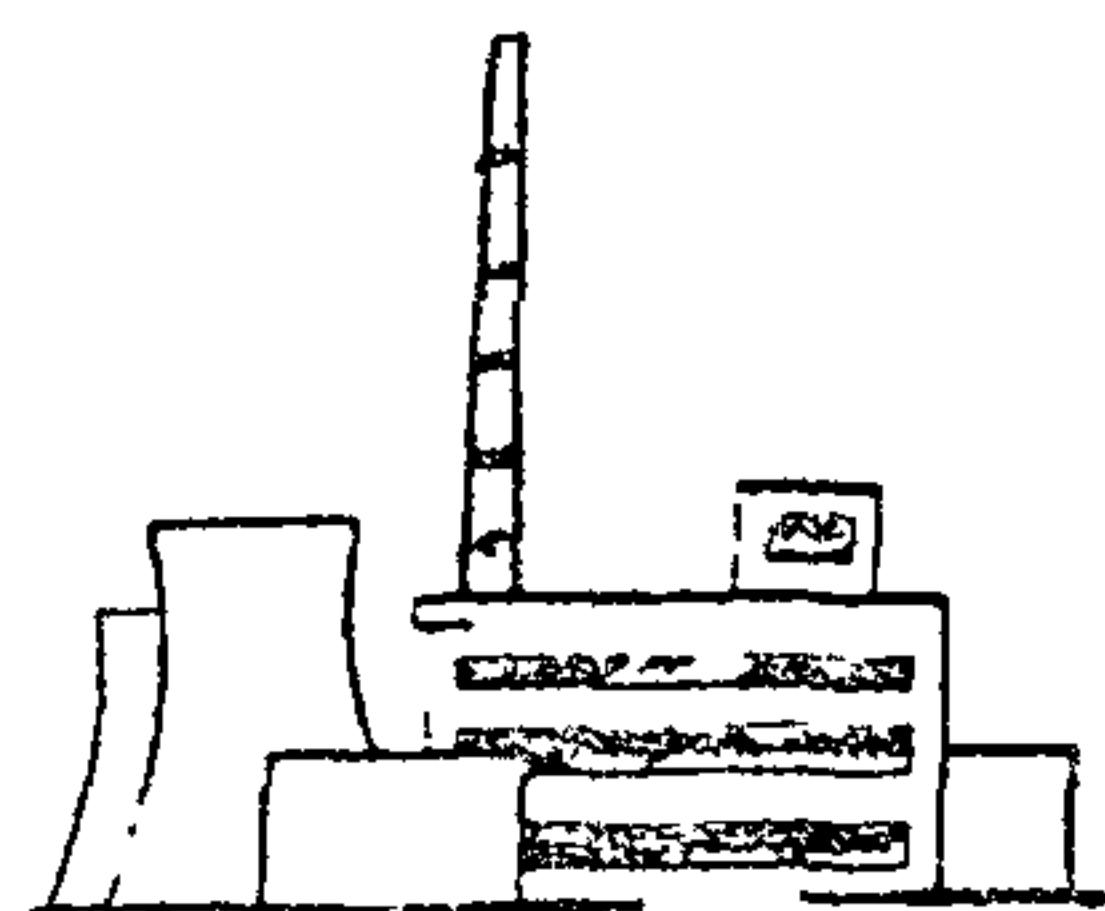


**РОССИЙСКОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО
ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРИФИКАЦИИ
«ЕЭС РОССИИ»**

Департамент научно-технической политики и развития

**МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ
ПО КОНТРОЛЮ СОСТОЯНИЯ
ОСНОВНОГО ОБОРУДОВАНИЯ
ТЕПЛОВЫХ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ
СТАНЦИЙ
ОПРЕДЕЛЕНИЕ КОЛИЧЕСТВА
И ХИМИЧЕСКОГО СОСТАВА
ОТЛОЖЕНИЙ**



СО 34.37.306-2001

(РД 153-34.1-37.306-2001)

**ОАО «ВТИ»
Москва 2003**

РОССИЙСКОЕ АКЦИОНЕРНОЕ ОБЩЕСТВО
ЭНЕРГЕТИКИ И ЭЛЕКТРИФИКАЦИИ
«ЕЭС РОССИИ»

Департамент научно-технической политики и развития

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ
ПО КОНТРОЛЮ СОСТОЯНИЯ
ОСНОВНОГО ОБОРУДОВАНИЯ
ТЕПЛОВЫХ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ
СТАНЦИЙ
ОПРЕДЕЛЕНИЕ КОЛИЧЕСТВА
И ХИМИЧЕСКОГО СОСТАВА
ОТЛОЖЕНИЙ

СО 34.37.306–2001
(РД 153-34.1-37.306–2001)

ОАО «ВТИ»
Москва 2003

Разработано Открытым акционерным обществом «Всероссийский дважды ордена Трудового Красного Знамени теплотехнический научно-исследовательский институт» (ОАО «ВТИ»);
ОАО «Фирма по наладке, совершенствованию технологии и эксплуатации электростанций и сетей ОРГРЭС»

Исполнители Б.С. ФЕДОСЕЕВ, Н.М. КАЛИНИНА, Ю.В. КОЗЛОВ,
Б.Э. ШКОЛЬНИКОВА, В.В. ХОЛЩЕВ

Утверждено Департаментом научно-технической политики и развития РАО «ЕЭС России» 11 декабря 2001 г.

Первый заместитель начальника

А.П. ЛИВИНСКИЙ

**Срок первой проверки настоящего СО – 2007 г.,
периодичность проверки – один раз в 5 лет.**

Ключевые слова: паровые турбины, экранные трубы, коллекторы, барабаны паровых котлов, отложения, химический анализ отложений, контрольные образцы труб.

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ
ПО КОНТРОЛЮ СОСТОЯНИЯ
ОСНОВНОГО ОБОРУДОВАНИЯ
ТЕПЛОВЫХ ЭЛЕКТРОСТАНЦИЙ
ОПРЕДЕЛЕНИЕ КОЛИЧЕСТВА
И ХИМИЧЕСКОГО СОСТАВА
ОТЛОЖЕНИЙ

СО 34.37.306-2001
(РД 153-34.1-37 306-2001)
Взамен РД 34 37.306-87

*Срок действия установлен
с 2002-01-01
до 2012-01-01*

Настоящий стандарт организации устанавливает порядок осмотра состояния поверхностей нагрева котлов и проточной части паровых турбин, способы отбора проб, методы определения количества и химического состава отложений, образовавшихся в проточной части турбин и на поверхностях нагрева котлов тепловых электростанций.

1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

Контроль за состоянием теплосилового оборудования осуществляется путем осмотра проточной части паровых турбин, экранных труб, коллекторов и барабанов паровых котлов.

Осмотры котлов и их элементов, а также паровых турбин для оценки коррозионного состояния металла и солевых загрязнений проводятся во время капитальных ремонтов.

Все операции по осмотру оборудования должны выполняться представителями химического и котлотурбинного цехов.

Издание официальное

Настоящий стандарт организации не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения РАО «ЕЭС России» и ОАО «ВТИ»

2 ОЦЕНКА СОСТОЯНИЯ ПРОТОЧНОЙ ЧАСТИ ТУРБИНЫ

Для оценки степени загрязнения проточной части турбины необходимо регулярно вести наблюдения за давлением пара в контрольных ступенях турбины (в камере регулирующей ступени, в межкорпусном пространстве двухцилиндровых турбин и отборах) при нагрузках 80–100 % номинальной. Давление измеряют манометрами класса точности 0,6–1,0.

По данным наблюдений строят график изменения давления по времени в зависимости от нагрузки, который показывает динамику роста давлений в контрольных ступенях в зависимости от износа проточной части турбины. Значения давлений в контрольных ступенях необходимо сопоставлять при одинаковых расходах пара. Повышение давления в контрольных ступенях по сравнению с номинальным при данном расходе пара должно быть не более 10 %. При этом оно не должно превышать предельных значений, установленных заводом-изготовителем.

При достижении предельных значений должна быть проведена промывка или очистка проточной части турбины. Способ промывки или очистки должен быть выбран исходя из состава и характера отложений и местных условий. Возможные варианты: промывка влажным паром, механическая очистка, химическая промывка.

