

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации  
Федеральное государственное автономное образовательное  
учреждение высшего образования  
«Южно-Уральский государственный университет  
(национальный исследовательский университет)»  
Институт естественных и точных наук  
Кафедра прикладной математики и программирования  
Направление подготовки: 01.03.02 Прикладная математика и информатика

РАБОТА ПРОВЕРЕНА

Рецензент, \_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_/ И.О. Фамилия /

«\_\_\_\_\_» \_\_\_\_\_ 2023 г.

ДОПУСТИТЬ К ЗАЩИТЕ

Заведующий кафедрой,

д-р физ.-мат. наук, проф.

\_\_\_\_\_/ А.А. Замышляева /

«\_\_\_\_\_» \_\_\_\_\_ 2023 г.

Решение задачи сегментации и расчет характеристик  
газовоздушных смесей источников выбросов  
на основе данных тепло-видео системы наблюдения

ПОЯСНИТЕЛЬНАЯ ЗАПИСКА  
К ВЫПУСКНОЙ КВАЛИФИКАЦИОННОЙ РАБОТЕ  
ЮУрГУ–01.03.02.2023.313.ПЗ ВКР

Руководитель работы,  
доцент

\_\_\_\_\_/ В.А. Сурин /

«\_\_\_\_\_» \_\_\_\_\_ 2023 г.

Автор работы,  
студент группы ЕТ-412

\_\_\_\_\_/ Д.Д. Кормилин /

«\_\_\_\_\_» \_\_\_\_\_ 2023 г.

Нормоконтролер,  
старший преподаватель

\_\_\_\_\_/ А.В. Лут /

«\_\_\_\_\_» \_\_\_\_\_ 2023 г.

Челябинск 2023 г.

Министерство науки и высшего образования Российской Федерации  
Федеральное государственное автономное образовательное  
учреждение высшего образования  
«Южно-Уральский государственный университет  
(национальный исследовательский университет)»  
Институт естественных и точных наук  
Кафедра прикладной математики и программирования  
Направление подготовки: 01.03.02 Прикладная математика и информатика

УТВЕРЖДАЮ  
Заведующий кафедрой,  
д-р физ.-мат. наук, проф.  
\_\_\_\_\_/ А.А. Замышляева /  
« \_\_\_\_ » \_\_\_\_\_ 2023 г.

## З А Д А Н И Е

на выпускную квалификационную работу студента  
Кормилина Данила Денисовича  
Группа ЕТ-412

**1. Тема работы** « Решение задачи сегментации и расчет характеристик газовоздушных смесей источников выбросов на основе данных тепло-видео системы наблюдения» утверждена приказом по университету от « \_\_\_\_ » \_\_\_\_\_ 20 \_\_\_\_ г. № \_\_\_\_

**2. Срок сдачи студентом законченной работы** « \_\_\_\_ » \_\_\_\_\_ 20 \_\_\_\_ г.

### **3. Исходные данные к работе**

- (a) Документация по работе с тепловизором;
- (b) Язык программирования – C++ 17;
- (c) Среда программирования – Microsoft Visual Studio;
- (d) Набор исходных данных, полученных с тепло-видео систем.

### **4. Перечень вопросов, подлежащих разработке**

- (a) Анализ предметной области;
- (b) Обзор существующих методов контроля за выбросами;
- (c) Обзор методов применения тепло-видео систем наблюдения;
- (d) Разработка математической модели алгоритма сегментации;
- (e) Разработка математической модели алгоритма расчета физических и геометрических параметров выбросов;
- (f) Проверка алгоритмов на экспериментальных данных.

**5. Иллюстративный материал** (плакаты, альбомы, раздаточный материал, макеты, электронные носители и др.)

- (a) Мультимедийная презентация – X слайдов.

Общее количество иллюстраций – Y.

## 6. Календарный план

Наименование этапов выпускной квалификационной работы	Срок выполнения этапов работы	Отметка о выполнении
1. Изучение классических методов сегментации и документации тепловизора	05.09.22 – 15.10.22	
2. Анализ предметной области и исходных данных	01.11.22 – 15.11.22	
3. Исследование существующих методов решения задачи	17.11.22 – 28.12.22	
4. Програмная реализация подготовки и обработки данных	29.01.23 – 14.01.23	
5. Программная реализация алгоритмов сегментации и расчета характеристик	15.01.23 – 27.03.23	
6. Проверка на тестовых данных	01.04.23 – 15.04.23	
7. Подготовка пояснительной записки выпускной квалификационной работы	26.04.23 – 06.05.23	
8. Проверка работы руководителем, исправление замечаний		
9. Нормоконтроль		
10. Подготовка иллюстративного материала и доклада		
11. Рецензирование, представление заведующему кафедрой		

7. Дата выдачи задания «\_\_\_» \_\_\_\_\_ 20\_\_\_ г.

Руководитель работы \_\_\_\_\_/ В.А. Сурин /

Студент \_\_\_\_\_/ Д.Д. Кормилин /

## АННОТАЦИЯ

Кормилин Д.Д. Решение задачи сегментации и расчет характеристик газовоздушных смесей источников выбросов на основе данных тепло-видео системы наблюдения. – Челябинск: ЮУрГУ, ЕТ-412, W с., Y ил., библиогр. список – U наим., V прил.

Целью данной работы является разработка алгоритма сегментации факела выбросов, а также расчета его геометрических и физических характеристик с использованием тепло-видео систем с реализацией в виде программного модуля.

В первом разделе был проведен анализ предметной области, рассмотрены методы, применяющиеся на данный момент для контроля за выбросами, проанализированы современные методы применения тепловизоров. Приводится обоснование возможности использования тепло-видео систем для реализации поставленной цели.

Во втором разделе описана математическая модель преобразования данных и самого алгоритма для решения задачи сегментации газовоздушных смесей источников выбросов. Описана программная реализация данного алгоритма. Приведены результаты работы разработанного алгоритма.

Третий раздел посвящен математической модели алгоритма для расчета геометрических и физических параметров газовоздушных смесей источников выбросов, а также программной реализации данного алгоритма. Приведены результаты работы разработанного алгоритма.

## ОГЛАВЛЕНИЕ

ВВЕДЕНИЕ .....	6
1 СОВРЕМЕННЫЕ МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ГЕОМЕТРИЧЕСКИХ И ФИЗИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ФАКЕЛА ВЫБРОСОВ.....	8
1.1 Методы контроля выбросов загрязняющих веществ в атмосферу .	8
1.1.1 Инструментальный метод.....	8
1.1.2 Расчетный метод.....	14
1.2 Применение тепловизоров для контроля выбросов загрязняющих веществ в атмосферу .....	20
1.2.1 Тепловизоры и области их применения.....	20
1.2.2 Применение тепловизоров для решения смежных проблем ...	24
2 СЕГМЕНТАЦИЯ ФАКЕЛА ВЫБРОСОВ С ПОМОЩЬЮ ТЕПЛОВЫХ СНИМКОВ .....	26
2.1 Постановка задачи сегментации факела выбросов .....	26
2.2 Подготовка данных.....	27
2.2.1 Работа с тепловизором.....	27
2.2.2 Преобразование цветовой карты.....	30
2.2.3 Наложение карты абсолютных температур на оптические снимки.....	37

## ВВЕДЕНИЕ

В современном мире остро возникла проблема загрязнения воздуха. Выбросы заводов и автомобилей приводят к повышению температуры воздуха. На сегодняшний день температура воздуха уже повысилась на градус Цельсия и в обозримом будущем, при текущем уровне выбросов, это значение вырастет до трех градусов. Такая ситуация может привести к ужасным последствиям: вымирание флоры и фауны, повышение уровня мирового океана, ухудшение качества почвы и как следствие уменьшение общего количества продовольствия, а также влияет на твердость грунта, который сегодня может выдержать на 17% меньше нагрузки, чем в конце двадцатого века, а в отдельных регионах – на все 45%.

Другой вредный аспект выбросов – загрязнение атмосферы химическими соединениями. Загрязнение приводит к уменьшению толщины озонового слоя, что несет риск для здоровья человека и животных, загрязнение воды и атмосферы, которое приводит также к ухудшению качества продовольствия.

