# МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования

«Тольяттинский государственный университет»

## Институт машиностроения

(наименование института полностью)

## Кафедра «Проектирование и эксплуатация автомобилей»

(наименование)

## 23.05.01 «Наземные транспортно-технологические средства»

(код и наименование направления подготовки, специальности)

#### Автомобили и тракторы

(направленность (профиль)/специализация)

# ВЫПУСКНАЯ КВАЛИФИКАЦИОННАЯ РАБОТА (ДИПЛОМНЫЙ ПРОЕКТ)

на тему: «Автоматическая система пожаротушения автомобиля Lada GRANTA»

Студент	М.С. Богатов	
	(И.О. Фамилия)	(личная подпись)
Руководитель	к.п.н., доцент Л.А.Угарова	
	(ученая степень, звание, И.С	). Фамилия)
Консультанты	к.э.н., доцент Е.А.Боргардт	
	(ученая степень, звание, И.С.	0. Фамилия)
	к.т.н., доцент А.Н.Москалюк	
	(ученая степень, звание, И.С	0. Фамилия)
	к.п.н., доцент С.А.Гудкова	

Тольятти 2020

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

#### Аннотация

Данный дипломный проект посвящен выбору системы пожаротушения и последующей ее установке на автомобиль Lada GRANTA.

Целью проекта – разработка предложений по установке автоматической системы пожаротушения на автомобиль Lada GRANTA.

Объект исследования - автомобиль Lada GRANTA.

Предмет исследования - генератор огнетушащего аэрозоля.

В первой части дипломного проекта изучается состояние вопроса, в том числе: основные системы пожаротушения, их технические характеристики, основные требования предъявляемые к системам пожаротушения, исторический аспект разработки и внедрения систем пожаротушения.

Вторая и последующие части дипломного проекта посвящены расчетнотехнологическим аспектам автомобиля Lada GRANTA, а также конструкторским расчетам устанавливаемой системы.

Дипломный проект состоит из пояснительной записки на 86 страниц, введения, в том числе 31 рисунков, 22 таблицы, списка 26 ссылок, включая 5 иностранных источников и 9 приложений, графической части на 6 листах A1 и 2 листах A3.

#### **Abstract**

This diploma paper is devoted the choice of fire extinguishing system and the correct installation on a car Lada GRANTA

The aim of the project is the installation and justification of the choice of fire extinguishing systems for the localization of fires in areas of the car where the greatest probability of fire.

The object of the study will be the car Lada GRANTA.

The subject of this thesis is a fire extinguishing aerosol generator.

In the first part of the diploma, we study the state of the issue, including the main fire extinguishing systems, the technical characteristics of already known car systems, the basic requirements for systems, the history of creating fire extinguishing systems.

The second and subsequent parts of the thesis project are devoted to the theoretical and practical parts of the Lada GRANTA car, as well as the design calculations of the installed system.

The diploma paper consists of an explanatory note of 86 pages, an introduction, including 31 figures, 22 tables, a list of 26 links, including 5 foreign sources and 9 applications, a graphic part on 6 sheets A1 and 2 sheets A3.

# Содержание

Введение	5
1.1Назначение и требования системы пожаротушения	6
1.2 Классификация систем пожаротушения	8
1.3 Обзор известных конструкций системы пожаротушения	10
1.4 История развития систем пожаротушения	18
1.5 Обоснование выбора системы	21
2 Расчётно-технологическая часть	2
2.1 Тягово-динамический расчет автомобиля	25
2.2 Экономический расчет характеристик топлива автомобиля	48
3 Меры безопасности при установке системы пожаротушения	52
4 Технико-экономическое обоснование проекта	56
4.1 Себестоимость системы пожаротушения	54
4.2 Точка безубыточности производства системы	59
4.3 Коммерческая эффективность установки ГОА	62
Заключение	74
Список используемой литературы и используемых источников	75
Приложение А Чертеж общего вида автомобиля с установленой системой пожаро	тушения
Приложение Б Генератор огнетушащего аэрозоля сборочный чертеж	77
Приложение В Чертеж генератора огнетушащего аэрозоля в разрезе	
Приложение Г Чертеж электровоспламенителя	
Приложение Д Обеспечение безопасности на производстве	
Приложение Е Графики тягово-динамического расчета	81
Приложение Ж_Показатели экономической эффективности	
Приложение И Черетеж генератора огнетущазего аэрозоля	
Приложение К Чертеж кронштейна	
Приложение Л Технологическй процесс сборки	

## Введение

Выпускная квалификационная работа выполнена на тему «Автоматическая система пожаротушения автомобиля Lada GRANTA»

В данном дипломном проекте предложена системы пожаротушения.

«Отрасль автомобилестроения одна из ведущих направлений развития мировой экономики. Эффективная работа автотранспорта имеет огромное значение для всех остальных отраслей промышленности. Инновации и разработка новых технологий также имеют немаловажное значение для развития мировой промышленности»[1].

«Основными направлениями для дальнейшего развития технического уровня автомобилей является – автоматическая система пожаротушения»[2].

Основная задача, стоящая перед автомобильным транспортом, это повышение комфортабельности и безопасности движения. Технические неисправности и различные виды аварий могут привести к возгоранию, что соответственно нарушает безопасность.

Сегодня большое внимание уделяется всему, что обеспечивает безопасность автомобиля, поэтому автоматическая система пожаротушения актуальна в наше время.

Целью данного дипломного проекта является установка, как бюджетной системы пожаротушения, которая быстро приводится в действие после нажатия кнопки, так и дорогостоящей системы с автоматическими датчиками обнаружения возгорания и устранения его. Это исключает потерю времени, жертвы людей и сильный урон автомобилю, а также повышает эффективность пожаротушения, в отличие от ручного.

## 1 Теоретическая часть

## 1.1 Назначение и требования системы пожаротушения

«Пожаротушение — это процесс воздействия сил и средств, а также использование методов и приёмов для окончательного прекращения горения, а также на исключение возможности его повторного возникновения» [2].

«Следует подчеркнуть, что оборудование систем пожарной безопасности предназначается для предупреждения возникновения пожаров в автомобиле, а также к быстрому его тушению, если возгорание произошло» [2].

Выбирая те или иные автоматические средства пожаротушения, следует учитывать некоторые моменты, которые позволят установить именно то оборудование, которое сможет защитить объект, т.е. автомобиль максимально качественно.

Первое с чем нужно определится, какое огнетушащее вещество должно использоваться в автоматической системе. Для этого следует учитывать специфику объекта и тех материальных ценностей и оборудования, которое там находиться. Известно, что не все можно тушить с помощью воды или пены, иногда такое тушение приносит больше ущерба чем сам пожар.

Второй фактор, на который следует обратить внимание - это скорость устранения очагов возгорания. Правильно подобранная установка должна обеспечивать тушение возгорания до того момента, как будет гореть та или иная часть автомобиля.

Правильная автоматическая система пожаротушения — это та, которая позволит локализовать пожар и не допустит его распространение.

Следует обратить внимание на то, на сколько проста в обслуживании и эксплуатации автоматическая система и какие финансовые затраты следует вкладывать, чтобы поддерживать ее функциональное состояние.

«Известно, что автомобильные системы пожаротушения достаточно просты, но в то же время очень эффективны. Они состоят из баллона с пеной или аэрозолем, трубок, насадок и датчиков. Цилиндр надежно закреплен в моторном отсеке или кабине, если под капотом нет места. Оттуда трубы и форсунки запускаются в первую очередь в моторном отсеке, потому что в большинстве случаев воспламенение происходит именно там, где расположены двигатель и топливные трубки. Датчики, которые реагируют на повышение температуры и автоматически включают распыляемую пену или аэрозоль, также установлены там. Как правило, смесь тушения после срабатывания датчика подается в течение 5-30 секунд. Оптимальное время 5-10 секунд. После того, как смесь выбрасывается в воздух, начинается интенсивное сгорание, выделяется аэрозоль, содержащий большое количество углекислого газа» [2].

«Сжигание и выбросы СО2 происходят так быстро, что огонь гаснет в считанные секунды. За этот период ни провода, ни двигатель, ни шланги практически не успевают пострадать. Кроме того, благодаря быстрой реакции системы, после отображения в автомобиле, вы можете продолжать движение. Еще одной особенностью системы является то, что она может работать плавно, даже когда автомобиль переворачивается» [3].

Есть основание полагать, что такие системы могут быть установлены не только на спортивных автомобилях, но и на всех гражданских автомобилях от Оки до Порше, от небольших автомобилей до больших пассажирских автобусов. В моем случае машина Lada GRANTA. Установка довольно проста и не занимает много времени и усилий.

## 1.2 Классификация систем пожаротушения

Следует обратить внимание пожары - это не редкость, и за последние годы количество автотранспорта возросло, необходимо знать какие системы пожаротушения для автомобилей существуют и что лучше выбрать для борьбы с возгоранием.

По способу автоматизации системы пожаротушения бывают:

- «автоматическими–срабатывают в момент, когда в какой-либо среде происходит превышение пороговых контролируемых значений. Такая защита действует круглосуточно» [1];
- «Ручными» [1].

По используемому веществу пожаротушения системы бывают:

- «пенные основным веществом для ликвидации пожара является пена. Пена кратна, ее требуется гораздо меньше, чем воды, с помощью нее можно потушить пожары больших площадей и горючие жидкости» [1];
- «водяные недорогая и сама распространенная система пожаротушения. Она достаточно эффективна, если речь не идет о возгорании химических веществ. Однако, у данной системы есть и свои недостатки. Для тушения пожара водой ее требуется много, вода наносит большой материальный ущерб, для тушения пожара требуется наличие конструкций, которые обеспечат бесперебойное водо- (насосы, резервуары, колонки) и энергопотребление» [1];
- «газовые системы пожаротушение, где основным элементом выступает газ. В соответствии с принципом работы газовое пожаротушение это такое, при котором газ вытесняет кислород (азот, инерген, аргон, углекислый газ), исключая при этом возможность сгорания, и те, в которых газ вступает в реакцию торможения

(замедления) с продуктами сгорания (это фреоны) замедляет горение или полностью его устраняет. Система газового пожаротушения смертельна для людей, она используется только там, где есть исторические ценности, дорогостоящее оборудование или инновационные решения, которые нельзя повредить» [1];

- «порошковые в этих системах используется специальный порошок.
   Системы были разработаны для устранения пожаров классов A, B, C,
   а также для тушения живых устройств. Запрещено использовать в помещениях с большим количеством людей» [1];
- «аэрозоли не используются для тушения пористых веществ, сыпучих и других, которые горят внутри, а не снаружи; химические вещества и смеси, горение которых возможно без кислорода; пирофорные вещества, гидриды металлов и порошкообразные металлы, а также в местах скопления людей» [1];
- «тонкодисперсионные данная система пожаротушения ликвидирует пожары, распыляя воду. При ней воды тратиться намного меньше в сравнении с классической водяной системой пожаротушения, как следствие, материальный ущерб от ее применения меньше, а эффективность выше» [1].

По своему назначению системы пожаротушения подразделяются на следующие:

- для защиты стационарных объектов,
- для защиты наземного транспорта,
- для защиты речного и морского транспорта (судовые системы).

Все предлагаемые системы пожаротушения обладают следующими свойствами:

- экологически абсолютно безопасны, не содержат ядовитых компонентов, а также веществ, разрушающих озоновый слой Земли;
- работоспособны в очень широком температурном диапазоне от 50 до + 95 градусов по Цельсию (от минус 40°C до плюс 95°C для TPB);
- благодаря используемым огнетушащим составам, могут быть успешно применены для ликвидации горения различных по своей структуре веществ, твердых, жидких, газообразных, а также электрического оборудования, находящегося под высоким напряжением;
- «оригинальная конструкция модульных огнетушащих средств и простая схема их включения позволяют создавать системы в 3-4 раза дешевле, чем дождеватели и паводковые воды (не TRV), и в 8-10 раз чем газ (углекислый газ)» [1].
- «установка пороховых и расширительных клапанов, генераторов огнетушащего аэрозоля и модульных систем на их основе не представляет трудностей и не требует специальной подготовки для осуществляется монтажников c использованием самых монтажных инструментов. Эти распространенных средства пожаротушения не требуют серьезного обслуживания в течение всей жизни. Достаточна внешняя проверка и проверка целостности электрических кабелей и соединений» [1].

# 1.3 Обзор известных конструкций системы пожаротушения

В настоящее время в РФ и в других странах большее распространение качественных систем пожаротушения приняло на вооружение генераторы огнетушащего аэрозоля или средства аэрозольного пожаротушения.

Факты заключаются в том, что «более высокие показатели эффективности, надежности и экологической безопасности, а также относительно низкая стоимость технологий локализации аэрозольного пожара по сравнению с традиционными методами пожаротушения (газ, порошок)» [2].

«При разработке современного ГОА разработчики стремятся свести к минимуму потери аэрозольных огнетушителей, попадающих в зону горения. При идеальной конструкции GOA, когда его огнетушащая способность практически равна эффективности пожаротушения AOS (огнетушащей способности открытого тестера), удельные характеристики общей массы продукта значительно уменьшаются (например, , соотношение между массой генератора и защищаемым объемом). в итоге стоимость защиты кубометра снижается» [2].

«Следует отметить, что высокая огнетушащая способность генератора аэрозоля не будет иметь решающего значения при наличии больших размеров высокотемпературных зон и зон с риском пожара из аэрозольной струи и тела. генератора. Необходимо уменьшить размеры этих зон, поскольку это, благодаря минимизации воздействия при высокой температуре, является условием максимальной сохранности оборудования, не подверженного воздействию огня. Актуальной задачей является также максимальная очистка аэрозольного огнетушителя от горячего конденсированного шлака и других механических примесей, таких как «чистый» противопожарный аэрозоль, который не повреждает оборудование, а его остатки успокаиваются после тушения пожара на поверхности в виде пыли, они легко удаляются без вреда для окружающей среды. Все эти требования к аэрозольному пожаротушению формируют дизайн современного уровня ГОА» [2].

«При всех известных способах охлаждения в аэрозольной струе присутствуют горячие частицы различного происхождения, способные непосредственно зажигать горючие материалы, то есть увеличиваются размеры

зон пожара» [2]. «Сам по себе огнетушащий спрей еще недостаточно хорошо очищен, то есть вероятность сохранения целостности оборудования, не подверженного пожару при контакте с примесями, содержащимися в аэрозоле. пожаротушение уменьшается» [2].

Целью работы является установка и выбор системы пожаротушения с максимальной огнетушащей способностью, генерирование хорошо очищенного аэрозоля огнетушителя с минимальными размерами высокотемпературных зон и зон пожароопасности. Задача была решена специалистами ЗАО «Источник Плюс» [2]. «Охлажденный генератор эжектора был разработан ДЛЯ требований. удовлетворения Генератор огнетушащего аэрозоля операций на стационарных сооружениях, имеет модификации, позволяющие использовать его для противопожарной защиты электрических отсеков, двигателей, сантехников, насосов и багажа транспортных средств различного назначения (автомобильные, железнодорожные, водные и так далее)» [2].

## Исход данного выбора:

- Сохраняя хорошую характеристику и эксплуатацию данных систем, представленные генераторы огнетушащего аэрозоля подают в зону поражения огнем без всякого мусора и раскаленных частиц аэрозольного вещества и прочих механических примесей, тем самым не причиняют окружающей среде вред.
- Прослойка данных аэрозолей из термостойкой силиконовой прослойки очень хорошо защищена от различных вибраций на заряд данного ГОА, тем самым увеличивается обеспечение надежной способности держать заряд без лишнего спрыска на подвижном транспорте при тряске на дорогах.