2.1 Отбор проб

Пробы отложений из проточной части турбины должны быть отобраны по возможности сразу после вскрытия цилиндра турбины, но не позднее первых суток.

При отборе проб оценивают количество, расположение, цвет, плотность, прочность связи с металлом и прочие характерные особенности отложений, а также коррозионные и эрозионные повреждения металла. Результаты записывают в журнал осмотров теплосилового оборудования. Отбор проб отложений выполняют при помощи скальпеля, перочинного ножа или особых скребочков, изготовленных из обычной стали в форме ложки по профилю лопаточного аппарата каждой ступени или ряда ступеней. При снятии отложений под очищаемую лопатку подставляют кусочек кальки или глянцевой бумаги, согнутой желобком. Снятые отложения по возможности без потерь ссыпают в пакетики из кальки или в предварительно высушенные и взвешенные бюксы, причем в каждый бюкс помещают отложения только с одной ступени. Пакеты из кальки с пробами хранят в эксикаторе с прокаленной CaO. В журнале осмотра отмечают количество лопаток, отложения с которых помещены в данный бюкс.

Выбранные лопатки по возможности полностью освобождают от отложений. Это необходимо для подсчета общего количества отложений на каждой ступени и во всей проточной части турбины. Отложения, снятые с бандажей и направляющих лопаток, учитывают и исследуют отдельно.

Пробы следует отбирать с нескольких лопаток в количестве не менее 0,5 г. Отобранные пробы переносят в лабораторию и взвешивают.

Данные заносят в журнал осмотра теплосилового оборудования (таблица 1).

Таблица 1 – Журнал осмотра теплосилового оборудования

Но- мер ступ- пени	Количество лопаток на данной ступени	Количество очищенных лопаток	Вес снятых отложений со всех очищенных лопаток, г	Среднее количество отложений на одну лопатку, г	Количество отложений на одной ступени, г	Количество отложений по цилиндрам, г		
						ЦВД	ЦСД	ЦНД
...

2.2 Подготовка к анализу

Если пробу разделяют для выполнения параллельных анализов в лабораториях электростанции и химической службы, то необходимо обеспечить ее однородность. Для этого каждую пробу, подвергающуюся делению, предварительно тщательно измельчают и перемешивают.

Результаты химического анализа отложений, выполненные лабораторией химической службы энергосистемы, с соответствующим заключением направляют на имя главного инженера электростанции и присоединяют ко всей документации по осмотру данной турбины.

2.3 Определение объема химического анализа отложений

Объем химического анализа отложений определяется конкретно поставленной задачей (характеристикой и оценкой водно-химического режима, выбором способа промывки проточной части и пр.). Если количество отложений не более 0,2 г, то определяют только содержание наиболее важных компонентов – кремнекислоты, железа, меди и натрия.

2.4 Методика динамического анализа отложений

Отложения, образующиеся в проточной части паровых турбин, могут содержать соединения натрия, кальция и магния, железа, меди, цинка, реже другие металлы. Присутствие соединений натрия и щелочноzemельных металлов свидетельствует о загрязнении пара этими веществами. Оксиды металлов являются продуктами коррозии или эрозии конструкционных материалов. При анализе следует отдельно подвергать исследованию водорастворимую и нерастворимую в воде части отложений. В водорастворимой части определяют содержание натрия, кальция и магния, хлоридов, сульфатов, фосфатов а также щелочность и растворимую

кремнекислоту. В нерастворимой части определяют содержание продуктов коррозии конструкционных материалов и кремнекислоты. Иногда при обработке навески отложений водой получается мутный фильтрат, содержащий, по-видимому, коллоидную кремнекислоту, что затрудняет определение содержания хлоридов, сульфатов и других компонентов. В таких случаях следует отказаться от разделения на растворимую и нерастворимую части, а выполнять анализ из одной навески, определяя в ней все компоненты, кроме хлоридов. Потерю при прокаливании для отложений из проточной части паровых турбин не определяют.

2.4.1 Разложение материала и определение содержания кремнекислоты

Навеску отложений от 0,5 до 0,8 г, взвешенную на аналитических весах, помещают в химический стакан или фарфоровую чашку, слегка смачивают дистиллированной водой и закрывают часовым стеклом. Затем, сдвинув стекло, осторожно вливают в нее 10–15 см³ концентрированной соляной кислоты. После окончания выделения газов, свидетельствующих о присутствии в отложениях карбонатов, часовое стекло обмывают в чашку или стакан и выпаривают жидкость на водяной бане или слабо нагревающей плитке почти досуха. При этом стеклянной палочкой растирают обрабатываемый материал, не допуская его цементации. Затем вновь приливают к почти сухому осадку 10 см³ соляной кислоты и опять выпаривают почти досуха. Стеклянной палочкой тщательно растирают материал, добиваясь полного его размельчения. В заключение обрабатывают материал 20–30 см³ горячей дистиллированной воды, подкисляют 2–3 см³ концентрированной соляной кислоты и отфильтровывают не растворившийся осадок на плотный беззольный фильтр, собирая фильтрат в мерную колбу вместимостью 250 или 500 см³. Осадок на фильтре промывают горячей подкисленной соляной кислотой, дистиллированной водой, собирая промывные воды в ту же колбу. Промывание ведут до исчезновения в фильтрате положительной реакции на присутствие железа (проба с сульфосалициловой кислотой: несколько капель фильтрата смешивают с раствором, содержащим 2 % сульфосалициловой кислоты и 1 % персульфата аммония. Для пробы достаточно 1–2 см³ такого раствора. Отсутствие розовой окраски свидетельствует об окончании промывания осадка). Если отложения плохо растворяются в соляной кислоте, то их переводят в растворимое состояние, обрабатывая царской водкой или сплавляя с содой или щелочью.

Промытый осадок помещают в платиновый тигель, сжигают фильтр, осадок прокаливают. Если осадок после прокаливания лишь слабо окрашен, то считать его только кремнекислотой. В таком случае и само прокаливание можно выполнять в фарфоровом, а не в платиновом тигле. Ес-

ли же осадок явно содержит кроме кремнекислоты оксиды металла, то в платиновый тигель вливают 2–5 см³ плавиковой (фтористо-водородной) кислоты и две–три капли серной кислоты, жидкость выпаривают на плите, прокаливают остаток в муфеле и взвешивают. Потеря веса материала и относится к кремнекислоте; ее выражают в процентах к навеске материала. Остаток после обработки не растворившегося в соляной кислоте материала плавиковой кислотой обычно состоит из оксидов железа. Его относят к содержанию железа. Обычно количество этого остатка весьма невелико. Фильтрат в мерной колбе после доведения объема жидкости до метки тщательно перемешивают. Им пользуются для определения содержания прочих компонентов отложений.

Массовую долю кремнекислоты (%), если она не содержала оксидов металлов, вычисляют по формуле

$$(\text{SiO}_2) = \frac{A_1 - A_0}{G} \cdot 100 \quad (1)$$

и, если применялась плавиковая кислота для удаления SiF₄, по формуле

$$(\text{SiO}_2) = \frac{A_1 - A_2}{G} \cdot 100, \quad (2)$$

где A₀ – вес пустого прокаленного тигля, г;

A₁ – вес тигля с осадком кремнекислоты, г;

A₂ – вес тигля с остатком после удаления кислот HF и H₂SO₄ выпариванием и прокаливания тигля с остатком, г;

G – навеска отложений, г.

