				200				

1.4 Описание базового технологического процесса

Сначала подготавливают заготовки к пайке. С помощью визуального контроля проводят тщательный осмотр стальных заготовок на обнаружения

различных деформаций, а также на отсутствие дефектов литья чугунных пластин. Процесс визуального контроля проводят с помощью лупы.

После подготовки тщательно удаляют и обезжиривают загрязнения с поверхности заготовок в течение двух минут в ванне с ацетоном. После, промывают заготовки в проточной воде и просушивают в сушильном шкафу. Не допускают наличие масла, грязи и чистящих средств на поверхностях изделий.

Дальше производят сборку конструкции ротора. Вначале устанавливают кольцо в отверстие чугунной пластины. На одну сторону пластины и внешний диаметр кольца располагают фольгу припоя М1. Затем на кольцо надевают стальные пластины, чередуя с пластинами припоя. Таким образом, зазор между пластинами выставляют за счет толщины фольги припоя. После устанавливают вторую чугунную пластину. Собранную конструкцию стягивают четырьмя шпильками через специальные отверстия.

После загружают ротор с помощью щипцов в камеру печи типа СНЗМ 5,5.8/11 и закрывают люк. Дальше откачивают воздух из печи до давления 100 Па и запускают водород до необходимого давления 0,1 МПа. Нагревают печь до температуры 1100°С.

Пайку производят при 1100°С в течении сорока минут. После сорока минут пайки совершают выдержку при температуре 1050°С в течении десяти минут.

После пайки охлаждают печь до 100°С вместе с изделием и, когда печь остынет, стравливают защитный газ и вынимают готовый ротор.

Позже с помощью лупы проводим визуальный контроль на отсутствие различных дефектов пайки. Непропай, трещины, поры, раковины, шлаковые и флюсовые включения не допускаются.

Предлагается проводить пайку в парах цинка, т.к. эта технология намного дешевле и не уступает качеству пайки в модифицированной воздушной среде. А для этого необходимо решить следующие задачи проекта: анализ исходных данных и известных решений по пайке ротора, исследования материалов на

паяемость, разработка технологического процесса пайки ротора, выбор оборудования и паяльных материалов для пайки ротора.

2 ВЫБОР ОБОРУДОВАНИЯ И ПАЯЛЬНЫХ МАТЕРИАЛОВ ДЛЯ ПАЙКИ РОТОРА, А ТАКЖЕ ИССЛЕДОВАНИЕ НА ПАЯЕМОСТЬ МАТЕРИАЛОВ

2.1 Выбор оборудования

Техническая документация печи показана в (таблице 2.1). Печь в модифицировано воздушной среде обладает объемом 180 литров и максимальной температурой 1100°С, предназначенная для нагрева, прокалки, отжига и других термических процессов в воздушной или защитной атмосфере (инертные газы или азот). Цена данной печки составляет 670000 рублей. Рисунок и информация насчет печи взята [3].



Рисунок 2.1 – Печь СНЗМ 5,5.8/11

Таблица 2.1 – Техническая характеристика базовой печи СНЗМ 5,5.8/11

Атмосфера	Рабочее пространство диаметр×длина,мм	Габаритные размеры с подставкой и газовым щитом ширина×длина×высота,мм	Мощность/ напряжение кВт/В
воздух, инертные газы или азот	550×800	1680×1700×2000	30/380

Характеристика печи указаны в (таблице 2.2). Проектная печь имеет объем камеры 200 литров и максимальную температуру нагрева 1250°С. Печь предназначена для нагрева, закалки и обжига в воздушной среде. Цена печи составляет 268922 рублей. Изображение и документация печи взята [4].



Рисунок 2.2 – Печь СНО 200/12

Таблица 2.2 – Техническая характеристика печи СНО 200/12

0.5			Мощ., Вес, кВт кг	Ширина×	длина×высота, мм	
Объем,	Макс. тем. °С	Напр., В		ŕ	Рабочая камера	Габариты
200	1250	380	24	600	500×550× 750	1200×1400×14 50

В обеих печах можно производить пайку с высоким качеством, но выбрали печь СНО 200/12, так как паять в печи СНЗМ 5,5.8/11 не целесообразно из-за дороговизны печи и газа (водород), нежели в парах цинка.

2.2 Выбор припоя

Характеристика припоя М1 была взята [5], а документация припоя Л62 [6]. Данные о припоях показаны в (таблице 2.3).

Таблица 2.3 – Характеристика припоев

Припой	Химический состав, %	t°C плавления	Преимущества	Недостатки
M1	Ni до 0.002; Fe до 0.005; As до 0.002; Ni до 0.002; Pb до 0.005; О до 0.05; Zn до 0.004; Bi до 0.001; Sn до 0.002; Sb до 0.002; Cu+Ag min 99.9.	1080°C	Хорошая жидкотекучесть и растекаемость.	Дороговизна припоя.
Л62	Cu 60,5-63,5; Pb 0,08; Fe 0,15; Sb 0,005; Bi 0,002; P 0,002.	950°C	Высокие механические свойства, а также, может использоваться для ответственных соединений на уровне обыкновенной сварки.	Применяется для твердосплавных материалов; испарение цинка при нагреве.
ППВС	Cu ₂ O 60-95; Fe ₂ O ₃ 1-9; ПАВ 0,01-1; Li ₂ SO ₄ 0,01-5; H ₂ O 1,4-12.	1080°C, но при добавлении Zn, t°C снижается до 950°C	Низкая цена, удобное нанесение в места пайки.	Слоится и высыхает при долгом хранении.

Проанализировав достоинства и недостатки припоев и учитывая специфику сборки ротора, выбираем пасту ППВС. При этом паста имеет высокие механические свойства, как у меди, и латуни.

2.3 Методика исследования паяемости пластин с припоем M1, Л62 и пастой ППВС

2.3.1 Порядок проведения опытов

1 Резка пластин на станке

Для начала берется двенадцать стальных пластин, марки стали 08, длиной 20 мм, шириной 5 мм и толщиной 2 мм. Нарезаются пластины пополам на резном станке (рисунок 2.3) [7].



Рисунок 2.3 – Станок для резки металла

2 Подготовка поверхностей

Поскольку образцы сильно загрязнены, они обезжириваются ацетоном, затем промываются в проточной воде. Дальше пару пластин собирают внахлестку и намазывают припоем М1, Л62 или пастой ППВС.

3 Сборка

На образцы наносится нумерация пар пластин, например «1116» (11номер образца; 16-год). Образцы, припой, активатор (цинк, карбюризатор и др.) взвешиваются с помощью весов «ОКБ Веста»[8]. Пластины с припоем укладывают на дно контейнера, рядом ставят тигли с активаторами. Закрывают крышку контейнера (рисунок 2.4). Засыпают карбюризатор и песок в затвор контейнера.

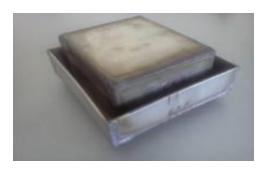


Рисунок 2.4 – Контейнер для пайки

4 Загрузка в печь и пайка

Дальше загружают контейнер (рисунок 2.5) предварительно нагретую печь до 950°С и оставляют паять на протяжении тридцати минут. Цикл пайки предусматривает, выдержу пять минут.

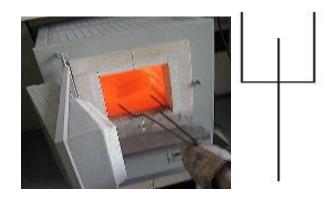


Рисунок 2.5 – Загрузка в печь

Нагрев для всех опытов проводился по единой схеме. Типовой график термического цикла представлен на (рисунке 2.6).

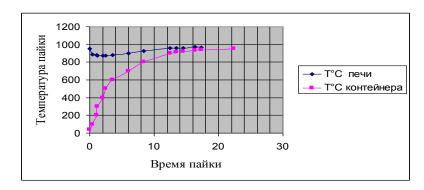


Рисунок 2.6 – Термический цикл пайки

5 Охлаждение

После пайки вытаскивают из печи контейнер (рисунок 2.7) и дают остыть контейнеру на воздухе до комнатной $T^{\circ}C$.

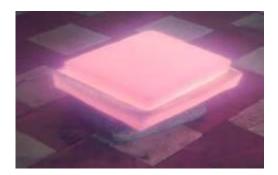


Рисунок 2.7 – Контейнер после пайки

6 Контроль качества

Также проводят визуальный контроль с помощью лупы (рисунок 2.8) [9] на обнаружение дефектов.

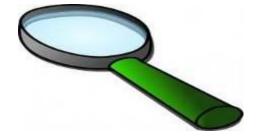


Рисунок 2.8 – Лупа для визуального контроля

7 Испытания на прочность

После контроля качества пластины спаянные припоем или пастой испытывают на прочность на разрывной машине (рисунок 2.9) [10].



Рисунок 2.9 – Разрывная машина

2.4 Методика исследования паяемости ротора

2.4.1 Порядок проведения опытов

1 Очистка деталей ротора

Перед сборкой тщательно (рисунок 2.4.2) удаляют и обезжиривают загрязнения с поверхности заготовок в течении двух минут в ванне с ацетоном. После, промывают заготовки в проточной воде и просушиваются в сушильном шкафу.

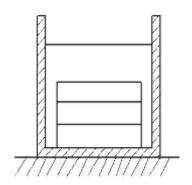


Рисунок 2.4.2 – Очистка изделий

3 Сборка конструкции

Сначала устанавливают кольцо в отверстие чугунной пластины. На одну сторону пластины и внешний диаметр кольца наносят равномерным слоем Затем надеваются пасту припоя. на кольцо стальные пластины, предварительно нанесенной пастой припоя на обе стороны. Зазор между пластинами выставляют равным 0,1 мм с помощью щупа. Последней устанавливают вторую чугунную пластину с нанесенной на одну сторону пастой припоя. Собранную конструкцию стягивают четырьмя шпильками через специальные отверстия. После сборки на внешнюю сторону собранного ротора наносят дополнительный слой пасты припоя.

Собранный ротор (рисунок 2.4.3) вместе с навесками цинка и карбюризатора помещают в контейнер. Контейнер закрывают крышкой, и в затвор контейнера засыпают песок с карбюризатором.