Чаще всего применяют аэрозольные системы пожаротушения:

здания заводов, места складирования и хранения товаров,
 лаборатории;

- трансформаторные подстанции, электрощитовые;
- панели, шкафы и тоннели для прокладки коммуникаций, помещения со сложным оборудованием;
- гаражи и крытые стоянки для автомобилей;
- пожароопасные отсеки в автомобилях

«При возгорании частицы горючих веществ, отделяющиеся от основной массы материала при пиролизе, сильном нагревании в первоначальном очаге пожара, активно соединяются с молекулами О2, окисляясь с выделением большого количества тепловой энергии, что приводит к цепному, нарастающему развитию реакции горения, распространению открытого огня. При срабатывании аэрозольной установки тушения мельчайшие частицы, образовавшиеся при горении специального твердотопливного заряда, по сути, дымовой шашки, попадая в защищаемое помещение, корпус/отсек, технологическую нишу под воздействием давления смеси газов, также выделяющихся после воспламенения заряда генератора, быстро распространяются по всему объему защищаемого помещения. Аэрозольные частицы, будучи более активными, чем молекулы О2, быстрее соединяются с молекулами горючего вещества, что приводит сначала к замедлению, а потом и к полному прекращению всего процесса горения, снижению выделения тепловой энергии, необходимой для его поддержания. Даже после окончания работы ГОА, образовавшееся облако огнетушащего аэрозоля еще несколько десятков минут, что в прямой зависимости от типа, размера(массы), твердотопливного заряда, объема защищаемого помещения (отсека), находится во взвешенном виде, сохраняя необходимую концентрацию, исключающую возможность вторичного возгорания» [23].

Система пожаротушения «Пирокорд» (см. рисунок 1) выглядит как обычная веревка, но внутри наполнен специальным веществом с микрокапсулами в которых находится газ, при воздействии температуры капсулы раскрываются газ выходит - происходит процесс тушения. Он

компактный и его возможно поместить в большинство автомобилей, но газ находится в микрокапсулах и выходит только в местах нагрева

Система пожаротушения воздействие использует определенного количества пожаротушающего вещества, будь то порошок газ, аэрозоль или даже банальная вода, и в текущем случае по причине наличия газа в большом количестве микрокапсул, газ может выйти не из всех капсул. «Пирокорд предназначен для тушения пожаров классов А, В, С, Е, работает как интеллектуальная система пожаротушения. Воздействие температуры на его компоненты для активации ведет к заполнению огнетушащим веществом и созданию необходимой огнетушащей концентрации в защищаемом объеме. Выпускается в форме эластичного огнетушащего шнура, внешним диаметром не более 6 мм, с радиусом изгиба в несколько мм. Способен защищать объемы до 10 м3. Инициируется в одной точке и срабатывает по всей длине, обеспечивая подачу огнетушащего газа даже в полости, разделенные перегородками не доступные иным средствам тушения» [5].



Рисунок 1 - Система пожаротушения «Пирокорд»

«Система пожаротушения «Буран» (см. Рисунок 2) - это порошковый модуль пожаротушения, выглядит как бак огнетушителя, устанавливается

совместно с датчиками, позволяющими определить начало пожара, дополнительно может комплектоваться принудительным пуском (кнопка в салоне). Плюсы данного устройства в том, что в нем используется порошковое пожаротушение, крайне надежно, минимум вреда для человека» [3].

Технические характеристики «Буран»:

- Масса модуля с держателем: 4.7 кг.;
- Продолжительность подачи огнетушащего порошка: не более 1.0 с.;
- Быстродействие: от 1 до 10 с.;
- Масса заряда огнетушащего порошка: 1,65 кг
- Температурные условия эксплуатации: от минус 50°C до плюс 95°C.



Рисунок 2 – Система пожаротушения «Буран»

«Система пожаротушения «Допинг» (см. Рисунок3) - это генератор огнетушащего аэрозоля, представлен как небольшой бочонок (существуют и более компактные форм-факторы чем на картинке), устанавливается совместно с датчиками, позволяющими определить очаг возгорания, дополнительно может комплектоваться принудительным пуском (кнопка в салоне). «Следует отметить, что габариты меньше порошковых модулей, на тот же защищаемый объем,

незначительно дороже порошковых, но ощутимо дешевле газовых установок. Данный факт является самой выгодной и удобной по установке системой» [4]. «Огнетушитель запускается от источника тока напряжением 12-36 B, от воздействия теплочувствительного шнура открытого пламени или температуры выше 200 ° C» [4].

Технические характеристики «Допинг-2»:

- «защищаемый объем на один огнетушитель: 2 куб.м.» [4];
- «время работы не более 20 сек.» [4];
- «время тушения пожара- 4-10 сек.» [4];
- «масса: 1,3+0,2 кг.» [4];
- «температура эксплуатации от -50°C до +95°С» [4];
- «допускается кратковременное (до 8 часов) повышение температуры
   до 120°С» [4];
- «ток запуска: от 1,5A до 3A» [4];
- «время запуска не более: 2 сек» [4].



Рисунок 3 — Система пожаротушения «Допинг»

«Система пожаротушения «Подкова» (см. Рисунок 4) - это автономная установка газового пожаротушения, представляет из себя гибкую трубку, заполненную газом в жидком состоянии, может срабатывать автономно (от воздействия действие ОГНЯ или температуры), либо приводится В принудительным пуском (кнопка из салона авто). Плюсы данной системы нет необходимости в дополнительных источниках питания в автономном режиме, газ выходит в полном объеме. Одна из самых недорогих в сегменте газового пожаротушения, а вот минусы в том, что она одноразовая и необходим периодический контроль на целостность трубки и наличия газа в ней» [6].

Технические характеристики «Подкова»:

- «Длина корпуса установки:  $1,7 \pm 0,1$  м» [5];
- «Максимальный защищаемый объём не более:1,0 м<sup>3</sup>» [5];
- «Температура срабатывания: 160 °С» [5];
- «Время тушения не более 7 с» [5];
- «Масса установки не более 800 г» [5];
- «Минимальный радиус изгиба: 0,5 м» [5];
- «Масса огнетушащего вещества:  $500 \pm 50$  г» [5];
- «Классы загораний и пожаров A, B, E по ГОСТ 27331-87» [5];
- «Температура эксплуатации от: -40 °C до +80 °C» [5].



Рисунок 4 – Система пожаротушения « Подкова»

## 1.4 История развития систем пожаротушения

Огонь является не только процессом горения, но и достаточно опасным объектом для человека и имущества, что его окружает. Человек своими действиями может неправильно потушить различные очаги возгорания, а также может не вовремя среагировать. Поэтому, любая система пожаротушения является необходимой.

Одной из самых распространенных и эффективных классификаций систем пожаротушения являются те чьи действия направлены на использование огнетушащих аэрозолей. Они представляют собой установки и средства пожаротушения, в нужный момент выпускающие в разных областях аэрозоль с высокой огнетушащей способностью. По сравнению с другими методами и технологиями борьбы с возгораниями, аэрозоли, состоящие из горючесвязующего и окислителя, показывают весьма хорошие результаты.

«Техническая история в которой основным инструментом борьбы с возгоранием является аэрозоль, насчитывает почти два века. Ещё в 1814 году был

описан процесс, в ходе которого пламя гасит трехкомпонентная смесь из низкокачественного пороха (с крупными зернами, горящего медленно и обладающего высокой фугасностью, но малой бризантностью), воды и глины» [5]. Уже тогда было отмечено, что состав (Петр Шумлянский – «описан в книге «Дополнения к сочинению о способах против пожаров» [3]) несовершенен: получающаяся взвесь эффективно действует только в замкнутом пространстве.

«Неэффективность системы пожаротушения, разработанного Шумлянским, не смутила его идейных последователей. И первыми среди них были как известно не соотечественники: примерно 30 лет спустя примитивные, но довольно действенные способы борьбы с огнем были разработаны в Австрии и Саксонии» [3].

«В Австрийской империи автором методики пожаротушения с помощью дыма стал сам Эрцгерцог» [4]: он использовал простую рубленую солому, которой буквально устилались полы и цоколи помещений архивов. В Саксонии честь продолжить идеи Петра Шумлянского выпала инженеру Кюну. Он упростил смесь для пожаротушения до одного компонента — дымного пороха очень низкого качества. Стеклянные сосуды с низкокачественным порохом показали высокую эффективность при тушении локальных возгораний в помещениях, которые можно было герметично закрыть.

«Чуть позже — на этот раз снова в России — по-настоящему научное обоснование пожаротушения с помощью газа предложил Колесник-Кулевич [70-е и 80-е гг. XIX века]» [6].

Неэффективность первых аэрозольных средств и систем пожаротушения привела к тому, что работы по направлению «аэрозольное пожаротушение» в России были практически свернуты, не успев начаться.

Последующие моменты - это поднятие идей про то что можно с пожарами справлять и с помощью аэрозольных систем пожаротушения, произошло только в конце века. «Именно тогда — в 80-е — совместные исследования ВНИИПО,

НИИПХ и СКТБ «Технолог» позволили по-новому взглянуть на не решенные проблемы аэрозольного пожаротушения». Среди них — разработка составов, которые работали бы в широком диапазоне условий, создание стационарных установок, которые защищали бы здания от огня, и обеспечение постоянной готовности таких устройств.

«В 90-е годы к работе присоединилось АО «Гранит-Саламандра». Работы АО, проводимые на основе весьма солидной научной базы, стали поворотным пунктом в развитии технологии аэрозольного пожаротушения в России» [6].

Современные установки пожаротушения, которые справляются с возгораниями путем впрыскивания в очаги возгорания огнетушащего аэрозоля, представляют собой высокоэффективные и надежные агрегаты. Выпускаются как стационарные устройства, работающие в автоматическом режиме, так и ручные, которые буквально забрасываются в очаги возгорания, где произошло возгорание.

Установки представляют собой целостное техническое решение, среди компонентов которого:

- генератор огнетушащего аэрозоля;
- аэрозолеобразующий огнетушащий состав (твердотопливный);
- система управления.

Выпускается несколько типов генераторов, отличающихся по следующим характеристикам:

- масса аэрозолеобразующего огнетушащего состава;
- температура аэрозольной смеси на срезе сопла генератора;
- огнетушащая способность аэрозоля (указывается в килограммах исходной смеси на кубический метр площади помещения);
- скорость, с которой расходуется аэрозоль.

Широкий диапазон габаритов генераторов, массы аэрозолеобразующего состава и скорости расхода аэрозоля позволяет подобрать модель генератора для помещений самых разных типов.

Существенным отличием системы пожаротушения, действие которой основано на использовании огнетушащего аэрозоля, от систем, борющихся с пожарами с применением газов и порошков, является их безопасность для защищаемого имущества и окружающей среды (в отношении инертных газов преимущества в данном случае нет). Как альтернатива системам, использующим хладоны, генераторы огнетушащих аэрозолей являются более безопасными и для человека, и для автотранспорта, и для окружающей среды. Более того, с решением проблемы факела пламени, появляющегося во время работы устройства, область использования генераторов аэрозоля весьма расширилась.

За годы производства разных систем пожаротушения, инженерам и помощникам по установке удалось уменьшить множество пожаров в различных условиях.

## 1.5 Обоснование выбора системы

По результатам анализа была выбрана система пожаротушения «Допинг», так как в настоящее время нужна надежная и доступная система безопасности, как человека, так и автомобиля, данная система оптимальна для выбранного автомобиля, габариты меньше порошковых модулей, на тот же защищаемый объем, дешевле порошковых, но дешевле газовых установок и прост в установлении. Генератор огнетушащего аэрозоля «Допинг-2» разработан и назначение его защита и тушение пожаров автотранспортного средства. При его разработке были учтены все требования по производству систем пожаротушения, подбиты под все ГОСТы, предъявляемые к объекту.

«Запуск данной системы может происходить в атематическом режиме, либо же с помощью кнопки установленной в салоне автомобиля на приборной панели (см. рисунок 5.). Называется принципом дублирования»[3].



Рисунок 5 – Пусковая кнопка ГОА

«Устанавливается данный генератор в пожароопасных местах автомобиля, например, в моторном отсеке, отсек отопителя, топливный отсек (см. Рисунок 6)» [4].



Рисунок 6 - Установка Допинга

«Для более полного ознакомления с системой и автомобилем определены тяговый расчет автомобиля. Произведена оценка конструкторских показателей надежности и долговечности, оценка общественности значимости проекта и определена стоимость всей системы пожаротушения и ее установки» [5].

Таким образом, по данному разделу изучили существующие системы пожаротушения, которые оптимально подойдут для данного автомобиля и была сформирована задача: определить детали, которые будут входить в данную конструкцию, а также наглядное изображение того, как будет выглядеть установка автоматической системы пожаротушения. В полной мере изучили историю создания системы пожаротушения и разобрали все их классификации, что является важным для исключения всех возможных недоработок, которые могли привести к неисправной работе, данной конструкции.

# 2 Расчётно-технологическая часть

Расчет тяговых и динамических характеристик автомобиля Lada GRANTA.

Для начала расчета необходимо предсоставить данные об автомобиле Lada GRANTA (см. таблицу 1)

Таблица 1- Исходные данные

Колесная формула	4,2
Компоновочная схема автомобиля	Переднеприводная
Длина ( в мм)	4350
Ширина (в мм)	1680
Высота (в мм)	1420
Снаряженная масса то (в кг)	1088
Шины	185/65 R 14
Коэффициент сопротивления качению f <sub>0</sub>	0,012
Коэффициент аэродинамического сопротивления	0,32
$C_{x}$	
Передаточное число главной пары	3,9
Передаточное число коробки передач	1,95
Двигатель	1,6 л, 16 клапанов
N <sub>e</sub> max, кВт/об/мин	74/5600
М <sub>е</sub> тах, Нм/об/мин	145/4000
n <sub>e</sub> min, об/мин	800-1000
Максимальная скорость V <sub>max</sub> , км/ч (м/с)	180 (50)
Коэффициент уклона	0,3
Количество мест	5
Максимальная частота вращения коленчатого вала	630 c <sup>-1</sup> (6016 об/мин)
- ω <sub>e max</sub>	

## 2.1 Тягово-динамический расчет автомобиля

## 2.1.1 Последовательность тягового расчета

Параметры, определяемые техническим заданием: тип автомобиля, грузоподъемность  $m_r$  или пассажировместимость, максимальная скорость V тах автомобиля и соответствующее значение коэффициента дорожного сопротивления  $[\psi_v]$ , максимальное сопротивление, преодолеваемое автомобилем на первой передаче,  $\psi_{max}$  (или  $D_{max}$ ), тип двигателя (с искровым зажиганием или дизель), колесная формула.

Выбираем параметры: снаряженная масса автомобиля  $m_0$ , лобовая площадь F, распределение массы по осям груженого автомобиля, угловая скорость коленчатого вала  $\omega_N$  двигателя при максимальной мощности  $N_{max}$ , механический коэффициент полезного действия (КПД) трансмиссии  $\eta_{Tp}$ , коэффициент аэродинамического сопротивления  $C_x$ . Величина этих параметров задается на основании экспериментов и статистических данных по существующим моделям автомобилей, аналогичным проектируемому, с учетом тенденции развития автомобильной техники и перспективного типажа автомобилей.

«Расчетные характеристики и зависимости» [6]: «максимальная мощность двигателя  $N_{max}$  [6], «передаточное число главной передачи  $U_{0}$  [6], «передаточные числа коробки передач  $U_{\kappa}$  и раздаточной коробки  $U_{\pi}$ , а также зависимости» [6]:

## 2.1.2 Тягово-динамический расчет

Для выполнения тягового расчета необходимо определить снаряженную массу автомобиля  $m_0$ . На первом этапе проектирования ее находим ориентировочно, исходя из грузоподъемности, назначения, первоначально

задуманной конструктором компоновки автомобиля на основе накопленного статистического материала, то есть опираясь на среднюю величину отношения грузоподъемности  $m_r$  к снаряженной массе  $m_0$  автомобиля.

