**СОДЕРЖАНИЕ**

[ВВЕДЕНИЕ 3](#_Toc71667496)

[1. ЛИТЕРАТУРНЫЙ ОБЗОР 4](#_Toc71667497)

[2. АНАЛИЗ ТЕХНИЧЕСКОГО ЗАДАНИЯ 7](#_Toc71667498)

[2.1 Анализ схемы электрической принципиальной 7](#_Toc71667499)

[2.1.1 Описание схемы электрической принципиальной 8](#_Toc71667500)

[2.1.2 Описание схемы питания 10](#_Toc71667501)

[2.2 Анализ условий эксплуатации и дестабилизирующих факторов 10](#_Toc71667502)

[3. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ ЭЛЕМЕНТНОЙ БАЗЫ, УНИФИЦИРОВАННЫХ УЗЛОВ, УСТАНОВОЧНЫХ ИЗДЕЛИЙ И МАТЕРИАЛОВ КОНСТРУКЦИИ 12](#_Toc71667503)

[4. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ КОМПОНОВОЧНОЙ СХЕМЫ И МЕТОДА КОНСТРУИРОВАНИЯ 18](#_Toc71667504)

[5. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ СПОСОБОВ И СРЕДСТВ ОБЕСПЕЧЕНИЯ ТЕПЛОВОГО РЕЖИМА, ГЕРМЕТИЗАЦИИ, ВИБРОЗАЩИТЫ И ЭЛЕКТРОМАГНИТНОЙ СОВМЕСТИМОСТИ 20](#_Toc71667505)

[6. РАСЧЁТ КОНСТРУКТИВНО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ РАЗРАБАТЫВАЕМОГО УСТРОЙСТВА 25](#_Toc71667506)

[6.1 Компоновочный расчёт печатной платы 25](#_Toc71667507)

[6.2 Компоновочный расчёт устройства 27](#_Toc71667508)

[6.3 Расчёт конструктивно-технологических параметров печатной платы. Выбор и обоснование метода изготовления печатной платы 27](#_Toc71667509)

[6.4 Оценка теплового режима и выбор способа охлаждения 33](#_Toc71667510)

[6.5 Расчёт механической прочности и системы виброударной защиты 35](#_Toc71667511)

[6.6 Обеспечение электромагнитной совместимости 38](#_Toc71667512)

[ЗАКЛЮЧЕНИЕ 41](#_Toc71667513)

[СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ 42](#_Toc71667514)

[ПРИЛОЖЕНИЕ А 43](#_Toc71667515)

# **ВВЕДЕНИЕ**

Отопление частного дома, коттеджа, дачи или любого другого жилого помещения является важным фактором для комфортного пребывания в них. В настоящее время существует большое количество различных способов для обогрева помещений, для поддержания комфортной температуры внутри. Одним из таких примеров является газовый котел.

Данный вид котлов получил широкое распространение за счет ряда преимуществ:

- Позволяет отапливать объекты и помещения больших размеров;

- Коэффициент полезного действия достаточно высокий, а цена топлива – небольшая;

- Количество энергии, которое отдает котел, намного больше, чем потребляемое;

- Отсутствует необходимость следить за пламенем, потому что газ подается в установку непрерывно;

- Прост в эксплуатации и рассчитан на долгий срок службы.

В то же время, газовый котел является источником повышенной опасности. Современные котлы оснащены различными датчиками, которые могут определить, работает ли горелка, не упало ли давление ниже допустимого значения, достаточна ли тяга и т. д. Но несмотря на это, важную роль играет то, какую систему безопасности имеет помещение, в котором газовый котел размещен. При несоблюдении правил эксплуатации газовый котел может стать источником утечки газа или возгорания. Для того, чтобы максимально быстро реагировать на такие ситуации, необходимо грамотно подойти к выбору системы безопасности котельного помещения.

1. ЛИТЕРАТУРНЫЙ ОБЗОР

Для того, чтобы обеспечить в жилом помещении необходимые условия для комфортного проживания, нужна система, которая могла бы поддерживать нужный температурный режим внутри. Система отопления является наиболее удачным инженерным решением данного вопроса. Эволюция отопительного оборудования проделала долгий путь: от простых каминов до смарт-котлов, интегрированных в отопительную систему и рационально расходующих энергию в зависимости от нужд потребителя. Существуют различные виды систем отопления: водяное, электрическое, паровое, воздушное и др.

Среди всей классификации систем отопления наибольшей популярностью пользуется водяное отопление. Технические преимущества такого отопления были выявлены в результате многих лет практики:

- Небольшая температура поверхности различных приборов и труб;

- Обеспечивает одинаковую температуру во всех помещениях;

- Экономит топливо;

- Повышенные эксплуатационные сроки;

- Бесшумная работа;

- Простота в обслуживании и ремонте.

Главным компонентом системы водяного отопления является котел. Такое устройство необходимо для того, чтобы нагревать воду. Вода является в таком виде отопления теплоносителем. Она циркулирует по трубам замкнутого типа, а потом тепло передается в различные отопительные компоненты, а от них уже обогревается все помещение.



Рисунок 1.1 – Схема водяной системы отопления

Электрическая система отопления становится популярной за счет того, что не требует больших затрат для установки или ремонта. Электрический конвектор можно поставить в нужное место и подключить его к питанию сети. Уровень комфорта и экономичность такой обогревательной системы достигается благодаря тому, что в электрических конвекторах применяется электронная система, которая помогает поддерживать определенную температуру.



Рисунок 1.2 – Схема электрической системы отопления

Воздушное отопление считается одним из самых старых видов отопления. Такая отопительная система получила широкое распространение в общественных и производственных помещениях. Нагретый воздух попадает в помещение, где происходит процесс смешивания с внутренним воздухом и охлаждается до температуры помещения и снова нагревается.



Рисунок 1.3 – Схема воздушного отопления

Одним из видов воздушного отопления является отопление при помощи газовых котлов. Низкая цена топлива обеспечила ему популярность. Но установка такого котла требует соблюдения ряда условий из-за взрывоопасности газа. Современные газовые котлы имеют различные датчики, отвечающие за безопасность оборудования:

- Тяги;

- Температуры (уличный и комнатный);

- Пламени;

- Датчик давления;

- Перегрева.



Рисунок 1.4 – Газовый котел

Но несмотря на безопасность современного котельного оборудования, важную роль играет система безопасности помещения, в которой котел размещен. Данная система безопасности должна уметь распознавать наличие опасных газов в помещении (таких как угарный (CO) и углекислый (CO2) газ), задымленность, возгорание, а также отслеживать температуру и влажность помещения и реагировать соответствующим образом на данные показатели.

1. АНАЛИЗ ТЕХНИЧЕСКОГО ЗАДАНИЯ

2.1 Анализ схемы электрической принципиальной

Схема электрическая принципиальная системы представлена на рисунке 2.1. Схема электрическая принципиальная питания системы представлена на рисунке 2.2.