Рисунок 2.4.3 – Ротор в сборе

4 Загрузка ротора

Загружают контейнер (рисунок 2.4.4.) в камеру печи CHO 200\12 и закрывают люк.

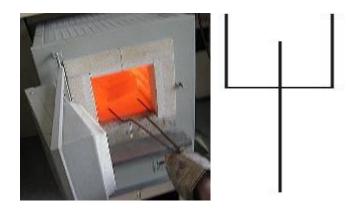


Рисунок 2.4.4 – Загрузка ротора в печь

5 Пайка изделия

Нагрев производят (рисунок 2.4.5) при T=950°C в течении сорока минут. После сорока минут производят выдержку пять минут при температуре 950°C.



Рисунок 2.4.5 – Пайка в печи

6 Охлаждение

Вынимают контейнер (рисунок 2.4.6) и дают остыть на воздухе до комнатной температуры. После остывания изделие вынимают из контейнера.

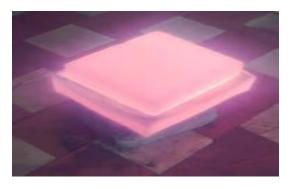


Рисунок 2.4.6 – Охлаждение контейнера

7 Контроль качества продукции

Позже с помощью лупы (рисунок 2.4.7) [11] проводят визуальный контроль на отсутствие различных дефектов пайки. Непропай, трещины, поры, раковины, шлаковые и флюсовые включения не допускаются.



Рисунок 2.4.7 – Контроль качества с помощью лупы

2.5 Результаты исследований пайки пластин припоями M1, Л62 и пастой ППВС

В качестве сравнительной характеристики соединений, паянных разными припоями, была выбрана прочность паяных соединений на срез. Также отслеживались заполнение зазора и изменение массы припоя после пайки.

2.5.1 Результаты пайки пластин с медным припоем

В первом опыте в качестве припоя использовалась медная проволока М1. Припой в виде проволоки размещался вблизи нахлестки. При расплавлении припой благодаря капиллярным силам затекал в зазор. Изменения масс образцов и припоя показаны в (таблице 2.4). Информация о карбюризаторе [12], цинке[13].

Таблица 2.4 – Изменение массы образцов и припоя

Сталь 08	Масса до	Масса после
m Zn	3,361 г	0,123 г
т карбюризатора	6,009 г	4,795 г
m 1116	14,181 г	14,565 г
m Cu1	0,194 г	0,384 г
m 1216	14,023 г	14,406 г
m Cu2	0,192 г	0,383 г
m 1316	14,189 г	14,565 г
m Cu3	0,182 г	0,376 г

После пайки осталось незначительное количество неиспарившегося цинка. При этом масса припоев увеличилась почти вдвое в каждом случае. Прочность паяных соединений показана в (таблице 2.5).

Таблица 2.5 – Прочностные характеристики соединений, паяных М1

№ образца	Р, кгс	Sн, мм2	Прочность, ксг/мм ²	
1116	1240	50	24,800 Разрыв по металлу	
1216	1220	36	33,889 Разрыв по металлу	
1316	1220	36	33,889 Разрыв по паяному шву	

Несмотря на хорошие показатели прочности, по результатам металлографических исследований обнаружены дефекты по сечению паяного соединения: непропай у края соединения и в галтели и поры (рис 2.5.1). Увеличение всех фотографий (х300).

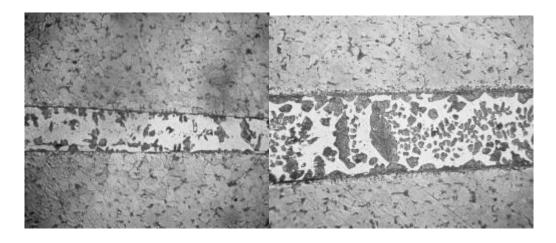


Рисунок 2.5.1 – Паяное соединение Сталь 08 медным припоем М1

2.5.2 Результаты пайки латунным припоем

Во втором опыте в качестве припоя использовалась латунная фольга Л 62. Припой размещался непосредственно в нахлестке соединения.

Изменения масс образцов и припоя показаны в (таблице 2.6).

Таблица 2.6 – Изменение массы образцов и припоя

Сталь 08	Масса до	Масса после
m Zn	3,339 г	0 г
m k	6,066 г	4,737 г
m 2116	14,056 г	14,554 г
m Л62 1	0,343 г	0,498 г
m 2216	14,399 г	14,569 г
m Л62 2	0,210 г	0,170 г
m 2316	14,369 г	14,720 г
m Л62 3	0,215 г	0,351 г

В данном опыте цинк полностью испарился. Характеристика соединений паяных пастой Л62 указана в (таблице 2.7).

Таблица 2.7 – Прочностные характеристики соединений, паяных Л62

№ образца	Р, кгс	S н, мм2	Прочность, ксг/мм2	
2116	570	108	5,278 Разрыв по мета.	
2216	455	48	9,479	Разрыв по припою
2316	535	36	14,861	Разрыв по металлу

Первый и третий образцы порвались по основному металлу. В случае с первым образцом это объясняется большой площадью нахлестки.

2.5.3 Результаты пайки паяльной пастой

В третьем опыте в качестве припоя использовалась паяльная паста ППВС. Паста помещалась непосредственно в паяльный зазор.

Изменения масс образцов и припоя показаны в (таблице 2.8).

Таблица 2.8 – Изменение массы образцов и припоя

Сталь 08	Масса до	Масса после
m Zn	3,300	0
m k	6,002	5,081
m 3116	7,636	7,758
m ППВС 1	15,102	15,226
m 3216	7,432	7,548
т ППВС 2	15,060	15,129
m 3316	7,422	7,583
т ППВС 3	15,213	15,447

В данном опыте цинк полностью испарился. Прочностная характеристика соединений, паянных пастой ППВС, указана в (таблице 2.9.).

Таблица 2.9 – Прочностные характеристики соединений, паяных ППВС

№ образца	Р, кгс	S н, мм2	Прочность, ксг/мм2	
3116	310	48	6,458 Разрыв по прип	
3216	385	48	8,021	Разрыв по металлу
3316	385	96	4,010	Разрыв по припою

По фотографиям микрошлифов (рис. 2.5.2) видно, что по длине паяного соединения встречаются как одиночные поры и их скопления. Увеличение всех фотографий (х300).

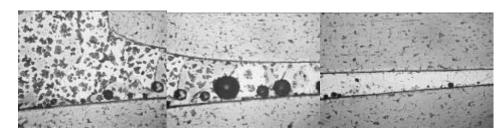




Рисунок 2.5.3 – Результаты пайки Стали 08 с пастой ППВС

2.6. Результаты исследования растекания паяльной пасты

Для проверки растекания ППВС по поверхности чугуна и стали 20, паста свободно намазывалась на пластины чугуна различной формы толщиной 5 мм и на поверхности кусочка стали толщиной 10 мм (рис.2.6), и проводился нагрев в контейнере в присутствии цинка и карбюризатора.



Рисунок 2.6 – Образцы с нанесенной паяльной пастой ППВС перед нагревом

После нагрева в печи, площадь растекания осталась равной площади нанесения пасты до пайки, как для стали, так и для чугуна (рис.2.7).



Рисунок 2.7 – Образцы после нагрева

Несмотря на отсутствие увеличения площади растекания по сравнению с первоначальной площадью, данную пасту, возможно, применять для пайки чугуна и стали 20 в случае нанесения пасты припоя непосредственно в зазор.

2.7. Результаты пайки Стали 08 с чугуном

Для испытания паяемости стали 08 с чугуном паяльной пастой ППВС использовались стальные пластины толщиной 2 мм, которые располагались на чугунной пластине толщиной 5 мм. Паяльная паста располагалась в зазоре между пластинами. Материалы для пайки показаны в (таблице 3.2).

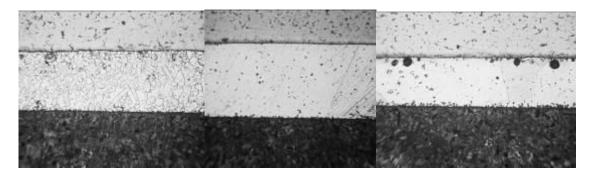
Таблица 3.2 – Данные пайки с пастой ППВС

Материалы
Карбюризатор=6,021 г
Припой цинк=3,286 г
Ст0,8= 7,817 г
СЧ20= 78,037 г
m пасты ППВC= 0,733 г

После пайки проводился визуальный осмотр на наличие галтей и затекания припоя в зазор. Потом образцы отправлялись на металлографические исследования.

По фотографиям микрошлифов (рис.2.7.1) видно затекание припоя в зазор и образование соединения. По визуальному осмотру и микрошлифам видно плохое формирование галтелей, и даже образования непропая с одной стороны паяного соединения. Также в паяном шве имеются как отдельные поры, так и небольшие их скопления. Увеличение всех фотографий (х300).

Сталь



чугун

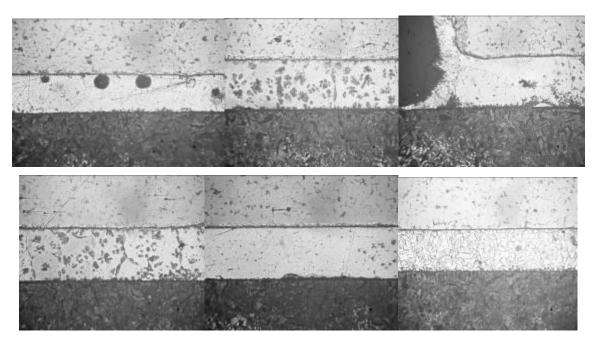


Рисунок 2.7.1 – Результаты пайки стали 08 с чугуном

По сечению паяного шва наблюдается изменения фазового состава. От края соединения к его середине наблюдается увеличение некоторых фаз припоя, что может объяснять различной скоростью охлаждения (краевые участки остывают быстрее, структура становится мелкозернистой). Также ближе к краю соединения наблюдаются скопление некоторых включений.

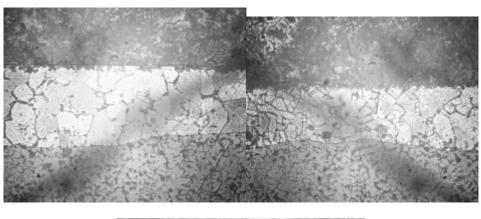
По полученным удовлетворительным результатам, можно сделать предположение применения паяльной пасты ППВС для пайки ротора двигателя, где используется сочетания нескольких разнородных материалов.