Решением этой проблемы является сокращение количества выбросов в атмосферу вредных соединений промышленными предприятиями. На сегодняшний день эта проблема решается с помощью контроля за содержанием и объемом дыма, а также его химического анализа. Это необходимо для своевременного снижения интенсивности работы предприятия и как следствие снижения выбросов. Для решения этой задачи используют газоанализаторы и различные датчики, но зачастую этот способ является экономически нецелесообразным.

С другой стороны, многие геометрические и физические характеристики выбросов можно проанализировать, используя тепловые и оптические снимки. Для реализации подобного способа анализа можно воспользоваться

ся классическими методами компьютерного зрения. Преимуществами такого подхода является относительная дешевизна используемого оборудования, а также его относительная мобильность. Кроме того, использование тепловых снимков позволит более точно определить геометрические характеристики выбросов в сравнении с анализом на основе оптических снимков.

Целью данной работы является разработка алгоритма сегментации факела выбросов, а также расчета его геометрических и физических характеристик с использованием тепло-видео систем с реализацией в виде программного модуля. Для достижения данной цели необходимо решить следующие задачи:

- 1) исследование существующих методов для решения задачи получения геометрических и физических характеристик выбросов;
- 2) исследование современных способов применения оптических и тепловых снимков;
- 3) разработка алгоритма для сегментации факела выбросов с использованием тепловых и оптических снимков;
- 4) разработка алгоритма получения физических характеристик факела выбросов.

# 1 СОВРЕМЕННЫЕ МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ГЕОМЕТРИЧЕСКИХ И ФИЗИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ФАКЕЛА ВЫБРОСОВ

## 1.1 Методы контроля выбросов загрязняющих веществ в атмосферу

### 1.1.1 Инструментальный метод

Инструментальный метод – осуществление контроля с помощью газоаналитических средств, проверенных и занесенных в Государственный реестр средств измерений. Метод подходит для работы с организованными источниками. Для реализации данного метода преимущественно используются газоанализаторы.

Газоанализаторами называют измерительные приборы для анализа состава и свойств веществ, а также газовых смесей в химико-технологических процессах. В зависимости от назначения и выполняемых задач газоанализаторы можно подразделить на несколько основных групп:

- 1) газоанализаторы горения для наладки и контроля печей, котлов и топливо-сжигающих установок;
- 2) газоанализаторы по определению параметров и контроля воздуха рабочей зоны (приборы безопасности);
- 3) газоанализаторы для контроля выбросов в атмосферу (экология) и различных технологических процессов;
- 4) приборы по контролю выхлопных газов различных двигателей внутреннего сгорания (ДВС);
- 5) анализаторы для анализа газов в воде и других жидкостях.

По конструктивному исполнению и особенностям газоанализаторы подразделяются на следующие типы:

- 1) портативные (персональные и индивидуальные);
- 2) переносные;



### 3) стационарные.

Характерными особенностями переносных и портативных газоанализаторов принято считать небольшие массогабаритные показатели, что позволяет их применять практически на любом рабочем месте. Портативные и переносные приборы газового анализа, как правило, имеют цифровую индикацию результатов измерения, а также светозвуковую сигнализацию о превышении порогов опасных концентраций газов. Основным и важным назначением переносных газоанализаторов для контроля параметров воздуха рабочей зоны принято считать обследование замкнутого пространства и подземных объектов на предмет дефицита кислорода, наличия токсичных веществ и горючих газов, например, при оформлении допуска рабочих для осуществления работ. Преимуществом таких моделей газоанализаторов является их мобильность и простота использования. Недостатками же, по моему мнению, является неполнота информации, меньшая в сравнении со стационарными моделями точность, а также невозможность использовать их применительно к поставленной проблеме выбросов вредных веществ в атмосферу предприятиями.

Для газоанализаторов стационарного типа масса и габариты, как правило, не важны и не являются критичными, зато к ним предъявляются высокие требования к стабильности показаний и надёжности работы. Стационарные приборы могут быть оснащены средствами сигнализации о превышении пороговых значений концентрации, интерфейсом для передачи данных на компьютер, а также средствами выключения либо включения исполнительных устройств, например, с помощью блоков реле из состава газоанализаторов. Преимуществом является заявленная ранее точность работы, а также возможность использования их для решения проблемы выбросов вредных веществ в атмосферу предприятиями. Недостатками является большая цена и неудобство использования.

Другим параметром по которому можно классифицировать газоанализаторы является количество компонентов. По количеству измеряемых компонентов газоанализаторы классифицируются следующим образом:

- 1) однокомпонентные;
- 2) многокомпонентные.

Однокомпонентные газоанализаторы – это, как правило, простые приборы, которые комплектуются одним датчиком или сенсором и рассчитаны для измерений концентрации только одного вещества. Газоанализаторы на один компонент могут иметь портативное, переносное либо стационарное исполнение конструкции. Преимуществом перед многокомпонентными газоанализаторами является меньшая цена, недостатком – меньшая точность и недостаток информации, так как зачастую выбросы содержат более одного вредного вещества.

Многокомпонентные газоанализаторы применяются для измерения и контроля одновременно нескольких разных веществ. В таких мультигазовых анализаторах обычно используются отличные друг от друга типы сенсоров или электрохимические ячейки. В зависимости от количества и типа установленных чувствительных элементов многокомпонентный газоанализатор способен индицировать на экране цифрового дисплея свои показания от 1 до 6 газов одновременно. Недостатком перед однокомпонентными газоанализаторами является высокая цена.

Еще одним немаловажным критерием является количество датчиков. По количеству датчиков или каналов измерения газоанализаторы подразделяются:

- 1) одноканальные;
- 2) многоканальные.

Одноканальные газоанализаторы – это приборы, предназначенные для контроля концентрации одного определённого вещества и имеющие один

датчик или один измерительный канал, либо одну точку для отбора пробы. Выделяют стационарные моноблочные одноканальные газоанализаторы, объединяющие в одном корпусе измерительный сенсор, электронный преобразователь, а также световые либо цифровые индикаторы; стационарные одноканальные приборы с информационным пультом и одним выносным датчиком либо измерительным преобразователем на конкретный газ. Одноканальные газоанализаторы стационарного типа могут работать как автономно, так и в составе измерительной газоаналитической системы, которая объединяет необходимое количество газоанализаторов. Кроме того, одноканальными газоанализаторами могут быть и компактные переносные приборы, в том числе персональные (индивидуальные).

Многоканальные газоанализаторы – это приборы для одновременного контроля до 16 и больше каналов измерения. В одном таком газоанализаторе допускается сочетание каналов измерения разных газов в произвольном наборе. В случае газоанализаторов с измерительными датчиками проточного типа проблему многоточечного контроля можно решить при помощи вспомогательных устройств специального типа: газовых распределителей, обеспечивающих поочередную подачу пробы к датчику из нескольких точек пробоотбора.

Тепловизоры очень часто применяются на производстве. В рамках контроля за промышленными выбросами выделяют несколько областей применения:

- 1) химическая, нефтехимическая и нефтеперерабатывающая промышленность;
- 2) металлургия;
- 3) энергетика и теплоэнергетика;
- 4) машиностроение;
- 5) контроль валовых выбросов загрязняющих веществ от рассредото-

ченных источников выбросов;

6) экологический мониторинг на промышленных предприятиях, стационарных и мобильных постах экологического контроля;

7) производство целлюлозы, древесной массы, бумаги и картона;

8) предприятия для обезвреживания различных отходов (мусоросжигательные заводы, специализированные установки для обеззараживания).

В виду большей предпочтительности некоторых видов газоанализаторов для контроля за промышленными выбросами, чаще всего для решения этой задачи используют газоанализаторы типовой структуры (рисунок 1.1). Типовая газоаналитическая система экологического мониторинга формируется по блочно-модульному принципу сборки отдельных функциональных узлов и состоит из:

- 1) пробоотборное оборудование;
- 2) линия транспортирования пробы (ОЛТП);
- 3) устройство пробоподготовки;
- 4) шкаф газоаналитический (ШГА);
- 5) автоматизированное рабочее место (АРМ) эколога (устройства сбора и передачи информации).

Рассмотрим подробнее различные элементы схемы. Пробоотборное оборудование устанавливается непосредственно в месте отбора пробы и выполняет следующие функции:

- 1) предварительное охлаждение;
- 2) фильтрация газовой смеси;
- 3) автоматическая продувка пробоотборника.