2.4.2 Определение массовой доли железа

Из мерной колбы, содержащей фильтрат после отделения кремнекислоты, отбирают пипеткой от 10 до 100 см³ жидкости в зависимости от предполагаемого содержания железа в анализируемом материале. Отбранную порцию помещают в коническую колбу, всыпают в нее около 0,2 г персульфата аммония, нагревают до кипения, доливают горячей дистиллированной водой до общего объема примерно 100 см³, приливают 0,5 см³ раствора сульфосалициловой кислоты с массовой концентрацией 0,3 г/см³, нагревая до 60–70 °C, и титруют окрашенную в красный или темно-вишневый цвет жидкость 0,05 м раствором трилона, прибавляя титrant в конце титрования по каплям и тщательно перемешивая жидкость. Окончанием титрования является изменение окраски жидкости на желтовато-зеленую. В присутствии значительных количеств цинка или меди титрование протекает нечетко. В таком случае необходимо отделить железо от меди и цинка. Для этого отобранную порцию раствора из колбы, содержащей фильтрат после отделения кремнекислоты, помещают в химический стакан, прибавляют примерно 0,2 г персульфата аммония и

осаждают железо аммиаком, приливая его концентрированный раствор до появления слабого, но отчетливого запаха. Осадок гидрооксида железа отфильтровывают на быстрофильтрующий фильтр, промывают 2–3 раза горячей дистиллированной водой и фильтр вместе с осадком переносят в тот же стакан, где выполнялось осаждение железа. Вливают в этот стакан 100 см³ горячего раствора соляной кислоты (2–3 см³ концентрированной кислоты на 100 см³ дистиллированной воды) и перемешивают стеклянной палочкой до полного растворения гидрооксида железа. После полного растворения осадка приливают 0,5 см³ раствора сульфосалициловой кислоты с массовой концентрацией 0,3 г/см³ и титруют окрашенную в красный или вишневый цвет жидкость 0,05 м раствором трилона до изменения окраски на желто-зеленую. Массовую долю железа (%) в пересчете на оксид трехвалентного железа вычисляют по формуле

$$(Fe_2O_3) = \frac{A \cdot M \cdot K \cdot 79,46 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000} = 7,946 \cdot \frac{A \cdot M \cdot K \cdot B}{\Pi \cdot G}, \quad (3)$$

где A – расход 0,05 м раствора трилона, см³;
M – номинальная молярность раствора трилона (в данном случае M=0,05);
K – поправочный коэффициент к номинальной молярности раствора трилона;
B – объем мерной колбы, в которую собран фильтрат после отделения кремнекислоты, см³;
П – объект пипетки, т.е. аликовтной порции, отобранной для определения железа, см³;
G – навеска, г;
79,46 – половина молекулярной массы оксида трехвалентного железа;
100 в числителе и 1000 в знаменателе – перерасчет в процентах и перевод граммов в миллиграммы.

Осадок гидрооксида железа содержит также гидрооксид алюминия, который остается в нем и после переосаждения. При желании содержание алюминия может быть определено прокаливанием и взвешиванием переосажденного осадка гидрооксидов. Массовую долю алюминия (%) вычисляют по разности

$$(Al_2O_3) = (R_2O_3) - (Fe_2O_3).$$

Сумму массовых долей полуторных оксидов R₂O₃ (%) получают по формуле

$$(R_2O_3) = \frac{a \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G}, \quad (4)$$

где a – вес осадка прокаленных полуторных оксидов, т.е. Fe₂O₃ + Al₂O₃, г.

2 4 3 Определение массовой доли меди

Аммиачный фильтрат после осаждения железа может быть использован для определения содержания меди. В этом фильтрате медь находится в виде окрашенного в интенсивно-синий (точнее в сине-фиолетовый) цвет аммиачного комплекса. Однако при осаждении гидрооксида железа некоторая часть меди соосаждается и, следовательно, задерживается в осадке гидрооксида железа. Для более точного определения содержания меди делается переосаждение: осадок гидрооксида железа после его отделения от жидкости растворяют в небольшом количестве соляной кислоты. Растворение проводят на фильтре, собирая раствор в тот же стакан, в котором выполнялось осаждение гидрооксида железа. Промыв фильтр горячей водой (промывные воды собирают в тот же стакан), нагревают эту жидкость и вновь осаждают железо аммиаком. Осадок отфильтровывают, собирая фильтрат вместе с первым. Теперь потери меди с осадком гидрооксида железа существенно уменьшены. Общий фильтрат упаривают до объема 50–60 см³ и далее используют для определения содержания меди.

Для отделения железа от меди может быть использован также следующий способ: к отобранной порции раствора прибавляют примерно 3 г хлористого аммония, растворяют его, охлаждают жидкость до 0–5 °C и осаждают железо аммиаком, добавляя его до pH 9,5–9,8 (тимолфталеин должен окрашиваться в синий цвет). Необходимое количество аммиака для доведения pH до 9,5–9,8 определяют в параллельной пробе жидкости, к которой не прибавляют хлористый аммоний и которую не охлаждают. Осадок отфильтровывают, на фильтре промывают небольшим количеством (до 20 см³) нагретого раствора аммиака с массовой концентрацией 0,05 г/см³. После отделения меди от железа в растворе, содержащим медь, будут присутствовать цинк, кальций, магний. Если содержание меди значительно, на что указывает синяя окраска аммиачного раствора, то его с достаточной точностью можно определить колориметрически по интенсивности этой окраски. Для построения градуировочного графика готовят раствор, содержащий 1 г CuO в 1 см³ (3,138 CuSO₄ · 5H₂O растворяют в мерной литровой колбе в дистиллированной воде, доводят объем до метки и хорошо перемешивают). К различным порциям этого раствора, помещенным в мерные колбы вместимостью по 100 см³, приливают по 10 см³ концентрированного раствора аммиака с массовой концентрацией 0,25 г/см³, доливают дистиллированной водой до метки, перемешивают и измеряют интенсивность окрасок на фотоколориметре КФК в кюветах длиной 100 мм со светофильтром $\lambda=750$ нм. В качестве раствора сравнения служит дистиллированная вода. По результатам колориметрирования строят градуировочный график, откладывая по оси абсцисс содержание меди в пробах, т.е. в мерных колбах вместимостью по 100 см³, а по оси

ординат – показания фотоколориметра. Полученные точки соединяют линией. Пользуясь этим графиком, определяют содержание меди. Для этого фильтраты после отделения железа собирают в мерную колбу вместимостью 100 см³, доводят до метки, перемешивают и измеряют интенсивность окраски в кюветах длиной 100 см³ со светофильтром λ=750 нм; раствором сравнения служит дистиллированная вода.

В тех случаях, когда фильтрат, содержащий медь, не помещается в мерную колбу емкостью 100 см³, его предварительно упаривают до конечного объема 50–60 см³. В процессе упаривания часто происходит помутнение жидкости. Тогда к ней приливают 2–3 см³ концентрированной соляной кислоты, растворяющей возникшую муть, жидкость переносят в мерную колбу вместимостью 100 см³, приливают в нее 10–15 см³ раствора аммиака с массовой концентрацией 0,25 г/см³, дистиллированной водой доливают до метки, тщательно перемешивают и измеряют интенсивность образовавшейся окраски на фотоколориметре.

Массовую долю меди (%) вычисляют по формуле

$$(CuO) = \frac{A \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot 1000}, \quad (5)$$

где А – результат колориметрирования, т.е. массовая доля меди в соединенном фильтрате, мг.

Определить массовые доли меди и цинка можно трилонометрическим методом. В коническую колбу отбирают пипеткой 10–20 см³ раствора после отделения кремнекислоты, разбавляют очищенной водой до 100 см³ и добавлением аммиака 1:1 доводят до pH ~3 по индикаторной бумаге. Добавляют 10 см³ раствора двухзамещенного лимонно-кислого аммония с массовой концентрацией 20 %, 1–2 см³ трилоната меди (смешивают точно эквивалентные количества 0,1 н растворов сульфата меди и трилона Б), 5–7 капель спиртового раствора индикатора ПАН с массовой долей 0,1 % и медленно при интенсивном перемешивании титруют 0,05 м раствором трилона Б до изменения окраски из фиолетово-красной на желтую. Так как медь и цинк имеют близкие по значению атомные массы, их общую массовую долю (%) в пересчете на оксиды вычисляют по формуле

$$(CuO + ZnO) = \frac{A_1 \cdot 0,05 \cdot K \cdot 80 \cdot V_{исх} \cdot 100}{V_{пр} \cdot B \cdot 1000}, \quad (5a)$$

где A₁ – расход титранта, см³;

K – поправочный коэффициент к данной молярности;

0,05 – молярность раствора трилона Б;

V_{исх} – общий объем исходного раствора отложений, см³;

V_{пр} – объем исходного раствора отложений, взятый для анализа, см³;

В – масса навески отложений, г;
 80 – молекулярная масса (усредненная) CuO+ZnO;
 100 в числителе и 1000 в знаменателе – проценты и пересчет навески
 в миллиграммы.