2.8 Результаты пайка стали 20 с чугуном

На участках паяного шва (рисунок 2.8) видно образование пор, а также изменение фазового состава. Увеличение всех фотографий (x300)



Сталь 20



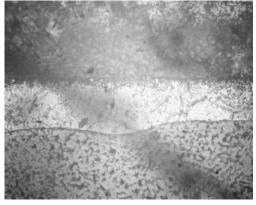


Рисунок 2.8.1 – Результаты пайки первый образец

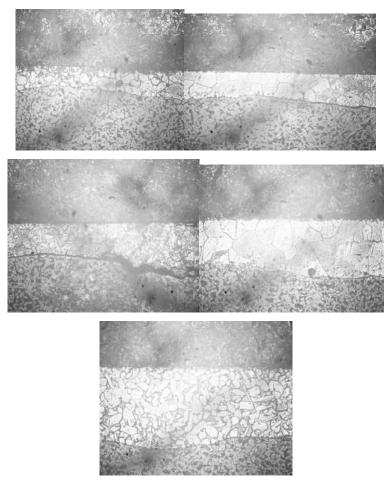
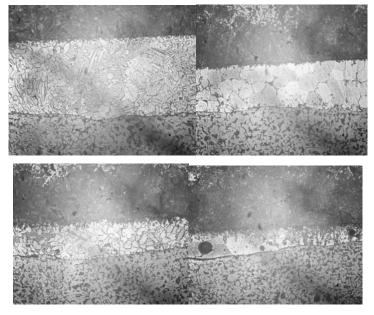


Рисунок 2.8.2 – Результаты пайки второй образец



Результаты 2.8.3 – Результаты пайки третий образец

Рисунок 2.8 – Результаты микрошлифов пайки Стали 20 с чугуном

2.9. Результаты пайки стали 08 со сталью 20

Для испытания паяемости стали 08 со сталью 20 паяльной пастой ППВС использовались пластины из стали 08 толщиной 2 мм, которые располагались на пластине из стали 20 толщиной 10 мм. Паяльная паста располагалась в зазоре между пластинами.

По фотографиям микрошлифов (рис. 2.9) видно наличие пор больших размеров в паяном шве. По фотографиям видно растворение одного из основных материалов в припое. Это объясняется разностью содержания железа в паяемых материалах. Увеличение всех фотографий (х300).

Сталь 08



Сталь 20

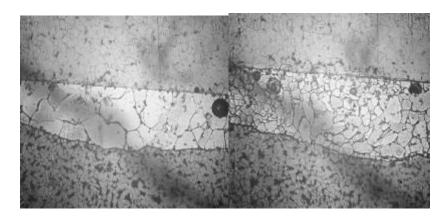


Рисунок 2.9 – Результаты пайки Стали 08 со Сталью 20

2.10 Результаты исследований пайки ротора с пастой ППВС

В первом опыте (рисунок 2.10.1) пайка не получилась, так как считается, что было намазано, слишком мало пасты ППВС и поэтому пайка не удалась.



Рисунок 2.10.1 – Первый паяный образец ротора

Во второй попытке пайки ротора (рисунок 2.10.2) было намазано больше пасты, но снова неудачный опыт.



Рисунок 2.10.2 – Второй паяный образец ротора

В третьем опыте (рисунок 2.10.3) перед пайкой было решено очистить тщательно все детали ротора в щелочах (табл. 3.3). Опыт удался и, следовательно, удалось спаять ротор ДВС.

Таблица 3.3 – Состав раствора щелочи

Значение, г/л*	Компонент
20	NaOH
20	Na ₃ PO ₄
15	Na ₂ CO ₃
15	Na ₂ SiO ₃

^{*-} водный раствор (дистиллированная вода)



Рисунок 2.10.3 – Третий паяный образец ротора

После внешнего осмотра готового ротора, считаем результат удовлетворительным. Для оценки качества пайки ротор распиливался на несколько частей, каждая из которых отправлялась на металлографические исследования.

Для металлографических исследований были выбраны паяные участки, указанные на (рисунке 2.10). Увеличение всех фотографий (x300).

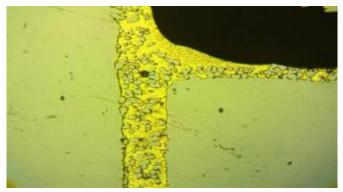


Рисунок 2.10.4 – Галтельный участок

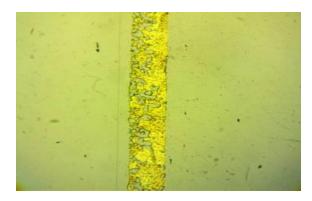


Рисунок 2.10.5 – Массоперенос железа с одной стороны

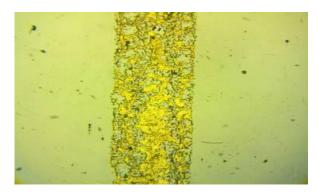


Рисунок 2.10.6 – Массоперенос железа с двух сторон

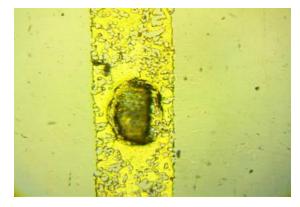


Рисунок 2.10.7 – Пора



Рисунок 2.10.8 – Фазы припоя

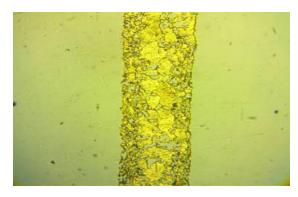


Рисунок 2.10.9 – Фазы припоя и перенос железа

Рисунок 2.10 – Вырезки для металлографических исследований

В результате проделанной работы выбрано оборудования, паяльные материалы, а также произведены исследования пайки различных составляющих ротора.

3 Разработка технологического процесса изготовления ротора

3.1 Подготовка деталей к пайке

Подготовка заготовок (рисунок 3.1) начинают с визуального контроля на обнаружения различных деформаций стальных заготовок, а также на отсутствие дефектов литья чугунных пластин. Процесс визуального контроля проводят с помощью лупы.

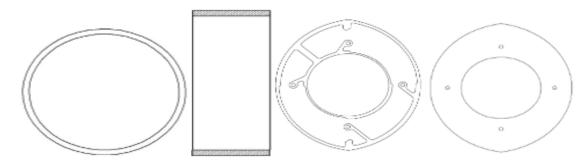


Рисунок 3.1 – Комплектующие ротора

3.2 Очистка комплектующих ротора

Перед сборкой тщательно удаляют и обезжиривают загрязнения (рисунок 3.2) с поверхности заготовок в течении двух минут в ванне с ацетоном. После, промывают заготовки в проточной воде и просушиваются в сушильном шкафу. Не допускают наличие масла, грязи и чистящих средств на поверхностях изделий.

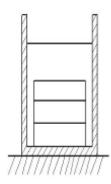


Рисунок 3.2 – Очистка изделий

3.3 Сборка конструкции

Сначала устанавливают кольцо в отверстие чугунной пластины. На одну сторону пластины и внешний диаметр кольца наносят равномерным слоем надеваются Затем кольцо пасту припоя. на стальные пластины, предварительно нанесенной пастой припоя на обе стороны. Зазор между пластинами выставляют равным 0,1 мм с помощью щупа. Последней устанавливают вторую чугунную пластину с нанесенной на одну сторону пастой припоя. Собранную конструкцию (рисунок 3.3) стягивают четырьмя шпильками через специальные отверстия. После сборки на внешнюю сторону собранного ротора наносят дополнительный слой пасты припоя.



Рисунок 3.3 – Ротор в сборе

Собранный ротор вместе с навесками цинка и карбюризатора помещают в контейнер (рисунок 3.4). Контейнер закрывают крышкой, и в затвор контейнера засыпают песок с карбюризатором.

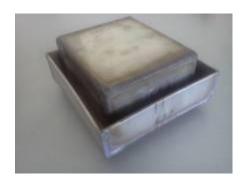


Рисунок 3.4 – Внешний вид контейнера

3.4 Загрузка ротора

Загружают контейнер (рисунок 3.5) в камеру печи CHO 200 $\12$ и закрывают люк.

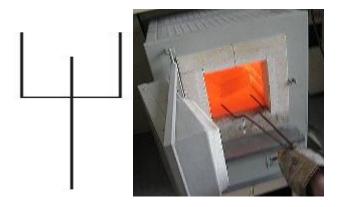


Рисунок 3.5 – Загрузка ротора

3.5 Пайка изделия

Нагрев производят (рисунок 3.6) при T=950°C в течении сорока минут. После сорока минут производят выдержку пять минут при температуре 950°C.



Рисунок 3.6 – Пайка изделия в печи

3.6 Охлаждение

Вынимают контейнер и дают остыть на воздухе до комнатной температуры. После остывания изделие вынимают из контейнера.

3.7 Контроль качества продукции

Позже с помощью лупы (рисунок 3.7) проводят визуальный контроль на отсутствие различных дефектов пайки. Непропай, трещины, поры, раковины, шлаковые и флюсовые включения не допускаются.

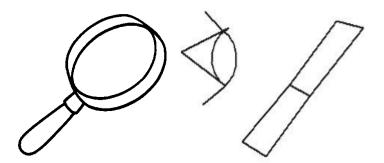


Рисунок 3.7 – Контроль качества с помощью лупы

Вследствие проведенной работы разработан проектный вариант технологического процесса пайки ротора ДВС в парах цинка.

4. БЕЗОПАСНОСТЬ И ЭКОЛОГИЧНОСТЬ ТЕХНИЧЕСКОГО ОБЪЕКТА

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

Безопасность и экологичность объекта дипломного проекта сделана по методичке [16]. Основная специфика принадлежностей для пайки указана в (таблице 4.1).

Таблица 4.1 – Спецификация оборудования, инструментов для рабочего места.