Длина линии транспортирования пробы, в том числе обогреваемой, до 150 метров (для КГО на базе масс-спектрометров до 300 метров). Обогреваемая линия транспортирования пробы предназначена для переноса газовой пробы от газохода до газоанализаторов без пробоподготовки при

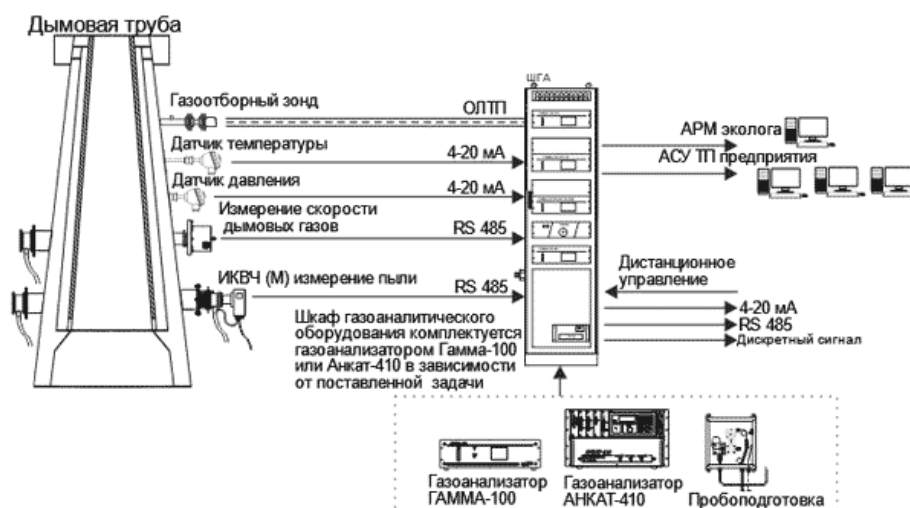


Рисунок 1.1 – Типовая структура газоаналитической системы

температурах окружающей среды от  $-50$  до  $+50$  °С без выделения конденсата. Необогреваемая линия транспортирования пробы предназначена для переноса неочищенной газовой пробы при температуре окружающей среды от  $+5$  до  $+50$  °С.

Устройство пробоподготовки предназначено для подготовки газовой пробы для анализа. Также выполняет задачи по удалению влаги, пыли, в том числе по автоматическому сливу конденсата, а также регулировки и стабилизации расхода пробы через газоанализатор (автоматическое переключение каналов измерения).

В состав шкафа газоаналитического (далее – ШГА) входят различные газоанализаторы, измерители и анализаторы, предназначенные для измерения компонентного состава в контролируемой газовой пробе (измерение массовой концентрации газов, пыли, температуры и скорости потока дымовых газов). К наиболее распространённым приборам, применяемым в газоаналитических системах экологического контроля, относятся

1) АНКАТ-410 газоанализатор промышленных выбросов стационарный многоканальный (возможный ряд измеряемых газов (до 6 компонентов од-

новременно): O<sub>2</sub>, CO, CO<sub>2</sub>, NO, NO<sub>2</sub>, SO<sub>2</sub>, H<sub>2</sub>S, HCL, NH<sub>3</sub>, Cl<sub>2</sub>, CO, NO, NOX, SCH);

2) ГАММА-100 газоанализатор многокомпонентных смесей автоматический многофункциональный стационарный (возможный ряд измеряемых газов (до 3 компонентов одновременно): CO, CO<sub>2</sub>, SO<sub>2</sub>, H<sub>2</sub>, N<sub>2</sub>, CH<sub>4</sub>, NO, O<sub>2</sub>, He);

3) ИКВЧ-М измеритель концентрации пыли (пылемер) оптический (по методу светопропускания) стационарный;

4) SERVOPRO 4900 (SERVOMEX) газоанализатор промышленных выбросов стационарный многоканальный (возможный ряд измеряемых газов: O<sub>2</sub>, CO, CO<sub>2</sub>, NO, NO<sub>2</sub>, SO<sub>2</sub>, CH<sub>4</sub>).

Еще одним элементом является автоматизированное рабочее место (АРМ) эколога (устройства сбора и передачи информации). Оно применяется при необходимости сбора и передачи информации в АСУП предприятия.

На основании вышеизложенной информации можно сделать вывод о дороговизне инструментального метода мониторинга промышленных выбросов. Также можно сказать о сложности внедрения и эксплуатации подобных систем.

### 1.1.2 Расчетный метод

Данный метод используется для расчетов рассеивания выбросов от дымовых труб, вентиляционных шахт, а также от источников организованного выброса загрязняющих атмосферный воздух веществ из установленных отверстий (далее – от точечных источников выброса) при условии, что скорость  $\omega_0$  выхода газовойздушной смеси (далее – ГВС) из устья источника выброса не превосходит скорости звука в атмосферном воздухе (в целях данных Методов принимается равной 330 м/с), а температура  $T_r$  ГВС не

превышает 3000°C.

Максимальная приземная разовая концентрация Загрязняющего вещества (далее – ЗВ)  $c_M$ , мг/м<sup>3</sup>, при выбросе ГВС из одиночного точечного источника с круглым устьем достигается при опасной скорости ветра  $u_M$  на расстоянии  $x_M$  от источника выброса и определяется по формуле (1.1):

$$c_M = \frac{AMFmn\eta}{H^2\sqrt[3]{V_1\Delta T}}, \quad (1.1)$$

Где  $A$  – коэффициент, зависящий от температурной стратификации атмосферы, определяющий условия горизонтального и вертикального рассеивания ЗВ в атмосферном воздухе;

$M$  – масса ЗВ, выбрасываемого в атмосферный воздух в единицу времени (мощность выброса), г/с;

$F$  – безразмерный коэффициент, учитывающий скорость оседания ЗВ (газообразных и аэрозолей, включая твердые частицы) в атмосферном воздухе;

$m$  и  $n$  – безразмерные коэффициенты, учитывающие условия выброса из устья источника выброса;

$\eta$  – безразмерный коэффициент, учитывающий влияние рельефа местности (определяемый в соответствии с главой VII настоящих Методов);

$H$  – высота источника выброса, м;

$V_1$  – расход ГВС, определяемый по формуле (1.2), м<sup>3</sup>/с;

$\Delta T$  – разность между температурой выбрасываемой ГВС  $T_r$  и температурой атмосферного воздуха  $T_b$ , °C.

$$V_1 = \frac{\pi D^2}{4} \omega_0, \quad (1.2)$$

где  $D$  – диаметр устья источника выброса, м;

$\omega_0$  – средняя скорость выхода ГВС из устья источника выброса, м/с.

Мощности  $M$  выброса, высоты источников  $H$ , диаметры устьев  $D$ , температуры  $T_r$  и расходы  $V_1$  ГВС при проектировании предприятий должны определяться расчетом в технологической части проекта (для проектируемых, вводимых в эксплуатацию построенных и реконструированных объектов). Для действующих производств должны определяться по результатам инвентаризации стационарных источников выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферный воздух.

При расчете максимальных разовых концентраций принимаются сочетания при времени осреднения 20-30 мин значений  $M$  и  $V_1$ , реально возможные в течение года при безаварийных условиях эксплуатации предприятия, при которых достигается максимальная концентрация  $c_M$  ЗВ. Способ определения зависимости мощности выброса  $M$  от скорости ветра определяется методикой расчета выбросов вредных (загрязняющих) веществ в атмосферный воздух стационарными источниками выброса.

При определении величины  $\Delta T$  для предприятий, работающих по сезонному графику, допускается принимать значения расчетной температуры окружающего атмосферного воздуха  $T_v$  равными средним месячным температурам воздуха за самый холодный месяц. Для остальных источников выбросов расчетная температура  $T_v$  принимается равной средней максимальной температуре воздуха наиболее теплого месяца года.