При отсутствии подробных данных по удельной грузоподъемности можно их принять по таблице 2.

$$\eta_{\rm m} = m_{\rm r}/m_0 \tag{1}$$

Таблица 2 - Удельная грузоподъемность автомобилей

Тип автомобилей	$\eta_{\mathrm{m}}$
Легковые	
Особо малого класса	0,32-0,56
Малого класса	0,28 – 0,46
Среднего класса	0,26-0,30
Большого класса	0,21-0,25
Высшего класса	0.16 - 0.18

«Полная масса автомобиля находится по формуле»[7]:

где « $m_0$  – снаряженная масса автомобиля, (кг)» [8];

n – число пассажиров, включая водителя» [8];

 $\langle m_{\delta}$  – вес багажа по 10,0 кг на й пассажира» [9].

 $m_a = 1088 + 375 + 50 = 1513$  кг.

«Для подбора шин необходимо знать нагрузку, приходящуюся на одно колесо, а для этого – распределение нагрузки по осям автомобиля» [9].

«У легковых автомобилей распределение нагрузки от полной массы по осям зависит в основном от компоновки: у автомобилей, имеющих классическую компоновку, на заднюю ось приходится 52-55% нагрузки от полной массы, у

автомобилей с задним расположением двигателя 56-60%, у переднеприводных 40-45%, у полноприводных 45-55%» [10].

«Зная размер шин, определяем статический радиус колеса»[10]:

$$r_{ct}=0.5*d+\lambda_z*H \tag{3}$$

 $\ll$ d = 14 – посадочный диаметр, дюймы (= 0.356 м)» [10]

 $\label{eq:lambda} \mbox{$<$\lambda_z$} = 0.86 - \mbox{$\kappa$} \mbox{$0$} \mbox{$\phi$} \mbox{$\phi$} \mbox{$\psi$} \mbox{$\psi$}$ 

 $\langle H/B = 65$  —соотношение высоты профиля шины к ее ширине, % [12]

«В = 0.185 — ширина профиля шины, м»[12]

 $\langle H = 65 * 0.185 = 0.120 -$ высота профиля шины, м»[13]

$$r_{c\scriptscriptstyle T} = 0.5 * 0.356 + 0.86 * 0.120 = 0.28 \; \text{m}$$

$$r_{c\scriptscriptstyle T} \approx r_{\scriptscriptstyle M} \approx r_{\scriptscriptstyle K} = 0.28$$
 м

«На дорогах с твердым покрытием  $r_{cr} \approx r_{d} \approx r_{k}$ , где  $r_{d}$  — динамический радиус колеса;  $r_{k}$  — радиус качения колеса»[15].

Затем выбираем параметры обтекаемости автомобиля: коэффициент аэродинамического сопротивления и лобовую площадь автомобиля.

Коэффициент аэродинамического сопротивления  $C_x$  зависит от формы и качества окраски автомобиля.  $C_x$ =0,32.

Часто применяемый в литературе коэффициент обтекаемости k связан с  $C_x$  следующей зависимостью:

$$\ll k = C_x \cdot \rho/2 \times [15], \tag{4}$$

«где  $\rho$  –плотность воздуха в нормальных условиях (760 мм рт.ст.)»[13],  $\rho$ =1,293.

 $k=0,32\cdot1,293/2=0,207 \text{ H}\cdot\text{c}^2/\text{M}^4.$ 

«При расчетах лобовую площадь F легковых автомобилей со стандартным кузовом определяют по приближенной формуле»[15]:

$$F=0.8 \cdot B_r \cdot H_r, \tag{5}$$

где  $B_r$  – общая ширина автомобиля, м;

 $H_{\Gamma}$  - общая высота машины, м.

$$F=0.8\cdot1.68\cdot1.42=1.908 \text{ m}^2$$

Среднее значение коэффициентов С<sub>х</sub>, k и площади F (см. таблицу 3)

Таблица 3 - Параметры обтекаемости автомобилей

Автомобили	F, m <sup>2</sup>	$C_{x}$	$k, H \cdot c^2/M^4$
Легковые	1,6 – 2,6	0,3 – 0,52	0,2-0,35

«Механический КПД всей трансмиссии может приниматься постоянным для всех передач, так как происходящее увеличение потерь мощности на преодоление трения в зубчатых зацеплениях при включении низших передач в коробке компенсируется одновременным уменьшением гидравлических потерь в агрегатах трансмиссии»[14].

«В расчетах могут приниматься следующие средние величины КПД для автомобилей»[15] (см. Таблица 4).

Таблица 4 - КПД трансмиссии автомобилей

Типы автомобилей	кпд
Легковые	0,92 - 0,90

«При малой скорости автомобиля (до 10-15 м/с) коэффициент сопротивления качению f можно считать постоянным». «При движении автомобиля с большой скоростью коэффициент возрастает из-за энергетических потерь в шине».

Для определения коэффициента сопротивления качению в зависимости от скорости можно воспользоваться эмпирической формулой:

$$f=f_0(1+V^2/2000),$$
 (6)

«где  $f_0$  - коэффициент сопротивления качению при движении автомобиля с малой скоростью»[16];

«V – скорость автомобиля» [17], м/с.

$$f = 0.012 \cdot (1+50^2/2000) = 0.027$$
.

«При движении по мягкому грунту, песку и снегу, учитывая большое количество различных факторов, влияющих на величину коэффициента, в расчет вводят его средние значения (см. Таблица 5).

Таблица 5 - Коэффициент сопротивления качению

Тип и состояние дорог	f
Асфальтобетонное и цементобетонное шоссе:	
<ul><li>в отличном состоянии</li></ul>	0,012 – 0,018
<ul> <li>в удовлетворительном состоянии</li> </ul>	0,018 – 0,020
Булыжная мостовая	0,023 - 0,030
Дорога с гравийным покрытием	0,020-0,025
Грунтовая дорога:	
<ul><li>сухая укатанная</li></ul>	0,025 - 0,035
<ul><li>после дождя</li></ul>	0,050-0,15
Песок	0,10-0,30
Укатанный снег	0,03-0,05

«Коэффициент сцепления в продольном направлении ф для разнообразных типов дорожного покрытия» [17] (см. Таблица 6).

Таблица 6 - Коэффициент сцепления колес с дорогой

Тин норог	Состояние поверхности			
Тип дорог	Сухая	Мокрая		
Асфальтобетонное и цементобетонное шоссе	0,7-0,8	0,35-0,6		
Дорога с щебеночным покрытием	0.6 - 0.7	0,30-0,40		
Грунтовая дорога	0,5-0,6	0,20-0,40		
Лед	0,1-0,2	0,10-0,20		
Снег	0,2-0,3	0,20 - 0,30		

Продолжение таблицы 6

# 2.1.3 Расчет передаточный чисел

«Передаточное число главной передачи  $U_0$  определяется, исходя из максимальной скорости автомобиля»[18]:

$$U_0 = \frac{r_k}{U_k} \times \frac{\omega_{\text{max}}}{V_{\text{max}}},\tag{7}$$

«где  $\omega_{max}$  — максимальная угловая скорость коленчатого вала двигателя»[19];

 ${
m «U}_{
m к}$  — передаточное число высшей передачи в коробке передач, на которой обеспечивается максимальная скорость автомобиля» [20] (передаточное число дополнительных редукторов, если они есть, учитываются в знаменателе).

$$U_0 = \frac{0.28}{0.78} \times \frac{630}{50} = 4.523 \tag{8}$$

В дальнейшем  $U_0$  принимаем 3,9.

«Высшая передача в коробке передач заднеприводных автомобилей с передним расположением двигателя бывает прямой или повышающей. Для двухвальных коробок передач переднеприводных автомобилей и у заднеприводных с задним расположением двигателя обычно применяют повышающую передачу. Передаточное число повышающей передачи принимается 0,65-0,8»[21].

При определении  $U_0$  по максимальной скорости  $V_{max}$  задаются максимальной угловой скоростью  $\omega_{max}$ . Для легковых автомобилей  $\omega_{max}$ =650...400 рад/с.

Правильность выбора передаточного числа  $U_0$  определяется по мощностному балансу автомобиля, при этом  $V_{max}$  должна быть в пределах (1,0...1,35)  $V_N$  — скорости, соответствующей максимальной мощности на ведущих колесах.

«Главные передачи заднеприводных легковых автомобилей имеют передаточные числа 3,1-4,9, а переднеприводные -3,7-5,1»[21].

## 2.1.4 Расчет внешней скоростной характеристики двигателя

«Первоначально определяют мощность двигателя при максимальной скорости автомобиля  $N_v$  (в Вт) по формуле мощностного баланса с учетом КПД трансмиссии» [22]:

$$N_{v} = \frac{1}{n_{TD}} \left( G_{a} \times \psi_{V} \times V_{max} + \frac{C_{x}}{2} \times \rho \times F \times V_{max}^{3} \right)$$
 (9)

«где  $\psi_v$  — коэффициент сопротивления дороги при максимальной скорости автомобиля»[23];

«Для легковых автомобилей коэффициент суммарного дорожного сопротивления назначают равным коэффициенту качения при максимальной скорости» [24].

$$\psi_v = f = 0.027$$

 $G_a = m_a * g$  – полный вес автомобиля, H

 $\rho = 1.293$  — плотность воздуха в нормальных условиях (760 мм.рт.ст.)

$$N_v = \frac{1}{0.92} \times (1513 \times 9.81 \times 0.027 \times 50 + 0.207 \times 1.908 \times 50^3) =$$

$$=75442~B_T\approx75.44~\kappa B_T$$

«Максимальная мощность двигателя в зависимости от его типа»:

$$N_{\text{max}} = \frac{N_{\text{V}}}{a * \lambda + b * \lambda^2 - c * \lambda^3} \tag{10}$$

a=b=c=1- эмпирические коэффициенты для карбюраторного двигателя.

 $\lambda = \omega_V \ / \ \omega_N \ - \ \text{отношение} \ \text{частот} \ \text{вращения} \ \text{коленчатого} \ \text{вала} \ \text{при}$  максимальной скорости к частоте вращения коленчатого вала при максимальной мощности.

«Принимаем  $\lambda = 1.11$ »

Тогда, 
$$\omega_{\rm N} = \frac{\omega_V}{\lambda} = \frac{630}{1.11} = 568 \text{ c}^{-1}$$

Значения коэффициентов для расчета внешней скоростной характеристики (см. таблицу 7).

Таблица 7 Значения коэффициентов для расчета внешней скоростной характеристики

Тип двигателя	a	b	С
Карбюраторный	1	1	1

$$N_{max} = \frac{75442}{{}_{1*1.11+1*1.11^2-1*1.11^3}} = 77419~B_T \approx 77.42~\kappa B_T$$

По полученным значениям  $N_{max}$ ,  $N_v$  и формуле (11) рассчитываем внешнюю скоростную характеристику двигателя:

«Эффективная мощность двигателя»[25]:

$$N_{e} = N_{max} * \left[ a \times \left( \frac{\omega_{e}}{\omega_{N}} \right) + b \times \left( \frac{\omega_{e}}{\omega_{N}} \right)^{2} - c * \left( \frac{\omega_{e}}{\omega_{N}} \right)^{3} \right]$$
 (11)

 $\ll \omega_e$  — текущее значение частоты вращения коленчатого вала»[26]

«Nв – текущее значение эффективной мощности двигателя, кВт» [26]

«Эффективный момент двигателя»[27]:

$$M_e = \frac{N_e}{\omega_e} \tag{12}$$

«Принимаем минимальную частоту вращения коленчатого вала»[27]:

$$\omega_{\min} = 100 \, c^{-1}$$

В дальнейшем применяем  $N_{max}$ =74 кВт,  $M_{max}$ =145 Нм.

Результаты расчетов сведем в таблицу 8.

Таблица 8 — Результаты расчетов частоты, эффективной мощности и эффективного момента, для построения графика внешнескоростной характеристики двигателя (см. Рисунок 7)

$\omega_{\rm e}$ , -1	100	153	206	259	312	365	418	471	524	577	630
Ne,	15.61	24.96	34.57	44.06	53.05	61.18	68.05	73.29	76.53	77.38	75.47
кВт											
M <sub>e</sub> ,	156.1	163.1	167.8	170.1	170.0	167.6	162.8	155.6	146.0	134.1	119.8
Нм											

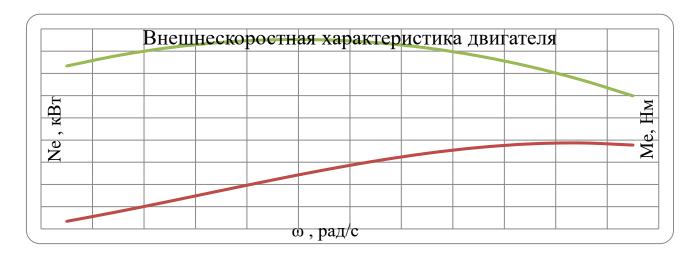


Рисунок 7 - Внешнескоростная харастеристика двигателя

«При использовании данных следует помнить, что двигатель на стенде испытывают без глушителя, без генератора и других потребителей мощности. Например, в соответствии с требованиями ГОСТ 14846-81. Вследствие чего

мощность и момент, указываемые в заводских характеристиках, на 10...20% больше соответствующих параметров двигателя, установленного на автомобиле. Стендовые данные для двигателя проектируемого автомобиля» [28]:

$$N_{cT} = (1,10...1,20)N_{max}$$
 (13)

 $N_{cT}=1,15.74000=85,1 \text{ kBt}.$ 

$$M_{cr} = (1,10...1,20)M_{max},$$
 (14)

«где  $N_{c\tau}$  и  $M_{c\tau}$  — стендовые мощность и момент двигателя проектируемого автомобиля» [29];

 $M_{\text{max}}$  — максимальное значение момента, получаемое с внешней скоростной характеристики двигателя.

$$M_{ct}=1,15\cdot145=166,75 \text{ Hm}.$$

## 2.1.5 Расчет коробки передач

«Передаточное число главной передачи  $U_0$  определяется исходя из максимальной скорости автомобиля»[30].

$$U_0 = \frac{r_k}{U_k} \times \frac{\omega_{\text{max}}}{V_{\text{max}}},\tag{15}$$

«где,  $\omega_{max}$  — максимальная угловая скорость коленчатого вала двигателя»[31].

 $\ll U_k$  — передаточное число высшей передачи в коробке передач, на которой обеспечивается максимальная скорость автомобиля»[31]:

$$U_0 = \frac{0.28}{0.78} \times \frac{630}{50} = 4.523$$

«где  $U_0$  – передаточное число главной передачи»[32];

«Для обеспечения возможности движения автомобиля при заданном максимальном дорожном сопротивлении тяговая на ведущих колесах  $P_{\scriptscriptstyle T}$  должна быть больше силы сопротивления дороги  $P_{\scriptscriptstyle R}$  , тоесть:

$$U_{l} \ge \frac{G_{a} \times \psi_{max} \times r_{k}}{M_{max} \times \eta_{TD} \times U_{0} \times},$$
(16)

«где,  $M_{\text{max}}$  — максимальный эффективный момент двигателя,  $H_{\text{M}}$ »

$$U_1 \ge \frac{14842.5 \times 0.312 \times 0.28}{170.1 \times 0.92 \times 4.523} \ge 1.832$$

Во избежание буксования ведущих колес тяговая сила на первой передачи должна быть меньше силы сцепления колес с дорогой»[33]:

$$U_{1} \leq \frac{G_{cu} \times \varphi \times r_{k}}{M_{max} \times \eta_{\tau p} \times U_{0}},$$
(17)

где ,  $G_{\text{сц}} = m_1 * G = 0.9 * 1513 = 13358; H -$  сцепной вес автомобиля;

$$U_1 \le \frac{13358 \times 0.8 \times 0.28}{170.1 \times 0.92 \times 4.523} \le 4.227$$

Сцепной вес автомобиля  $G_{cq}$  определяется по весу, приходящемуся на ведущие колеса, с учетом коэффициента перераспределения нагрузки по осям автомобиля при разгоне.