№ п/п	Техн. процесс	Техн. операция	Наименование должности работника	Оборудование	Материалы
1	2	3	4	5	6
1	Подготов ка	Визуальный контроль на обнаружение различных дефектов или отклонений от заданного в госте материала	Контролер	Лупа, рабочий стол	Стальное кольцо, две торцевые чугунные пластины, двадцать стальных пластин
2	Очистка	Удаление и обезжиривание; промывка и сушка	Паяльщик	Ванна, сушильный шкаф	Ацетон, щелочной раствор
3	Сборка	Нанесение пасты ППВС и сборка деталей	Паяльщик	Рабочий стол, контейнер, весы	Паста ППВС, цинк, карбюризатор, песок
4	Загрузка	Загрузка контейнера и закрытие люка	Паяльщик	Печь, щипцы	-
5	Нагрев до Т=950°С; выдержка 5 мин при Т=950°С		Печь	Паста ППВС, цинк, карбюризатор, песок	

Продолжение таблицы 4.1

6	Контроль	Визуальный	Паяльщик	Лупа	-
	качества	контроль;			
		распиливание			
		ротора и			
		отправка на			
		металлографиче			
		ские			
		исследования.			

4.2 Идентификация профессиональных рисков

Опасные для жизни факторы показаны в (таблице 4.2).

Таблица 4.2 – Идентификация профессиональных рисков.

			Источники опасных
No	Технологические	Опасные или вредные	или вредных
п/п	операции	производственные факторы	производственных
			факторов
1	2	3	4
1	Загрузка контейнера в печь и выгрузка контейнера	Повышенная температура поверхностей оборудования и материалов	Электропечь, контейнер
2	Взвешивание, нагрев электропечи, пайка	Опасный уровень напряжения в электрической цепи, замыкание которой может произойти через тело человека	Электропечь, весы
3	Открывание /закрывание дверцы печи	Повышенная яркость света, повышенный уровень ультрафиолетовой радиации	Электропечь
4	Обработка поверхности заготовок перед пайкой	Химические вещества, загрязнение одежды и рук	Ацетон, раствор щелочи, паста ППВС

4.3 Методы и средства снижения профессиональных рисков

Для вытаскивания контейнера из печи без ожога рук требуются термоперчатки для пайки.

Если при возгорании пойдет вода пожарной ИЗ сигнализации, необходимы будут диэлектрические коврики. Электрический коврик безопасности имеет жизненно существенное значение, образом, предотвращает шок, когда на нем оборудования[20].

Также необходимы изолирующие подставки, чтобы во время подготовки материалов случайно не прошел ток по материалу к человеку.

Чтобы не ослепнуть и не испортить зрение, при операции загрузки и вытаскивании контейнера из печи необходимы защитные очки для глаз.

Также требуются специальные кабинки для пайки, чтобы не облучить человеческий организм излучением, которое приведет к неизлечимым болезням.

При очистки деталей в химическом растворе понадобится перчатки, для того чтобы не навредить не навредить рукам химическим ожогом.

Данная технология пайки грязная, поэтому понадобится халат хлопчатобумажный, чтобы не испачкать одежду рабочего. Технические средства защита каждого рабочего на производстве ротора указаны в (таблице 4.3).

Таблица 4.3 – Организационно-технические методы и технические средства устранения негативного воздействия опасных и вредных производственных факторов

№ п/п	Опасный или вредный производственный фактор	Организационно- технические методы и технические средства защиты	Средства индивидуальной защиты работника
1	Повышенная температура поверхностей оборудования и материалов	Герметизация оборудования и не прикосновение к материалам пайки	Термоперчатки

Продолжение таблицы 4.3

		11po ₂	цолжение таолицы 4.3
2	Опасный уровень напряжения в электрической цепи	Защитное заземление; изоляция не токоведущих частей; безопасное расположение токоведущих частей; изоляция токоведущих частей; изоляция рабочего места; защитное отключение; знаки безопасности.	Диэлектрические коврики; изолирующие подставки
3	Повышенный уровень ультрафиолетовой радиации	Экранирование источников излучения; стены и ширмы окрашивают в светлые тона; применяют цинковые и титановые белила для поглощения ультрафиолетового излучения	Специальные кабины
4	Повышенная яркость света	Для снижения зрительной утомляемости рабочего необходимо обеспечить общее освещение — не менее 300 ЛК, а местное — комбинированное 750 ЛК; необходимо обеспечить равномерное распределение освещенности на рабочей поверхности, с отсутствием резких теней.	Защитные очки
5	Химические вещества для очистки и обезжиривания поверхностей деталей (раствор щелочи и ацетон)	Во избежание загорания ацетона, запрещается оборудовать рабочие места вблизи нагревательных приборов; для тушения применять огнетушители марок ПО-1С или ПО-11; курение на рабочем месте строго запрещено, а также нужно использовать вентиляционную систему.	Перчатки
6	Загрязнение одежды и рук	Во время нанесения пасты ППВС нужно использовать местную вентиляцию в виде вытяжного шкафа	Халат хлопчатобумажный

4.4 Обеспечение пожарной безопасности технического объекта

4.4.1 Идентификация опасных факторов

Уровень опасности того или иного фактора показаны в (таблице 4.4.1).

Таблица 4.4.1 – Идентификация классов и опасных факторов пожара.

№	Участок,		Класс	Опасные	Сопутствующие
п/п	подразделе	Оборудование		факторы	проявления факторов
11/11	ние		пожара	пожара	пожара
				Высокая	
				температура,	
				искры, пламя,	
				тепловой	Короткое замыкание;
				поток,	радиоактивные
				повышенная	вещества, попавшие в
1	Пайка	Печь	Д	температура,	окружающую среду из-
1	в печи	ПСЧБ	Д	завышенная	за пожарного
				концентрация	оборудования и другого
				токсичных	подручного
				продуктов	приспособления
				горения и	
				термического	
				разложения	

4.4.2 Разработка технических средств и организационных мероприятий по обеспечению пожарной безопасности заданного технического объекта

Огнетушитель — является одним из важнейших противопожарных оборудований[19]. Для того чтобы производить пайку ротора в печи и быть подстрахованным от взрыва и пожара необходимо иметь огнетушитель, песок,

пожарный инвентарь для тушения очага возгорания, а также покрывало для изоляции очага возгорания.

Нужно также иметь пожарную сигнализацию в помещении, где идет технологический процесс пайки ротора в печи, для того чтобы, если произойдет возгорание и людей рядом не будет, сигнализация смогла подать сигнал рабочим на производстве.

В каждом производстве должны быть средства индивидуальной защиты: набор перевязочный при ожогах персонала, аптечка для скорой помощи больному.

Также нужно иметь топоры, продольные и поперечные пилы, совковые и штыковые лопаты для вскрытия оконных и дверных проемов, а также замков. Понадобится также ведра для быстрого набора воды и тушения пожара, а также набор для резки электрических проводов для быстрого обесточивания сети.

Все эти инструменты указаны в (таблице 4.4.2).

Таблица 4.4.2 – Технические средства обеспечения пожарной безопасности.

Первичные средства пожаротушения 1	Пожарная сигнализация 2	Средства индивидуальной защиты 3	Пожарный инструмент 4
Огнетушитель, песок, покрывала для изоляции очага возгорания	Автоматическая установка пожарной сигнализации	Набор перевязочный при ожогах, аптечка	Топоры, продольные и поперечные пилы, совковые и штыковые лопаты, ведра, набор для резки электрических проводов
Переносной огнетушитель «Bontel», кошма асбестовая	Система «Стрелец мониторинг»	Перевязочные средства «Лечение Ожогов»	Топор «Малыш», пила « Makita UC4530A», пожарная штыковая лопата « СПЕЦ ПОЖ-019», ведро пожарное конусное, ножницы универсальные

4.4.3. Организационные (организационно-технические) мероприятия по предотвращению пожара

Организация рабочего места рабочего показана в (таблице 4.4.3). Таблица 4.4.3 – Организационные (организационно-технические) мероприятия по обеспечению пожарной безопасности

Наименование		Предъявляемые
технологического	Наименование видов	нормативные требования
процесса,	реализуемых	по обеспечению
используемого	организационных	
оборудования в составе	мероприятий	пожарной безопасности,
технического объекта		реализуемые эффекты
	Инструктажи, обучение	Документы по пожарной
Па	персонала, проведение	безопасности (госты,
Пайка	тренировок, проверки,	правила, инструкции)
	таблицы, плакаты	

4.4.4 Обеспечение экологической безопасности технического объекта

Чтобы обеспечить безопасность технического объекта была составлена (таблица 4.4.4).

Таблица 4.4.4 – Идентификация негативных экологических факторов технического объекта

Наименование	Структурные	Негативное	Негативное	Негативное
	1.0	экологическое	экологическое	экологическое
производственно	составляющие	воздействие	воздействие	воздействие
-	производственно-	технического	технического	технического
технологическог	технологического	объекта на	объекта на	объекта на
о процесса	процесса	атмосферу	гидросферу	литосферу
Пайка		Пары	Шалаш	Карбюризатор,
паика	-	цинка	Щелочь	песок

4.4.5 Разработка мероприятий по снижению негативного антропогенного воздействия на окружающую среду рассматриваемым техническим объектом

Также была разработана методика по снижению вредного воздействия на атмосферу, литосферу и гидросферу (таблица 4.4.5).

Таблица 4.4.5 — Разработанные (дополнительные и/или альтернативные) организационно-технические мероприятия по снижению негативного антропогенного воздействия заданного технического объекта на окружающую среду

Наименование технического объекта	Пайка ротора в печи	
Мероприятия по снижению		
негативного антропогенного	Вентиляция, фильтры	
воздействия на атмосферу		
Мероприятия по снижению	Испытание очистных сооружений	
негативного антропогенного	для сточных вод	
воздействия на гидросферу	для сто ниях вод	
Мероприятия по снижению	Подготовка утилизирующих отходов,	
негативного антропогенного	использование экологически чистых	
воздействия на литосферу	методов утилизации	

4.5 Заключение по разделу «Безопасность и экологичность технического объекта» выпускной квалификационной работы бакалавра

В разделе «Безопасность и экологичность технического объекта» была приведена характеристика технологического процесса, перечислены технологические операции, должности работников, производственно-техническое и инженерно-техническое оборудование, применяемые сырьевые технологические и расходные материалы (таблица 4.1).

Также была проведена идентификация профессиональных рисков по осуществляемому технологическому процессу, выполняемым технологическим

операциям, видам производимых работ. В качестве опасных и вредных производственных факторов идентифицированы следующие: повышенная температура поверхностей оборудования и материалов, опасный уровень напряжения в электрической цепи, повышенная яркость света, повышенный уровень ультрафиолетовой радиации, химические вещества для очистки и обезжиривания поверхностей деталей, загрязнение рук (таблица 4.2).