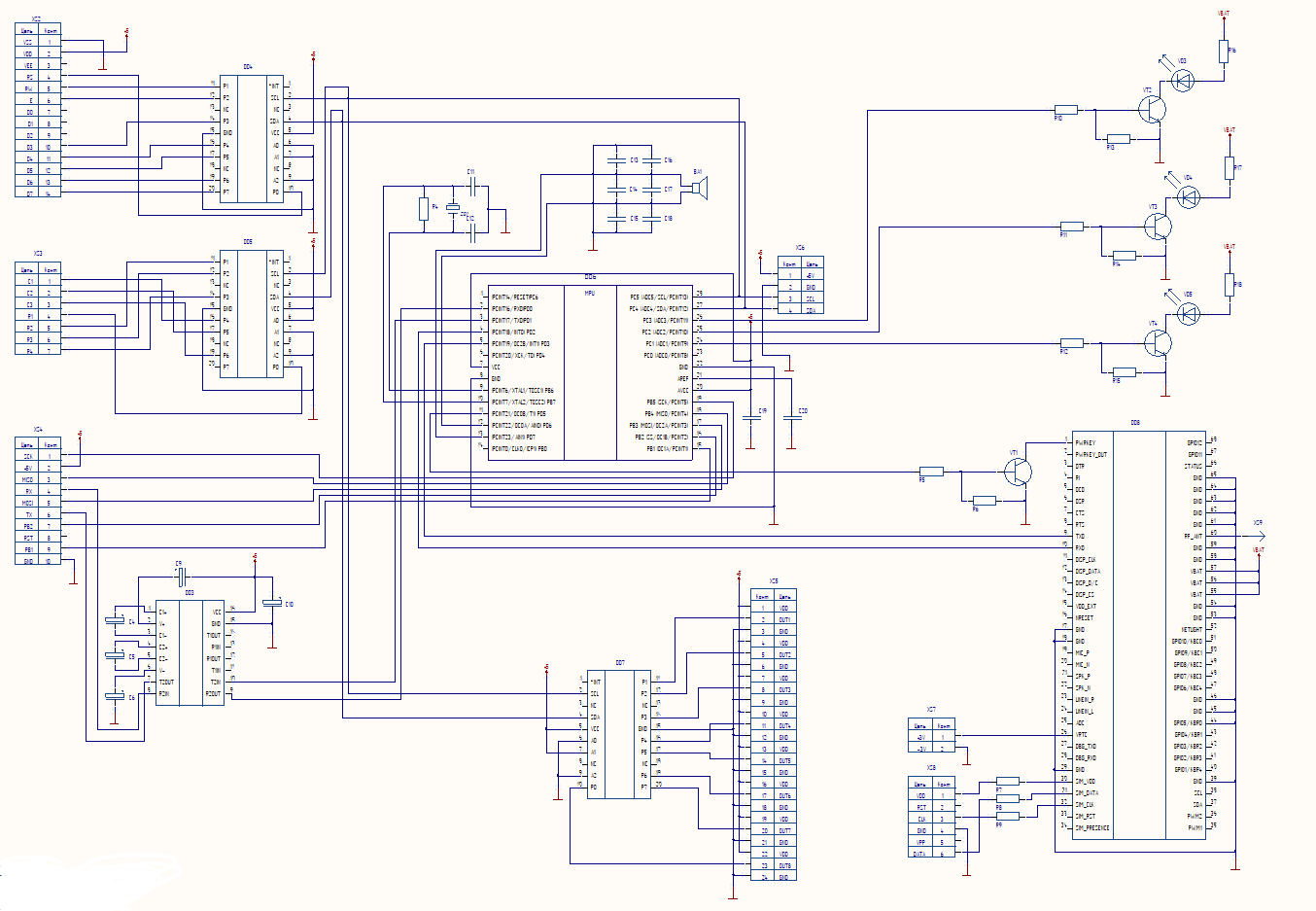


Рисунок 2.1 – Схема электрическая принципиальная устройства

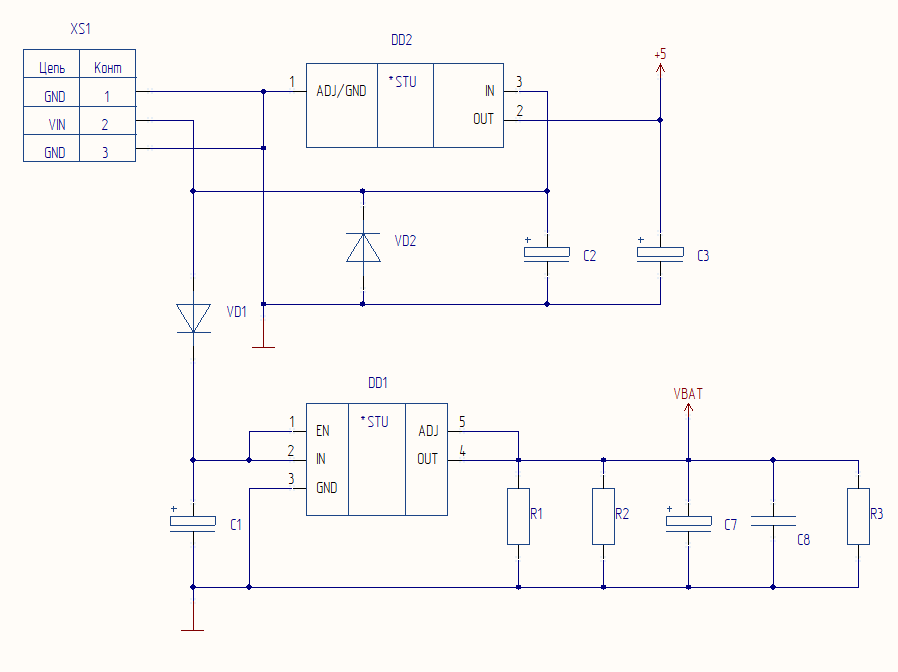


Рисунок 2.2 – Схема электрическая принципиальная питания системы

2.1.1 Описание схемы электрической принципиальной

Работа системы обеспечения безопасности котельной жилого дома основывается на принципе считывания показаний датчиков и, основываясь на данных показаниях, принятия решений на основе программы управления, которая зашита в микроконтроллере ATmega328P (DD6). Для обеспечения работы микроконтроллера на частоте 16 МГц необходимо подключить внешний кварцевый резонатор ко входам XTAL1 и XTAL2 микроконтроллера, второй конец параллельных резонатору цепей также заземлить, но перед подключением земли расположить по емкости малого номинала, т. к. встроенный кварцевый резонатор способен выдать частоту только 8 МГц. Для данной цели выбран многослойный керамический конденсатор номиналом 22 пФ (Murata К10-17Б) с максимальным отклонением от номинала в 10% и напряжением 50 В.

Главной микросхемой, отвечающей за управление системой обеспечения безопасности котельной жилого дома, является микроконтроллер ATmega328P (DD6). Для подключения к управляющей схеме различных элементов управления, датчиков, а также индикаторов системы будут использованы расширители портов ввода/вывода. Элементы управления необходимы для первоначальной настройки устройства (при первом включении пользователю будет предложено ввести при помощи клавиатуры номер телефона для SMS-оповещений). Датчики выполняют роль считывателей состояния котельного помещения. Индикаторы необходимы для визуального и звукового оповещения пользователя об опасной ситуации. Для реализации возможности SMS-оповещения пользователя к микроконтроллеру ATmega328P подключается микросхема SIM900A (DD8). Разъем типа RS-232 (XS4) необходим для прошивки и отладки системы.

Для отображения состояния котельного помещения к системе подключается LCD-дисплей LM044L размером 20 символов на 4 строки при помощи разъема BH-14 (XS2). Для обеспечения питания дисплея на контакт 2 (VDD) разъёма XS2 подаётся питающее напряжение +5В, контакт 1 (VSS) заземляется. К управляющей микросхеме DD6 разъём XS2 подключается через расширитель портов ввода/вывода PCF8574A (DD4). Для установки адреса устройства необходимо заземлить выводы A0-A2. Получится адрес «000».

Для обеспечения возможности ввода номера телефона при настройке устройства пользователем используется клавиатура AK-304-N-BBW. Данная клавиатура имеет кнопки от 0 до 9 и знаками «\*» и «#». Клавиатура подключается через 7-контактный разъём (XS3). На выводы расширителя портов P0-P6 подаются сигналы с клавиатуры через разъём XS3, который пронумерован для правильного подключения клавиатуры. Разъём XS3 подключается к микроконтроллеру при помощи расширителя портов ввода/вывода PCF8574A (DD5). Необходимо заземлим адресные выводы A1-A2 и подать питание на вывод A0, чтобы получить адрес «001».

Система обеспечения безопасности котельной жилого дома имеет разъёмы для подключения до 8 проводных датчиков: различных газов, температуры и влажности, а также реле для отключения подачи газа – BH-24 (XS5). Данный разъем подключается к микроконтроллеру при помощи расширителя портов ввода/вывода по шине I2C – PCF8574A (DD7). Выводы разъёма OUT1-OUT8 подключаются к выводам P0-P7 расширителя DD7. Так как DD7 подключен к I2C шине, необходимо задать уникальный адрес данного устройства. Для этого A0 и A2 заземляются (их логические уровни равны 0), а на вывод A1 подается питание +5В (логический уровень равен 1). В данном случае уникальный адрес будет «010». Для питания DD7 используется питающее напряжение цепи +5В.

К микросхеме DD6 подключается пьезодинамик (ВA1) HPA17F с помощью конденсаторов C13-C15 на 10пФ и C16-C18 на 33пФ для звукового оповещения пользователя о чрезвычайной ситуации.