Коэффициенты  $m$  и  $n$  определяются в зависимости от характеризующих свойства источника выброса параметров  $\nu_M$ ,  $\nu'_M$ ,  $f$  и  $f_e$ :

$$\nu_M = 0,65 \sqrt[3]{\frac{V_1 \Delta T}{H}}, \quad (1.3)$$

$$\nu'_M = 1,3 \frac{\omega_0 D}{H}, \quad (1.4)$$



$$f = 1000 \frac{\omega_0^2 D}{H^2 \Delta T}, \quad (1.5)$$

$$f_e = 800(\nu'_M)^3. \quad (1.6)$$

Коэффициент  $m$  определяется по формулам (1.7-1.8):

$$m = \frac{1}{0,67 + 0,1\sqrt{f} + 0,34\sqrt[3]{f}} \text{ при } f < 100, \quad (1.7)$$

$$m = \frac{1,47}{\sqrt[3]{f}} \text{ при } f \geq 100. \quad (1.8)$$

Для  $f_e < f < 100$  коэффициент  $m$  вычисляется при  $f = f_e$ . Коэффициент  $n$  при  $f < 100$  определяется по формулам (1.9-1.11):

$$n = 4,4\nu_M \text{ при } \nu_M < 0,5, \quad (1.9)$$

$$n = 0,532\nu_M^2 - 2,13\nu_M + 3,13 \text{ при } 0,5 \leq \nu_M < 2, \quad (1.10)$$

$$n = 1 \text{ при } \nu_M \geq 2 \quad (1.11)$$

Для  $f \geq 100$  (или  $0 \leq \Delta T < 0,5$ ) и  $\nu'_M 0,5$  (холодные выбросы) при расчете  $c_M$  вместо формулы (1.1) используется формула (1.12):

$$c_M = \frac{AMF^n \eta}{H^{\frac{4}{3}}} K, \quad (1.12)$$

где

$$K = \frac{D}{8V_1} = \frac{1}{7,1\sqrt{\omega_0 V_1}}, \quad (1.13)$$

причем  $n$  определяется по формулам (1.9-1.11) при  $\nu_M = \nu'_M$ .

Аналогично при  $f < 100$  и  $\nu_M < 0,5$  или  $f \geq 100$  и  $\nu'_M < 0,5$  (случаи предельно малых опасных скоростей ветра) расчет  $c_M$  производится по формуле (1.14):

$$c_M = \frac{AMFm'\eta}{H^{\frac{7}{3}}}, \quad (1.14)$$

где

$$m' = 2,86m \text{ при } \nu_M < 0,5, \quad (1.15)$$

$$m' = 0,9 \text{ при } f \geq 100, \nu'_M < 0,5. \quad (1.16)$$

Формула (1.14) при  $m' = 0,9$  применяется также при расчете концентраций ЗВ для источников выбросов, у которых вертикальная составляющая скорости поступающей в атмосферу газовой смеси не превышает 0,01 м/с, а давление в ней, ее плотность и температура отличаются от соответствующих характеристик атмосферного воздуха не более, чем на 0,01% (далее – источник выбросов фиксированной высоты)  $H$  при  $0 \leq \nu'_M < 0,5$  и  $-0,5 \leq \Delta T \leq 0,5$ . Расстояние  $x_M$  от источника выброса, на котором приземная концентрация  $c$  ЗВ при неблагоприятных метеорологических условиях достигает максимального значения  $c_M$ , определяется по формуле (1.17):

$$x_M = \frac{5-F}{4}dH. \quad (1.17)$$

Безразмерный коэффициент  $d$  при  $f < 100$  находится по формулам (1.18-1.20):

$$d = 2,48(1 + 0,28\sqrt[3]{f_e}) \text{ при } \nu_M \leq 0,5, \quad (1.18)$$

$$d = 4,95\nu_M(1 + 0,28\sqrt[3]{f_e}) \text{ при } 0,5 < \nu_M \leq 2, \quad (1.19)$$

$$d = 7\sqrt{\nu_M}(1 + 0,28\sqrt[3]{f_e}) \text{ при } \nu_M > 2. \quad (1.20)$$

При  $f < 100$  или  $0 \leq \Delta T < 0,5$  коэффициент  $d$  находится по формулам (1.21-1.23):

$$d = 5,7 \text{ при } \nu'_M \leq 0,5, \quad (1.21)$$

$$d = 11,4\nu'_M \text{ при } 0,5 < \nu'_M \leq 2, \quad (1.22)$$

$$d = 16\sqrt{\nu'_M} \text{ при } \nu'_M > 2. \quad (1.23)$$

Для источника выброса фиксированной высоты  $H$  при  $0 \leq \nu'_M < 0,5$  и  $-0,5 \leq \Delta T \leq 0$  значение  $x_M$  принимается равным  $5,7H$ .

Опасная скорость ветра  $u_M$  на стандартном уровне флюгера (10 м от уровня земли), при которой достигается наибольшая приземная концентрация ЗВ  $c_M$ , в случае  $f < 100$  определяется по формулам (1.24-1.26):

$$u_M = 0,5 \text{ при } \nu_M \leq 0,5, \quad (1.24)$$

$$u_M = \nu_M \text{ при } 0,5 < \nu_M \leq 2, \quad (1.25)$$

$$u_M = \nu_M(1 + 0,12\sqrt{f}) \text{ при } \nu_M > 2. \quad (1.26)$$

При  $f < 100$  или  $0 \leq \Delta T < 0,5$  значение  $u_M$  вычисляется по формулам (1.27-1.29):

$$u_M = 0,5 \text{ при } \nu'_M \leq 0,5, \quad (1.27)$$

$$u_M = \nu'_M \text{ при } 0,5 < \nu'_M \leq 2, \quad (1.28)$$

$$u_M = 2, 2\nu'_M \text{ при } \nu'_M > 2. \quad (1.29)$$

Для источника выброса фиксированной высоты  $H$  при  $0 \leq \nu'_M < 0,5$  и  $-0,5 \leq \Delta T \leq 0$  принимается  $u_M = 5$  м/с.

Описанный выше расчетный метод контроля выбросов имеет множество плюсов, главным из которых является отсутствие затрат на установку и содержание технически сложного оборудования. К минусам данного метода можно отнести низкую точность получаемых результатов при недостатке данных для расчетов. При этом нельзя сказать что расчетный метод полностью не зависит от технически сложных устройств, так как для расчетов необходимы многие характеристики выбросов, что частично нивелирует главное достоинство этого метода.

## 1.2 Применение тепловизоров для контроля выбросов загрязняющих веществ в атмосферу

### 1.2.1 Тепловизоры и области их применения

Тепловизоры — устройства, предназначенные для наблюдения нагретых объектов по их собственному тепловому излучению. Они преобразуют невидимое глазом человека инфракрасное излучение в электрические сигналы, которые после усиления и автоматической обработки вновь преобразуются в видимое изображение объектов.

Различают несколько классификаций данных устройств. По принципу получения изображения тепловизоры делятся на:

- 1) тепловизоры с оптико-механическим сканированием. Основные элементы тепловизоров с оптико-механическим сканированием;
- 2) матричные тепловизоры.

Для получения видимого изображения теплоизлучающего объекта в

тепловизорах с оптико-механическим сканированием осуществляют разложение (развертку) объекта на некоторое число элементарных площадок. Каждая такая площадка, называемая элементом разложения, является наименьшей деталью, которую может воспроизвести данная система. Анализ мощности теплового излучения отдельных элементов производится приемником излучения, с выхода которого последовательно во времени снимаются сигналы, содержащие информацию о теплоизлучающем объекте и окружающем его фоне. Таким образом, двумерное распределение яркостей в пространстве объектов в результате сканирования преобразуется в одномерное распределение напряжения на нагрузочном резисторе приемника излучения. Сигналы с приемника передаются по одному каналу в индикатор видео устройства (Видеоконтрольное устройство), который преобразует их в видимое изображение. Чаще всего в качестве индикатора ВКУ используют электронно-лучевую трубку (кинескоп). Так как в каждый момент времени на экране кинескопа воспроизводится только один элемент изображения, закон движения электронного луча кинескопа должен быть идентичен закону развертки, что достигается применением синхронизирующих элементов.

Одним из главных элементов тепловизоров с оптико-механическим сканированием, определяющим их температурную чувствительность и максимальную дальность действия, является приемник инфракрасного излучения. Чувствительные элементы приемников представляют собой фоторезисторы, проводимость которых изменяется под действием падающего на излучения. Главным параметром приемников инфракрасного излучения является порог чувствительности — минимальный поток излучения, который вызывает на выходе приемника сигнал, равный напряжению шумов, или превышающий его в заданное число раз.