«Для автомобилей с приводом на передние и задние колеса сцепной вес автомобиля можно определить по формуле»[26]:

$$G_{cu}=m_1G_1$$
или  $G_{cu}=m_2G_2$ , (18)

где  $G_1$  и  $G_2$  – вес, приходящийся соответственно на переднюю и заднюю оси автомобиля;

 $m_1$  и  $m_2$  – коэффициенты перераспределения нагрузки соответственно на передние и задние колеса.

«В расчете можно принять  $m_1$ =0,8...0,9;  $m_2$ =1,05...1,12;  $\phi$ =0,8 (сухое асфальтированное шоссе в хорошем состоянии).

Принимаем  $U_1 = 3.63$  и определим передаточные числа остальных передач»[36]

$$U_{\rm II}=2.36\,$$

$$U_{\rm III}=1.53\,$$

$$U_{IV} = 1$$

$$U_V = 0.78$$

$$U_{3x} = 1.3* U_1 = 1.3* 3.4 = 4.42$$

« В соответствии с принятыми числами произведем расчет скорости автомобиля на разных передачах»[35]:

$$V = \frac{r_k \times \omega_B}{U_0 \times U_k} \tag{19}$$

Результаты сведем в таблицу 9.

Таблица 9 — Результаты расчетов для построения графика скорости автомобиля на различных передачах (см. Рисунок 8)

n, об/мин	Скорость на передаче, м/с					
	I	II	III	IV	V	
955	1,71	2,62	4,03	6,19	7,94	
1461	2,61	4,01	6,16	9,47	12,14	
1967	3,51	5,4	8,3	12,75	16,35	
2473	4,42	6,79	10,43	16,03	20,56	
2979	5,32	8,18	12,57	19,31	24,76	
3486	6,22	9,57	14,7	22,6	28,97	
3992	7,13	10,96	16,84	25,88	33,17	
4498	8,03	12,34	18,97	29,16	37,38	

## Продолжение таблицы 9

5004	8,94	13,73	21,11	32,44	41,59
5510	9,84	15,12	23,24	35,72	45,79
6016	10,74	16,51	25,38	39	50

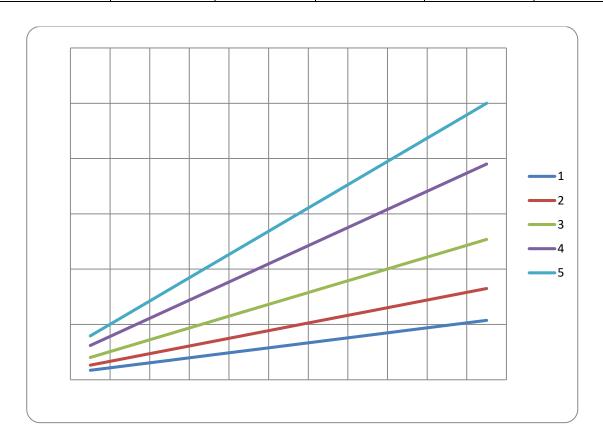


Рисунок 8 - Скорость автомобиля на разных передачах

## 2.1.6 Расчет тягового баланса автомобиля

«К данному этапу расчета основные параметры автомобиля уже определены, а перед разработчиком стоит задача получить наглядные графики характеристик проектируемого автомобиля, овладеть методами их анализа и проверить правильность рассчитанных параметров автомобиля. Из уравнения движения автомобиля, связывающего все силы, действующие на автомобиль во время, легко получить уравнение силового баланса»[36]:

$$P_T = P_{\mathcal{A}^+} P_{B^+} P_{\Sigma} \tag{20}$$

 $\langle P_T -$ сила тяги ведущих колес» [37];

«Р<sub>Д</sub> – сила дорожного сопротивления» [37];

«Р<sub>в</sub> - сила сопротивления воздуха» [38];

« $P_{\Sigma}-$  сила сопротивления разгону автомобиля» [38] .

«Первым шагом стоит построить тяговую характеристику автомобиля — зависимость силы тяги на ведущих колесах  $P_T$  от скорости автомобиля V для каждой из передач в коробке передач. Силу тяги на разных передачах рассчитываются по формуле»[39]:

$$P_{T} = \frac{U_{k} \times U_{0} \times M_{e} \times \eta_{Tp}}{r_{k}},$$
(21)

где,  $U_k$  - передаточное число коробки передач;

M<sub>e</sub> – велечина эффективного момента двигателя (Нм)

«Рекомендуется пользоваться выбранными выше значениями  $\omega_e$  ( при расчете внешней скоростной характеристики), приводя в соотвествие с ними скорости автомобиля на разных передачах»[40]:

$$V = \frac{r_k \times \omega_B}{U_0 \times U_k} \tag{22}$$

«При движении автомобиль приобретает силу сопротивления воздуха, которую определяют по формуле»[41]:

$$P_{\rm B} = \frac{1}{2} \times C_{\rm x} \times \rho \times F \times V^2 \tag{23}$$

«Сила сопротивления качению автомобиля»[41]:

$$P_{\mathcal{I}} = G_a \times \psi$$
, где  $\psi = f$  (24)

«Суммарная сила сопротивления движению автомобиля» [41]:

$$P_{\Sigma} = P_{B} + P_{\mathcal{I}} \tag{23}$$

Результаты сведем в таблицу 9 и 10.

Таблица 10 Результаты расчетов для построения графика силового баланса (см. Рисунок 9)

n,		Тяговая	я сила на ве	едущих кол	iecax	Cı	ила сопроти	ивления	
об/мин			на перед	аче, Н		на V передаче, Н			
	I	II	III	IV	V	$P_{\mathrm{B}}$	РД	$P_{\Sigma}$	
955	8419,71	5478,50	3564,73	2319,48	1664,495	24,89	178,11	203	
1461	8800,22	5726,09	3725,82	2424,30	1739,727	58,19	192,95	251,14	
1967	9052,68	5890,36	3832,71	2493,85	1789,573	105,55	207,76	313,35	
2473	9177,1	5971,31	3885,39	2528,13	1814,148	166,9	222,63	389,54	
2479	9173,47	5968,96	3883,85	2527,13	1813,452	242,05	237,48	479,53	
3479	9041,81	5883,28	3828,11	2490,86	1787,486	331,36	252,32	583,68	
3996	8782,1	5714,3	3718,15	2419,31	1736,134	434,41	282	716,42	
4498	8394,35	5461,99	3553,99	2312,49	1659,395	551,68	296,85	848,53	
5004								1009,4	
	7878,55	5126,38	3335,61	2170,40	1557,501	682,94	326,54	8	
5510								1198,9	
	7234,72	4707,45	3063,03	1993,04	1430,221	827,84	371,06	0	
6016								1387,8	
	6462,84	4205,21	2736,23	1780,39	1277,67	987,07	400,75	2	

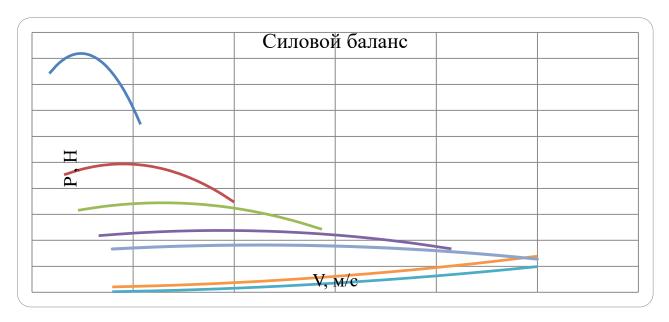


Рисунок 9 – Силовой баланс

Таблица 11 - Результаты расчетов для построения графика силового баланса

	I		II		III	]	V	•	V
V,M/c	$P_{\rm B}$	V,м/c	$P_{B}$	V,м/c	$P_{\rm B}$	V, м/c	$P_{\rm B}$	V, м/c	P <sub>B</sub>
1,71	1,15	2,62	2,71	4,03	6,41	6,19	15,13	7,94	24,89
2,61	2,69	4,01	6,35	6,16	14,98	9,47	35,41	12,14	58,19
3,51	4,86	5,4	11,51	8,3	27,2	12,75	64,18	16,35	105,55
4,42	7,71	6,79	18,2	10,43	42,95	16,03	101,45	20,56	166,9
5,32	11,17	8,18	26,42	12,57	62,38	19,31	147,22	24,76	242,05
6,22	15,28	9,57	36,16	14,7	85,32	22,6	201,66	28,97	331,36
7,13	20,07	10,96	47,43	16,84	111,97	25,88	264,44	33,17	434,41
8,03	25,46	12,34	60,12	18,97	142,08	29,16	335,72	37,38	551,68
8,94	31,56	13,73	74,43	21,11	175,95	32,44	415,5	41,59	682,94
9,84	38,23	15,12	90,26	23,24	213,24	35,72	503,77	45,79	827,84
10,74	45,54	16,51	107,62	25,38	254,33	39	600,53	50	987,07

## 2.1.7 Динамическая характеристика автомобиля

«Динамическим фактором D автомобиля ( рисунок называют отношение разности силы тяги и силы сопротивления воздуха к весу автомобиля»[42]:

$$D = \frac{P_T - P_B}{G_a} \tag{23}$$

«По формуле и по данным силового баланса рассчитывают и строят динамическую характеристику автомобиля, которая является графическим изображением зависимости динамического фактора от скорости движения при различных передач и при полной загрузке автомобиля, данные расчета заносят в таблицу и представляют графически»[43].

Результаты сведены в таблицу 12.

Таблица 12 - Результаты расчетов для построения графика динамического фактора (см. Рисунок 10)

п,об/ми	Дин	амически	й фактор 1	D на перед	Коэффициент сопротивления $f$					
Н	I	II	III	IV	V	I	II	III	IV	V

Продолжение таблицы 12

955	0,5672	0,3045	0,212	0,1457	0,1105	0,012	0,012	0,012	0,012	0,012
1461	0,5927	0,3179	0,2208	0,1508	0,1133	0,012	0,012	0,012	0,013	0,013
1967	0,6096	0,3265	0,2262	0,153	0,1135	0,012	0,012	0,013	0,013	0,014
2473	0,6178	0,3303	0,228	0,1524	0,111	0,012	0,012	0,013	0,014	0,015
2979	0,6173	0,3294	0,2262	0,1488	0,1059	0,012	0,013	0,013	0,015	0,016
3486	0,6082	0,3237	0,2209	0,1424	0,0981	0,012	0,013	0,014	0,015	0,017
3992	0,5903	0,3132	0,212	0,1331	0,0877	0,012	0,013	0,014	0,017	0,019
4498	0,5638	0,2979	0,1997	0,1209	0,0746	0,012	0,013	0,015	0,018	0,02
5004	0,5287	0,2778	0,1837	0,1058	0,0589	0,012	0,014	0,015	0,019	0,022
5510	0,4849	0,2529	0,1643	0,0878	0,0406	0,013	0,014	0,016	0,036	0,025
6016	0,4324	0,2233	0,1413	0,067	0,0196	0,013	0,014	0,017	0,00	0,027

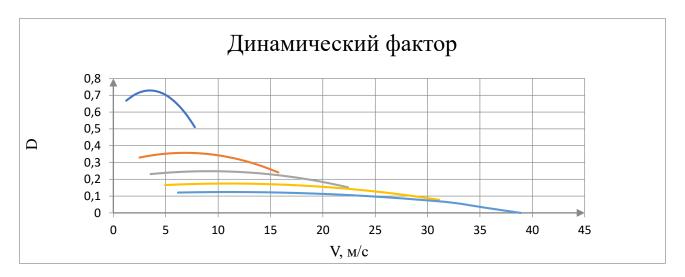


Рисунок 10 – Динамический фактор

## 2.1.8 Разгон автомобиля

«Ускорение во время разгона определяют для случая движения автомобиля по горизонтальной дороге с твердым покрытием хорошего качества при максимальном использовании мощности двигателя и отсутствия буксования ведущих колес»[44]. Ускорение находят:

$$J = \frac{(D-f) \times g}{\delta_{BD}}$$
,где (24)

$$\delta_{\text{Bp}} = 1 + \frac{\left(I_{\text{M}} \times \eta_{\text{Tp}} \times U_{\text{Tp}} + I_{k}\right) \times g}{G_{\text{a}} \times r_{k}^{2}},$$

где  $I_{\text{м}}$  – момент инерции вращающихся деталей двигателя;

 $U_{\text{тр}} = U_0 * U_k -$  передаточное число трансмиссии;

 $I_k$  – суммарный момент инерции ведущих колес.

«Если точное значение  $I_{\scriptscriptstyle M}$  и  $I_k$  неизвестно то,  $\sigma_{\scriptscriptstyle Bp}$  определяют по формуле»[45]:

$$\delta_{\text{Bp}} = 1 + (\delta_1 + \delta_2 * U_{\text{K}}^2);$$
 (25)

где  $U_{\kappa}$  – передаточное число коробки передач на данной передачи

 $\delta_1$  – коэффициент учета вращающихся масс колес

 $\delta_2$  – коэффициент учета вращающих масс двигателя:

$$\delta_1=\delta_2=0.03-0.05$$

Результаты расчетов на каждой передаче коэффициентов учета вращающихся масс:

I передача -  $\delta_{\rm Bp} = 1.791$ 

II передача -  $\delta_{\text{вр}} = 1.334$ 

III передача -  $\delta_{\rm Bp}$  = 1.140

IV передача -  $\delta_{\rm Bp} = 1.094$ 

V передачи -  $\delta_{\text{вр}} = 1.036$ 

Результаты сведены в таблицу 13.