Были разработаны организационно-технические мероприятия, включающие технические устройства снижения профессиональных рисков, а также подобраны средства индивидуальной защиты для работников (таблица 4.3).

Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности технического объекта. Проведена идентификация класса пожара и опасных факторов пожара и разработка средств, методов и мер обеспечения пожарной безопасности (таблица 4.4.1). Разработаны средства, методы и меры обеспечения пожарной безопасности (таблица 4.4.2). Разработаны мероприятия по обеспечению пожарной безопасности на техническом объекте (таблица 4.4.3).

Идентифицированы экологические факторы (таблица 4.4.4) и разработаны мероприятия по обеспечению экологической безопасности на техническом объекте (таблица 4.4.5).

5. ЭКОНОМИЧЕСКАЯ ЭФФЕКТИВНОСТЬ

5.1 Цена материалов и затраты на производство пайки ротора

Экономическая эффективность выполнена по методичке [15]. Стоимость материалов, оборудования и затраты материалов на один ротор показаны в (таблицах 5.1, 5.2, 5.3).

Таблица 5.1 – Стоимость материалов

Ma	№ Наименование материалов		Цена материала изделия		
110			Базовый вариант	Проектный вариант	
1	Сталь 20		30 py	5/кг	
2	Сталь 08		38 руб/кг		
3	3 СЧ20		70 руб/кг		
4	Припой М1	Паста ППВС	480 руб/кг	4000 руб/кг	
5	Водород Цинк 30 руб/л		80 руб/кг		
6	Карбюризатор		-	75 руб/кг	

Таблица 5.2 – Стоимость оборудования

№			Цена оборудования			
	Наименование об	борудования	Базовый вариант	Проектный вариант		
1	Печь камерная с защитной атмосферой СНЗ М 5,5.8/11	Печь СНО 200/12	609470 руб	250000 руб		
2	Контейнер		-	10000 руб		

Таблица 5.3 – Затраты материалов на один ротор

No	Наименование материала		Масса материала			
145			Базовый вариант	Проектный вариант		
1	Ста	ль 20	1060 г			
2	Ста	ль 08	441 г			
3	C	420	3058 г			
4	Припой М1 (для всех пластин)	Паста ППВС (для всех пластин)	114 г.	106,4 г.		
5	Цинк		-	3,473 г.		
6	Карбюризатор		-	6,048 г.		
7	Водород		10 л.	-		

5.2 Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических операций

Расчет нормы штучного времени на выполнения технологических операций рассчитываются по формуле:

$$t_{um} = t_O + t_B + t_{OMI} + t_{OOCI} + t_{H.II}$$

$$\tag{1}$$

За время печи принимается (t_o). Для процесса пайки — это время работы печи, рассчитывается по формулам 2, 3, 4 и 5;

Принимается вспомогательное время (t_{e}) равным 5% от t_{o} ;

На отдых и личные надобности время (t_{omn}) принимается равным 5% от t_{o} ;

Обслуживания рабочего места обозначается время ($t_{oбcn.}$) и равно 8% от t_{o} ;

Неустранимые перерывы обозначаются время $t_{H.n}$

Трудоемкости проектного и базового варианта указаны в (таблицах 5.4, 5.5).

Таблица 5.4 – Трудоемкость технологического процесса проектного варианта

Операции	t_O	$t_{\mathcal{B}}$	t _{omл}	^t обсл	$t_{H.n}$	t _{uum}
Заготовительная	60	3	3	4,8	10	80,8
Пайка	60	3	3	4,8	0	80,8
Итого:	120	6	6	9,6	10	161,6

Штучное время на выполнение технологических операций проектного варианта 161,6 мин. = 2,69 ч.

Таблица 5.5 – Трудоемкость технологического процесса базового варианта

Операции	t_O	$t_{\mathcal{B}}$	t _{om} ,	<i>t</i> обсл	$t_{H.n}$	t _{um}
Заготовительная	80	4	4	6,4	10	104,4
Пайка	70	3,5	3,5	5,6	0	82,6
Итого:	150	7,5	7,5	12	10	187

Штучное время на выполнение технологических операций базового варианта 187 мин = 3,11 ч.

5.3 Капитальные вложения в оборудование

5.3.1 Общие капитальные вложения в оборудование

Общие капитальные вложения в оборудование рассчитываются по формуле:

$$K_{\text{общ}} = K_{\text{пр}} + K_{\text{соп}} \tag{2}$$

Прямые капитальные вложения в оборудование обозначаются K_{np} и измеряются в рублях;

Сопутствующие капитальные вложения в оборудование обозначаются K_{con} и измеряются в рублях;

$$K_{\text{общ проект}} = 33800 + 100400 = 134200$$
 руб.

$$K_{\text{общ баз}} = 91420.5 + 100400 = 191820.5$$
 руб.

5.3.2 Прямые капитальные вложения рассчитываются

Прямые капитальные вложения рассчитываются по формуле:

$$K_{np} = \sum \coprod_{ob} \times k \tag{3}$$

Суммарная цена на оборудования обозначается $\Sigma \coprod_{o \in S}$ и измеряется в рублях;

Коэффициент загрузки оборудования обозначается к з.

$$K_{\text{пр проект}} = 260000 \times 0.13 = 33800$$
 руб.

$$K_{np \ 6a3} = 609470 \times 0.15 = 91420.5 \text{ py6}.$$

Количество единиц оборудования, необходимого для выполнения принятой программы изготовления изделий рассчитывается по формуле

$$n_{ob,pacuem} = \frac{N_{np} \times t_{um}}{\Phi_{ob} \times 60} \tag{4}$$

Программа выпуска изделий обозначается N_{np} и измеряется в шт.;

Штучное время на изготовление одного ротора обозначается t_{um} и измеряется в мин.;

Эффективный фонд времени работы оборудования обозначается $\Phi_{
m 9}\phi$ и измеряется в часах;

Программа пайки ротора проектного и базового варианта составляет 5000 штук

Время (t_{uum}) пайки проектного варианта одного ротора составляет 161,6 минута $\approx 2,69$ часа;

Время (t_{uum}) пайки базового варианта одного ротора составляет 187 минута $\approx 3,11$ часа;

Фонд времени работы печи ($\Phi_{\ni \phi}$) составляет 804,64 часа \approx 48278,4 мин.

$$n_{o\textit{6.pacuem}} \textit{6a3} = \frac{5000 \times 3.11}{1707,04 \times 60} = 0,15$$

$$n_{ob.pacчem}$$
 проект= $\frac{5000 \times 2.69}{1707.04 \times 60} = 0.13$

Коэффициент загрузки сварочного оборудования рассчитывается по формуле

$$k_3 = \frac{{}^{n}o6.pacчemh}{{}^{n}o6.npuh}$$

$$(5)$$

За количество единиц оборудования, необходимого для выполнения принятой программы изготовления изделий принимается ($n_{o ilde{o}. pac ext{vem}}$);

За количество единиц оборудования, принятого для выполнения программы изготовления изделий принимается ($n_{o o.\ npu h}$).

$$k_{3 \text{ 6a3}} = \frac{0.15}{1} = 0.15$$

$$k_{3 \text{ проект}} = \frac{0,13}{1} = 0,13$$

Фонд времени работы печи может быть рассчитан по формуле:

$$\Phi_{\mathcal{H}} = (\mathcal{A}_{\kappa} - \mathcal{A}_{gblx} - \mathcal{A}_{np}) \times T_{cM} \times S \times (1 - k_{p,n})$$
(6)

За количество календарных дней в году принимается (\mathcal{I}_{K}) и составляет 366 дней в году;

За количество выходных дней в году принимается($\mathcal{I}_{выx}$) и составляет 120 дней в году;

За количество праздничных дней в году принимается (\mathcal{A}_{np}) и составляет 19 дней в году;

За продолжительность рабочей смены принимается (T_{cm}) и составляет 8 часов;

За количество рабочих смен принимается (S) и составляет одна смена;

За потерю времени работы печи на ремонт и переналадку принимается $(k_{p,n})$ и составляет 0,06 часа.

$$\Phi_{9db} = (246\text{-}120\text{-}19) \times 8 \times 1(1\text{-}0,06) = 1707,04$$
 ч

5.3.3 Сопутствующие капитальные вложения определяются

Сопутствующие капитальные вложения определяются по формуле:

$$K_{con} = K_{MOHm} + K_{\partial e_M} \tag{7}$$

Сопутствующие капитальные вложения обозначаются (K_{con}) и измеряются в рублях;

Затраты на монтаж нового оборудования обозначаются (K_{monm}) и измеряются в рублях.

Затраты на демонтаж старого оборудования обозначаются ($K_{\partial eM}$) и измеряются в рублях.

 $K_{con} = 52000 + 52000 = 104000$ руб.

$$K_{MOHm} = \Sigma II_{OO} \times k_{MOHm} \tag{8}$$

За общую сумму печи принимается ($\Sigma \mathcal{U}_{\alpha \delta}$) и измеряется в рублях;

Коэффициент монтажа оборудования обозначается (k_{monm}) и составляет равным 0,2

 K_{MOHm} = 260000×0,2 = 52000 руб.

$$K_{\partial e_M} = \Sigma \mathcal{U}_{oo} \times k_{\partial e_M} \tag{9}$$

Коэффициент демонтажа оборудования обозначается ($k_{\partial eM}$) и составляет равным 0.2

$$K_{\partial eM} = 260000 \times 0,2 = 52000$$
 pyő.

Расчеты на дополнительные площади не производятся, так как, базовая печь занимает площадь больше, чем проектная.

5.4 Удельные капитальные вложения в оборудование (капитальные вложения на единицу изделия)

Удельные капитальные вложения в оборудование определяются по формуле:

$$K_{y\partial} = \frac{K_{o\delta u\mu}}{N_{np}} \tag{10}$$

Удельные капитальные вложения в оборудование обозначаются ($K_{y\partial}$) и измеряются в рублях;

Общие капитальные вложения обозначаются ($K_{oбщ}$) и измеряются в рублях;

Программа выпуска ротора обозначается (N_{np}) и измеряется в штуках.

$$K_{yo}$$
 $\delta as = \frac{191820.5}{5000} = 38,36 \text{ py} \delta.$

$$K_{yo}$$
проект = $\frac{134200}{5000}$ = 26,84 руб.