В техническом отношении одним из преимуществ таких тепловизоров

является то, что они построены на основе матричного инфракрасного детектора. Это преимущество проявляется в сравнении с тепловизорами, использующими сканирующие системы, и которых много ещё на мировом рынке. В связи с использованием принципа накопления информационного сигнала матричные тепловизоры при прочих равных условиях выигрывают у сканирующих систем по совокупности таких параметров, как надёжность, чувствительность, быстродействие и пространственное разрешение. Типовая блок-схема матричных тепловизоров приведена на рисунке 1.2.

На сегодняшний день известно множество способов применения тепловизоров. Один из них – получение информации о состоянии материалов, степени их износа, примером является контроль за состоянием облицовки доменных печей. Полная замена облицовки доменных печей является весьма дорогой процедурой, так как влечет остановку производства на 3-4 дня. Использование тепловизора позволит быстро обнаружить трещины и иные повреждения.

Помимо применения в дефектоскопии тепловизионные устройства широко применяются для снятия тепловых карт местности. Этот способ основан на дистанционном измерении температуры земной поверхности с самолета или с искусственного спутника земли. Тепловые карты позволяют судить о геологическом строении и полях активности кратеров, способствуют поискам и регистрации тепловых источников, гейзеров, мест подземных утечек в энергосистемах, тепломагистралей, дренажных устройствах, позволяет своевременно обнаруживать очаги зарождающихся пожаров и определять границы крупных пожаров сквозь пелену сплошного дыма, а также границы пожаров горючих ископаемых по скрытым очагам в штабелях угля, сланцев, шахтных отвалов и т. д.

Еще одной областью в которой тепловизоры нашли широкое применение является медицина. Тепловидение значительно расширяет обычные

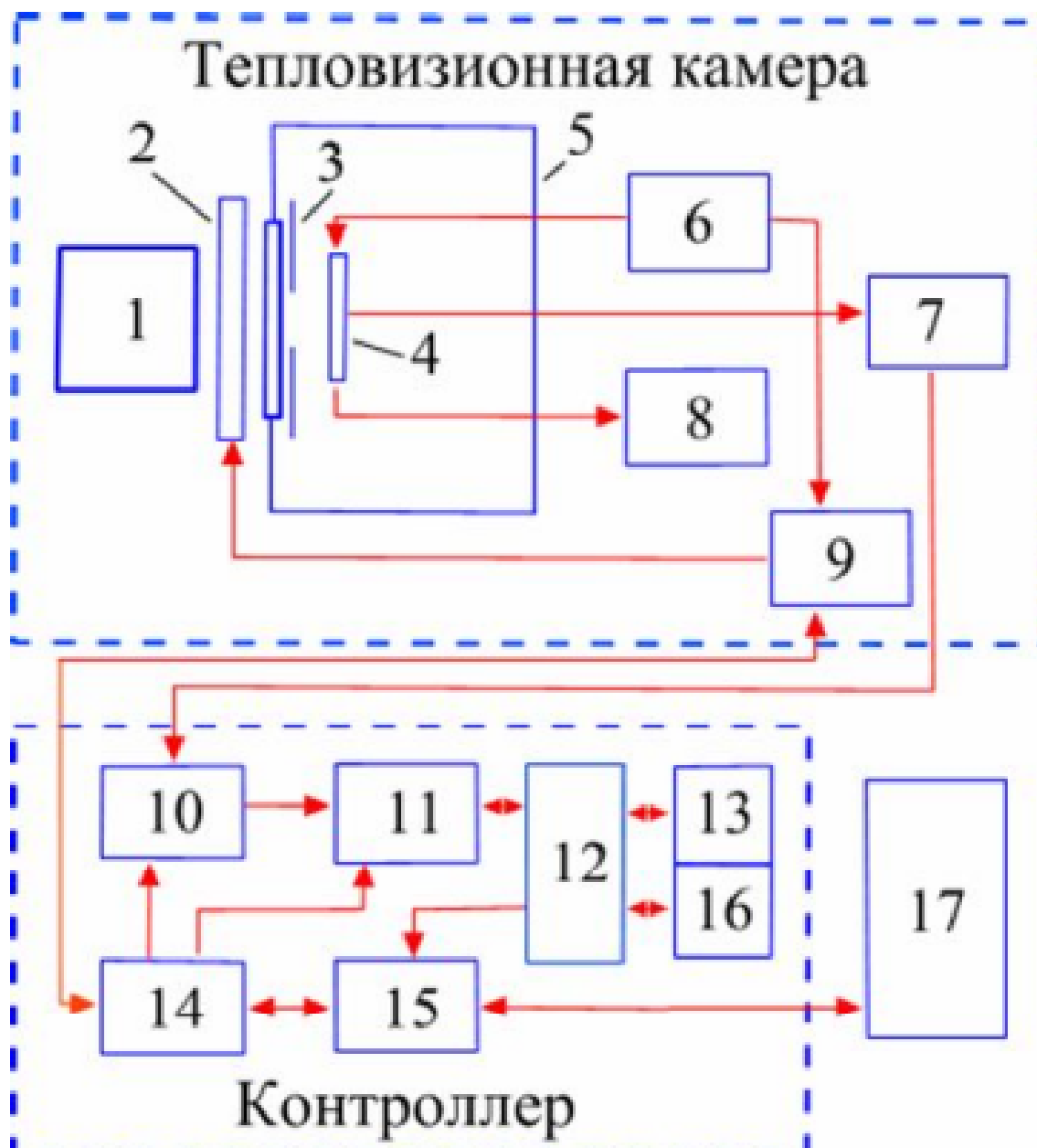


Рисунок 1.2 – Блок-схема тепловизионной камеры: 1 – объектив; 2 – устройство калибровки; 3 – холодная диафрагма; 4 – матричное ФПУ; 5 – вакуумный криостат с просветленным окном; 6 – генератор управляющих импульсных и постоянных напряжений; 7 – усилитель с дифференциальным выходом; 8 – измеритель температуры ФПУ и автомат включения напряжения смещения подложки из InAs; 9,14 – блоки управления и синхронизации; 10 – АЦП; 11 – сумматор; 12 – диспетчер памяти; 13,16 – банки памяти; 15 – блок связи с персональным компьютером; 17 – персональный компьютер

области применения инфракрасной техники в медицине, так как позволяет не только фотографировать освещенную инфракрасными лучами поверхность тела человека и расположенные вблизи от нее сосуды, но и наблюдать изображения, создаваемые собственным тепловым излучением тела. Тепловидение является хотя и эффективным, но дополнительным методом при диагностике различных заболеваний; полезно сочетание тепловизионного метода исследования с другими, например, рентгенологическим, ультразвуковым, радиоизотопным, лазерным, охватывающими более широкий спектр электромагнитных волн.

### 1.2.2 Применение тепловизоров для решения смежных проблем

На сегодняшний день тепловизоры часто применяются также для решения проблем, смежных поставленной нами задачи контроля за выбросами вредных веществ в атмосферу на промышленных предприятиях. Примером такой проблемы является контроль за факелом газа сжигаемого на нефтехимических заводах. Использование тепловизоров обеспечивает надежный контроль за температурой пламени факела, его объемом и формой. Преимуществом тепловизоров перед оптическими видеосистемами является не зависимость от времени суток и погодных условий. Тепловизоры также выгодно отличаются от других систем контроля температуры, так как могут контролировать процесс с безопасного расстояния, что позволяет сэкономить на системах защиты тепловизора. Схематичное устройство системы представлено на рисунке 1.3.

Другим примером использования тепловизоров для обнаружения вредных выбросов является проведенное компанией FLIR исследование выбросов, производимых автомобилями. В исследовании было продемонстрировано движение автомобилей, заснятое тепловизором и обычной камерой.