Все взаимодействие с системой , в том числе и разработчика, происходит через коммуникационный последовательный интерфейс RS-232 (XS4), который имеет большое число преобразователей в USB, Ethernet, силовые разъёмы и прочие. Управляющий микроконтроллер DD1 обеспечивает работу шины I2C через стандартный интерфейс. Коммуникационный разъём ХS4 содержит выводы интерфейса SPI, который может быть использован для ISP-программирования. Последовательный коммуникационный интерфейс подключён через микросхему преобразователя уровней MAX232 (DD3). Для согласования уровней DD8 и XS4, к DD3 подключаются поляризованные конденсаторы ёмкостью 1мкФ к выводам C1+, C1-, C2+, C2-, V-. Для питания DD3 используется напряжение +5В.

Для обеспечения возможности SMS-оповещения пользователя о чрезвычайных ситуациях используется микросхема SIM900A (DD8). Эта микросхема является двухдиапазонным модулем GSM/GPRS работающим на частотах EGSM 900 МГц и DCS 1800 МГц. Для автономного питания микросхемы DD8 используется батарейка CR2032, устанавливаемая в разъём XS6, который подключается к выводу микросхемы VRTC. Для того, чтобы аутентифицировать систему в сети, к выводам SIM\_VDD, SIM\_DATA, SIM\_CLK микросхемы DD8 подключается SIM карта через разъём SIM5051 (XS7) с использованием резисторов R7-R9 на 22 Ом. Вывод PWRKEY GSM-модуля подключается к выводу PD5 микроконтроллера ATmega для подачи микроконтроллером сигнала включения. Приём внешних сигналов GSM-модулем осуществляется через антенну, которая выводится за пределами корпуса и подключается к разъёму RECE.20279.001E.01 (XS8). Цепь, идущая от коллектора транзистора VT1 к выводу PD5 микроконтроллера добавлена для дополнительной страховки и нужна для того, чтобы следить, включен ли модуль SMS-оповещения. Если микроконтроллер DD6 обнаружит, что на этой линии высокий уровень напряжения, выполнится функция повторного запуска GSM-модуля. Вывод NETLIGHT GSM-модуля используется для отображения состояния сети. Рабочие состояния вывода представлены в таблице 2.1.

Таблица 2.1 - Рабочие состояния вывода NETLIGHT

|  |  |
| --- | --- |
| **Состояние** | **Функция SIM900A** |
| Выключен | Микросхема не в рабочем состоянии |
| 64мс включено/800мс выключено | Микросхема не нашла сеть |
| 64мс включено/3000мс выключено | Микросхема нашла сеть |
| 64мс включено/300мс выключено | Связь по GPRS |

2.1.2 Описание схемы питания

Разъём DCJ200-10 является входным портом. На него подаётся внешнее питание от блока питания 12В. При помощи стабилизаторов напряжения NCP1117ST50T3G (DD2) и MIC29302WT (DD3) напряжение 12В преобразуется в 5В и 3,3В соответственно. Напряжение питания 3,3В используется для питания GSM-модуля, 5В используется для питания микроконтроллера ATmega328З, преобразователя уровня MAX232, расширителей портов PCF8574A и для подачи питания на разъёмы для подключения внешних устройств.

2.2 **Анализ условий эксплуатации и дестабилизирующих факторов**

Система обеспечения безопасности котельной жилого дома эксплуатируется в диапазоне температур от -20 до +60°С и относительной влажности не более 90%.Основным назначением системы является эксплуатация в районе с умеренным климатом.

Так как система находится в умеренном климате в помещении, и температура с учетом теплоизоляции помещения не будет ниже -20°С, при отсутствии отопления, то была выбрана следующая категория размещения: для эксплуатации в помещениях (объемах) с искусственно регулируемыми климатическими условиями, например, в закрытых отапливаемых или охлаждаемых и вентилируемых производственных и других, в том числе хорошо вентилируемых подземных помещениях (отсутствие воздействия прямого солнечного излучения, атмосферных осадков, ветра, песка и пыли наружного воздуха; отсутствие или существенное уменьшение воздействия рассеянного солнечного излучения и конденсации влаги) «помещение категории 4».

Сочетание исполнения, категории и группы для системы обеспечения безопасности котельного помещения жилого дома будет использоваться следующее: вид климатического исполнения УХЛ 4.2 по ГОСТ 15150-69.

Таблица 2.2 – Характеристики вида климатического исполнения УХЛ 4.2

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Значение температуры воздуха при эксплуатации, °С | | | | Относительная влажность | |
| Рабочее | | Предельное рабочее | | Среднегодовое  значение | Верхнее  значение |
| верхнее | нижнее | верхнее | нижнее | При 20°С | при 25 °С |
| +35 | +10 | +40 | 0 | 60% | 80% |

1. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ ЭЛЕМЕНТНОЙ БАЗЫ, УНИФИЦИРОВАННЫХ УЗЛОВ, УСТАНОВОЧНЫХ ИЗДЕЛИЙ И МАТЕРИАЛОВ КОНСТРУКЦИИ

Основная задача выбора элементной базы состоит в том, чтобы была обеспечена надёжность, стабильность, экономичность и актуальность, так как выбор недорогих элементов, имеющих широкое применение в современных электронных средствах обеспечивает и ремонтоспособность элементов. Также отдельной задачей стоит достижение максимальной простоты сборки и электрического монтажа, регулировки и испытаний.

Характеристики изделий электронной техники приведены в таблице 3.1.

Таблица 3.1 – Элементы, входящие в систему, и их характеристики

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| Позиционное обозначение | Тип | Примечание | Корпус |
| 1 | 2 | 3 | 4 |
| ВA1 | CVS-1508 | Uпит не более 5В;  Диапазон температуры (-20…+55)0С |  |
| C1, C7 | JRB | Конденсатор электролитический поляризованный сквозного монтажа;  C = 100мкФ; Uраб = 100В;  Диапазон температур (-40…+105)0С |  |
| C2, C3 | JRB | Конденсатор электролитический поляризованный сквозного монтажа;  C = 10мкФ; Uраб = 100В;  Диапазон температур (-40…+105)0С |  |
| C4-C6, C9, C10 | JRB | Конденсатор электролитический поляризованный сквозного монтажа;  C = 1мкФ; Uраб = 100В;  Диапазон температур (-40…+105)0С |  |
| C8 | GRM | Конденсатор многослойный керамический поверхностного монтажа;  C = 0,1мкФ; Uраб = 100В;  Диапазон температур (-55…+125)0С | SMD 1206 |
| С11, С12, C16-C18 | GRM | Конденсатор многослойный керамический поверхностного монтажа;  C = 33пФ; Uраб = 50В;  Диапазон температур (-55…+125)0С | SMD 0805 |
| С13-С15 | GRM | Конденсатор многослойный керамический поверхностного монтажа;  C = 10пФ; Uраб = 50В;  Диапазон температур (-55…+125)0С | SMD 0805 |
| C19, C20 | GRM | Конденсатор многослойный керамический поверхностного монтажа;  C = 1мкФ; Uраб = 16В;  Диапазон температур (-55…+125)0С | SMD 0805 |
| DD1 | MIC29302WT | Uпит не более 26В;  Диапазон температур (-40…+125)0С | TO-263-5 |
| DD2 | NCP1117  ST50T3G | Uпит не более 20В;  Диапазон температур (-40…+125)0С | SOT-223 |
| DD3 | MAX232 | Uпит не более 5,5В;  Диапазон температур (-40…+85)0С | DIP-16 |
| DD4, DD5, DD7 | PCF8574 | Uпит не более 7В;  Диапазон температур (-40…+85)0С | PDIP-16 |
| DD6 | ATmega328P | Uпит не более 5,5В;  Диапазон температур (-40…+85)0С | DIP-28 |
| DD8 | SIM900A | Uпит не более 4,5В;  Диапазон температур (-40…+85)0С | SMD-8pin |
| R1-R18 | RC | Бескорпусные толстопленочные резисторы;  R = 22Ом, 510Ом, 4,7кОм, 47кОм, 100кОм, 1МОм;  Pном. = 0,125 Вт; Uраб = 200В;  Диапазон температуры (-55…+125)0С | SMD 0805 |
| VD1, VD2 | M7 | Диод универсальный | SMA |
| VD3 | GNL-3012HD | Светодиод красный |  |
| VD4 | GNL-3012YD | Светодиод желтый |  |
| VD5 | GNL-3012GD | Светодиод зеленый |  |
| VT1-VT4 | BC547 | Транзистор npn типа  Макс. напр. к-б при заданном обратном токе к и разомкнутой цепи э.(Uкбо макс) = 50В  Макс. напр. к-э при заданном токе к и разомкнутой цепи б.(Uкэо макс) = 45В  Iк макс = 0.1A  P = 0.5В  Диапазон температуры (-55…+150)0С | TO-92 |
| XS1 | ADC-029 | Разъем питания для системы  Диапазон температуры (-25…+85)0С | DIP |
| XS2 | PBS-14 | Разъем для подключения дисплея, 14 контактов  Диапазон температуры (-40…+105)0С | DIP |
| XS3 | PBS-7 | Разъем для подключения клавиатуры, 7 контактов  Диапазон температуры (-40…+105)0С | DIP |
| XS4 | BH | Разъем RS-232  Диапазон температуры (-40…+105)0С | BH-10 |
| XS5 | BH | Разъем для подключения датчиков, 24 контакта  Диапазон температуры (-55…+140)0С | DIP |
| XS6 | KLS5-  CR2032-01 | Разъем для батареи типа CR2032  Диапазон температуры (-25…+85)0С |  |
| XS7 | SIM5051-  6-0-18-00-A | Разъем для SIM-карты  Диапазон температуры (-40…+85)0С | SMD |
| XS8 | RECE.20279  .001E.01 | Разъем для подключения антенны к GSM-модулю  Диапазон температуры (-40…+90)0С | SMD |
| ZQ1 | РПК01 | Кварцевый резонатор  Диапазон температуры (-20…+70)0С | HC-49S |