Таблица 13 - Максимальные ускорения на различных передачах

Тип автомобиля	Ускорение на 1-й передаче,	Ускорение на высшей
	$M/c^2$	передаче, $M/c^2$
Легковые	2,53,5	0,801,20

Таблица 14 Результаты расчетов и обратных ускорений

n,	У	скорени	е на пере,	дачи м/ $c^2$	:	Вел	-	-	ускорен	ию на	
об/мин						передаче, $c^2/M$ :					
	I	II	III	IV	V	I	II	III	IV	V	
955	3,187	2,635	1,912	1,278	0,894	0,314	0,432	0,582	0,834	1,119	
1461	3,334	2,756	1,999	1,328	0,92	0,3	0,413	0,558	0,804	1,087	
1967	3,431	2,835	2,053	1,353	0,922	0,291	0,402	0,544	0,791	1,085	
2473	3,478	2,872	2,074	1,351	0,899	0,288	0,397	0,539	0,794	1,112	
2979	3,475	2,867	2,062	1,323	0,853	0,288	0,398	0,544	0,816	1,172	
3486	3,423	2,819	2,017	1,268	0,782	0,292	0,406	0,557	0,855	1,279	
3992	3,32	2,73	1,94	1,188	0,687	0,301	0,42	0,582	0,921	1,456	
4498	3,168	2,598	1,83	1,081	0,568	0,316	0,442	0,62	1,025	1,761	
5004	2,966	2,424	1,687	0,947	0,426	0,337	0,476	0,678	1,189	2,347	
5510	2,715	2,208	1,512	0,787	0,26	0,368	0,525	0,765	1,471	3,846	
6016	2,413	1,95	1,303	0,602	0,0	0,414	0,598	0,901	2,028	14,493	

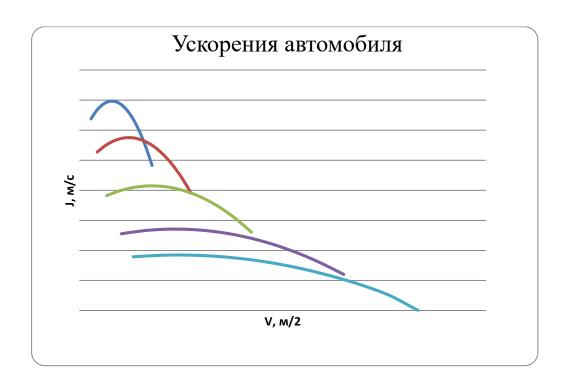


Рисунок 11 – Ускорение автомобиля

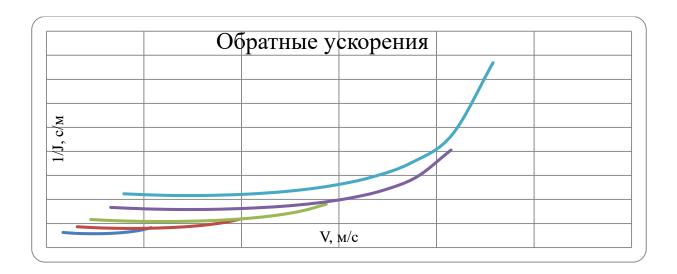


Рисунок 12 – Обратные ускорения

«Время и путь разгона автомобиля определяем графоаналитическим способом. Интегрирование заменяем суммой конечных величин»[47]:

$$\Delta t = \int_{V_1}^{V_2} \frac{1}{j} \times d_V \approx (\frac{1}{j_{cp}})_2 \times (V_2 - V_1)$$
 (27)

Результаты расчетов приведены в таблицах 15

Таблица 15 - Результаты расчетов для построения графиков времени разгона (см. Рисунок 13), пути разгона (см. Рисунок 14) и пути торможения (см. Рисунок 15)

t, c	0	2.06	4.14	7.04	11.12	16.18	23.98	35.41	50.8
V, м/c	0	1.71	8.28	14.85	21.42	27.99	34.57	41.13	46
$\Delta S$	0	1.76	18.61	77.31	194.55	388.68	734.01	1316.4	2177.56
S	0	1.76	20.38	95.92	271.86	583.23	1122.69	2050.4	3493.96

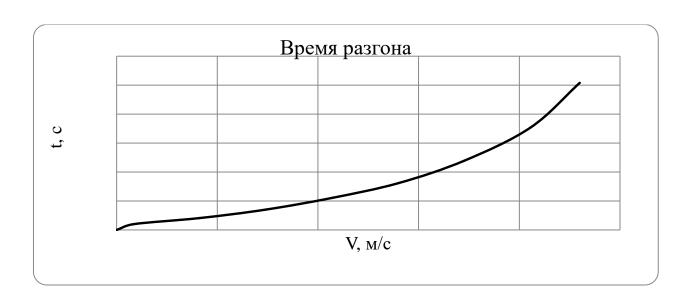


Рисунок 13 – Время разгона

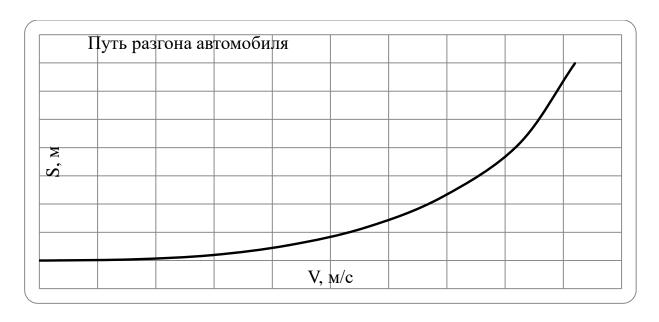


Рисунок 14 – Путь разгона автомобиля

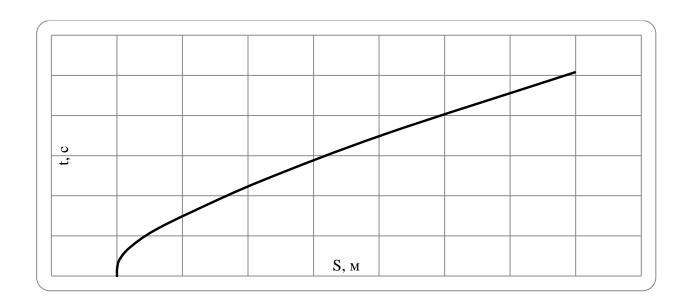


Рисунок 15 - Путь торможения автомобиля

Мощностной баланс автомобиля:

$$N_T = N_e - N_{TP} = N_f + N_{\Pi} + N_B + N_{H},$$
где (31)

 $\label{eq:NT} \textit{«N}_{\scriptscriptstyle T} = N_e * \eta_{\scriptscriptstyle Tp} - \text{тяговая мощность, или мощность, подаваемая к ведущим }$  колесам;

 $N_{\text{тр}}$  – мощность, теряемая в агрегатах трансмиссии;

 $N_{\rm f} = P_{\pi} * V -$  мощность, затраченная на преодоление сил сопротивления качению;

 $N_{\pi} = P_{\pi} * V$  –мощность, затраченная на преодоление сил сопротивления подъему»;

 $N_{\mbox{\tiny B}} = P_{\mbox{\tiny B}} {}^*V -$  мощность, затраченная на преодоление сил сопротивления воздуха»;

 $N_{\text{\tiny H}}\!\!=\!\!P_{\text{\tiny H}}\!\!*V$  — мощность, затраченная на преодоление силы инерции автомобиля»;

 $N_{\pi} = P_{\pi} * V = N_f + N_{\pi}$  — мощность, затраченная на преодоление сил сопротивления дороги»[47].

Результаты расчетов сводим в таблицу 16.

Таблица 16 — результаты расчетов для построения графиков мощностного баланса (см. Рисунок 16 и Рисунок 17)

V max	7,94	12,14	16,35	20,56	24,76	28,97	33,17	37,38	41,59	45,79	50
Ne	15,61	24,96	34,57	44,06	53,05	61,176	68,046	73,28	76,52	77,38	75,47
Nt	14,36	22,96	31,80	40,53	48,81	56,28	62,60	67,42	70,40	71,18	69,44
Nв	0,197	0,71	1,73	3,43	5,99	9,60	14,41	20,62	28,40	37,91	49,3
Νд	1,46	2,32	3,30	4,44	5,76	7,33	9,16	11,31	13,81	16,71	20,0
Nв+Nд	1,66	3,03	5,03	7,87	11,75	16,92	23,57	31,93	42,22	54,61	69,3
(Nв+Nд)/Nt	0,12	0,13	0,16	0,19	0,24	0,30	0,38	0,47	0,60	0,77	0,99

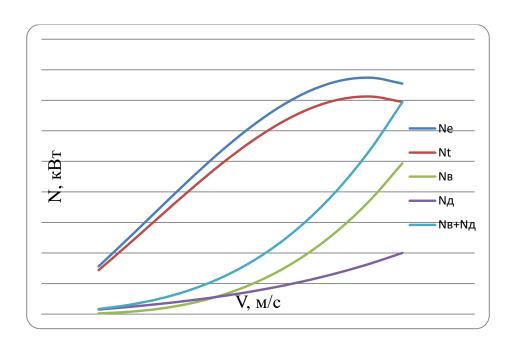


Рисунок 16 – Мощной баланс

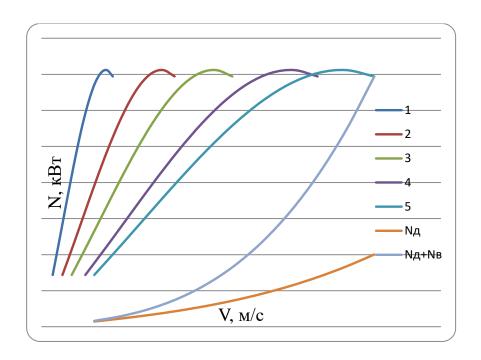


Рисунок 17 – Мощной баланс в разлицных передачах

## 2.2 Экономический расчет характеристик топлива автомобиля

«Для определения топливно-экономической характеристики следует рассчитать расход топлива при движении автомобиля на высшей передаче по горизонтальной дороге с заданными постоянными скоростями от минимально устойчивой до максимальной» [48].

Путевой расход топлива:

$$q_{\Pi} = \frac{k_{CK} \times k_{\mu} \times (P_{\mu} + P_{B}) \times g_{emin} \times 1.1}{36000 \times \rho_{\tau} \times \eta_{TD}}, \, \Gamma \text{дe}$$
 (32)

 $k_{c\kappa}$  — коэффициент, учитывающие соответственно изменения эффективного расхода топлива в зависимости от  $\omega_e$ ;

 $k_{u}$ -коэффициент, учитывающие соответственно изменения эффективного расхода топлива в зависимости от N двигателя;

 $g_{emin} = 340 \ г/кВт*ч - удельный эффективный расход топлива; \\ \rho_{\scriptscriptstyle T} = 0.73 \ кг/л - плотность топлива.$ 

## Рассчитанные данные сводим в таблицу 17

Таблица 17 Результаты расчетов для построения графика топливно – экономической характеристики автомобиля (см. Рисунок 18)

V	16,35	20,56	24,76	28,97	33,17	37,38	41,59
kи	1,35	1,3	1,2	1,12	1	0,98	0,8
И	0,158	0,194	0,241	0,301	0,376	0,473	0,599
keк	1,1	0,95	0,88	0,8	0,79	0,8	0,9
$\omega_{\rm e}/\omega_{ m N}$	0,363	0,456	0,549	0,643	0,736	0,829	0,923
g <sub>n</sub>	7,063	7,310	7,755	8,097	8,682	10,3596	11,306



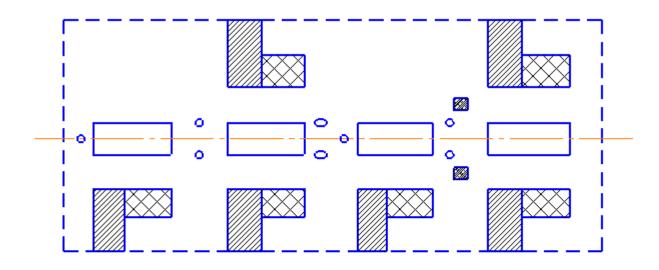
Рисунок 18 – Топливно-экономическая характеристика

Таким образом, при расчете тягово-динамических характеристик, можно прийти к выводу о том, что автомобиль может с легкостью принять установку по пожаротушению, скорость и габариты автомобиля при применении данной установки почти не изменятся.

## 3 Меры безопасности при установке системы пожаротушения

Данная система включает в себя: генератор без электровоспламенителя, электровоспламенитель, кронштейн в сборе.

«Для установки системы пожаротушения на автомобиль применяется поточная форма производства с применением конвейерной линии. Конвейером называют машину, осуществляющую перемещение объектов труда. Участок установки подвески конвейерной линии имеет специализированные инструменты и приспособления специфичные для данной работы. При этом геометрия конвейерной линии обеспечивает оптимальный уровень удобства выполнения работниками своих обязанностей» [49].



- рабочее место
- приспособление для установки ГОА
- приспособление для сборки ГОА
- 💯 производственная тара
- 🔽 стелаж для инструмента, крепежа и документации
- автомобиль

«Опасные производственные факторы — это частные случаи факторов окружающей среды и деятельности, вызванные или связанные с трудовой деятельностью человека. Опасные производственные факторы могут стать причиной возникновения травм у работников, а вредные могут быть причиной появления и развития у них профессиональных заболеваний». «Вредные и опасные производственные факторы классифицируются на химические, физические; психофизиологические; биологические» [49].

Таблица 18 – Идентификация возможных производственных рисков участка монтажа системы пожаротушения

Производст	венно-	«Опасный	и /или	Источник опасного и /
технологическая	операция,	вредный производ	ственный	или вредного
вид выполняемых	работ	фактор»		производственного фактора
1		2		3
Установка	системы	Травмирован	ие	Движущийся
пожаротушения				транспорт, подвижные
				элементы конвейерной
				линии и специальных
				приспособлений
Установка	системы	Высокий	уровень	Гайковерты,
пожаротушения		шума		конвейерная линия
Установка	системы	Высокий	уровень	Система вентиляции
пожаротушения		температуры воздух	<b>x</b> a	и кондиционирования (ее
				неисправность,
				недостаточная
				производительность

Физические опасные производственные факторы составляют наибольший риск для работников на участке монтажа. Такими факторами являются:

- цеховой транспорт;
- движущиеся детали конвейерной линии и приспособлений [25].

Психофизиологическими вредными факторами на данном участке является:

- физические, нервно-психические перегрузки
- перенапряжение анализаторов
- монотонность труда

Таблица 19 — Организационно-технические методы и технические средства устранения и снижения негативного воздействия опасных и вредных производственных факторов

Опасный и / или	Средства снижения	Средства
вредный производственный	фактора	индивидуальной защиты
фактор		работника
1	2	3
Травмирование	Специальные	Спец.одежда
	заграждения, кожухи	
	дорожная разметка,	
	инструктаж по охране труда	
Высокий уровень	Звукоизоляционное	Специальные
шума	покрытие, акустические	наушники, беруши
	барьеры, глушители	
Высокий уровень	Система вентиляции и	-
температуры воздуха	кондиционирования	

«Инструктаж персонала по охране труда представляет собой основное мероприятие, которое непосредственно направлено на снижение травматизма в производстве» [26]. «Проводить учебные занятия которые позволят определить зоны для движения погрузчиков и персонала, обозначение зон движения для них, и вдобавок установить специальные кожухи и заграждения для обеспечения изоляции персонала от движущихся деталей станков и приспособлений могут позволить сохраненить здоровье работников» [25]. Для того, чтобы снизить воздействие шума на рабочий персонал требуется использовать специальные звукоизоляционные покрытия, технические средства подавления шумов.

Персонал должен быть обеспечен средствами индивидуальной защиты:

- специальная одежда и обувь;
- берушами;
- очками.
- перчатками

Таким образом была выявлена идентификация возможных производственных рисков участка монтажа системы пожаротушения и организационно-технические методы, и технические средства устранения и снижения негативного воздействия опасных и вредных производственных факторов. В данном разделе дипломного проекта были рассмотрены меры безопасности на производстве при установке системы пожаротушения и какими средствами защиты пользоваться.

### 4 Технико-экономическое обоснование проекта

Технико-экономическая оценка проекта важный этап при разработке проекта, известно, что на других этапах рассматривается оценка функций и технических решений. В данном разделе рассматривается анализ целесообразности с экономической точки зрения.

При установке системы пожаротушения выбирается несколько решений, перспективных с точки зрения потребительских свойств. На основании технико-экономического анализа выбирается оптимальное решение для установки.

Проведен анализ варианта установки автоматической системы пожаротушения на предмет возможности внедрения его в массовое производство.

### 4.1 Себестоимость системы пожаротушения

«Под себестоимостью понимают сумму всех затрат на производство и сбыт одной единицы продукции. Понятие себестоимости также может быть применимо и к сфере реализации услуг» [23].

Результатом расчетов, представленных в этом пункте, будет являться отпускная цена изделия, а также величины влияющих на нее затрат.

Исходные данные были получены из источников открытого доступа (интернет). Для данной работы годовую программу установки изделий примем в количестве 10000 единиц в год.