2.4.4 Определение массовой доли цинка

При щелочной обработке порции фильтрата после отделения кремнекислоты осаждают железо, медь и магний; в растворе остаются цинкаты, алюминаты и кальций. Содержание последнего в отложениях обычно неизначительно, и в полученном щелочном растворе цинк может быть определен.

Определение выполняют следующим образом: отобранную пипеткой порцию раствора после отделения кремнекислоты помещают в химический стакан, нагревают и к ней приливают 10–15 см³ раствора едкого натра с массовой концентрацией 0,1 г/см³, не содержащего карбонатов. Образующийся осадок отделяют фильтрованием, промывают на фильтре горячей дистиллированной водой, фильтрат и промывные воды собирают в мерную колбу вместимостью 250 см³. Объем жидкости в колбе доливают до метки дистиллированной водой и хорошо перемешивают. Отбирают пипеткой 100 см³ раствора в коническую колбу, всыпают в нее 1 г хлористого аммония, перемешивают до полного растворения соли, добавляют несколько капель индикатора и титруют 0,05 м раствором трилона Б до изменения окраски индикатора. В качестве индикаторов пригодны: эриохром черный Т (кислотный хром черный специальный ЕТ 00) – переход окраски от винно-красной к синей; кислотный хром синий К – переход окраски от розовой к серо-голубой; пирокатехиновый фиолетовый – переход окраски от зеленовато-голубой к красно-фиолетовой; эриохром сине-черный – переход окраски от красной к синей. Массовую долю (%) в пересчете на оксид вычисляют по формуле

$$(ZnO) = \frac{A_1 \cdot 0,05 \cdot K \cdot 81,37 \cdot 250 \cdot B \cdot 100}{100 \cdot П \cdot G \cdot 1000} = 1,017 \cdot \frac{A_1 \cdot K \cdot B}{П \cdot G}, \quad (6)$$

где A_1 – расход титранта, см³;
 81,37 – молекулярная масса оксида цинка;
 250 в числителе и 100 в знаменателе – объемы колбы, в которую был собран щелочной раствор цинка, и пипетки, которой была отобрана порция щелочного раствора для титрования.

Следует отметить, что в отобранной порции щелочного раствора присутствует не только цинк, но и кальций и алюминий. Установлено, что алюминий не мешает титрованию цинка, а кальций титруется вместе с ним. Таким образом, расход титранта A_1 включает также и расход «на

кальций» Обычно в анализируемых материалах содержание кальция не-значительно, если же считают необходимым ввести поправку на содержание кальция, то проводят его определение Возможно определение суммы массовых долей меди и цинка трилонометрическим методом по п 365

2 4 5 Определение массовой доли кальция

Из колбы на 250 см³, куда собран щелочной раствор, отбирают пипеткой 50 см³ раствора и помещают в коническую колбу Затем вводят 2 см³ свежеприготовленного раствора сульфида натрия с массовой концентрацией 0,1 г/см³ и несколько капель того же индикатора, который применялся при титровании цинка После этого титруют кальций 0,05 м раствором трилона Б до изменения окраски индикатора Если после прибавления сульфида натрия жидкость окрасилась в темный цвет, то перед титрованием ее профильтровывают через быстрофильтрующий фильтр, который затем 1 раз промывают небольшим количеством дистиллированной воды Массовую долю оксида кальция (%) вычисляют по формуле

$$(CaO) = \frac{A_2 \cdot 0,05 \cdot 56,08 \cdot K \cdot 250 \cdot B \cdot 100}{50 \cdot \Pi \cdot G \cdot 1000} = 1,402 \frac{A_2 \cdot K \cdot B}{\Pi \cdot G}, \quad (7)$$

где A₂ – расход титранта, см³,

56,08 – молекулярная масса оксида кальция,

250 в числителе и 50 в знаменателе – объемы колбы, в которую собран щелочной фильтрат, и пипетки, которой отобрана аликвотная часть щелочного раствора для титрования кальция, см³

Для уточнения содержания цинка следует из расхода титранта A₁ вычесть удвоенный расход титранта A₂, т е в формулу для расчета содержания цинка вместо A₁ ввести разность A₁ – 2A₂

2 4 6 Определение суммы массовых долей кальция и магния

Отбирают пипеткой порцию раствора после отделения кремнекислоты, помещают ее в химический стакан, нагревают до начала кипения и осаждают все металлы, кроме кальция и магния (а также натрия), аммиаком и сульфидом натрия Сначала в горячий раствор вливают (под вытяжным шкафом) 5 см³ раствора сульфида натрия с массовой концентрацией 0,1 г/см³ При этом происходит выделение сероводорода и осаждение меди и цинка в виде сульфидов, а также части железа Затем в жидкость вводят избыток аммиака (5 см³ концентрированного раствора аммиака) и продолжают нагревать, образовавшийся осадок отфильтровывают на быстрофильтрующий фильтр, промывают несколько раз дистилли-

рованной водой, собирая фильтрат и промывные воды в коническую колбу. К собранной жидкости прибавляют несколько капель индикатора хром темно-синего или хромоген черного и титруют жидкость 0,05 м раствором трилона Б до изменения цвета индикатора от винно-красного до синего. Сумму массовых долей кальция и магния условно выражают в процентах CaO по формуле

$$(CaO + MgO) = \frac{A \cdot 0,05 \cdot 56,08 \cdot K \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000} = 0,2804 \cdot \frac{A \cdot K \cdot B}{\Pi \cdot G}, \quad (8)$$

где A – расход титранта, см³;

56,08 – молекулярная масса CaO.

Массовая доля магния в отложениях (%) может быть вычислена по формуле

$$(MgO) = \frac{[(CaO + MgO) - (CaO)] \cdot 40,30}{56,08} = 0,7138 [(CaO + MgO) - (CaO)]. \quad (9)$$

Содержание всех этих компонентов в отложениях обычно невелико, их можно определять и на атомно-абсорбционном спектрофотометре. Возможно определение суммы массовых долей кальция и магния по п. 3.6.9.

2.4.7 Определение массовой доли сульфатов

Аликовотную часть раствора из колбы после отделения кремнекислоты и нерастворимых в соляной кислоте веществ помещают в химический стакан, нагревают до слабого кипения и постепенно малыми порциями, а сначала по каплям, добавляют раствор хлористого бария с массовой концентрацией 0,05 г/см³. (Если содержание сульфатов значительно, то жидкость мутнеет, в ней появляются кристаллы сульфата бария. Общее количество хлористого бария не должно превышать 5 см³). Жидкость продолжают слабо нагревать, пока осадок не соберется на дне стакана. Тогда приливают еще около 1 см³ раствора хлористого бария, отмечая – появится муть или нет. В случае появления муты добавляют еще 5 см³ хлористого бария, хорошо перемешивают жидкость и оставляют на сутки. Затем осадок отфильтровывают на плотный беззольный фильтр, промывают на фильтре дистиллированной водой до исчезновения в фильтрате ионов хлора (проба с раствором азотнокислого серебра), переносят во взвешенный прокаленный тигель, подсушивают, озолят и прокаливают до полного сгорания углистых частичек. Вес полученного сернокислого бария пересчитывают на SO₃ и переводят в проценты по формуле

$$(SO_3) = \frac{A \cdot 80,06 \cdot B \cdot 100}{233,4 \cdot \Pi \cdot G}, \quad (10)$$

где A – масса сернокислого бария, г;

233,4 и 80,06 – соответственно молекулярные массы сернокислого бария и сульфата в пересчете на SO_3 .

2.4.8 Определение массовой доли фосфатов

Для определения фосфатов применяют колориметрический способ, переводя фосфорную кислоту в гетерокомплексную фосфорно-молибденовую, окрашенную в желтый цвет, или восстанавливая эту гетерокислоту до синего соединения хлористым оловом. Результаты получают, пользуясь градуировочным графиком, предварительно построенным по стандартным растворам фосфорно-натриевой или фосфорно-калиевой соли. Для выполнения анализа готовят следующие реагенты:

- 1) раствор молибдено-кислого аммония (5 г этой соли растворяют в 100 см³ дистиллированной воды);
- 2) раствор хлористого олова – 2,5 г хлорида олова $\text{SnCl}_2 \cdot 2\text{H}_2\text{O}$ растворяют в 100 см³ чистого глицерина в фарфоровой чашке при нагревании на кипящей водяной бане. Раствор устойчив против окисления. Хранить его следует в стеклянном сосуде;
- 3) стандартный раствор фосфата натрия (1 г динатрийфосфата $\text{Na}_2\text{HPO}_4 \cdot 12\text{H}_2\text{O}$ растворяют в 1 л дистиллированной воды).