Существует несколько принципов для выбора элементной базы:

* Исходя из их назначения в схеме
* Объема производства
* Экономической целесообразности применяемого способа изготовления изделия
* С учетом требований, предъявляемых к компоновке платы как в целом, так и отдельных её элементов

Стеклостелиты имеют структуру слоеного пластика, волокна которого чередуются с полимерным связующим веществом. А это, обычно: бакелита, эпоксидная смола или полиэфирная смола. Основой стеклотекстолита является стеклоткань. Помимо хороших механических и электрических свойств, она обладает высокими гидрофобными свойствами, химической инертностью, а её рабочая температура от -65°С до +155°С, что придаёт высокую стойкость к перегревам.

Основным недостатком следует выделить предельные запасы прочности стеклотекстолила, так как это требует соблюдения определенных условий хранения. Возможно выделение токсичной пыли от смол и при нагреве до высоких температур токсичные пары, которые способны раздражать человеческую слизистую. Также следует выделить сравнительно высокую стоимость.

На плате используются неметаллические покрытия с целью защиты:

– печатных проводников и поверхности основания печатной платы от воздействия припоя;

– элементов проводящего рисунка от замыкания навесными радиоэлементами.

Диэлектрические защитные покрытия на основе эпоксидных смол, сухого пленочного резиста, холодных эмалей, оксидных пленок используют от воздействия припоя для защиты печатных проводников и поверхности основания печатной платы. Варианты конструктивных покрытий печатных плат приведены в таблице 3.2.

Таблица 3.2 – Конструктивные покрытия печатных плат

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| Вид покрытия | Толщина, мкм | Назначение покрытия |
| Серебряное | 6 – 12 | Улучшение электрической проводимости |
| Сплав серебро-сурьма | 6 – 12 | Улучшение электрической проводимости и повышение износоустойчивости переключателей и концевых контактов |
| Золотое и его сплавы | 0,5 – 3,0 | Улучшение электрической проводимости, снижение переходного сопротивления и повышение износоустойчивости |
| Палладиевое | 1 – 5 | Снижение переходного сопротивления и повышение износоустойчивости контактов переключателей и концевых контактов |
| Никелевое | 3 – 6 | Защита от коррозии, повышение износоустойчивости контактов переключателей и концевых контактов |
| Медное | 25 – 30 | Обеспечение электрических параметров, соединение проводящих слоев |

В качестве конструктивного покрытия печатной платы выбираем сплав серебро-сурьма. Покрытие печатных проводников, контактных площадок и металлизированных отверстий сплавом Sn97Cu3.

Важным фактором надежности электронных средств является выбор припоя для электрического монтажа. Для пайки выводных электрорадиоэлементов выбираем припой ПОС-61. Для пайки SMD элементов выбираем паяльную пасту Mechnic XP-50.

Позиционные обозначения элементов маркировать краской маркировочной МКЭЧ по ГОСТ 14763-89.

После установки элементов покрываем лаком Plastik 71.

Перед пайкой электрорадиоэлементов необходимо подготовить посадочные места – очистить от окислов. Для этого применяется флюс.

Флюс – вещество органического и неорганического происхождения, предназначенные для удаления оксидов с паяемых поверхностей, снижения поверхностного натяжения, улучшения растекания жидкого припоя и/или защиты от действия окружающей среды.

Принцип действия паяльных флюсов заключается в том, что при нагреве металла, который нужен для облегчения соединения деталей и печатной платы, появляется оксидная плёнка, которая снижает способность припоя соединяться с металлическими деталями. Именно для решения этой проблемы используется флюс для пайки. Флюсы могут добавляться в припой или наносятся непосредственно на металлические поверхности для предотвращения нежелательного окисления.

Таким образом выполняются сразу три задачи:

* растворение оксидной пленки, образовавшейся на поверхности обрабатываемого металла;
* роль кислородного барьера для предотвращения дальнейшего окисления;
* улучшение смачивания поверхностей, подлежащих пайке.

Главное требование к флюсам - это способность выдерживать высокие температуры, сохраняя при этом все полезные эксплуатационные свойства, поэтому для химической очистки соединяемых поверхностей и обеспечивающий прочность связи в области пайки, выбираем флюс Kester 959T.

1. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ КОМПОНОВОЧНОЙ СХЕМЫ И МЕТОДА КОНСТРУИРОВАНИЯ

Компоновочная схема изделия определяется количеством и габаритами элементной базы, объёмом монтажных соединений, способом защиты от электростатических и магнитных полей, ремонтопригодностью, механическими воздействиями.

Можно выделить 2 типа компоновочной схемы: централизованная и децентрализованная. Особенности схем можно увидеть в таблице 4.1:

Таблица 4.1 – Особенности компоновочных схем

|  |  |
| --- | --- |
| Централизованная компоновка | Децентрализованная компоновка |
| Все элементы сложной системы располагаются в одном отсеке на специальных этажерочных конструкциях. | Обеспечивается относительно большая легкость размещения элементов изделия на объекте. |
| Длина и количество межблочных соединений сведены к минимуму. | Не требуется тщательная экранировка отдельных блоков. |
| Ремонт и демонтаж наиболее удобны,  легче выполнить качественные системы охлаждения и амортизации. | При соответствующих схемных решениях может быть более надежной, сохраняя частичную работоспособность при выходе из строя отдельных элементов изделия |

Но при децентрализованной компоновке можно выделить некоторые недостатки: значительная длина межблочных соединений, затруднен полный демонтаж системы, для каждого отдельного блока необходимо предусматривать автономные системы охлаждения, виброзащиты.

Проанализировав все особенности, было принято решение, что при проектировании данного устройства будет использована централизованная компоновочная схема, так как все элементы будут находиться на одной плате и в одном корпусе.

В процессе компоновки элементов на печатную плату необходимо учитывать элементы, которые будут размещаться на передней панели. Для определения формы устройства необходимо заранее выбрать их место размещение.

В техническом задании уже определены габариты и масса, поэтому компоновка РЭС осуществляется уже на этапе технического предложения. На последующих стадиях проектирования происходит корректировка и уточнение компоновочных параметров. Как правило, при компоновке необходимо определить площадь и объем, массу конструкции. В том случае, если результаты расчетов не будут соответствовать требованиям ТЗ, то по согласованию с заказчиком в технически обоснованных случаях в ТЗ могут быть внесены соответствующие корректировки.

При компоновке системы обеспечения безопасности котельной жилого дома должны быть учтены следующие основные требования:

- сосредоточение центра тяжести ближе у опорной поверхности;

- оптимально размещение комплектующих элементов в модулях всех уровней с учетом коэффициента заполнения по объему и удобству для осмотра и ремонта;

- оптимальность, устойчивость и стабильность функциональных межблочных связей;

- требования по жесткости и прочности;

- эргономика, удобство ремонта;

- наличие достаточного пространства для межблочных соединений.

При проектировании платы индикатора напряжения сети необходимо учитывать влияние паразитных электромагнитных связей. Учет и анализ этих связей на ранней стадии проектирования позволит в значительной степени снизить затраты на производство всего изделия, сократить сроки проектирования, добиться более устойчивой работы.