Затраты на покупные изделия [23]

$$\Pi_{H} = \coprod_{i} * n_{i} * (1 + K_{T3}/100), \tag{33}$$

где,  $\mathbf{U}_{i}$  — оптовая цена покупных комплектующих изделий і-го вида, руб.[17]

«n<sub>i</sub> – количество покупных изделий i-го вида, шт.» [17] «K<sub>тз</sub> – коэффициент транспортно-заготовительных расходов»[24]. «Расчет затрат на покупные изделия представлен в таблице 13»[13].

Таблица 20 – Расчет расходов на покупные комплектующие проекта

Наименование	Количество	Средняя цена за 1	Сумма, руб
полуфабрикатов		шт., руб	
Устройство	1	732	732
ручного пуска			
Генератор	1	3110	3110
огнетушащего			
аэрозоля			
Кронштейн	1	238	238
ИТОГО:			4080
«Транспортно-		3%	124
заготовительные			
расходы»			
ВСЕГО:			4202

Основная заработная плата: [25]

$$3_O = 3_T \cdot \left(1 + \frac{K_{\Pi PEM}}{100}\right),\tag{34}$$

где:  $3_T$  – тарифная заработная плата, руб., которая рассчитывается по формуле: [23]

$$3_T = C_P \cdot T \tag{35}$$

где:  $C_P$  – часовая тарифная ставка, руб.; [23]

Т – трудоемкость выполнения операции, час; [23]

 $K_{\Pi PEM}$  — коэффициент премий и доплат, связанных с работой на производстве, %. [23]

Таблица 21 - Расчет основной заработной платы производственного персонала

Виды операций	Разряд работы	Трудоемкость	Часовая тарифная ставка, руб.	Тарифная зарплата, руб.
Сборочные	4	0,25	90,87	22,71
Контрольные	5	0,05	101,87	5,09
ИТОГО:				27,8
Премиальные	35%			9,73
доплаты				
коэффициент	10%			2,78
доплат за				
профмастерство				
коэффициент	7,6%			2,1
доплат за				
вечерние и				
ночные часы				
коэффициент	4%			1,1
доплат за				
условия труда				
Основная				43,51
заработная плата				
(сложить Итого и				
все доплаты)				

Дополнительная заработная плата:

$$3_{IOII} = 3_O \cdot K_{BMII}, \tag{36}$$

где,  $K_{BM\Pi}$  – коэффициент доплат или выплат, не связанных с работой на производстве, %. [23]

Принимаем Квып равным 10%

 $3_{\text{ДОП}} = 43,51*0,1=4,351$  руб.

Страховые взносы:

$$Cc.s. = (3_O + 3_{DOII}) \cdot K_C, \tag{37}$$

где:  $K_C$  – коэффициент социальных отчислений, %. [25]

Примем  $K_C$  равным 30%

$$C_{C.B.} = (43,51+4,351) * 0,3=14,36 \text{ py6}.$$

Расходы на содержание и эксплуатацию оборудования: [25]

$$C_{C.OEOP} = 3_O \cdot E_{C.OEOP}, \tag{38}$$

где:  $E_{C.OБOP}$  — коэффициент расходов на содержание и эксплуатацию оборудования, %. [23]

Примем  $E_{C,OEOP}$  равным 200%

 $C_{C.OBOP} = 43,51*2=87,02$  py6.

Цеховые расходы: [25]

$$C_{IIEX} = 3_O \cdot K_{IIEX}, \tag{39}$$

где:  $K_{U\!E\!X}$  – коэффициент цеховых расходов, %. [23]

Примем  $E_{U\!E\!X}$  равным 172,21%

 $C_{\text{ЦЕХ}} = 43,51*1,7221=74,93$  руб.

Расходы на инструмент и оснастку: [25]

$$C_{\mathit{UHCT}} = 3_O \cdot E_{\mathit{UHCTP}}, \tag{40}$$

где:  $E_{\mathit{UHCT}}$  – коэффициент расходов на инструмент и оснастку, %. [25]

Примем  $E_{\mathit{UHCT}}$  равным 3%

 $C_{\text{UHCT}} = 43,51*0,03=1,31$ 

Цеховая себестоимость: [25]

$$C_{U\!E\!X,C/C} = \Pi_{I\!I} + 3_O + 3_{J\!O\!I\!I} + C_{CTP,B3H,} + C_{C,O\!BOP} + C_{U\!E\!X} + C_{U\!H\!CTP}, \tag{41}$$

 $C_{\text{LIEX.C/C}} = 4020 + 43,51 + 4,351 + 14,36 + 87,02 + 74,93 + 1,31 = 4245,48 \text{ pyb.}$ 

Общезаводские расходы: [25]

$$C_{OF34R} = 3_O \cdot K3ae, \tag{42}$$

где: Кзав – коэффициент заводских расходов, %. [25]

Примем Кзав равным 197,46%

Соб.зав. 
$$=43,51*1,97=85,7$$
 руб.

Общезаводская себестоимость: [25]

$$C_{OE.3AB.C/C} = C_{IJEX.C/C} + C_{OE.3AB}, \tag{43}$$

 $C_{OB.3AB.\ C/C} = 4245,48 + 85,7 = 4331,18 \text{ py6}.$ 

Коммерческие расходы: [25]

$$C_{KOM} = C_{OB.3AB.C/C} \cdot E_{KOM}, \tag{44}$$

где:  $E_{KOM}$  – коэффициент коммерческих расходов, %.

Примем  $E_{KOM}$  равным 5%

 $C_{KOM} = 4331,18 * 0,05 = 216,56 \text{ py}6.$ 

Полная себестоимость: [25]

$$C_{\Pi O \Pi} = C_{O B.3 A B. C/C} + C_{KOM}, \tag{45}$$

 $C_{\text{ПОЛ}} = 4331,18 + 216,56 = 4547,74$  руб.

Отпускная цена изделия: [25]

$$U_{OTIL} = C_{IIOJL} \cdot (1 + K_{PEHT}), \tag{46}$$

где:  $K_{PEHT}$  — коэффициент рентабельности и плановых накоплений, %. [25] Принимаем  $K_{PEHT}$  равным 12 % с учетом НДС.

## 4.2 Точка безубыточности производства системы

Для определения объема продаж, при котором организация будет способна покрыть все свои расходы, без получения прибыли используя аналитический и графический методы определения критического объема производства.

Математическая формула безубыточности производства основана на том факте, что в структуре полных затрат доля условно-постоянных расходов (расходов на содержание управления, общецеховых, общезаводских, коммерческих и т. д.) при изменении объемов производства либо остается постоянной, либо изменяется незначительно. При этом маржинальная прибыль (прибыль от всего объема производства) увеличивается. Доля же переменных затрат (затраты на сырье, материалы, полуфабрикаты, заработную плату рабочих и т. д.) изменяется пропорционально изменению объема производства продукции.

В точке критического объема (точке безубыточности производства) прибыль равна нулю, а объем продаж покрывает переменные ( $3_{\Pi EP}$ ) и постоянные ( $3_{\Pi OCT}$ ) издержки.

Для данного проекта годовую программу выпуска устанавливаемых изделий ( $V_{\text{год}}$ ) примем в количестве 10000 единиц в год. В году 247 рабочих дней, одна система пожаротушения устанавливается примерно 30 минут. В одном дне две рабочие смены. Плюс работа в выходные и праздничные дни

Необходимую величину продаж для обеспечения безубыточности проекта можно вычислить по формуле:

$$V_{KP} = \frac{3_{\Pi \text{OCT.YJ.}} * V_{max}}{\coprod_{\Omega \Pi T} - 3_{\Pi \text{ep.yJ.}}},\tag{48}$$

где,  $V_{max}$  - максимальный объем выпуска изделия, шт.; [23]

 $L_{OTII.}$  – отпускная цена изделия, руб.; [23]

 $3_{ПОСТ.УД.}$  — постоянные удельные издержки на изготовление единицы изделия, руб.; [23]

 $3_{\text{ПЕР.УД.}}$  — переменные удельные издержки на изготовление единицы изделия, руб. [23]

«Определение переменных затрат на изготовление единицы продукции»:[23]:

$$3_{\Pi EP. VJ...} = \Pi_{\text{M}} + 3_{\text{O}} + 3_{\text{ДОП.}} + C_{\text{C.B}}$$
 (49)

 $3_{IIEP.YJI.} = 4202 + 43,51 + 4,351 + 14,36 = 4264,22$ 

Определение переменных издержек:

$$3_{\Pi EP} = 3_{\Pi EP, Y\Pi} \cdot V_{\Gamma O\Pi}, \tag{50}$$

 $3_{HEP} = 4264,22*10000=42642200$ 

Установим годовую программу выпуска устанавливаемых изделий  $(V_{\text{год}})$  примем в количестве 10000 единиц в год.

Амортизационные отчисления: [23]

$$A_{M.VJJ} = \left(C_{C.ODOP} + C_{HHCT}\right) \cdot H_A / 100, \tag{51}$$

где:  $H_A$  — доля амортизационных отчислений, %, принимаем  $H_A$  = 13%.  $A_{\text{M.УД}} = (87,02+1,31)*13/100 = 11,48 \text{ руб}.$ 

Определение постоянных издержек на производство: [23]

$$3_{\Pi OCT.VJI} = (C_{C.OEOP} + C_{UHCT}) \cdot (100 - H_A) / 100 + C_{LEX} + C_{OE.3AB} + C_{KOM} + A_{M.VJI},$$
 (52)

 $3_{\text{ПОСТ.УД.}} = (87,02+1,31)*(100-13)/100+74,93+85,7+216,56+11,48 = 465,51$  руб.

Постоянные издержки на годовую программу выпуска изделия: [23]

$$3_{\Pi OCT.} = 3_{\Pi OCT. VJI.} \cdot V_{\Gamma OJI}, \tag{53}$$

 $3_{\Pi OCT} = 465,51 * 10000 = 4655100 \text{ py6}.$ 

Полная себестоимость годовой программы выпуска:

$$C_{\Pi O J. \Gamma.} = C_{\Pi O J.} * V_{\Gamma O J}$$
 (54)

 $C_{\text{ПОЛ.Г.}} = 4547,74 * 10 000 = 45 477 400 руб.$ 

Расчет выручки от реализации изделия: [23]

$$Bыручкa = U_{OIIT} \cdot V_{FOII},$$
 (55)

Выручка = 5093,46 \* 10000 = 50934600 руб.

Расчет маржинального дохода: [25]

$$\mathcal{L}_{MAPЖ} = Выручка - 3_{ПЕР}$$
(56)

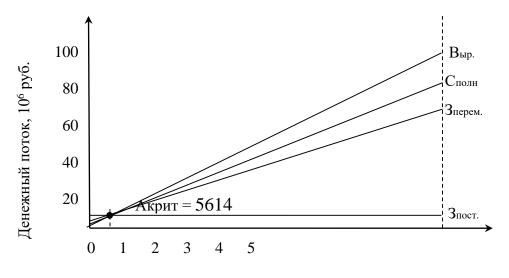
 $Д_{\text{MAPЖ}} = 50 934 600 - 42 642 200 = 8 292 400 руб.$ 

Расчет критического объема продаж: [23]

$$A_{KPMT} = \frac{3_{\Pi OCT}}{U_{O\Pi T} - 3_{\Pi EP. VJI}},$$
(57)

 $A_{KPHT} = 4655100 / (5093,46 - 4264,22) = 5614 \text{ int.}$ 

Графический метод определения критической точки объема производства устанавливаемой системы представлен на Рисунке 35.



Объем реализации продукции,  $10^3$  шт.

Рисунок 20 - Графический метод нахождения точки безубыточности

## 4.3 Коммерческая эффективность установки ГОА

В данной части раздела будет определены такие показатели как чистый доход. Срок эксплуатации нового изделия определяем в 5 лет.

Следовательно, объем продукции увеличивается равномерно с каждым годом нарастающим итогом на:

$$\Delta = \frac{V_{MAX} - A_{KPHT}}{n - 1},\tag{58}$$

где:  $V_{MAX} = V_{\Gamma O Z}$  – максимальный объем продукции, шт.; [23]

 $A_{\mathit{KPИТД}}$  – критический объем продаж, шт.; [22]

*n* – количество лет, с учетом предпроизводственной подготовки [23]

 $\Delta = (10000 - 5614)/(6-1) = 877 \text{ m}.$ 

Выручка от продаж: [23]

$$Bыручка_i = \coprod_{O\Pi T} \cdot V_{\Pi POII_i},$$
 (59)

где:  $V_{\Pi POJ.i}$  – объем продаж в i-м году, шт. [23]

Объем продаж:

$$V_{\Pi POJ_i} = V_{KPUT} + \Delta , \qquad (60)$$

Для второго года и последующих лет  $V_{\text{крит}}$  заменяется объемом продаж предыдущего года.

 $V_{\Pi POД.1} = 5614 + 877 = 6491$  шт.

 $V_{\Pi PO II.2} = 6491 + 877 = 7368$  шт.

 $V_{\Pi POJ.3} = 7368 + 877 = 8245 \text{ mt}.$ 

 $V_{\Pi POJI.4} = 8245 + 877 = 9122 \text{ mt.}$ 

 $V_{\Pi POJL.5} = 9122 + 877 = 9999 \text{ mt}.$ 

Выручка: [23]

Выручка<sub>1</sub> = 5093,46 \* 6491 = 33 061 648,86 руб.

Выручка<sub>2</sub> = 5093,46 \* 7368 = 37528613,28 руб.

Выручка $_3 = 5093,46 * 8245 = 41 995 577,7$  руб.

Выручка<sub>4</sub> = 5093,46 \* 9122 = 46462542,12 руб.

Выручка<sub>5</sub> = 5093,46 \* 9999 = 50929506,54 руб.

Переменные затраты по годам: [23]

$$3_{\Pi EP_i} = 3_{\Pi EP. VJ_i} \cdot V_{\Pi POJ_i}, \tag{61}$$

 $3_{\text{пер}\Pi 1} = 4264,22*6491 = 27679052,02 \text{ py6}.$ 

 $3_{\text{пер}\Pi 2} = 4264,22*7368=31418772,96$  руб.

 $3_{\text{перП3}} = 4264,22*8245 = 35158493,9 \text{ py6}.$ 

 $3_{\text{перП4}} = 4264,22*9122=38898214,84$  руб.

 $3_{\text{перП5}} = 4264,22*9999 = 42637935,78$  pyб.

Постоянные затраты по годам: [23]

$$3_{HOCT} = 3_{HOCT, VJI} \cdot V_{\text{max}}, \tag{62}$$

 $3_{\text{HOCT}} = 465,51 * 10000 = 4655100 \text{ py}$ 6.

Амортизация: [23]

$$A_{M} = A_{M,VJJ} \cdot V_{\text{max}}, \tag{63}$$

 $A_M = 11,48 * 10000 = 114800$  py6.

Полная себестоимость по годам: [23]

$$C_{\Pi O \Pi_i} = 3_{\Pi E P_i} + 3_{\Pi O C T}, \tag{64}$$

 $C_{\text{ПОЛ.П1}} = 27 679 052,02 + 4 655 100 = 32 334 152,02$  руб.

 $C_{\Pi O J I. \Pi 2} = 31 \ 418 \ 772,96 + 4 \ 655 \ 100 = 36 \ 073 \ 872,96 \ руб.$ 

 $C_{\text{ПОЛ.ПЗ}} = 35\ 158\ 493,9 + 4\ 655\ 100 = 39\ 813\ 593,9$  руб.