Титр раствора устанавливают, отбиная порции по 100 см³ в конические колбы и титруя их раствором кислоты или щелочи концентрации с (HCl , NaOH) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) в присутствии индикаторов метилоранжа и фенолфталеина. Раствор титруют сначала в присутствии метилоранжа до изменения окраски. Затем жидкость нагревают до кипения, кипятят около минуты, быстро охлаждают, прибавляют 5–7 капель раствора фенолфталеина и титруют раствором щелочи до появления устойчивой бледно-розовой окраски, не исчезающей в течение минуты. Переходной окраски по метилоранжу добиваются, применяя раствор кислоты или щелочи. Проводят три–четыре таких титрования и вычисляют среднее арифметическое. Следует заметить, что расхождения результатов не должны превышать 0,1 см³. Концентрацию PO_4 , мг/см³, в приготовленном растворе получают по формуле

$$(\text{PO}_4) = \frac{A \cdot 94,97 \cdot 0,1 \cdot K}{\Pi} = 0,09497 \cdot A \cdot K, \quad (11)$$

где А – расход раствора щелочи концентрации с (NaOH) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) на титрование 100 см³ раствора динатрийфосфата, см³;
94,97 – молекулярный вес PO_4 ;
К – поправочный коэффициент к децинормальной концентрации для расчета щелочи.

Приготовленный стандартный раствор устойчив и подлежит хранению в склянке с пришлифованной пробкой. Разбавлением этого раствора готовят стандартный раствор, содержащий 10 мг РО₄ в 1 дм³. Для этого отмеряют пипетками объем, равный V, см³, стандартного раствора, в мерную колбу вместимостью 1 дм³, доливают дистиллированной водой до метки и перемешивают.

Объем V определяют по формуле

$$V = \frac{10}{(\text{PO}_4)} . \quad (12)$$

Например (РО₄) = 0,260 мг/см³, тогда

$$V = \frac{10}{0,260} = 38,46 \text{ см}^3 . \quad (13)$$

Различные объемы приготовленного раствора динатрийфосфата от 5 до 40 см³ помещают в мерные колбы вместимостью по 50 см³, вводят в каждую по 5 см³ раствора серной кислоты с массовой концентрацией 0,1 г/см³ и по 2 см³ раствора молибденово-кислого аммония. Объемы растворов в колбах доливают почти до метки дистиллированной водой. Спустя 5 мин добавляют по 0,5 см³ раствора хлористого олова и хорошо перемешивают. Через 3 мин измеряют интенсивность окрасок со светофильтрами λ=750 нм на фотоколориметре КФК, пользуясь кюветами длиной 50 мм. Раствором сравнения служит дистиллированная вода. Показания фотоколориметра откладывают по оси ординат, а соответствующие им содержания РО₄ в пробах – по оси абсцисс, точки соединяют прямой линией.

Для определения содержания фосфатов некоторый объем раствора после отделения кремнекислоты помещают в мерную колбу вместимостью 50 см³, вводят в нее 5 см³ раствора серной кислоты с массовой концентрацией 0,1 г/см³ и 2 см³ молибдатного раствора, доливают дистиллированной водой почти до метки, перемешивают и через 5 мин добавляют 0,5 см³ раствора хлористого олова. Хорошо перемешав раствор, через 3 мин измеряют интенсивность окраски. Измерение ведут со светофильтром λ=750 нм, используя в качестве раствора сравнения такой же объем анализируемого раствора, разбавленный в колбе на 50 см³ дистиллированной водой. Массовую долю фосфатов в пересчете на РО₄ выражают в процентах к навеске по формуле

$$(\text{PO}_4) = \frac{A \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (14)$$

где A – содержание РО₄, полученное по градуировочному графику, мг.

2.5 Анализ водорастворимой вытяжки

Анализ водорастворимой части отложений выполняют следующим образом: навеску отложений помещают в химический стакан, вливают в него 200–250 см³ горячей дистиллированной воды, стеклянной палочкой размешивают навеску и нагревают жидкость до слабого кипения, которое поддерживают около часа. Затем нерастворившийся остаток отфильтровывают на беззольный фильтр, собирая фильтрат и промывные воды в мерную колбу вместимостью 500 см³. Промывание остатка ведут горячей дистиллированной водой. Если фильтрование проходит очень медленно, а фильтрат получается мутным, то прекращают фильтрование, берут другую навеску и повторяют всю процедуру ее обработки горячей дистиллированной водой.

Затем, не применяя фильтрования, всю жидкость вместе с нерастворившимся остатком переносят в мерную колбу вместимостью 500 см³, смывая в нее по возможности весь осадок горячей дистиллированной водой. После полного остывания жидкости доводят ее объем до метки дистиллированной водой, тщательно и многократно перемешивают и оставляют отстаиваться.

Обычно через 2–3 суток жидкость над осадком осветляется, после чего можно начинать анализ водорастворимой части. Анализ нерастворившегося материала выполнить при этом нельзя. Для установления его состава делают анализ всего материалов без разделения на растворимую и нерастворимую части, как описано выше. Для определения состава водорастворимой части прозрачную отстоявшуюся жидкость осторожно отбирают пипеткой и определяют ее щелочность, содержание в ней хлоридов, сульфатов, кремнекислоты, суммарное содержание щелочно-земельных металлов, т.е. кальция и магния.

Содержание железа, меди, цинка и общее содержание кремнекислоты определять в водной вытяжке не следует, так как водный раствор обычно имеет щелочную реакцию и, следовательно, в раствор перечисленные примеси перейти не могут.

2.5.1 Определение щелочности

Отобранную пипеткой порцию отстоявшейся осветленной жидкости титруют раствором соляной кислоты концентрации с (HCl) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) с индикаторами метилоранжем и фенолфталеином. В отобранную порцию жидкости, помещенную в коническую колбу, вводят 5–7 капель раствора фенолфталеина и, если жидкость окрасилась в розовый или красный цвет, титруют ее раствором кислоты до обесцвечивания. Расход раствора кислоты концентрации с (HCl) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) обозначают А_{ФФ}, см³. После этого вводят 3–4 капли раствора метилоранжа и продол-

жают титрование раствором кислоты до изменения цвета жидкости от желтого до оранжевого (не красного!). Общий расход кислоты, т.е. с самого начала титрования, обозначают $A_{\text{моп}}$, см³. После этого добавляют в избыток еще 2–3 см³ раствора кислоты. Жидкость приобретает красный цвет, ее кипятят 1–2 мин, по возможности быстро охлаждают и раствором щелочи концентрации с (NaOH) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) доводят окраску до оранжево-желтой. Не отмечая расход щелочного раствора на эту операцию, продолжают титрование до появления неисчезающей окраски индикатора фенолфталеина. Расход щелочи на это титрование обозначают $A_{\text{обр}}$, см³. По этим данным проводят расчет щелочности, пересчитывая ее на содержание едкого натра, соды и фосфата натрия. Расчеты эти условны, так как, например, едкий натр присутствовать в отложениях не может вследствие высокой растворимости его в паре. Мнимое присутствие едкого натра в отложениях обусловлено образованием сложных соединений, подвергающихся гидролитическому разложению при водной обработке с переходом в раствор едкого натра. При обратном титровании происходит нейтрализация второго H⁺ иона фосфорной кислоты, образовавшейся при нейтрализации жидкости по метилоранжу. Но, кроме фосфорной кислоты, расход щелочного раствора в присутствии фенолфталеина может быть обусловлен примесями различных органических кислот, также частично освобождаемых при нейтрализации жидкости по метилоранжу. Все это указывает на условность расчетов компонентов щелочности

$$(\text{NaOH}) = \frac{(2A_{\phi\phi} - A_{\text{моп}}) \cdot 4 \cdot K_k \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (15)$$

$$(\text{Na}_2\text{CO}_3) = \frac{[(2A_{\text{моп}} - 2A_{\phi\phi}) \cdot K_k - A_{\text{обр}} \cdot K_{\text{щ}}] \cdot 5,3 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (16)$$

$$(\text{PO}_4) = \frac{A_{\text{обр}} \cdot K_{\text{щ}} \cdot 9,497 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (17)$$

где NaOH, Na₂CO₃ и PO₄ – их содержания в отложениях, %;

А (с соответствующими индексами) – расходы кислоты и щелочи растворов концентрации с (HCl, NaOH) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н) на титрования, см³;

K_k, K_щ – поправочные коэффициенты к децинормальным растворам кислоты и щелочи;

4; 5,3 и 9,497 – эквиваленты для едкого натра, соды и PO₄, умноженные на 0,1.