Способом решения этой проблемы является исключение с самого начала конструирования схемы причин, порождающих помехи. При этом необходимо: понять, какие виды помех наиболее вероятны в данной схеме и выбрать и разместить печатные платы, кабели и другие структурные составляющие системы таким образом, чтобы исключить как можно больше причин, вызывающих помехи, и обеспечить при этом возможность подключения подавляющих помехи компонентов.

Следует отметить, что помехи бывают двух типов: постоянные и перецеживающиеся. Постоянные помехи имеют один и тот же характер, что облегчает выявление их причины. Перецеживающие помехи появляются время от времени. Такой характер помех сильно затрудняет выявление их источника.

Проблемы возникновения помех и наводок можно свести к минимуму, изолируя чувствительные части схемы от источника помех, устраняя паразитные индуктивные и емкостные связи. Для этого необходимо:

- располагать маломощные (чувствительные) схемы поблизости от источника сигнала;

- размещать мощные схемы (в которых велика вероятность возникновения помех) вблизи нагрузок;

- располагать маломощные и мощные схемы как можно дальше друг от друга и использовать максимально короткие контуры прохождения тока.

- стараться свести к минимуму длину проводников;

1. ВЫБОР И ОБОСНОВАНИЕ СПОСОБОВ И СРЕДСТВ ОБЕСПЕЧЕНИЯ ТЕПЛОВОГО РЕЖИМА, ГЕРМЕТИЗАЦИИ, ВИБРОЗАЩИТЫ И ЭЛЕКТРОМАГНИТНОЙ СОВМЕСТИМОСТИ

Настоящее и будущее изделий электронной техники связано с использованием достаточно больших мощностей в сравнительно малых объемах. Это приводит к увеличению выделяющегося при работе тепла. Поэтому при конструировании техники особое значение приобретает разработка методов отвода теплоты, регулирования и контроля температуры.

Выбранный способ охлаждения должен обеспечить заданный по ТЗ тепловой режим техники, что можно проверить расчетным путем детальной проработки конструкции либо опытным путем после испытания макета или опытного образца. Следовательно, если на ранней стадии конструирования мы неправильно выберем способ охлаждения, то это обнаружится только на более поздних стадиях конструирования, в результате чего проделанная работа будет напрасна, а сроки создания электронной техники значительно увеличатся.

Выделяемое изделиями тепло может быть отведено от поверхности прибора и передано за пределы аппаратуры несколькими методами, применяемыми отдельно или в сочетании друг с другом. В зависимости от характера и назначения электронных средств применяют следующие методы отвода тепла от индивидуальных изделий электронной техники или групп изделий []:

* естественное охлаждение (воздушное);
* охлаждение, основанное на изменении агрегатного состояния вещества;
* принудительное воздушное охлаждение;
* принудительное жидкостное (без кипения или с поверхностным кипением);
* термоэлектрическое охлаждение.

Эффективность того или иного метода охлаждения определяется значением коэффициента теплоотдачи, то есть интенсивностью протекающих процессов теплоотдачи.

Выбор метода охлаждения определяется следующими факторами интенсивностью (плотностью) теплового потока, диапазон возможного изменения температуры окружающей среды, условиями эксплуатации (возможностью демонтажа или замены элементов), нормами эксплуатации (уровень шума, токсичностью хладагентов), специальными условиями работы (стационарными или кратковременными режимами, работой против сил тяготения и так далее), затратами электроэнергии на привод нагнетателей и другими [].

Проведя анализ схемы системы обеспечения безопасности котельной, тип корпуса устройства и техническое задание, можно сделать предположение о возможности применения естественного воздушного охлаждения.

При естественном охлаждении отвод тепла происходит за счет теплопроводности, естественной конвекции окружающего воздуха и излучения.

Следует учитывать, что разрабатываемое устройство будет предназначено для эксплуатации в помещениях с искусственно регулируемыми климатическими условиями (с отсутствием воздействия атмосферных осадков, прямого солнечного излучения, ветра, песка, пыли, наружного воздуха, отсутствие или существенное уменьшение воздействия рассеянного солнечного излучения и конденсации влаги).

Герметизация является надежным средством защиты от воздействия от пыли, влажности и вредных веществ окружающей среды. Основная цель герметизации - предотвращение воздействия внешних климатических факторов.

Выбор способа герметизации обуславливается совокупностью требований к конструкции: условиями реализации нормального теплового режима, ремонтопригодностью, элементоемкостью реализуемой схемы, плотностью компоновки, рядом эксплуатационных требований (изменение барометрического давления, механические воздействия, перепады температур) и надежностью. Следует различать понятия герметизации и герметичности. Герметизация широко применяется в науке и технике. Способ герметизации выбирается в зависимости от конкретных целей и условий. Для герметизации используют пайку, сварку и холодное газодинамическое напыление соединений и течей металлических деталей и изделий, специальные герметизирующие материалы (герметики), составы и уплотнения [].

Воздействие влаги на материал корпуса системы обеспечения безопасности котельной жилого дома и изоляционные материалы имеет разную природу, но одинаковый конечный результат – разрушение исходной структуры материала. Наличие влаги – причина электрохимической коррозии, реакции которой идут при низких температурах.

Разрушение структурной может быть равномерной (по всей поверхности изделия), и неравномерной (например, за счет механического повреждения поверхности алюминия и затем образования отверстий в нем).

Влияние влаги на материалы, входящие в состав системы обеспечения безопасности котельной жилого дома, может быть очень значительным из-за отсутствия изоляционных материалов. Но разрабатываемая система относится к классу аппаратуры, которая будет эксплуатироваться в закрытом помещении.

Исходя вышеперечисленных факторов можно сделать вывод, что окружающая среда помещения, где будет использоваться система обеспечения безопасности котельной жилого дома, не повлияет на него.

Важным является вопрос о необходимости виброзащиты устройства и выборе, при необходимости, способа ее осуществления.

В процессе эксплуатации и транспортировки система обеспечения безопасности котельной жилого дома подвергается различным видам механических воздействий. С ними можно ознакомиться на рисунке 4.1.

Рисунок 4.1 - Виды механических воздействий

Под вибропрочностью понимают способность электронных средств противостоять разрушающему действию вибрации в заданных диапазонах частот и при возникающих ускорениях в течение срока службы, а под виброустойчивостью аппаратуры - способность выполнения всех функций в условиях вибрации в заданных диапазонах частот и возникающих при этом ускорений.

Известно, что в приборах, не защищенных от вибрации и ударов, узлы, чувствительные к механическим перегрузкам, выходят из строя. Делать такие узлы настолько прочными, чтобы они выдерживали максимальные (действующие) динамические перегрузки, нецелесообразно, так как увеличение прочности в конечном счете приводит к увеличению массы, а вследствие этого и к неизбежному возрастанию динамических перегрузок. Поэтому считают более целесообразным использовать другие средства для снижения воздействия перегрузок [].

При проектировании электронных средств прежде всего следует выяснить, нужны ли вообще защитные мероприятия. С этой целью сравнивают оговоренные в технических условиях причины допустимых механических воздействий для предназначенных к использованию элементов (микросхем, резисторов и так далее) с величинами механических действий на объекте установки радиоэлектронных средств. При этом величины воздействующих механических факторов следует скорректировать с учетом возможного резонансного усиления колебаний по пути их распространения с места установки блока до конкретного рассматриваемого элемента. В случае, если уровни воздействующих механических факторов превышают допустимые, предусматривают защитные мероприятия с оценкой их эффективности [].

Защитные системы от наиболее распространенных видов механических помех, к которым относятся вибрации и удары, могут быть пассивными и активными. Пассивные виброзащитные системы, по сравнению с активными, более просты в исполнении и не требуют для выполнение своих функций затрат дополнительной энергии.

Существуют три пассивных способа виброзащиты аппаратуры:

* увеличение жесткости конструкции;
* демпфирование;
* использование виброизоляторов.

Плату системы обеспечения безопасности котельной жилого дома можно представить, как колебательную систему с равномерно распределенной нагрузкой. Она характеризуется собственной частотой. Поведение колебательной системы при воздействии на нее извне вибраций зависит от отношения частоты этих вибраций к резонансной частоте. Собственная частота колебаний плат зависит от формы, размеров, характера материала и условий закрепления [].

Для обеспечения электромагнитной совместимости необходимы ликвидация или максимальное ослабление влияния помех, источников нежелательных сигналов на элементы конструкции. Помехой является непредусмотренный при проектировании электронных средств сигнал, способный вызвать нежелательное воздействие, выраженное в виде нарушения функционирования, искажения передаваемой информации. Помехами могут быть напряжения, токи, электрические заряды, напряженность поля и др. Источники помех весьма многообразны по физической природе и подразделяются на внутренние и внешние [].