5.5 Расчет себестоимости сравниваемых вариантов

5.5.1 Затраты на материалы

Затраты на материалы находятся по формуле:

$$3M = 3M_{OCH} + 3M_{BCH} \tag{11}$$

Затраты на материалы обозначаются (3M) и измеряются в рублях;

Затраты основные обозначаются ($3M_{och}$) и измеряются в рублях;

Затраты вспомогательные обозначаются ($3M_{ecn}$) и измеряются в рублях;

$$3M_{6a3} = 267,57+355 = 622,57$$
 pyő.

$$3M_{npoeкm} = 267,57+426,32 = 693,89$$
 руб.

5.5.2 Затраты на основные материалы

Затраты на Сталь 08, сталь 20, Сч20 на один ротор, вычисляются по формуле:

$$3M = H_{Cmanu(чугуна)} \times \mathcal{U}_{Cmanu(чугуна)}$$
 (12)

Норма расхода стали (чугуна) на один ротор обозначается $(H_{cmanu(чугунa)}) \ \text{и измеряется в килограммах};$

Цена одного килограмма стали (чугуна) обозначается ($\mathcal{U}_{cmanu(чугуна)}$) и измеряется в рублях.

$$3M_{cmaль08} = 1,06 \times 38 = 40,28$$
 руб;

$$3M_{cmanb20} = 0,441 \times 30 = 13,23 \text{ py6};$$

$$3M_{C420} = 3,058 \times 70 = 214,06$$
 pyő.

Общие затраты на Сталь 0,8, Сталь 20, СЧ20 определяются по формуле:

$$3M_{oбш} = 3M_{Cmaль08} + 3M_{Cmaль20} + 3M_{CY20}$$
 (13)

$$3M_{oou} = 40,28+13,23+214,06 = 267,57 \text{ pyo}.$$

5.5.3 Затраты на вспомогательные материалы

Затраты на вспомогательные материалы находятся по формуле:

$$3M_{\text{цинк}(\kappa ap \delta.)} = H_{\text{цинк}(\kappa ap \delta.)} \times \mathcal{U}_{\text{цинкa}(\kappa ap \delta.)}$$
 (14)

Норма расхода цинка (карбюризатора) обозначается на один ротор $(H_{\mathit{цинк}(\kappa ap \delta.)}) \text{ и измеряется в килограммах;}$

Цена одного килограмма цинка (карбюризатора) обозначается $({\it \coprod}_{\it uuhka(\kappa ap \delta.)}) \ {\it u} \ {\it usmepsetcs} \ {\it b} \ {\it py fins}.$

$$3M_{\kappa ap6} = 0,006048 \times 75 = 0,45 \text{ py6}.$$

$$3M_{\it uuh\kappa} = 0.003473 \times 80 = 0.27$$
 руб.

Норма расхода припоя (пасты) на один ротор рассчитывается по формуле:

$$H_{n.\partial.} = Q_{n.\partial.} \frac{100 + \alpha}{100} \tag{15}$$

Норма расхода припоя (пасты) на один ротор обозначается (H $n.\partial.$) и измеряется в граммах;

Масса припоя (пасты), наносимого на одну деталь при сборке под пайку обозначается ($Q_{n,\alpha}$) и измеряется в граммах;

Процент угара и безвозвратных потерь припоя при пайке обозначается (α) и составляет равным 1,5.

$$H_{n.\partial.6a3}$$
припой = 125.4× $\frac{100+1.5}{100}$ = 127,2 г.

$$H_{n.\partial.npoeкm}$$
 паста = 117.04× $\frac{100+1.5}{100}$ = 118,7 г.

$$Q_{n,\partial} = m \times \varphi \tag{16}$$

Масса припоя в зазоре обозначается (m) и измеряется в граммах;

Коэффициент, учитывающий увеличение расхода припоя на наплывы обозначается (φ) и составляет равным 1,1 (без учета галтелей).

$$Q_{n.\partial.\delta a3} = m_{cu} \times \varphi$$
=114×1,1 = 125,4 г.

$$Q_{n.\partial.np} = m_{nnec} \times \varphi = 106,4 \times 1,1 = 117,04$$
 г.

Затраты на защитный газ (водород), базовый вариант определяются по формуле:

$$3\Gamma = 3z \times \mathcal{U}z \tag{17}$$

Норма закаченного водорода в печь обозначается (32) и измеряется в литрах;

Цена водорода обозначается (Цг) и измеряется в рублях.

$$3\Gamma = 32 \times \mathcal{U}_2 = 10\pi \times 30$$
руб/л = 300руб.

Затраты на припой в базовом варианте определяются по формуле:

$$3_{npuno\check{u}} = H_{npuno\check{u}} \times II_{npuno\check{u}} \tag{18}$$

Затраты на припой обозначаются ($3_{npunoŭ}$) и измеряются в рублях;

Норма расхода припоя на все пластины обозначается (H_{npunos}) и измеряется в килограммах;

Цена 1 кг припоя обозначается (U_{npunos}) и измеряется в рублях.

$$3_{припоя}$$
 баз = 0,114×480 = 55 руб.

Затраты на пасту ППВС проектного варианта определяются по формуле:

$$3_{nacma} = H_{nacma} \times II_{nacma} \tag{19}$$

Затраты на пасту обозначаются (3_{nacma}) и измеряются в рублях;

Норма расхода пасты на все пластины обозначаются (H_{nacmbi}) и измеряются в килограммах;

Цена одного килограмма пасты обозначается (\mathcal{U}_{nacmbl}) и измеряется в рублях

Норму расхода припоя (пасты) при пайке определяют исходя из его расхода на один ротор.

$$3_{nacma}$$
 = 0,1064×4000 = 425,6 руб.

Затраты на вспомогательные материалы проектного и базового варианта определяются по формуле:

$$3M_{ecn.} = 3_{nacma} + 3M_{\kappa apo.} + 3M_{\mu u H \kappa} \tag{20}$$

$$3M_{ecn.npoeкm.} = 425,6+0,45+0,27 = 426,32$$
 руб.

$$3M_{ecn.\delta a3.} = 3_{npunos}\delta a3 + 3\Gamma$$
 (21)

$$3M_{всп.баз.} = 55+300 = 355$$
 руб.

5.5.4 Затраты на технологическую энергию

Для пайки затраты на электроэнергию рассчитывают исходя из полезной мощности оборудования по формуле:

$$3_{\mathfrak{I}-\mathfrak{I}} = \frac{P_{o\delta} \times t_o}{\eta \times 60} \cdot \mathcal{U}_{\mathfrak{I}-\mathfrak{I}} \tag{22}$$

Затраты на электроэнергию обозначаются (3_{3-3}) и измеряются в рублях;

Полезная мощность оборудования обозначается ($P_{oar{o}}$) и измеряется в КВт;

Основное время работы печи обозначается (t_0) и измеряется в минутах;

Коэффициент полезного действия оборудования обозначается (η) и составляет 0,9.

Цена электроэнергии обозначается (\mathcal{U}_{3-3}) и составляет 3,67 руб/кВТ.

$$3_{9-9}$$
 $\delta a3 = \frac{30 \times 150}{0.9 \times 60 \times 3.67} = 305.8$ py6.

$$3_{9-9}$$
 $npoe\kappa m = \frac{24 \times 120}{0.9 \times 60 \times 3.67} = 195.7$ py6.

- 5.6 Затраты на содержание и эксплуатацию стандартного и не стандартного оборудования, приспособлений и производственных площадей.
- 5.6.1 Затраты на содержание и эксплуатацию стандартного и нестандартного оборудования

Затраты на оборудования определяются по формуле:

$$3_{o\delta} = A_{o\delta} + P_{m.p} \tag{23}$$

Затраты на оборудование обознаются (3_{oo}) и измеряются в рублях;

Амортизационные отчисления на печь обозначаются ($A_{o ar{o}}$) и измеряются в рублях;

Затраты на текущий ремонт оборудования обозначаются $(P_{m.p})$ и измеряются в рублях.

$$3_{00}$$
 баз = 3,7+18,7 = 22,4 руб.

$$3_{00}$$
 проект = 1,36+6,9 = 8,26 руб.

Затраты на амортизацию печи рассчитываются по формуле:

$$A_{o\tilde{0}} = \frac{\mathcal{U}_{o\tilde{0}} \times Ha_{o\tilde{0}} \times t_{um}}{\Phi_{o\tilde{\phi}} \times 60 \times 100}$$
(24)

Цена используемой печи обозначается ($U_{o \overline{o}}$) и измеряется в рублях;

Норма амортизационных отчислений на оборудование (таблица 5.6) обозначается (Ha_{oo}) и составляет 20%.

$$A_{oб.}$$
проект = $\frac{260000 \times 20 \times 2,69}{1707,04 \times 60 \times 100} = 1,36$ руб.

$$A_{o6}$$
. $6a3 = \frac{609470 \times 20 \times 3,11}{1707,04 \times 60 \times 100} = 3,7 \text{ py6}.$

Таблица 5.6 – Нормы амортизационных отчислений, (На)

Наименование оборудования и	Норма в процентах к балансовой	
инструмента	стоимости	
Контейнер	12	
Печи термические (плазменные,	20	
дуговые, электронно-лучевые)		
Производственные здания,	2	
сооружения	2	

Затраты на текущий ремонт печи рассчитываются по формуле:

$$P_{m.p} = \frac{\mathcal{U}_{o\tilde{o}} \times H_{m.p} \times k_3}{\Phi_{o\phi} \times 100}$$
 (25)

Норма отчислений на текущий печи обозначается $(H_{m.p})$ и составляет приблизительно 35%.

$$P_{m.p}$$
проект = $\frac{260000 \times 35 \times 0,13}{1707,04 \times 100}$ = 6,9 руб.

$$P_{m.p}$$
баз = $\frac{609470 \times 35 \times 0,15}{1707,04 \times 100}$ = 18,7 руб.