2.5.2 Определение массовой доли хлоридов

Порцию осветлившегося раствора, отобранный пипеткой, помещают в коническую колбу, приливают 2 см³ концентрированной азотной кислоты и дистиллированной воды до общего объема примерно 100 см³. Затем вводят на кончике ножа несколько кристаллов нитропруссида натрия и три капли раствора метилоранжа. Кристаллы нитропруссида натрия растворяют и титруют окрашенную в оранжево-красный цвет жидкость раствором нитрата ртути II такой концентрации, чтобы каждый миллилитр раствора отвечал 1 мг хлор-иона. Титрование ведут до появления мути в жидкости, которая хорошо заметна при прибавлении одной капли ртутного раствора на фоне черной глянцевой бумаги. Массовую долю хлоридов (%) в пересчете на хлористый натрий получают по формуле

$$(\text{NaCl}) = \frac{A \cdot T \cdot 58,443 \cdot B \cdot 100}{35,453 \cdot П \cdot G \cdot 1000} = 0,1645 \cdot \frac{A \cdot T \cdot B}{П \cdot G}, \quad (18)$$

где A – расход титранта, т.е. раствора азотнокислой ртути, см³;
T – содержание хлор-ионов, которому соответствует 1 см³ ртутного раствора, мг/см³;
58,443 и 35,453 – молекулярные веса хлористого натрия и хлор-иона.

2.5.3 Определение массовой доли сульфатов

Порцию прозрачного раствора, отобранный пипеткой из колбы, помещают в химический стакан, приливают 2 см³ концентрированной соляной кислоты и нагревают до кипения. Затем в раствор приливают малыми порциями, а вначале по каплям раствор хлористого бария с массовой концентрацией 0,05 г/см³. Образующийся осадок сернокислого бария после суточного выстаивания отфильтровывают на плотный беззольный фильтр, промывают дистиллированной водой до исчезновения в промывных водах хлоридов (проба с раствором азотнокислого серебра), переносят во взвешенный фарфоровый тигель, подсушивают, озолят и прокаливают до полного сгорания углистых частиц. После охлаждения тигель с осадком сульфата бария взвешивают. Вес сернокислого бария пересчитывают на SO₄ и выражают в процентах к навеске [ф-ла (10)].

2.5.4 Определение суммы массовых долей кальция и магния

К порции осветлившейся жидкости, отобранный пипеткой и помещенной в коническую колбу, добавляют 5 см³ буферной аммиачной смеси и три–четыре капли индикатора хром темно-синего. После этого окрашенный в винно-красный цвет раствор титруют 0,05 м раствором трилона до

изменения окраски на синюю. Следует заметить, что даже следы ионов меди или других металлов препятствуют титрованию, затрудняя изменение окраски жидкости. В таком случае перед титрованием к жидкости прибавляют несколько кристаллов диэтилдитиокарбамиата натрия. Он связывает ионы, препятствующие титрованию, и процесс происходит normally. Расход трилона Б пересчитывают на CaO и выражают в процентах к навеске. Для расчета служит формула

$$(CaO) = \frac{A \cdot K \cdot 0,05 \cdot 56,08 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (19)$$

где A – расход трилона на титрование пробы, см³;

K – поправочный коэффициент к нормальной молярности раствора трилона;

56,08 – молекулярная масса CaO.

2.5.5 Оформление результатов

Результаты осмотра оборудования, определение количества и химического состава отложений заносят в журнал осмотра теплосилового оборудования. Данные анализов отложений с каждой ступени выражают процентным содержанием кремниевой кислоты, оксидов (железа, меди, натрия, кальция, магния, цинка и т.д.), щелочи, а также вес всех этих компонентов на данной ступени.

3 МЕТОДИКА КОНТРОЛЯ СОСТОЯНИЯ КОТЕЛЬНЫХ ТРУБ И ОПРЕДЕЛЕНИЯ КОЛИЧЕСТВА ОТЛОЖЕНИЙ

3.1 Организация контроля

Наиболее доступным и представительным способом контроля за состоянием внутренней поверхности экранных труб является периодическая вырезка контрольных образцов в зоне максимального теплового потока. В отдельных случаях, в основном при пуске головных котлов и при исследовании причин повреждения экранных труб, а также в случае использования одного жидкого топлива или газа с добавкой более 50 % мазута, вместе с этим применяется наблюдение за температурой металла труб с помощью установки специальных термометрических вставок.

На рисунке 1 показано устройство такой вставки для гладких экраных труб, на рисунке 2 – устройство и установка вставки для экранов с