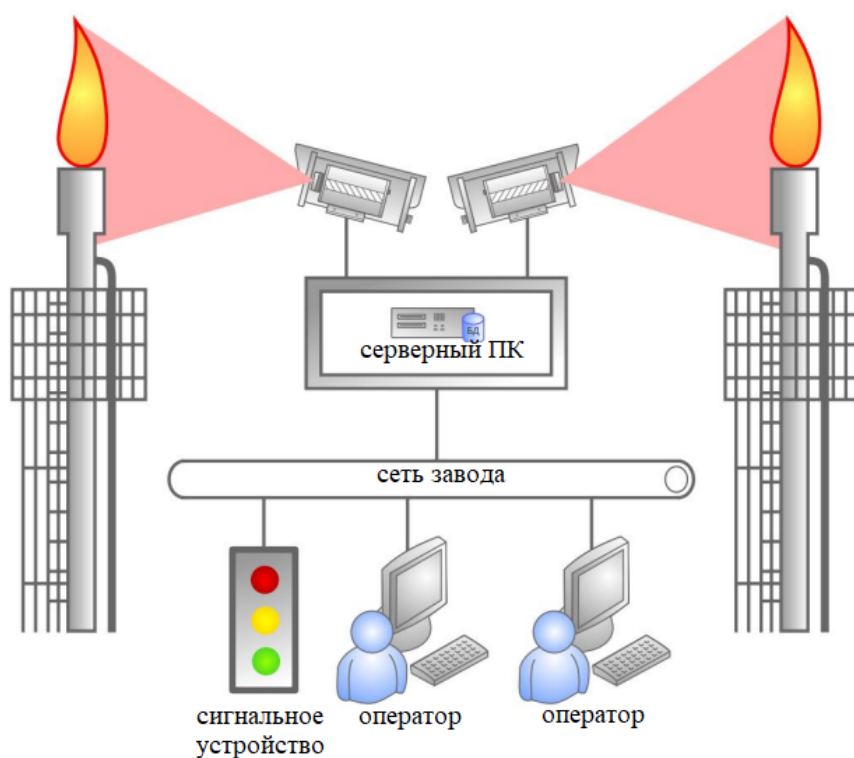


Рисунок 1.3 – Схематичное устройство системы контроля за факелом горения газа

На оптическом видео не было видно выбросов, тогда как в инфракрасном спектре был отчетливо виден факел выхлопных газов. В результате этого исследования было обнаружено, что тепловизоры способны обнаруживать даже невидимые невооруженным глазом выбросы. Поэтому возможно использовать тепловизоры для контроля за любым видом выбросов.

## 2 СЕГМЕНТАЦИЯ ФАКЕЛА ВЫБРОСОВ С ПОМОЩЬЮ ТЕПЛОВЫХ СНИМКОВ

### 2.1 Постановка задачи сегментации факела выбросов

Необходимо классифицировать пиксели последовательности изображений и соответствующих им элементов последовательности матриц температур, представляющих оптический и тепловой видео поток. Выделить нужно два класса - области соответствующие факелу дыма и не принадлежащие факелу. Выражаясь более формальным языком, целевая функция (2.1) задает отображение множества  $X$  на множество  $Z$ .

$$f : X \rightarrow Z, \quad (2.1)$$

где  $X$  – множество последовательностей из пар вида  $x_i, y_i$ , где  $x_i$  – элемент множества изображений в пространстве RGB, представленных трехмерной матрицей,  $y_i$  – элемент множества двумерных матриц, состоящих из чисел от 0 до 255.  $Z$  - множество последовательностей двумерных матриц состоящих из вещественных чисел от 0 до 1, обозначающих вероятность принадлежности соответствующей пары пикселя и температуры к факелу дыма (маска).

Необходимо разработать алгоритм  $A$ ,  $A : X \rightarrow Z$  для восстановления целевой функции. Алгоритм должен соответствовать следующим требованиям:

- 1) должен приближать целевую функцию для всех элементов множества  $X$ ;
- 2) должен допускать численную реализацию;
- 3) должен обеспечивать связность области дыма на маске.

## 2.2 Подготовка данных

### 2.2.1 Работа с тепловизором

Для решения поставленной задачи необходимо разработать алгоритм взаимодействия с тепловизором и научиться получать данные для последующей обработки. Для выполнения задачи был выбран тепловизор модели DS60xxFT-M. Данное устройство предоставляет возможность получения оптических снимков в разрешении 1920 на 1080 пикселей, с частотой развертки в 25 Гц, а также тепловые снимки в разрешении 640 на 512 пикселей, с частотой в 25 Гц. Для данной модели тепловизора была разработана SDK (Software Development Kit – комплект для разработки программного обеспечения). Данный комплект инструментов представляет из себя набор готовых программ для подключения к тепловизору с персонального компьютера, а также взаимодействия с тепловизором. В перечень возможностей данного набора программ входит:

- 1) дистанционное управление углом наклона и поворота тепловизора;
- 2) изменение уровня увеличения оптической камеры;
- 3) включение и выключение подсветки;
- 4) получение потока оптических снимков;
- 5) получение потока тепловых снимков;
- 6) получение матрицы температур;
- 7) сохранение оптических и тепловых снимков покадрово в память компьютера.

Все программы предоставляются в виде исходного кода с возможностью редактирования. Помимо SDK, предоставляется библиотека для работы с тепловизором и документация, используя которые можно самостоятельно разрабатывать программное обеспечение с необходимым функционалом

или же модифицировать уже имеющиеся в SDK программы.

Для решения нашей задачи необходимо обеспечить синхронную запись оптических снимков и тепловых карт, соответствующих этим снимкам. Несмотря на то, что SDK предоставляет возможность получения полной матрицы температур, этот способ был признан неэффективным, так как библиотека позволяет выполнять подобный запрос с периодичностью раз в секунду. Было решено записывать незакодированные оптические и тепловые снимки в формате YUV (рисунок 2.1, 2.2). Для обеспечения синхронности и стабильности было решено снизить частоту кадров с 25 Гц до 20 Гц. Также с частотой в 1 Гц производится считывание полной матрицы температур для определения максимальной и минимальной температуры.



Рисунок 2.1 – Пример оптического снимка

Ввиду ограниченности возможностей библиотеки, запись возможна только в формате YUV, который является цветовой моделью, в которой цвет состоит из трёх компонентов — яркость ( $Y$ ) и два цветоразностных компонента ( $U$  и  $V$ ). Компоненты YUV определены на основе компонент RGB сле-

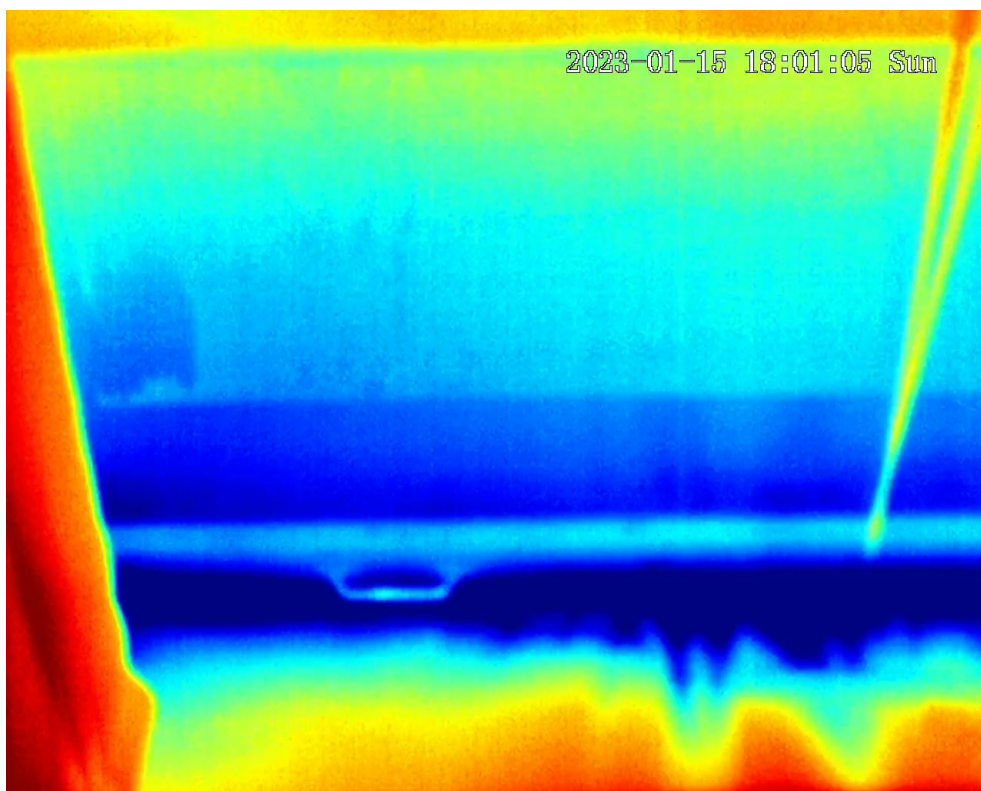


Рисунок 2.2 – Пример теплового снимка

дующим образом:

$$Y = K_R R + (1 - K_R - K_B)G + K_B B; \quad (2.2)$$

$$U = B - Y; \quad (2.3)$$

$$V = R - Y. \quad (2.4)$$

Также возможно обратное преобразование в RGB. Оно производится по формулам:

$$R = Y + V; \quad (2.5)$$

$$G = Y - \frac{K_R V + K_B U}{1 - K_R - K_B}; \quad (2.6)$$

$$B = Y + U. \quad (2.7)$$

где  $K_R = 0.2126$  и  $K_B = 0.0722$  – константы.  $R, G, B$  – компоненты модели RGB, обозначающие интенсивность красного, синего и зеленого цветов соответственно.