5.6.2 Затраты на содержание и эксплуатацию контейнера для печи

Затраты на содержание и эксплуатацию контейнера для печи определяется по формуле:

$$3_{npucn} = \frac{II_{npucn} \times Ha_{npucn} \times t_{um}}{T_{npucn} \times N_{np} \times 100}$$
 (26)

Норма амортизационных отчислений на приспособления обозначается (Ha_{npucn}) и составляет 12;

Цена контейнера, используемого в данном технологическом процессе обозначается (\mathcal{U}_{npucn}) и измеряется в рублях;

Срок службы контейнера обозначается (T_{npucn}) и составляет 5 лет.

$$3_{npucn}npoe\kappa m = \frac{1000 \times 12 \times 2,69}{5 \times 5000 \times 100} = 0,12 \text{ py} \delta.$$

5.6.3 Затраты на содержание и эксплуатацию производственных площадей под пайку ротора

Затраты на содержание и эксплуатацию производственных площадей под пайку ротора определяются по формуле:

$$3_{n\pi o u \mu} = \frac{\mathcal{U}_{n\pi o u \mu} \times S_{n\pi o u \mu} \times \mathcal{H} a_{n\pi o u \mu} \times t_{uum}}{\Phi_{\vartheta d p} \times 100 \times 60}$$

$$(27)$$

Цена 1м^2 производственной площади обозначается (\mathcal{U}_{nnow}) и составляет 15000 рублей;

Норма амортизационных отчислений на здания обозначается ($Ha_{n\pi ou}$) и составляет 2%;

Площадь, занимаемая базовой печкой обозначается (S_{nnouy} баз.) и составляет 3,5 м 2 .

Площадь, занимаемая проектной печкой обозначается (S_{nnow} проект) и составляет 2, 47 м^{2.}

$$3_{nnow}$$
проект. = $\frac{15000 \times 2,47 \times 2 \times 2,69}{1707,04 \times 100 \times 60} = 0,01$ руб.

$$3_{nnow}$$
баз. = $\frac{15000 \times 3.5 \times 2 \times 3.11}{1707.04 \times 100 \times 60} = 0.03$ руб.

5.7. Затраты на заработную плату основных производственных рабочих с отчислениями на социальные нужды

Фонд заработной платы (ФЗП) производственных рабочих состоит из основной и дополнительной заработной платы и вычисляется по формуле:

$$\Phi 3\Pi = 3\Pi \Pi_{OCH} + 3\Pi \Pi_{\partial On} \tag{28}$$

Фонд заработной платы обозначается ($\Phi 3\Pi$) и измеряется в рублях; Зарплата основная обозначается ($3\Pi\Pi_{och}$) и измеряется в рублях;

Зарплата дополнительная обозначается ($3\Pi\Pi_{\partial on}$) и измеряется в рублях.

$$\Phi$$
3Пбаз = 130+18,2 = 148,2руб.

$$\Phi$$
3Ппроект = 102,8+14,3 = 117,1руб.

5.7.1 Основная заработная плата основных производственных рабочих

Основная заработная плата основных производственных рабочих определяется по формуле:

$$3\Pi\Pi_{OCH} = C_{y} \times t_{yym} \times k_{3n\pi} \tag{29}$$

Часовая тарифная ставка обозначается (C_{y}) и измеряется в руб/час;

Коэффициент начислений на основную заработную плату обозначается $(k_{3n\pi}).$

$$C_{\mathbf{q}}$$
=21руб/час – проектный;

$$C_y = 23$$
руб/час – базовый.

$$3\Pi\Pi_{OCH}$$
баз = $23 \times 3,11 \times 1,82 = 130$ руб/ч.

$$3\Pi\Pi_{OCH}$$
проект = $21 \times 2,69 \times 1,82 = 102,8$ руб/ч.

Коэффициент начислений на основную заработную плату определяется по формуле:

$$k_{3nn} = k_{np} \times k_{gH} \times k_{y} \times k_{n\phi} \times k_{H} \tag{30}$$

Коэффициент премирования обозначается (k_{np}) и составляет 1,25;

Коэффициент выполнения норм обозначается $(k_{\mathcal{CH}})$ и составляет 1,1

Коэффициент доплат за условия труда обозначается (k_{γ}) и составляет 1,1

Коэффициент доплат за профессиональное мастерство обозначается $(k_{n\phi})$ и составляет 1,067;

Коэффициент доплат за работу в вечерние и ночные смены обозначается (k_H) и составляет 1,133

$$k_{3nn} = 1,25 \times 1,1 \times 1,1 \times 1,067 \times 1,067 \times 1,133 = 1,82$$

5.7.2 Дополнительная заработная плата основных производственных рабочих

Дополнительная заработная плата основных производственных рабочих определяется по формуле:

$$3\Pi\Pi_{\partial On} = \frac{k_{\partial}}{100} \times 3\Pi\Pi_{OCH} \tag{31}$$

Коэффициент (таблица 5.7) соотношения между основной и дополнительной заработной платой обозначается (k_{∂}) и составляет 14%.

$$3\Pi\Pi_{\partial on}\delta a3 = \frac{14}{100} \times 130 = 18,2 \text{ py}\delta.$$

$$3\Pi\Pi_{\partial on}$$
проект = $\frac{14}{100} \times 102,8 = 14,3$ руб.

Таблица 5.7 – Коэффициент соотношения между основной и дополнительной заработной платой (kд), %.

		(kд), %		
Vоновия томно	Число смен	Для основных		
Условия труда		производственных рабочих		
Вредные и особо	1	1.4		
тяжелые работы	1	14		

5.7.3 Отчисления на социальные нужды

Отчисления на социальные нужды рассчитываются по формуле:

$$O_{C.H.} = \frac{H_{cou} \times \Phi 3\Pi}{100}$$
 (32)

Норма отчислений на социальные нужды обозначается (H_{cou}) и составляет 30%.

$$O_{C.H.}\delta a3 = \frac{30 \times 148,2}{100} = 44,46$$
py δ .

$$O_{C.H.}$$
проект = $\frac{30 \times 117,1}{100}$ = 35,13руб.

5.8 Технологическая себестоимость ротора

Технологическая себестоимость ротора определяется по формуле:

$$C_{mex}\delta a3 = 3M + 3_{9-9} + 3_{nnow} + 3_{o\delta} + \Phi 3\Pi + O_{c.H} + 3\Gamma$$
 (33)

Технологическая себестоимость базового ротора обозначается (C_{mex} баз) и измеряется в рублях.

$$C_{mex}$$
баз = 322,57+305,8+0,03+22,4+148,2+44,46+300 = 1143,46 руб.

$$C_{mex}$$
проект = $3M + 3_{9-9} + 3_{npucn} + 3_{nnow} + 3_{oo} + \Phi 3\Pi + O_{c.H}$ (34)

Технологическая себестоимость проектного ротора обозначается $(C_{\textit{mex.npoekm}}) \text{ и измеряется в рублях.}$

$$C_{mex}$$
проект = 693,89+195,7+0,12+0,01+8,26+117,1+35,13=1050,21 руб.

5.9 Цеховая себестоимость изделия

Цеховая себестоимость изделия определяется по формуле:

$$C_{uex} = C_{mex} + P_{uex} \tag{35}$$

Цеховые (общепроизводственные) расходы обозначаются (P_{uex}) и измеряются в рублях;

$$C_{uex \, 6a3} = 1143,46+325 = 1468,6 \text{ py6}.$$

$$C_{uex}$$
 проект = 1050,21+257 = 1307,21 руб.

$$P_{uex} = k_{uex} \cdot 3\Pi \Pi_{och}. \tag{36}$$

Коэффициент цеховых (общепроизводственных) расходов обозначается ($k_{uex.}$) и составляет 2,5.

$$P_{uex^{6a3}} = 2,5 \times 130 = 325$$
py6.

$$P_{uex^{\text{проект}}} = 2,5 \times 102,8 = 257$$
руб.

5.10 Заводская себестоимость изделия

Заводская себестоимость изделия определяется по формуле:

$$C_{3ae} = C_{yex} + P_{3ae} \tag{37}$$

Заводские (общехозяйственные) расходы обозначаются (P_{3ag}) и измеряются в рублях;

$$C_{30663} = 1468,6 + 234 = 1702,6$$
 py6.

$$C_{3a6}$$
 проект = 1307,21 +185 = 1492,21 руб.

Заводские (общехозяйственные) расходы определяются по формуле:

$$P_{3ae} = k_{3ae} \times 3\Pi\Pi_{och} \tag{38}$$

Коэффициент заводских (общехозяйственных) расходов обозначается (k_{3ae}) и составляет 1,8.

$$P_{3a66}$$
 баз = 1,8×130 = 234 руб.

$$P_{3a6}$$
 проект = 1,8×102,8 = 185 руб.

5.11 Полная себестоимость изделия

Полная себестоимость изделия определяется по формуле:

$$C_{nOЛH} = C_{3ag} + P_{gH} \tag{39}$$

Внепроизводственные расходы обозначаются ($P_{\mathcal{BH}}$) и измеряются в рублях.

$$C_{noлh}$$
 баз = 1702,6+85,13 = 1787,71 руб.

$$C_{noлH}$$
 проект = 1492,21+74,61 = 1566,82 руб.

Внепроизводственные расходы определяются по формуле

$$P_{\mathcal{B}H} = k_{\mathcal{B}H} \times C_{3\mathcal{B}\mathcal{B}} \tag{40}$$

Коэффициент внепроизводственных расходов обозначается $(k_{\it gh})$ и составляет 0,05.

$$P_{BH \text{ faa}} = 0.05 \times 1702.6 = 85.13 \text{ pyf.}$$

$$P_{GH}$$
проект = 0,05×1492,21 = 74,61 руб.

Полная стоимость изготовления ротора базового и проектного варианта указаны в (таблице 5.8).