 $C_{\text{ПОЛ.П4}} = 38\ 898\ 214,84 + 4\ 655\ 100 = 43\ 553\ 314,84\ руб.$ 

 $C_{\text{ПОЛ.П5}} = 50 929 506,54 + 4 655 100 = 47 293 035,78$  руб.

 $\sum C_{\text{ПОЛ.П.}} = 196\ 307\ 588,5$  руб.

Налогооблагаемая прибыль по годам: [23]

$$\Pi p_{\text{обл.i.}} = B_{\text{ыручка}} - C_{\text{пол.i}}$$
 (65)

 $\Pi p_{\text{обл.}\Pi 1} = 33\ 061\ 648,86 - 32\ 334\ 152,02 = 727\ 496,84\ руб.$ 

 $\Pi p_{06\pi,\Pi 2} = 37528613,28 - 36073872,96 = 1454740,32 \text{ py6}.$ 

 $\Pi$ робл. $\Pi$ 3 = 41 995 577,7 - 39 813 593,9 = 2 181 983,8 руб.

 $\Pi$ р<sub>обл.П4</sub> = 46 462 542,12 - 43 553 314,84 = 2 909 227,28 руб.

 $\Pi p_{\text{обл.}\Pi 5} = 50\ 801\ 758,32 - 47\ 293\ 035,78 = 3\ 508\ 722,54$  руб.

Налог на прибыль – 20% от налогооблагаемой прибыли по годам: [25]

$$H_{\Pi Pi} = \Pi_{P,OE\Pi i} \cdot 0.2, \tag{66}$$

 $H_{\Pi P.\Pi 1} = 727 \ 496,84 * 0,2 = 145 \ 499,4 \ \text{py6}.$ 

 $H_{\Pi P.\Pi 2} = 1454740,32 * 0,2 = 290948,1 \text{ py6}.$ 

 $H_{\Pi P.\Pi 3} = 2 181 983,8 * 0,2 = 436 396,7 \text{ py6}.$ 

 $H_{\Pi P.\Pi 4} = 2 909 227,28 * 0,2 = 581 845,4 \text{ py6}.$ 

 $H_{\Pi P.\Pi 5} = 3\,508\,722,54 * 0,2 = 701\,744,5$  pyб.

Прибыль чистая по годам: [23]

$$\Pi_{P,Y_i} = \Pi_{P,OE\Pi_i} - H_{\Pi P_i}, \tag{67}$$

 $\Pi_{P.41\Pi} = 727 \ 496,84 - 145 \ 499,4 = 581 \ 997,44 \ py6.$ 

 $\Pi_{P.42\Pi} = 1454740,32 - 290948,1 = 1163792,22 \text{ py6}.$ 

 $\Pi_{P,43\Pi} = 2\ 181\ 983,8 - 436\ 396,7 = 1\ 745\ 587,1\ py6.$ 

 $\Pi_{P.Ч4\Pi} = 2 909 227,28 - 581 845,4 = 2 327 381,88 руб.$ 

 $\Pi_{P.45\Pi} = 3508722,54 - 701744,5 = 2806978,04 \text{ py6}.$ 

# 4.4. Общественный эффект, получаемый в результате уменьшения вероятности попадания автомобиля в ДТП

Среднестатистический автомобиль проезжает в год 20 тыс км. Исходя из годовой программы выпуска, получаем:

$$L_{i} = L_{cp} \cdot V_{i}, \text{ km}$$
 (68)

L1=20 000\*6491= 129 820 000 км

L2=20 000\*7368= 147 360 000 км

 $L3=20\ 000*8245=164\ 900\ 000\ км$ 

L4=20 000\*9122= 182 440 000 км

L5=20000\*9999= 199 980 000 км

Где: Lcp – величина пробега среднестатистического автомобиля в год, км:

 $L_{i}$  – величина пробега реализованных в i-м году автомобилей:

 $V_i$  – объем реализации автомобилей в i – м году.

Среднестатистический водитель попадает в дорожно-транспортное происшествие (ДТП) с ранением одного из пассажиров через 380000 км (ДТПр), со смертельным исходом для одного из участников – через 1400000 км. (ДТПс)

Следовательно:

$$\Psi p = L_i / \Pi T \Pi p$$
, чел (69)

4p1=129820000/380000=342

Чр2=147 360 000 /380 000=388

44 4900 000 /380 000=434

Чр4=182 440 000 /380 000=480

Чр5=199 980 000 /380 000=526

 $\Gamma$ де: Чр — возможное количество человек, получающих ранения в результате ДТП, чел:

$$\Psi c.i = L_i/ДТПс, чел$$
 (70)

Чс.1= 129 820 000 /1400000=93 чел.

Чс.2=147 360 000 /1400000=105 чел.

Чс.3=164 900 000 /1400000=118 чел.

Чс.4=182 440 000 /1400000=130 чел.

Чс.5=199 980 000 /1400000=143 чел.

 $\Gamma$ де: Чс.і – возможное количество человек погибших в результате ДТП, чел.

Расчет возможных травм и смертей из-за неисправного исследуемого механизма базового автомобиля:

$$\Psi_{p.M.i} = \Psi_{p.i} \cdot k_{c.т.}$$
, чел. (71)

Чр.м.1=342\*0,85=291 чел.

Чр.м.2=388\*0,85=330 чел.

Чр.м.3=434\*0,85=369 чел.

Чр.м.4=480\*0,85=408 чел.

Чр.м.5=526\*0,85=447 чел.

 $\Gamma$ де:  $k_{\text{с.т.}}$  — доля статистических травм людей, попавших в ДТП из-за неисправного исследуемого механизма базового автомобиля.

$$\mathbf{\mathsf{Yc.m.i}} = \mathbf{\mathsf{Yc.i}} \cdot \mathbf{\mathsf{k}}_{\mathrm{c.c.}}$$
, чел. (72)

Чс.м.1=93\*0,75=70 чел.

Чс.м.2=105\*0,75=79 чел.

Чс.м.3=118\*0,75=89 чел.

Чс.м.4=130\*0,75= 98 чел.

4c.м.5=143\*0,75=107,3 чел.

 $\Gamma$ де:  $k_{c.c.}$  – доля статистических смертей людей, попавших в ДТП из-за неисправного исследуемого механизма базового автомобиля.

Расчет потери Национального дохода в результате гибели одного человека:

$$\Delta H_{\text{A}} = (\Pi_{\text{p}} / \Psi_{\text{T.H.}})(L_2 - L_1), \text{ py6}.$$
 (73)

 $\Delta H_{\pi} = (8\ 544\ 000\ 000/75\ 000\ 000)*(60-35)=2848$ 

где  $\Pi_p$  - прибыль, полученная во всех отраслях экономики, млн.руб.;

Ч<sub>т.н.</sub> – количество трудоспособного населения, млн.чел.;

 $L_1 = 35$  \_ средний возраст водителей, попадающих в ДТП;

 $L_2 = 60 -$  пенсионный возраст.

Для дальнейшего расчёта проведём классификацию ранений по степени тяжести:

- 1) Легкие ранения повреждения, вызывающие заболевания длительностью до 28 дней;
- 2) Тяжелые ранения телесные повреждения, вызывающие заболевания длительностью свыше 8 дней или утратой трудоспособности более чем на 35 %;
- 3) Смертельные повреждения, вызывающие смерть на месте ДТП или не позднее 7 суток после ДТП.

Для расчета общественного эффекта необходимо оценить процент снижения пострадавших в ДТП после внедрение нового механизма.

Расчет общественного эффекта (Эдтп) представим в виде таблицы.

Таблица 22.1 – Первый год

Повреж дения	Соотноше ние тяжести ран	пострадав до	После мероприя	ние числа	тяжести	приведенные	Экономия по группам ранений, т.р.		
Ранения	100 %	291	67	224					
	71 %	207	48	159	0,015	2848	6792		
Тяжелы е	29 %	84	19	65	0,36	2848	66 643		
Смерте льные		70	7	63	1	2848	179 424		
	Итого:								

Таблица 22.2 – Второй год

Соотноше	пострадавших		Уменьше	Коэффи циент	Потери, приведенные	Экономия		
Повреж дения	ние тяжести ран	до меропри	После мероприя	ние числа пострадав ших	последс	на одного пострадавшего	по группам ранений, т.р.	
	1	ятия	РИТ		твий	, T. p.		
Ранения	100 %	330	66	264				
Легкие	71 %	234	47	187	0,015	2848	7989	
Тяжелы е	29 %	96	19	77	0,36	2848	78 947	
Смерте льные		79	8	71	1	2848	202 208	
Итого:								

Таблица 22.3 – Третий год

Повреж дения	Соотноше ние тяжести ран		сло давших После мероприя тия	Уменьше ние числа пострадав ших	Коэффи циент тяжести последс твий	Потери, приведенные на одного пострадавшего , т. р.	Экономия по группам ранений, т.р.		
Ранения	100 %	369	74	295					
Легкие	71 %	262	53	209	0,015	2848	8928		
Тяжелы е	29 %	107	21	86	0,36	2848	88 174		
Смерте льные		89	9	80	1	2848	227 840		
	Итого:								

Таблица 22.4 – Четвертый год

Повреж дения	Соотноше ние тяжести ран		сло давших После мероприя тия	Уменьше ние числа пострадав ших	Коэффи циент тяжести последс твий	Потери, приведенные на одного пострадавшего , т. р.	Экономия по группам ранений, т.р.
Ранения	100 %	408	82	326		•	
Легкие	71 %	290	58	231	0,015	2848	9868
Тяжелы е	29 %	118	24	95	0,36	2848	97 402
Смерте льные		98	10	88	1	2848	250 624
	357 894						

Таблица 22.5 – Пятый год

Повреж ние	пострадавших		Уменьше ние числа	Коэффи циент	Потери, приведенные	Экономия		
дения	тяжести ран	до меропри	После мероприя	пострадав ших	тяжести последс твий	на одного пострадавшего	по группам ранений, т.р.	
_		RNTR	ВИТ		ТВИИ	, T. p.		
Ранения	100 %	447	89	358				
Легкие	71 %	317	63	254	0,015	2848	10 581	
Тяжелы е	29 %	130	26	104	0,36	2848	106 629	
Смерте льные		107	11	96	1	2848	273 408	
	Итого:							

Текущий чистый доход: [23]

$$\Psi \underline{\Pi}_{i} = \underline{\Pi}_{P,\Psi_{i}\Pi} + \underline{A}_{M} + \underline{\Im}_{\Pi}\Pi_{i} \tag{71}$$

 $4 \Pi_1 = 581 997,44 +114 800 + 252 859 = 949 656,44 руб.$ 

 $4\Pi_{2} = 1 163 792,22 + 114 800 + 289 144 = 1567 736,22 руб.$ 

 $4\Pi_5 = 2806978,04 + 114800 + 390618 = 3312396,04$  руб.

На основании полученных данных построим график зависимости прибыли от объема продаж (см. Рисунок 21 )

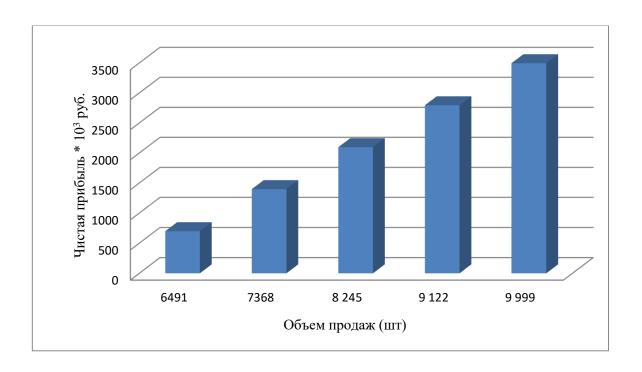


Рисунок 21 - График зависимости прибыли от объема продаж

На основании проведенного технико-экономического анализа предлагаемого варианта устанавливаемой системы можно с уверенностью утверждать о коммерческой эффективности установленной системы пожаротушения [27].

Все значения, рассчитанные в экономической части данного проекта, доказывают экономическую целесообразность данной системы.

#### Заключение

Целью данного дипломного проекта является правильная установка и выбор пожаротушения. В системы заключении подведем ИТОГИ об использовании системы пожаротушения. Системы пожаротушения должны влится как неотъемлемая часть нашей жизни, она способна сохранить жизни людей. Так как при возникновении пожаров в различных местах автотранспорта срабатывает человеческий фактор, например, при возникновении пожара в моторном отсеке человек не способен работать быстро и эффективно, так как на это способна система пожаротушения, автоматическая либо с помощью кнопки салоне автомобиля. По результатам анализа была выбрана система пожаротушения «Допинг», так как в данное время требуется надежная и доступная гражданам система безопасности. Данная система оптимальная для выбранного автомобиля, габариты меньше порошковых модулей, на тот же защищаемый объем, незначительно дороже порошковых и прост в установке. Генератор огнетушащего аэрозоля «Допинг-2» разработан для эффективного и оперативного устранения очагов возгорания в автотранспортном средстве. При разработке были требования его учтены все ПО установки систем пожаротушения.

В разделе «Меры безопасности при установке системы пожаротушения» были рассмотрены меры безопасности на производстве при установке системы пожаротушения. Были выявлены возможные опасные и вредные производственные факторы,

В разделе «Технико-экономическое обоснование проекта» происходит построение и расчет параметров сетевого графика процесса, производится расчет затрат на заработную плату, отчисления на социальное страхование.

#### Список используемой литературы и используемых источников

- 1. Черепанов Л.А. Расчет тяговой динамики и топливной экономичности автомобиля. Тольятти: ТолПИ, 2001.-40c.
  - 2. Гришкевич А.И. Автомобили. Теория. м.: Высш. шк., 1986. 208с.
- 3. Тарасик В.П. Теория движения автомобиля: Учебник для вузов. СПб.: БХВ – Петербург, 2006. – 478с.:ил.
- 4. Павлов, В.В. Тяговый расчёт многоцелевых гусеничных и колесных машин с ГМТ: метод. указания к расчётной лабораторной работе для студентов, изучающих курс «Теория движения» / В.В. Павлов. М.: МАДИ, 2018. 30 с.
- 5. Грузинов, В.П., Грибов В.Д. Экономика предприятия: Учеб. пос. для вузов. 2-е изд., доп. / В.П. Грузинов, В.Д. Грибов М.: Финансы и статистика, 2016.-207 с.
- 6. А. С. Литвинов, Я. Е. Фаробин. Автомобиль. Теория эксплуатационных свойств. М.: Машиностроение, 2016. -240 с.
- 7. Бронштейн Я.И. Проходимость Автомобиля Букинистическое издание. М.: 2015. 310 с.
- 8.Integrated Publishing, Inc [Электронный курс] / Basic Machines Intro to machinesand motion theories. URL: http://enginemechanics.tpub.com/14037/css/Classification-Of-Engines-96.htm
- 9. Гжиров, Р.И. Краткий справочник конструктора: справочник /Р.И. Гжиров. Л.: Машиностроение, 2017. 464 с
- 10. Анурьев В.Н. Справочник конструктора-машино-строителя: в 3-х томах: т. 3 5-е изд. доп. и перераб. М.: машиностроение, 2016. 557 с.
- 11. Хусаинов А.Ш. Селифонов В.В. ТЕОРИЯ АВТОМОБИЛЯ. У.: 2015, 55-63 с.
- 12. Дунаев П.Ф., Леликов О.П. Конструирование узлов и деталей машин. 4-е изд., перераб. и доп. М: Высшая школа, 2016. -416 с.