### 2.2.2 Преобразование цветовой карты

Следующей подзадачей, которую необходимо решить, является преобразование цветовой карты тепловых снимков. Цветовая карта – это некоторая функция

$$f : X \rightarrow Y, \quad (2.8)$$

где  $X$  – интенсивность пикселя в оттенках серого,  $Y$  – вектор, обозначающий цвет пикселя в пространстве RGB. Зачастую полученные таким образом изображения являются более наглядными, чем изображения в оттенках серого. Для тепловых снимков традиционно применяется цветовая карта «JET» (рисунок 2.1).

В разработанной системе тепловые снимки также сохраняются в цветовой карте «JET». Для поставленной задачи необходимо разработать алгоритм для преобразования изображения к оттенкам серого (рисунок 2.4). Ввиду технических особенностей как тепловые, так и оптические снимки передаются в закодированном формате JPEG, что приводит к искажению цветов. Другой помехой к прямой конвертации в оттенки серого является отсутствие общего стандарта для конвертации изображения, из-за чего функция может незначительно отличаться. Все это приводит к невозможности задания обратной функции

$$g : Y \rightarrow X \quad (2.9)$$

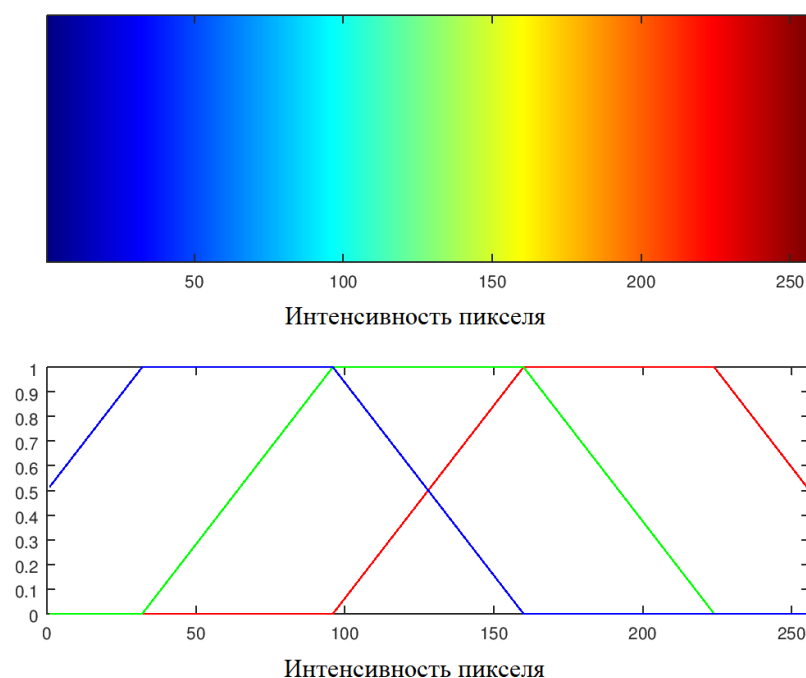


Рисунок 2.3 – график преобразования цвета в цветовой карте «JET»

для конвертации из цветовой карты в оттенки серого аналитическим путем.

В общем случае для решения поставленной задачи необходимо решить следующую подзадачу. Необходимо сопоставить каждому цвету из пространства RGB некоторую интенсивность пикселя, выполнив классификацию. Более формальным языком,  $Y$  - множество одномерных векторов длины 3 вида  $[r_i, g_i, b_i]$ , где  $r_i, g_i, b_i$  - целые числа от 0 до 255,  $X$  - множество целых чисел от 0 до 255. необходимо восстановить целевую функцию (2.9) и реализовать для этого алгоритм отвечающий следующим требованиям:

- 1) для векторов полученных в результате преобразовании с помощью функции (2.8), должен находить значение, максимально приближенное к обратному преобразованию;
- 2) для векторов из  $Y$ , не являющихся результатом функции (2.8), должен также приближать целевую функцию;
- 3) должен допускать численную реализацию.



Рисунок 2.4 – Пример теплового снимка приведенного к оттенкам серого

Для восстановления функции  $g$  было решено использовать модель машинного обучения «FlannBasedMatcher», которая в общем случае позволяет задать отображение  $h : A \rightarrow B_i$

$$h : A \rightarrow B_i, \quad (2.10)$$

где  $A$  – некоторая трехмерная матрица фиксированных размеров,  $B$  – пространство трехмерных матриц такой же размерности. Введем оценку расстояния между трехмерными матрицами, которая будем вычислять по формуле (2.11).

$$D(A, B) = \sqrt{\sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^m \sum_{k=1}^p (A_{ijk} - B_{ijk})^2}, \quad (2.11)$$



где  $n, m, p$  - размерности матриц. При этом для отображения (2.10) имеем

$$D(A, B_i) = \min(D(A, B_j)),$$

где  $j \in [0, n - 1]$ ,  $n$  - количество трехмерных матриц в пространстве  $B$ .

Данная модель основана на методе  $k$  ближайших соседей. Метод  $k$  ближайших соседей - непараметрический метод классического машинного обучения с учителем, использующийся для решения задач классификации и регрессии.

Рассмотрим решение задачи классификации данным методом подробнее. В общем виде необходимо восстановить целевую функцию вида (2.13)

$$f : X \rightarrow Y, \quad (2.12)$$

где  $X$  - множество векторов признаков, каждый из которых является некоторой численной величиной,  $Y$  - множество классов, каждый класс является некоторой дискретной величиной. Для обучения используется обучающая выборка, которая представляет из себя множество пар  $x_i$  и  $y_i$ , где  $x_i \in X$ , а  $y_i \in Y$ . Алгоритм классификации некоторого вектора признаков  $x_0$  в общем случае состоит из трех шагов:

1) для каждой пары  $x_i, y_i$  вычисляется расстояние  $d_i$

$$d_i = \sqrt{\sum_{j=1}^n (x_{ij} - x_{0j})^2}, \quad (2.13)$$

где  $n$  - количество признаков;

2) выбирается некоторая последовательность  $a$  индексов  $a_q$ , где  $q \in [1, k]$ , для каждого  $q$  справедливо следующее неравенство  $d_{a_q} \leq d_i$ , где  $i \notin a$ ;

3) из классов, принадлежащих последовательности  $y_{a_q}$  выбирается наиболее часто встречающийся класс.

При этом заметим, что если в обучающей выборке каждому классу соответствует ровно 1 вектор признаков, то имеет смысл находить ровно одного самого ближайшего соседа. В этом случае работу алгоритма можно существенно оптимизировать, используя метод  $k$ -мерного дерева.

$k$ -мерное дерево – статическая структура данных для хранения точек в  $k$ -мерном пространстве, представляющая из себя бинарное дерево. Позволяет отвечать на многие запросы, например какие точки лежат в данном прямоугольнике или какая точка является ближайшей к данной. Рассмотрим алгоритм построения дерева для некоторого множества точек  $x_i$  и некоторого числа  $j \in [1, k]$ :

1) для упорядоченной последовательности  $b$ , где  $b_i = x_{ij}$  найдем медиану  $m$ ;

2) разобьем множество  $x_i$  на 2 подмножества  $c$  и  $d$ , где для  $\forall x_i \in c$  выполняется  $b_i < m$  и для  $\forall x_i \in d$  выполняется  $b_i \geq m$

3) если точек в множестве  $x$  больше двух, то для правого поддерева вызовем рекурсивно алгоритм для множества  $c$ , а для левого используем множество  $d$ , численный параметр вычислим  $j_n = (j + 1) \bmod k$ .