Таблица 5.8 – Калькуляция себестоимости изделия

Статьи затрат	Базовый	Проектный	
Статьи затрат	вариант	вариант	
1. Материалы основные	267,57	267,57	
2. Материалы вспомогательные	355	426,32	
3. Электроэнергия	305,8	195,7	
4. Затраты на содержание и	22,4	8,26	
эксплуатацию оборудования	22,4		
5. Затраты на содержание		0,12	
приспособлений и инструмента	-		
6. Затраты на содержание и			
эксплуатацию	0.03	0,01	
производственных площадей под пайку	0.03	0,01	
ротора			
7. Основная заработная плата	130	102,8	
8. Дополнительная заработная плата	18,2	14,3	
9. Отчисления на социальное	44,46	35,13	
страхование	44,40		
Технологическая себестоимость	1143,46	1050,21	
Цеховая себестоимость	1468,6	1307,21	
Заводская себестоимость	1702,6	1492,21	
Внепроизводственные расходы	85,13	74,61	
Полная себестоимость	1787,71	1566,82	

- 5.12 Расчет экономической эффективности разрабатываемого проекта
- 5.12.1 Ожидаемая прибыль (условно-годовая экономия) от снижения себестоимости изготовления изделия

Ожидаемая прибыль от снижения себестоимости изготовления изделия определяется по формуле:

$$\Pi p_{O \to C.} = \Im_{y.z.} = \left(C_{nonh.}^{\delta a3} - C_{nonh.}^{npoe \kappa m}\right) \times N_{np}$$
 (41)

$$\Pi p_{o \mathcal{H} c.} = \mathcal{I}_{y.2.} = (1787,71-1566,82) \times 5000 = 1104450$$
 руб.

Годовой экономический эффект от внедрения в технологический процесс нового оборудования, может быть рассчитан по формуле

$$\mathcal{J}_{\mathcal{Z}} = \left[\left(C_{nonh}^{\delta a3} + E_{H} \times K_{y\partial}^{\delta a3} \right) - \left(C_{nonh}^{npoe\kappa m} + E_{H} \times K_{y\partial}^{npoe\kappa m} \right) \right] \times N_{np}$$
 (42)

Полная себестоимость продукции (базовая и проектная), тем более до и после внедрения нового оборудования обозначается ($C_{noлh}^{\delta a3}$) ($C_{noлh}^{npoekm}$) и измеряется в рублях;

Нормативный коэффициент сравнительной экономической эффективности обозначается (E_H) и составляет 0,33.

$$\mathcal{P}_{\mathcal{E}} = [(1787,71+0,33\times38,36)-(1566,82+0,33\times26,84)]\times5000=1123455,5 \text{ py6}.$$

5.12.2 Срок окупаемости капитальных вложений (инвестиций)

Срок окупаемости капитальных вложений (инвестиций) определяется по формуле:

$$T_{o\kappa} = \frac{K_{o\delta u_{\downarrow}}^{npoe\kappa m}}{\Pi p_{o\mathcal{H}}} \tag{43}$$

$$T_{OK} = \frac{134200}{1104450} = 0,1$$
 года.

5.12.3 Коэффициент сравнительной экономической эффективности

Данный коэффициент является величиной обратной сроку окупаемости капитальных вложений

$$E_{cp} = \frac{1}{T_{OK}} \tag{44}$$

$$E_{cp} = \frac{1}{0.1} = 10$$

Внедряемое мероприятие эффективно.

- 5.13 Расчет повышения производительности труда
- 5.13.1 Снижение трудоёмкости изготовления изделия

Снижение трудоёмкости изготовления изделия рассчитывается по формуле:

$$\Delta t_{um} = \frac{t_{um}^{\delta a3} - t_{um}^{npoe\kappa mH}}{t_{uum}^{\delta a3}} \times 100\%$$

$$(45)$$

Время (базовое) штучное на выполнения пайки обозначается (t_{uum}^{6a3}) и измеряется в минутах;

Время (проектное) штучное на выполнения пайки обозначается ($t_{uum}^{npoekmh}$) и измеряется в минутах.

$$\Delta t_{uum} = \frac{187 - 161,6}{187} \times 100\% = 13,5\%$$

Снижение трудоемкости пайки ротора происходит за счет снижения трудоемкости выполняемых работ.

5.13.2 Повышение производительности труда

Повышение производительности труда определяется по формуле

$$\Delta\Pi_T = \frac{100 \times \Delta t_{uum}}{100 - \Delta t_{uum}} (\%) \tag{46}$$

$$\Delta\Pi_T = \frac{100 \times 13,5}{100 - 13,5} = 15,6\%$$

Выводы по разделу: Проектная технология более эффективна вследствие повышения производительности труда на 15,6% и снижения трудоемкости изготовления изделия на 13,5%. Данная технология окупится за 0,1 года из-за повышения производительности труда и снижения трудоемкости. Качество продукции не изменится. Предложенная модернизация не требует особо квалифицированного специалиста в области пайки ротора.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ ПО ПРОЕКТУ

По полученным результатам была разработана технология проектного варианта пайки роторно-поршневого двигателя в парах цинка с применением паяльной пасты. Данная технология не чем не уступает качеству пайки в восстановительной атмосфере водорода, так как пайка в парах цинка: безопасна, экологична, не дорогая, не требует высоких навыков классификации рабочего и обладает прочным соединением паяных швов.

В данной работе достигнута главная цель проекта, такая как снижение себестоимости пайки ротора ДВС в парах цинка. Основные задачи такие как, анализ исходных данных и известных решений по пайке ротора, исследования материалов на паяемость, разработка технологического процесса, выбор оборудования и паяльных материалов для пайки ротора были достигнуты практическим и исследовательским путем.

В процессе работы были рассмотрены способы, обезопасить пайку роторно-поршневого двигателя на производстве, а также показать экологичность данного процесса.

Данная технология принесет немного пользы в машиностроительный сектор в получении роторов и, так же, необходимо проводить дальнейшие исследования по пайки ротора для получения более качественного паяного соединения.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1. Двухсекционный роторно-поршневой двигатель с планетарным движением встречно вращающихся роторов [Электронный ресурс]. URL: http://www.freepatent.ru/patents/2337249. (Дата обращения: 15.02.2017).
- 2. Марочник стали и сплавов [Электронный ресурс]. URL: http://www.splav-kharkov.com/main.php. (Дата обращения: 16.02.2017).
- 3. Печь камерная с защитной атмосферой [Электронный ресурс]. URL: http://www.tehno.com/product.phtml?uid=B00120043671. (Дата обращения: 17.02.2017).
- 4. Электропечь CHO 200/12 [Электронный ресурс]. URL: http://antek-lab.ru/katalog-product/414383. (Дата обращения: 18.02.2017).
- 5. Марочник стали и сплавов [Электронный ресурс]. URL: http://splav-kharkov.com/mat_start.php?name_id=1117. (Дата обращения 20.02.2017).
- 6. Ответы@mail.ru [Электронный ресурс]. URL: https://otvet.mail.ru/question/76615055. (Дата обращения: 19.02.2017).
- 7. Империя инструмента [Электронный ресурс]. URL: https://www.imperiatools.ru/ruchnoj-listogibochnyj-stanok-proma-rop-20-1000. (Дата обращения: 20.02.2017).
- 8. Веста [Электронный ресурс]. URL: http://www.vestavta.ru/scales/lab/vm-153. (Дата обращения: 21.02.2017).
- 9. Clipartbest [Электронный ресурс]. URL: http://www.clipartbest.com/clipart-9ip67AB6T. (Дата обращения: 22.02.2017).
- 10. Доски.ru [Электронный ресурс]. URL: http://krasnodarskiy-krai.doski.ru/armavir/mashina-razryvnaya-usiliem-20-tonn-msg767389.htm?cat=0&plc=28. (Дата обращения: 23.02.2017).
- 11. КАНЦЗАКАЦЗ48 [Электронный ресурс]. URL: https://www.kanczakaz48.ru/catalog/tovary_dlya_ofisa_kantstovary/11751/. (Дата обращения: 24.02.2017).

- 12. Химпэк [Электронный ресурс]. URL: http://chempack.ru/ru/chemical-raw-materials/karbyurizator-drevesnougolnyy.html?cm_id=13770048_962488722_1302344221_4363005848__n one_search_type1_no_desktop_premium_240&utm_source=search&utm_source=no ne&utm_term=карбюризатор&utm_region_name=Тольятти&utm_gbid=962488722 &yclid=3113066325206895156. (Дата обращения: 25.02.2017).
- 13. НПП Фирма «СодБи» [Электронный ресурс]. URL: http://www.armadamet.ru/tsink?yclid=3113131926477869945. (Дата обращения: 26.02.2017).
- 14. А.Г. Егоров, В. Г. Виткалов, Г.Н. Уполовникова, И.А. Живоглядова, : учеб. метод. пособие/ А.Г.Егоров и др. Тольятти: Изд-во ТГУ,2013.-99с.: обл.
- 15. Краснопевцева И.В. Экономическая часть дипломного проекта: учеб. метод. пособие/ И.В. Краснопевцева Тольятти: ТГУ, 2008. 40 с.
- 16. Горина Л.Н. Раздел выпускной квалификационной работы «Безопасность и экологичность технического объекта». Уч. методическое пособие. Тольятти: изд-во ТГУ, 2016. 33 с.
- 17. Моторин К.В. Методическое указание по курсовому проектированию бакалавров очного и заочного обучения. / К.В. Моторин. Тольятти: ТГУ, 2016. 7 с.
- 18. Егоров А.Г. Правила оформления выпускных квалификационных работ для бакалавриата и специалитета: учебно-методич. Пособие / А.Г. Егоров, В.Г. Виткалов, Г.Н.
- 19. Wisegeek [Электронный ресурс]. URL: http://www.wisegeek.net/what-are-the-different-types-of-fire-protection-products.htm. (Дата обращения: 02.03.2017).
- 20. Duratuf produkt [Электронный ресурс]. URL: http://www.insulatingmats.com. (Дата обращения: 28.02.2017).
- 21. The principle of operation of the rotary engine [Электронный ресурс]. URL: http://avtoz.net/the-principle-of-operation-of-the-rotary-engine/. (Дата обращения: 03.03.2017).

- 22. Rotary engine: advantages and disadvantages The International Virtyal Exhibition Centre DeltaExpo [Электронный ресурс]. URL: http://www.deltaexpo.com/content/view/117/. (Дата обращения: 04.03.2017).
- 23. How A Rotary Engine Works Essay [Электронный ресурс]. URL: https://www.exampleessays.com/viewpaper/88382.html. (Дата обращения: 05.03.2017).
- 24. Лашко С. В., Лашко Н. Ф. Пайка металлов. 4-е изд., перераб. и доп. М.: Машиностроение, 1988. 376 с.; ил.
- 25. Справочник по пайке. Под ред. И. Е. Петрунина. 3-е изд., перераб. и доп. М.: Машиностроение, 2003. 480 с.; ил.