- 13. Тарасик В.П. Теория движения автомобиля: Учебник для вузов. СПб.: БХВ Петербург, 2016. 478с.: ил.
- 14. Surface Vehicle Recommended Practice J1952 All-Wheel Drive System Classification". SAE International. October 2018
- 15. Безопасность жизнедеятельности [Электронный ресурс]: учебник / В. О. Евсеев [и др.]; под ред. Е. И. Холостовой, О. Г. Прохоровой. Москва: Дашков и  $K^{\circ}$ , 2018. 456 с.
- 16. Безопасность жизнедеятельности: учеб. для вузов / Л. А. Михайлов [и др.]; под ред. Л. А. Михайлова. 2-е изд.; гриф УМО. Санкт-Петербург: Питер, 2018. 460 с.: ил. (Учебники для вузов). Библиогр.: с. 456-460.
- 17. Technical sciences / Mobilo L. V./ National University of water and environmental engineering / Tom 1, № 81 (2018); 154-158
- 18. Walczak, Jim. "4WD vs 2WD: The Differences Between 4×4 And 4×2". about com. Retrieved 7 August 2016.
- 19. Hyde, Charles K. (2017). Arsenal of Democracy: The American Automobile Industry in World War II. Wayne State University Press. pp. 147–148. ISBN 9780814339527.
- 20. Экономическое обоснование дипломных проектов технологического профиля: метод. указания / Сост. Л.Г. Кухтинова, Л.А. Прошкина. Пенза: Издво ПГУ, 2016.-50 с.
- 21. Ипатов, М.И. Организация и планирование машиностроительного производства: Учеб. для машиностр. спец. вузов / М.И. Ипатов, М.К. Захарова, К.А. Грачев и др.; Под ред. М.И. Ипатова, В.И. Постникова и М.К. Захаровой. М.: Высш.шк., 2017. 367 с.
- 22.Методические рекомендации, по оценке эффективности инвестиционных проектов. (Утверждены Госстроем, Министерством экономики, Министерством финансов и Госкомпромом РФ №ВК 477 от 21 июня 1999 г.)

- 23. Грузинов, В.П., Грибов В.Д. Экономика предприятия: Учеб. пос. для вузов. 2-е изд., доп. / В.П. Грузинов, В.Д. Грибов М.: Финансы и статистика, 2016.-207 с.
- 24. Глущенко, В.Ф. Экономика предприятия. Часть 4. Организация производства. Учеб. пособие / В.Ф. Глущенко, Г.А. Краюхин, А.И. Михайлушкин и др.: СПбГИЭУ. СПб: СПбГИЭУ, 2015. 101 с.
- 25.Система пожаротушения https://epotos.ru/produkciya/aerozolnoe-pozharotushenie/doping-2-160p/.
- 26. Методические рекомендации, по оценке эффективности инвестиционных проектов. (Утверждены Госстроем, Министерством экономики, Министерством финансов и Госкомпромом РФ №ВК 477 от 21 июня 1999 г.)

#### Приложение А

# Чертеж общего вида автомобиля Lada GRANTA с установленой системой пожаротушения

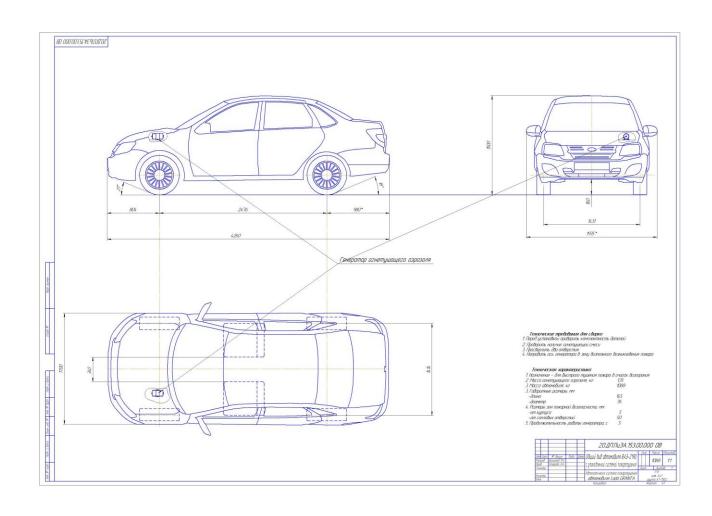


Рисунок 22 - Lada GRANTA с установленой системой пожаротушения

#### Приложение Б

#### Генератор огнетушащего аэрозоля сборочный чертеж

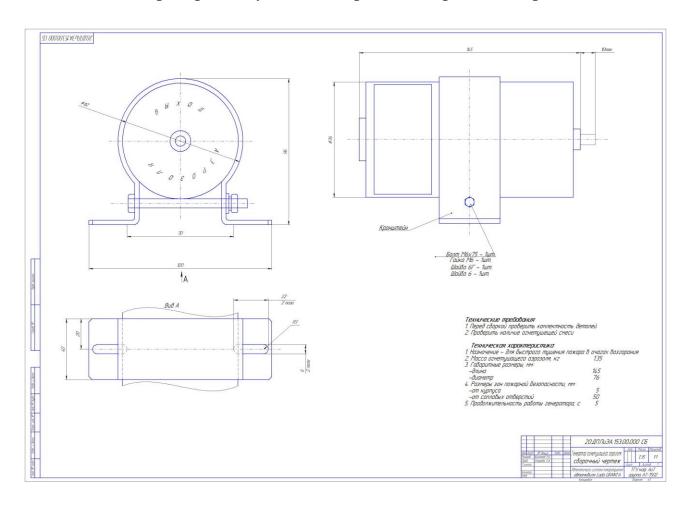


Рисунок 23 – Генератор огнетушащего аэрозоля сборочный чертеж

#### Приложение В

# Чертеж генератора огнетушащего аэрозоля в разрезе

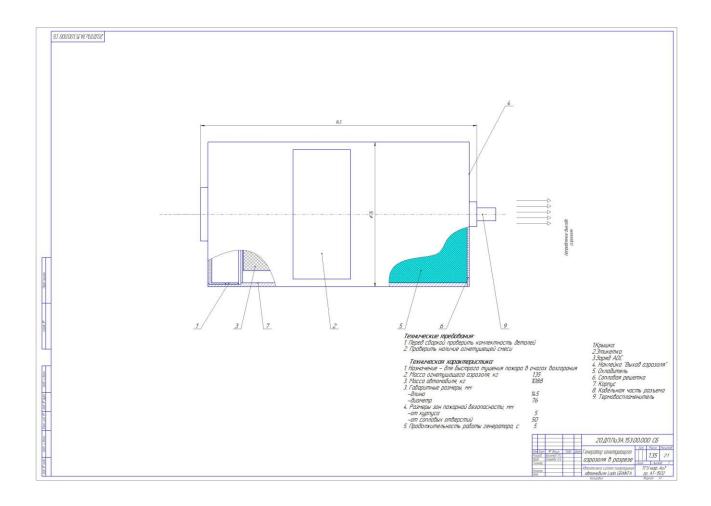


Рисунок 24 - Генератора огнетушащего аэрозоля в разрезе

# Приложение Г

## Чертеж электровоспламенителя

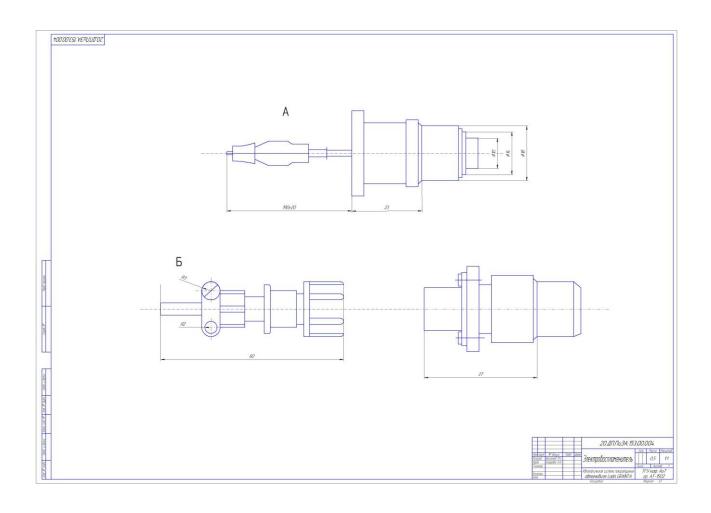


Рисунок 25 – Электровоспламенитель

#### Приложение Д

#### Обеспечение безопасности на производстве

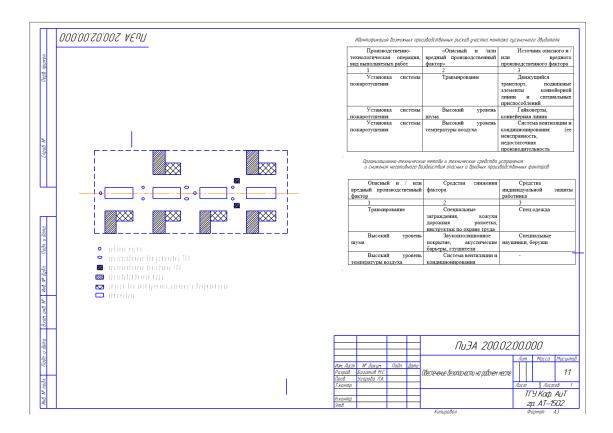


Рисунок 26 - Обеспечение безопасности

## Приложение Е

#### Графики тягово-динамического расчета

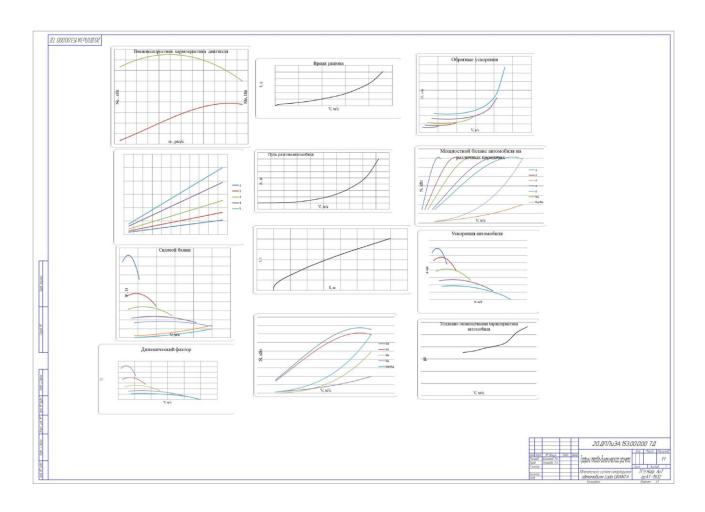


Рисунок 27 - Графики тягово-динамического расчета

#### Приложение Ж

#### Показатели экономической эффективности

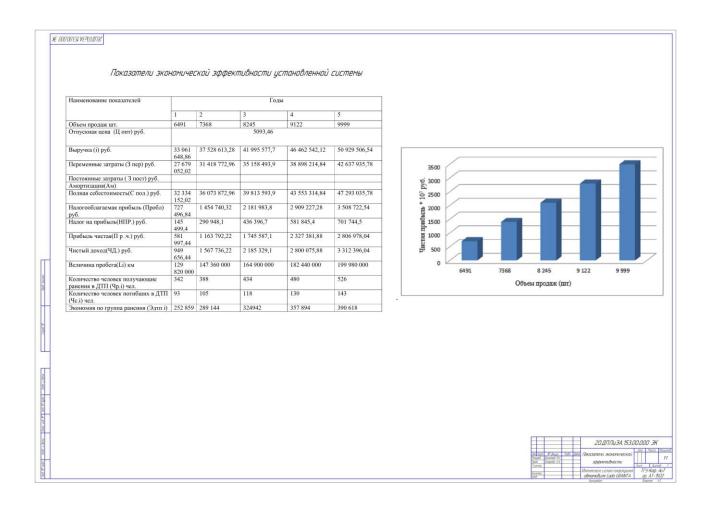


Рисунок 28 - Показатели экономической эффективности

# Приложение И

#### Чертеж генератора огнетушащего аэрозоля

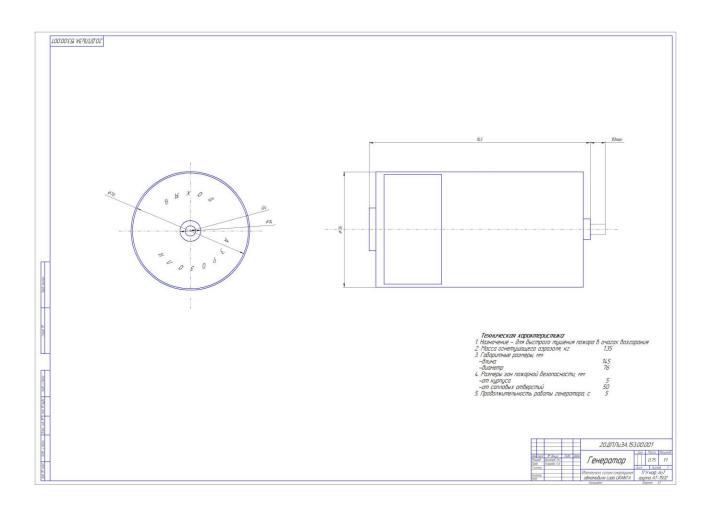


Рисунок 29 - Генератора огнетушащего аэрозоля

# Приложение К

## Чертеж кронштейна

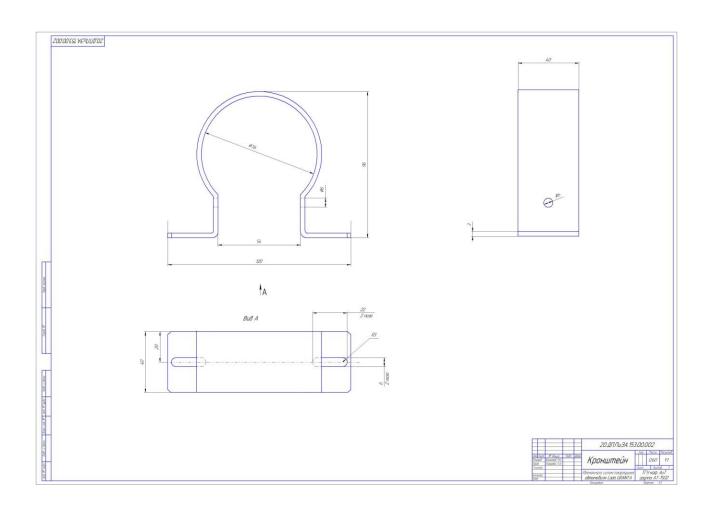


Рисунок 30 – Чертеж кронштейна

## Приложение Л

#### Чертеж технологического процесса сборки

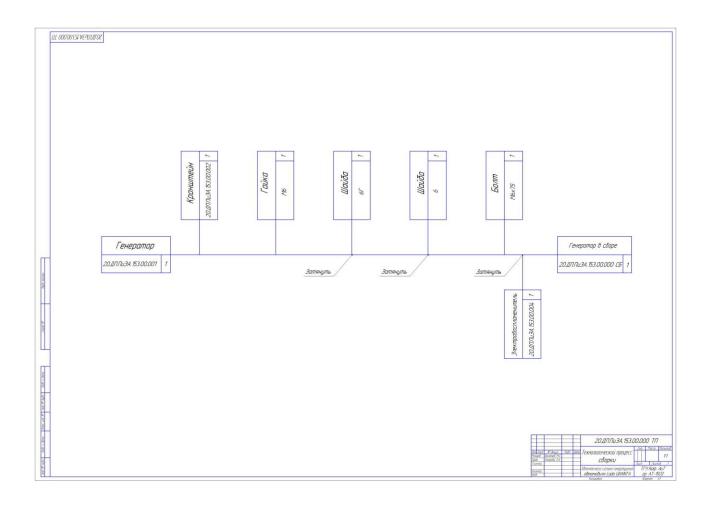


Рисунок 31 – Технологический процесс сборки