Построенное  $k$ -мерное дерево для случая двумерных точек показано на рисунке 2.5, где  $p_i$  - листья дерева содержащие 1 точку,  $j_j$  - внутренние узлы дерева.

Алгоритм поиска ближайшего соседа в дереве представлен на рисунке 2.6, функция  $\text{find}()$  принимает параметром номер текущего узла. Пусть номер текущего узла –  $v$ , тогда номер левого и правого потомков равны  $2v$  и  $2v + 1$  соответственно.

Для обучения данной модели была сгенерирована обучающая выборка, представляющая из себя множество векторов  $C^{jet}$ , где  $C_i^{jet}$  – опре-

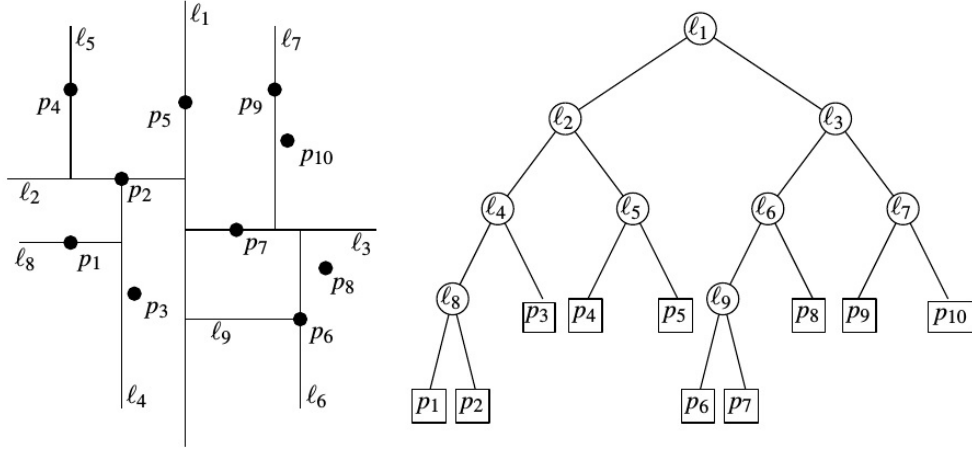


Рисунок 2.5 – Пример построения k-мерного дерева

деляется по формуле:

$$C_i^{jet} = f(C_i^{gray}), \quad (2.14)$$

где  $C_i^{gray}$  – элемент  $C^{gray}$  – множества чисел от 0 до 255. С помощью полученной модели были рассчитаны значения функции  $g$  для всего пространства RGB, что позволило существенно сократить время работы программы, по сути сведя функцию  $g$  к обращению к трехмерной матрице. Пример результата использования функции  $g$  представлен выше (см. рисунок 2.4).

Для оценки точности функции была сформирована тестовая выборка представляющая собой изображение  $P^{true}$  (см. рисунок номер 2.4) в оттенках серого и изображение  $P^{conv}$  (рисунок 2.7) преобразованное к цветовой карте «JET» и сжатое с помощью технологии сжатия JPEG, а после преобразованная с помощью оцениваемой модели. Введена следующая метрика точности:

$$Acc = 1 - \frac{\sum_{i=1}^h \sum_{j=1}^w |P_{ij}^{true} - P_{ij}^{conv}|}{255wh}, \quad (2.15)$$

где  $w$  и  $h$  – высота и ширина изображений  $P^{true}$  и  $P^{conv}$  соответственно. В результате была получена точность 0,995777. Такая точность позволяет го-

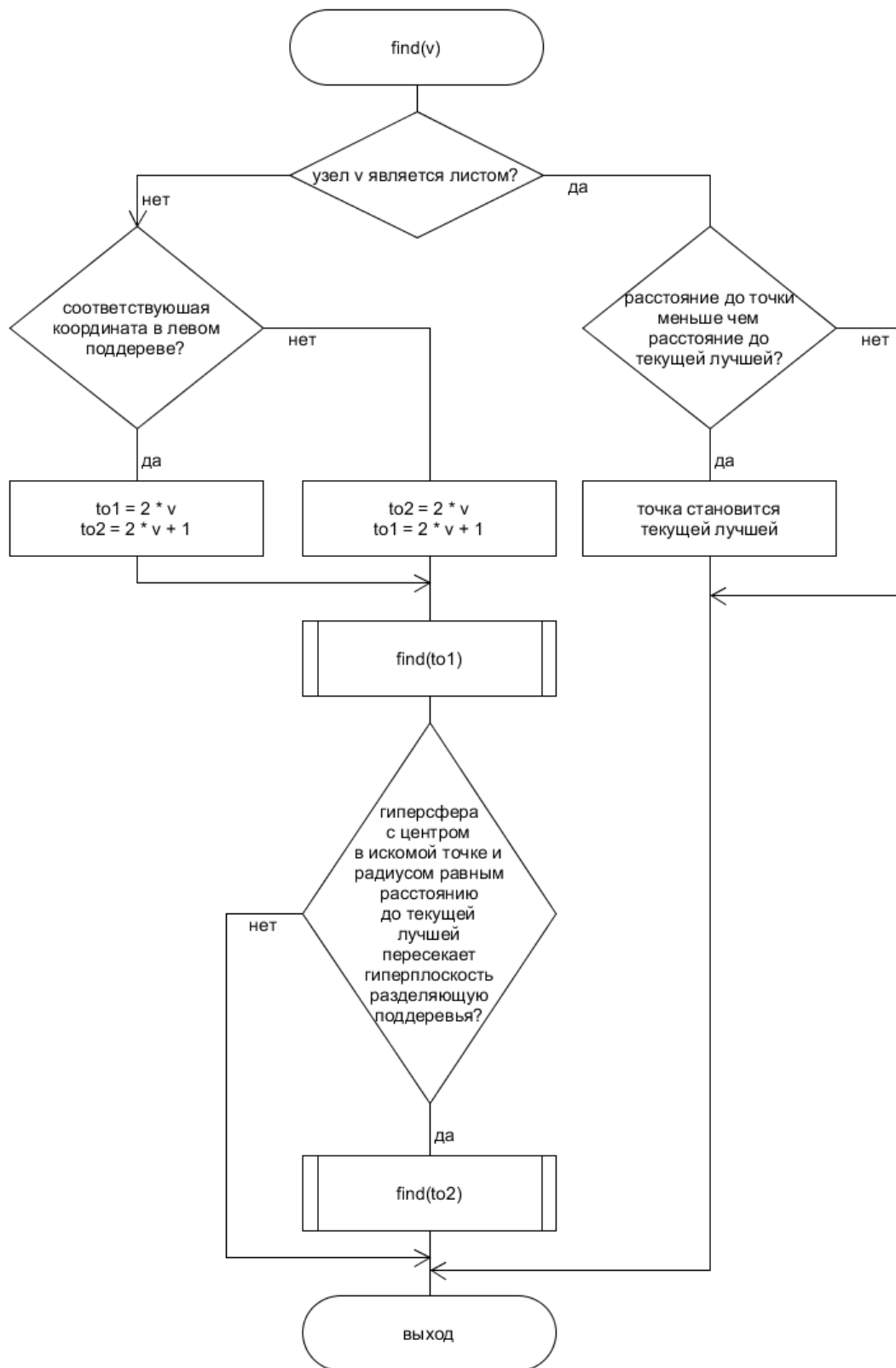


Рисунок 2.6 – схема алгоритма поиска ближайшего соседа в дереве



Рисунок 2.7 – сжатое изображение после применения модели

ворить, что примененная модель достаточно точно восстанавливает целевую функцию (2.9).

### 2.2.3 Наложение карты абсолютных температур на оптические снимки

Заключительным этапом подготовки данных является преобразование изображения в оттенках серого в матрицу абсолютных температур и наложение полученной матрицы на оптический снимок. Изображение в оттенках серого является двумерной матрицей  $A$ , с высотой  $h$  и длиной  $w$ . Элементом массива является число от 0 до 255, которое является нормированным значением температуры. Для того чтобы восстановить абсолютные температуры  $T_{abs}$  воспользуемся следующей формулой:

$$T_{abs} = T_{min} + \frac{T_{norm}(T_{max} - T_{min})}{255},$$

где  $T_{norm}$  – нормированная температура,  $T_{min}$  – минимальная температура,  $T_{max}$  – максимальная температура. Применяя данное преобразование к каждому элементу матрицы нормированных температур получим матрицу абсолютных температур.