Внутренние помехи возникают внутри электронных средств. Источниками электрических помех являются блоки питания, цепи распределения электроэнергии, термопары, потенциалы, возникающие при трении.

Источниками магнитных помех являются трансформаторы и дроссели. При наличии пульсаций выходного напряжения вторичных источников электропитания цепи распределения электроэнергии, тактирующие и синхронизирующие цепи следует рассматривать как источники электромагнитных помех. Значительные помехи создают электромагниты, электрические двигатели, реле и электромеханические исполнительные механизмы устройств ввода и вывода информации электронных средств. Внутренними помехами являются помехи от рассогласования волновых сопротивлений линий связи с входными и выходными сопротивлениями модулей, которые эти линии соединяют, а также помехи, возникающие по земле [].

Внешними помехами являются помехи сети электропитания, сварочных аппаратов, щеточных двигателей, передающей радиоэлектронной аппаратурой и пр., а также помехи, вызванные разрядами статического электричества, атмосферными и космическими явлениями, ядерными взрывами. Действие на аппаратуру внешних помех по физической природе аналогично действию внутренних помех [].

Приемниками помех являются высокочувствительные усилители, линии связи, магнитные элементы, характеристики которых изменяются под действием полей рассеивания источников помех. Помехи могут проникать в ЭС непосредственно по проводам или проводникам (гальваническая помеха), через электрическое (емкостная помеха), магнитное (индуктивная помеха) или электромагнитное поле. Многочисленные проводники, входящие в состав любой аппаратуры, можно рассматривать как приемопередающие антенные устройства, принимающие или излучающие электромагнитные поля [].

Гальваническая связь возникает в результате протекания токов и падения напряжений на электрических соединениях конструкций. Радикальным способом устранения гальванической помехи является устранение цепей, по которым проходят совместные токи питания и земли как чувствительных к помехам схем, так и сравнительно не чувствительных мощных схем. Таким образом, по проводам, связывающим модули в систему, пере­даются как полезные сигналы, так и сигналы помехи. Эффективным схемным средством селективного ослабления помехи при отсутствии ослабления и искажения сигнала является использование помехоподавляющих фильтров [].

Экраны включаются в конструкцию для ослабления нежелательного возмущающего поля в некотором ограниченном объеме до приемлемого уровня. Возможны два варианта защиты. В первом случае экранируемые средства размещается внутри экрана, а источник помех - вне его, во втором - экранируется источник помех, а защищаемая от помех аппаратура располагается вне экрана. Первый вариант используют при защите от внешних помех, второй - внутренних. В обоих вариантах в качестве экранов используются металлические оболочки [].

При выполнении линий передачи схемы печатным способом вводятся экранирующие трассы, коммутируемые с шиной нулевого потенциалаи выполняющие функции экранов проводов. Если источник помехи расположен на соседней плате, то защита схемы экранирующей трассой невозможна

В проектируемой системе обеспечения безопасности котельной жилого дома, учитывая используемую элементную базу, значительных внутренних помех, оказывающих влияние на работоспособность устройства, не должно возникать. Внешние помехи также не должны возникать. Следовательно, дополнительных средств, снижающих количество помех, не нужно устанавливать на печатную плату [].

1. РАСЧЁТ КОНСТРУКТИВНО-ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ РАЗРАБАТЫВАЕМОГО УСТРОЙСТВА
   1. Компоновочный расчёт печатной платы

Для определения размеров печатной платы и габаритных размеров корпуса электронного средства выполняются компоновочные расчеты. Рассчитываются установочные площади типоразмеров элементов, устанавливаемых на печатные платы. Установочные габаритные размеры ИЭТ платы рекомендуется сводить в таблицу 6.1.

Таблица 6.1 – Габаритные параметры ИЭТ

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| Элемент | Кол-во, шт. | Установочная площадь, мм2 | Объем, мм3 |
| 1. Пьезодинамик CVS-1508 | 1 | 176,715 | 1325,359 |
| 1. Конденсатор керамический серии GRM - SMD 0805 | 10 | 2,5 | 3,25 |
| 1. Конденсатор керамический серии GRM - SMD 1206 | 1 | 5,12 | 7,68 |
| 1. Конденсатор электролитический серии JRB, 100мкФ | 2 | 78,54 | 1570,8 |
| 1. Конденсатор электролитический серии JRB, 10мкФ | 2 | 31,172 | 374,064 |
| 1. Конденсатор электролитический серии JRB, 1мкФ | 5 | 19,635 | 215,985 |
| 1. Микросхема MIC29302WT, TO-263-5 | 1 | 169,355 | 778,524 |
| 1. Микросхема NCP1117ST50T3G, SOT-223 | 1 | 48,91 | 88,038 |
| 1. Микросхема MAX232, DIP-16 | 1 | 170 | 867 |
| 1. Микросхема PCF8574A, DIP-16 | 3 | 162,639 | 826,208 |
| 1. Микросхема ATmega328P, DIP-28 | 1 | 372.93 | 1771,42 |
| 1. Микросхема SIM900A, SMD-68 | 1 | 576 | 1728 |
| 1. Резистор серии RC, SMD 0805 | 18 | 2,5 | 1,25 |
| 1. Диод универсальный M7, SMA | 2 | 45,5 | 72,8 |
| 1. Светодиод GNL-3012HD | 1 | 11,946 | 75,259 |
| 1. Светодиод GNL-3012YD | 1 | 11,946 | 75,259 |
| 1. Светодиод GNL-3012GD | 1 | 11,946 | 75,259 |

Продолжение таблицы 6.1

|  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- |
| 1. Дисплей LCD-20X4B | 1 | 5880 | 82320 |
| 1. Транзистор BC547A, TO-92 | 4 | 16,619 | 76,448 |
| 1. Разъём DCJ200-10 | 1 | 128,7 | 1415,7 |
| 1. Разъём TSW-107-05-G-D | 1 | 90,702 | 472,56 |
| 1. Разъём TSW-107-05-G-S | 1 | 45,541 | 237,27 |
| 1. Разъём HDR-10 | 1 | 321,569 | 3267,141 |
| 1. Разъём BH600 | 1 | 466,659 | 3910,598 |
| 1. Разъём SIM7200 | 1 | 276 | 483 |
| 1. Разъём 901-9894-RFX | 1 | 64 | 883,2 |
| 1. Разъём TSW-108-08-T-T-LA | 1 | 334,264 | 3048,488 |
| 1. Кварцевый резонатор HC-49S | 1 | 51,15 | 214,83 |

Суммарная установочная площадь всех элементов , мм2, вычисляется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.1) |

где – значение установочной площади i-го элемента;

– количество элементов.

Для получения суммарной установочной площади платы, значения установочной площади и объема ИЭТ, в мм, подставляются из вышеуказанной таблицы. Таблица формируется на основании справочных данных.

Площадь печатной платы , мм2, вычисляется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.2) |

где – коэффициент заполнения платы;

– количество сторон монтажа.

Исходя из полученной площади и с учётом крепёжных отверстий для платы, а также с учётом отступа от края плата выбираем размеры платы 120 х 180 мм. Площадь такой печатной платы равна , что полностью удовлетворяет запросам по размеру монтажной зоны. Окончательные габариты получим в результате размещения элементов и трассировки печатной платы.

По таблицe вычисляем суммарный установочный объем всех элементов системы управления климатом Vуст, мм3, вычисляется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.3) |

где − значение установочного объема i-го элемента.

Объем заполнения печатной платы , мм3, определяется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.4) |

где – коэффициент заполнения по объему.

6.2 Компоновочный расчёт устройства

В основном корпус содержит модуль управления и модули, перечисленные в таблице. Поэтому компоновочный расчет устройства мы используем расчет из раздела 6.1 и добавим еще объемы заполнения модулей из таблицы 6.2.

Таблица 6.2 – Установочные объёмы остальных модулей системы обеспечения безопасности котельной жилого дома

|  |  |  |
| --- | --- | --- |
| Модуль | Кол-во, шт. | Установочный объём, мм3 |
| 1. Клавиатура AK-304-N-BBW | 1 | 25785,6 |

По таблице 6.2 и результатам расчётов из раздела 6.1 вычисляем суммарный установочный объем всех модулей управления Vуст, мм3, вычисляется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.5) |

где – площадь каждого модуля в отдельности.