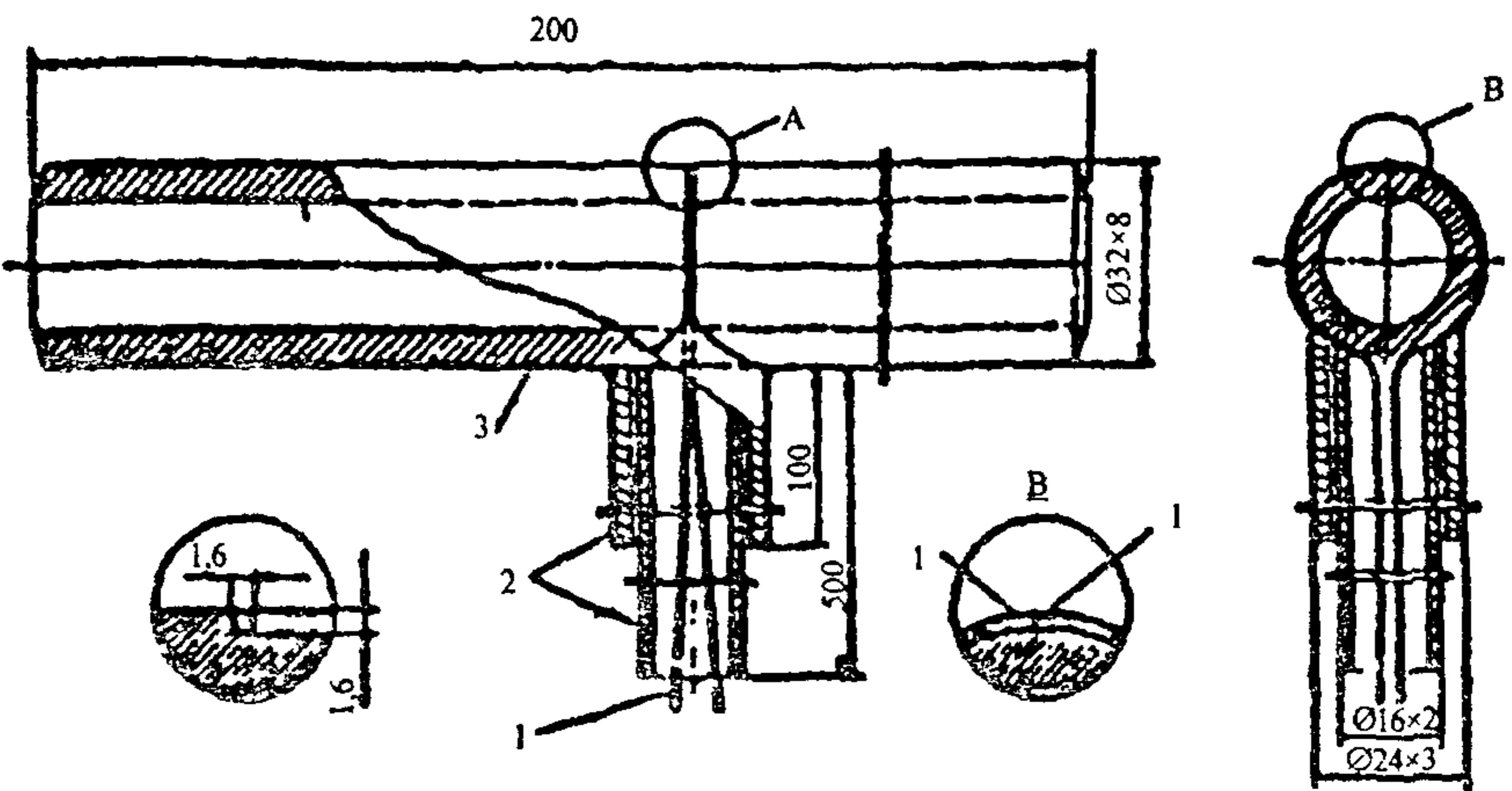
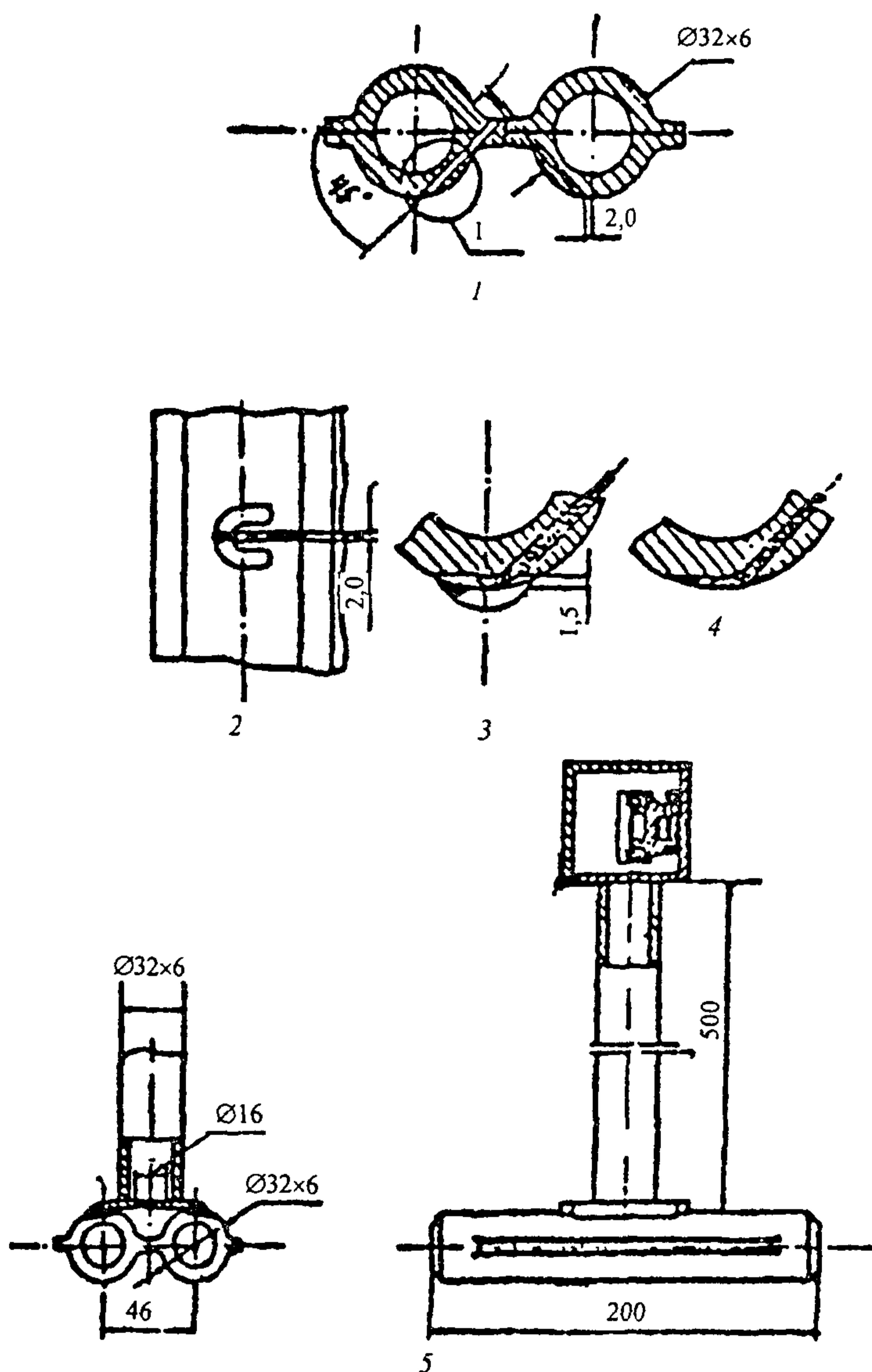


Рисунок 1 – Устройство температурной вставки для гладких экраннных труб прямоточных котлов

плавниками трубами, на рисунке 3 – для топочных экранов барабанных котлов.

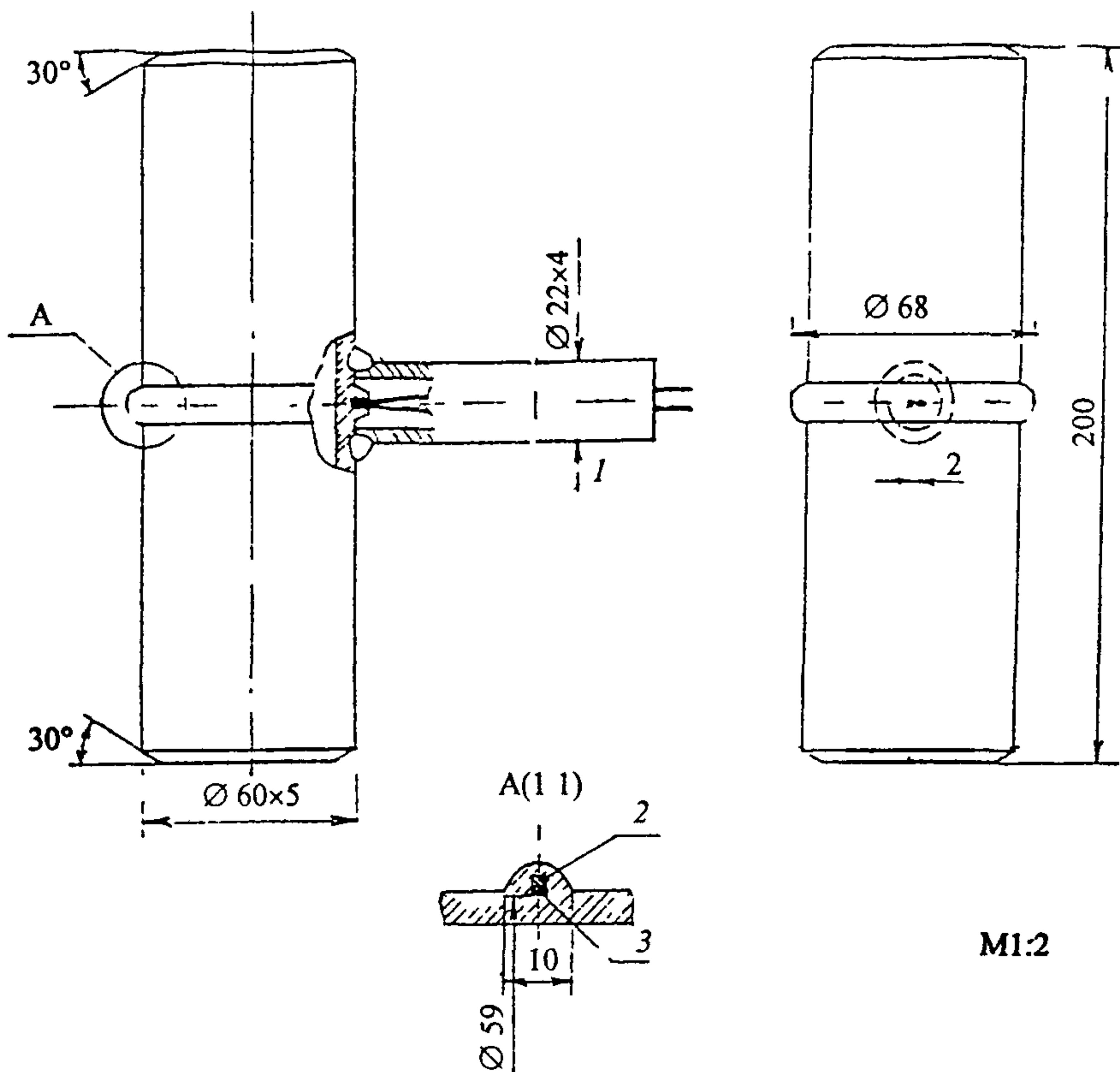
Все термоэлектрические преобразователи (термопары) располагают на тыльной стороне вставки, собирают в жгут и выводят наружу через штуцер, на выходе из которого установлена клеммная сборка (см. рисунок 2). Их показания выводят на регистрирующий прибор, периодически включаемый для фиксации температуры в течение 2–3 ч.