Исходя из полученного объема и объема изделий электронной техники электронного средства с учётом элементов коммутации определяется размер корпуса 140 х 200 х 10 мм.

Окончательный вывод о размерах корпуса электронного средства делается с учетом элементов коммутации, если они присутствуют в корпусе.

6.3 Расчёт конструктивно-технологических параметров печатной платы. Выбор и обоснование метода изготовления печатной платы

Будет использоваться печатная плата 2-ой группы жесткости по ГОСТ 23752-79. В нашем случае печатная плата должна удовлетворять условиям эксплуатации по ГОСТ 15150-69 УХЛ 4.2.

Печатные платы 2-ой группы жесткости имеют диапазон рабочих температур от -40 до +850С и обеспечивают надежную работу при относительной влажности до 98% при температуре +350С. Помимо этого, характеризуются стойкостью к повышенному давлению.

Класс точности определяет наименьшее минимальное значение основных размеров конструктивных элементов. ГОСТ 23751-86 определяет 5 классов точности. Параметры классов точности представлены в таблице 6.3.

Таблица 6.3 – Классы точности печатных плат []

|  |  |  |  |  |  |
| --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| Параметр | Класс точности | | | | |
| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
| Мин. ширина проводника, t, мм | 0,75 | 0,45 | 0,25 | 0,15 | 0,10 |
| Мин. расстояние между центрами проводников, S, мм | 0,75 | 0,45 | 0,25 | 0,15 | 0,10 |
| Мин. ширина гарантийного пояска, В, мм | 0,30 | 0,20 | 0,1 | 0,05 | 0,025 |
| Отношение диаметра мин. отверстия к толщине ПП (γ) | 1:2,5 | 1:2,5 | 1:3 | 1:4 | 1:5 |

Исходя из технологических возможностей производства выбирается комбинированный позитивный метод изготовления печатной платы. Разработка печатной платы ведется по 3-му классу точности, так как используется двусторонняя печатная плата с односторонним монтажом. Допуски на расположение отверстий и контактных площадок для 3-го класса точности ПП приведены в таблице 6.4.

Таблица 6.4 – Допуски на расположение отверстий и контактных площадок для 3-го класса точности ПП []

|  |  |
| --- | --- |
| Параметры, мм | Значение допуска |
| 1 | 2 |
| Допуск на отверстие ∆d без металлизации, d ≤ 1 мм | ±0,05 |
| То же, d > 1 | ±0,1 |

Продолжение таблицы 6.4

|  |  |
| --- | --- |
| Допуск на отверстие ∆d с металлизацией и оплавлением, d ≤ 1 мм | +0,00  -0,13 |
| То же, d > 1 | +0,05  -0,18 |
| Допуск на ширину печатного проводника, контактной площадки, концевого печатного контакта, экрана ∆b без покрытия | ±0,05 |
| То же, с покрытием | ±0,1 |
| Допуск на расположение осей отверстий δd(Td), при размере платы по большей стороне менее 180 | 0,08 |
| Допуск на расположение центров контактных площадок δp(TD), при размере платы большей стороне менее 180 | 0,15 |
| Допуск на расположение центров (осей) проводников δl(Tl) относительно центра (оси) любого другого элемента поводящего рисунка, при размере платы большей стороне менее 180 | 0,03 |
| Минимальное значение гарантийного пояска, b | 0,1 |

Диаметры контактных площадок и монтажных отверстий выбираются в соответствии с ГОСТ 10317-79.

Расчет конструктивно-технологических параметров печатной платы:

1. При выборе толщины печатной платы следует учитывать, что с увеличением ее толщины и уменьшением диаметра отверстий усложняется технология нанесения металлизации, поэтому рекомендуется выбирать толщину ПП согласно пропорции γ представленной в таблице 6.3:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.6) |

где Нп – толщина печатной платы;

– минимальный диаметр металлизированных отверстий.

Следовательно, толщина печатной платы 1,5 мм.

2. Определяем минимальную ширину печатного проводника по постоянному току для цепей питания и заземления:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.7) |

где – максимальный постоянный ток, протекающий в проводниках, А;

– допустимая плотность тока, выбирается в зависимости от метода изготовления печатной платы ( для комбинированного позитивного метода);

- толщина проводника (фольги), мм.

1. Определяем номинальное значение диаметров монтажных отверстий по формуле 6.8:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.8) |

где – максимальное значение диаметра вывода навесного ИЭТ, устанавливаемого на печатную плату. Для прямоугольного вывода за диаметр берется диагональ его сечения;

– нижнее предельное отклонение от номинального диаметра монтажного отверстия (определяется классом точности печатной платы и диаметром отверстия), мм;

r – разница между минимальным диаметром отверстия и максимальным диаметром вывода ИЭТ, её выбирают в пределах 0,1…0,4 мм. Примем r = 0,1 мм.

Диаметры монтажных и переходных отверстий металлизированных и не металлизированных должны соответствовать ГОСТ 10317‑79. Предпочтительные размеры монтажных отверстий выбирают из ряда 0,4; 0,5; 0,6; 0,7; 0,8; 0,9; 1,0; 1,1; 1,2; 1,3; 1,4; 1,5; 1,6; 1,7; 1,8; 2,0 мм.

Подставим данные о диаметрах выводов элементов в формулу 6.8:

CVS-1508:

мм

JRB 100 мкФ:

мм

JRB 1, 10 мкФ:

0,7 мм

MAX232:

PCF8574A:

BC547A:

TSW коннекторы:

HDR-10:

РПК01:

мм

Светодиоды:

Антенна C901-9894-RFX:

BH600:

USB:

1. Рассчитаем диаметры контактных площадок

Наименьшее номинальное значение диаметра контактной площадки Dmin, мм под выбранное отверстие рассчитывается по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.9) |

где d – номинальное значение монтажного отверстия;

b – размер гарантийного пояска;

Δdво – верхнее предельное отклонение диаметра отверстия;

Δdтр – величина подтравливания диэлектрика, которая для МПП принимается равной 0,03 мм, для ОПП, ДПП, ГПК – нулю;

Тd – позиционный допуск расположения оси отверстия;

TD – позиционный допуск расположения центра контактной площадки;

Δtво – верхнее предельное отклонение диаметра контактной площадки;

Δtно – нижнее предельное отклонение диаметра контактной площадки.

Dmin1 (0,7) = 1,18 мм;

Dmin2 (0,8) = 1,28 мм;

Dmin3 (1,0) = 1,48 мм;

Dmin4 (1,1) = 1,63 мм;

Dmin5 (1,2) = 1,73 мм;

Dmin6 (1,5) = 2,03 мм;

Dmin7 (1,7) = 2,23 мм;

Максимальный диаметр контактной площадки:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.10) |

Dmax1 = 1,24 мм;

Dmax2 = 1,34 мм;

Dmax3 = 1,54 мм;

Dmax4 = 1,69 мм;

Dmax5 = 1,79 мм;

Dmax6 = 2,09 мм;

Dmax7 = 2,29 мм;

1. Определяем ширину проводников. Минимальная ширина проводников для ДПП, изготовляемых комбинированным позитивным методом при фотохимическом способе получения рисунка:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.11) |

где b1min – минимальная эффективная ширина проводника. Для 3-го класса b1min = 0,18 мм;

hф = 0,035 - толщина фольги, мм;

Максимальная ширина проводника:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.12) |

После проведения вышеизложенных расчетов можно сделать вывод о том, что параметры печатного монтажа отвечают требованиям, предъявляемым к платам 3-го класса точности.

6.4 Оценка теплового режима и выбор способа охлаждения

Проводим расчет теплового режима устройства контроля параметров качества электрической энергии:

6.4.1 Определяем площадь поверхности корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.15) |

где - габаритные размеры блока (L1 = 0,200 м, L2 = 0,140 м, L3 = 0,010 м).

6.4.2 Определяем поверхность нагретой зоны:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.16) |

где – размеры нагретой зоны;

– коэффициент заполнения ().

6.4.3 Определяем удельную мощность, рассеиваемую с поверхности нагретой зоны:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.17) |

где Р- мощность источников тепла, рассеиваемая в аппарате.

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.18) |

где – мощность, потребляемая устройством;

– коэффициент нагрузки (0,4…0,8).

6.4.4 Определяем удельную мощность, рассеиваемую поверхностью корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.19) |

6.4.5 Определяем коэффициент, являющийся функцией удельной мощности корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.20) |

6.4.6 Определяем коэффициент, являющийся функцией удельной мощности нагретой зоны:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.21) |

6.4.7 Находим коэффициент, зависящий от давления окружающей среды:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.22) |

где – давление окружающей среды.

6.4.8 Определяем коэффициент, зависящий от давления внутри корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.23) |

где – давление внутри корпуса.

6.4.9 Определяем перегрев корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.24) |

6.4.10 Определяем перегрев нагретой зоны:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.25) |

6.4.11 Определяем температуру корпуса:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.26) |

где - верхнее значение температуры окружающей среды

6.4.12 Определяем температуру нагретой зоны:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.27) |

Полученные результаты свидетельствуют об удачно проведенном тепловом расчете, так как расчетные числовые значения температур меньше предельно допустимых значений, обеспечивающих безотказную работу в течение заданного отрезка времени непрерывной работы.

При выборе типа корпуса в первую очередь нужно было опираться на габаритные размеры печатные платы, чтобы в дальнейшем удобно и беспроблемно закрепить печатную плату. Так же нужно было учитывать габаритные размеры антенны, дисплея, клавиатуры и разъемов. На основе данных факторов и происходил выбор тип корпуса.

На основании расчётов и условий эксплуатации был выбран негерметичный корпус.

6.5 Расчёт механической прочности и системы виброударной защиты

Для того чтобы проверить насколько хорошо защищено проектируемое устройство от механических воздействий, необходимо провести расчеты собственных частот вибраций, а затем подобрать соответствующие виброизоляторы.

Так как систему обеспечения безопасности котельной жилого дома предполагается использовать без виброизоляторов, то в этом случае печатная плата является единственной колебательной системой.

Жесткость плат зависит от материала, формы, геометрических размеров и способа закрепления.

Печатная плата разрабатываемого прибора изготовлена из стеклотекстолита марки СФ2-35-1,5. Она имеют прямоугольную форму следующих размеров: a×b×h = 180 мм×120 мм×1,5мм.

Расчет собственной частоты колебания плат позволяет подобрать основные параметры их конструкции, исключающие возможности появления резонанса. При расчете платы ее представляют в виде тонкой пластины, так как отношение толщины платы к наименьшему из двух размеров меньше, чем 1:10.

При расчете платы-пластины принимают следующие упрощения:

1. толщина платы постоянна;
2. ЭРЭ на плате располагаются равномерно на ее поверхности;
3. изгибные деформации при колебаниях малы, по сравнению с толщиной, упругие деформации подчиняются закону Гука;
4. материал пластины идеально упругий, однородный и изотропный;
5. “нейтральный” слой при поперечных колебаниях не подвержен деформациям растяжения (сжатия).

Для данного способа закрепления платы, поправочный коэффициент, учитывающий способ закрепления равен:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.28) |

где *а* - длина большей стороны,

*b* - длина меньшей стороны.

Цилиндрическая жесткость платы равна:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.29) |

где *Е* - модуль упругости материала платы Е =3,02⋅1010 *Н/м*2;

*h* - толщина печатной платы, h= 1,5⋅10-3 *м*;

*γ* - коэффициент Пуассона для материала платы, *μ* = 0,22.

Распределенная по площади масса платы и ЭРЭ:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.31) |

где *ρ* - удельная плотность материала платы, *ρ* = 2,05⋅103 *кг/м*3;

*mЭ* - масса элементов, *mЭ* = 0,055 *кг*.

Определим частоту собственных колебаний плат:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.32) |

Как упругая пластина печатная плата может подвергнуться усталостному разрушению при действии циклических нагрузок, в особенности при резонансе. В результате нарушаются контактные соединения в разъемах, разрушаются пленочные проводники, места пайки и т.д. Подобные отказы в работе радиоэлектронных средств в какой-то мере можно избежать, выполнив условие (7.28) и обеспечив тем самым достаточную усталостную долговечность платы в вибрационном поле.

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.33) |

где *f0* - минимальная частота собственных колебаний платы;

*nbmax* - максимальные вибрационные перегрузки, *g*;

*g* - ускорение свободного падения, то принимаем *g* = 9,81 *м/с2*;

*β* - безразмерная постоянная, выбираемая в зависимости от частоты собственных колебаний и воздействующих ускорений.

Условие (7.30) выполняется: fmin = 1620,5 *Гц* > 22,95 *Гц*. Таким образом, плата будет обладать достаточной усталостной долговечностью при воздействии вибраций.

Амплитуда изгибных колебаний по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.34) |

где *nb* - максимальные вибрационные перегрузки, выраженные в единицах *g*;

*f0* - минимальная частота собственных колебаний платы.

Условия (7.30) и (7.31). Следовательно, проектируемая печатная плата будет иметь достаточную усталостную прочность при гармонических вибрациях.

6.6 Обеспечение электромагнитной совместимости

Рассчитаем сопротивление проводника по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.28) |

где – удельное объемное электрическое сопротивление проводника,

*ρ* = 0,0175 мкОм/м – для медных проводников, полученных методом химического травления;

длина проводника, мм;

– ширина проводника, мм;

– толщина проводника, мкм.

Рассчитаем допустимый ток в печатном проводнике:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.29) |

где – допустимая плотность тока, которая равна 48 А/мм2.

Далее найдем паразитные емкости и индуктивности печатного монтажа в наиболее критических местах печатной платы. Для расчета паразитной ёмкости выбирается участок, где она наибольшая. Емкость между двумя выбранными проводящими элементами определяется формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.30) |

где – длина участка, на котором проводники параллельны друг другу, мм;

*а* – толщина диэлектрика, мм (*a* = 0,5 мм);

*b* – ширина проводника, мм (*b* = 0.2925 мм);

*tn* – толщина проводника, мм (*tn* = 35 мкм);

– диэлектрическая проницаемость среды между проводниками, расположенных на наружных поверхностях платы, покрытой лаком, определяется по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.31) |

где ξп и ξл – диэлектрические проницаемости материала платы и лака

(для стеклотекстолита ξп = 6, для лака ξл = 4).

Для расчета паразитной индуктивности проводников печатной платы, рассчитывается собственная индуктивность печатного проводника, по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.32) |

где *ln* – длина участка проводника, мм;

*b* – ширина проводника, мм;

*tn* – толщина проводника, мм.

Индуктивность двух параллельных печатных проводников, расположенных с одной стороны печатной платы с зазором и с противоположным направлением тока в них рассчитывается по формуле:

|  |  |
| --- | --- |
|  | (6.32) |

где *ln* – длина участка, на котором проводники параллельны друг другу, мм;

*b* – ширина проводника, мм;

*tn* – толщина проводника, мм;

*а* – толщина диэлектрика, мм.

Полученные значения паразитной емкости и индуктивности малы и ими можно пренебречь и дополнительных мер по ее устранению предпринимать не следует.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В ходе преддипломной практики была разработана система обеспечения безопасности котельной жилого дома в соответствии с заданием. Данная система включает в себя следующий функционал:

- Определение наличия опасных газов в помещении (угарный (CO) и углекислый (CO2) газ);

- Определение задымления;

- Определение возгорания;

- Определение превышения температуры и влажности;

- Звуковая и световая сигнализация при обнаружении опасности;

- Перекрытие подачи газа;

- SMS-оповещение о чрезвычайной ситуации по номеру телефона.

Таким образом, было разработано цифровое устройство, которое полностью соответствует своим требованиям и может быть использовано в качестве надежной системы обеспечения безопасности котельной жилого дома.

# **СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ**

[1] – Полупроводниковая схемотехника: справочное руководство: пер. с нем./Титце У., Шенк К. – М.:Мир, 1985 – 512с.

[2] – Статья про Arduino [Электронный ресурс]: 2021г. URL: <http://arduino.ru/About>.

[3] – Статья про систему автоматизированного проектирования Proteus [Электронный ресурс]: 2021г. URL: <https://en.wikipedia.org/wiki/Proteus_Design_Suite>.

[4] – Пухальский, Г. И. Проектирование дискретных устройств на интегральных микросхемах : справочник / Г. И. Пухальский, Т. Я. Новосельцева. – М. : Радио и связь, 1990. – 304 с.

[5] – Зубчук, В. И. Справочник по цифровой схемотехнике / В. И. Зубчук, В. П. Сигорский, А. Н. Шкуро. – Киев : Тэхника, 1990. – 448 с.

[6] – Статья про электронный котел [Электронный ресурс]: 2021г. URL: https://ru.wikipedia.org/wiki/Газовый\_котел.

# **ПРИЛОЖЕНИЕ А**