По каждому котлоагрегату ведут журнал учета установленных температурных вставок (таблица 2). Показания термообразующих преобразователей вставок записывают в специальный журнал регистрации температуры металла экранных труб в зоне обогрева (таблица 3) 1 раз в 5–7 суток. После накопления опытных данных возможна запись 1 раз в месяц. Колебания температур металла по вставкам фиксируют и заносят в те же журналы. Показания температурных вставок записывают при номинальной нагрузке и установившемся режиме работы котла. Для записи в журнал выбирается максимальное значение температуры, определяемой в течение 5–10 мин непрерывных записей по каждой вставке.



1 – заделка термоэлектрического преобразователя, 2, 3, 4 – заделка термоэлектрического преобразователя по лобовой образующей трубы, 5 – вставка в собранном виде.

Рисунок 2 – Устройство и установка вставки для экранов с плавниками трубами прямоточных котлов



1 – корольки термоэлектрических преобразователей на лобовой образующей трубы, 2 – полоса 2×2, 3 – термоэлектрический преобразователь (термопара)

Рисунок 3 – Температурная вставка для топочных экранов барабанных котлов ($\rho = 16$ МПа)

Таблица 2 – Журнал учета установленных температурных вставок на котле № _____ типа _____ ГРЭС (ТЭЦ)

Номер вставки	Номер чертежа изгото- ления вставки	Дата установ- ки вставки	Номер трубы со встав- кой	Экран, на кото- ром устано- влена вставка	Номер точки на приборе		Продол- житель- ность работы вставки*, ч	Приме- чание
					Термо- пара № 1	Термо- пара № 2		

* Указывается количество часов работы вставки от момента ее установки до выхода из строя

Таблица 3 – Журнал регистрации температуры металла экранных труб в зоне обогрева котла типа _____ ст. № _____ ГРЭС (ТЭЦ)

Экран (поток)	Дата изме- рения	Нагрузка котла, т/ч	Номер				Показания термо- пар	Темпера- тура метал- ла (по встав- кам), °C	При- мечание
			трубы	хода	встав- ки	термо- пары			
Левый боковой
Задний
Правый боковой
Фронтовой

Данные о времени, местах установки температурных вставок и вырезки образцов записывают в журнал осмотров оборудования в химическом цехе, в него дополнительно заносят и результаты визуального осмотра внутренних поверхностей разрезанных труб, количество отложений и их химический состав.

Маркировку элементов поверхностей нагрева, где устанавливают температурные вставки или делают вырезки, выполняют следующим образом.

На котлах с вертикально расположеными трубами наблюдатель должен находиться вне топки лицом к фронту котла. Трубы и змеевики нумеруют арабскими цифрами: трубы фронтального и заднего экранов – слева направо по фронту котла, трубы боковых и двухсветных экранов – по направлению от фронта к задней стене.

На прямоточных котлах с горизонтальной навивкой труб маркировку производят снизу вверх с указанием номера змеевика (арабскими цифрами) и номер хода (римскими цифрами).

Установку температурных вставок и вырезку образцов труб производят на поверхностях, расположенных в зонах максимальных теплонапряжений и концентраций примесей, где создаются наиболее благоприятные условия для образования отложений и протекания процессов коррозии. Для прямоточных котлов СКД выбирают зону, отвечающую энталпии среды 1925–2150 кДж/кг.

Зоны труб, из которых необходимо производить вырезки контрольных образцов, а также количество образцов пересматривают в случае существенного изменения конструкции котлоагрегата или режима его эксплуатации (например при переходе на новый вид топлива, реконструкции опорочных устройств или поверхностей нагрева и т.д.).

3.2 Количество и периодичность вырезок

Места вырезки образцов труб, соответствующие зонам максимальных теплонапряженй, определяются для каждого типа котла и используемого топлива при проведении теплотехнических испытаний головных образцов парогенераторов, уточняются при проведении таких испытаний на серийных образцах.

Вырезку образцов труб проводят персонал котлотурбинного (ремонтного) цеха под общим надзором представителя химического цеха. Представители этих цехов составляют акт о вырезке образцов труб для исследования, указывая в нем: дату установки вырезаемого участка трубы и дату вырезки, номер котла, номер и расположение в кotle данных труб, а также результаты внутреннего осмотра барабана и коллекторов котла.

Вырезанные образцы труб должны быть промаркованы представителями вышеуказанных цехов и переданы для выполнения анализов и на ответственное хранение в химический цех.

Периодичность вырезок образцов экранных труб устанавливается районным энергетическим управлением для каждого котла электростанции в зависимости от режима его работы и вида топлива. На котлах, работающих на жидким и газообразном топливе или на их смеси, вырезка образцов экранных труб котлов производится 1 раз в два года. При нарушении водно-химического режима, существенном отклонении качества питательной и котельной воды от норм, росте температуры выше предельной по решению главного инженера вырезки выполняются через более короткие промежутки времени, чем межремонтный период. При реконструкции, связанной с изменением топочного режима (горелки, подача воздуха, рециркуляция газов и т.п.), вырезки образцов производятся через один год. На котлоагрегатах, работающих на твердом топливе и смеси твердого и газообразного, вырезки выполняют не чаще, чем через 15–18 тыс. ч эксплуатации. При существенном отклонении качества питательной воды от норм по решению главного инженера электростанции контроль осуществляют через более короткие промежутки времени.

Вырезку образцов проводят циклично: в первый год вырезают крайнюю трубу из рекомендуемой зоны с наименьшим порядковым номером; затем – трубы с последующими номерами по возрастающей. Следующие вырезки вновь начинают с крайней трубы зоны с наименьшим порядковым номером и цикл повторяют. Для оценки эффективности проведенной химической очистки оборудования контрольные образцы вырезают до и после очистки. До химической очистки вырезают очередные по счету трубы чистого и солевого отсеков или НРЧ, и после химической очистки – рядом стоящие трубы с последующими порядковыми номерами.

В аналогичном порядке вырезают образцы труб из водяных экономайзеров.

Образцы труб вырезают в следующем количестве:

- из водяного экономайзера – не менее, чем по два образца на входе и выходе из I ступени и на выходе из II ступени;
- из экранных труб барабанных котлов – не менее, чем по два образца с каждой стены топочной камеры;
- из чистого отсека фронтового и заднего экранов и солевых отсеков боковых экранов – не менее, чем по два образца;
- из пароперегревателей второй ступени вертикального участка с гибом – не менее, чем по два образца.

На котлах без ступенчатого испарения вырезают также не менее, чем по два образца с каждой стены топочной камеры.

В прямоточных котлах вырезают не менее, чем по два образца с каждой поверхности экрана НРЧ, и, в случае необходимости, также из КПП как высокого, так и низкого давления, затем из СРЧ (входной участок) и НРЧ (выходные участки).

3.3 Определение необходимости и эффективности химической очистки

Длительность межпромывочного периода ограничивается по условию превышения допустимого количества отложений на огневой (лобовой) стороне внутренней поверхности трубы, определяемого по результатам очередной вырезки образцов (таблица 4).

В случае наличия термометрических вставок в экранные трубы упреждающим сигналом о необходимости проведения химической очистки может быть превышение допустимой температуры нагруженной поверхности трубы:

- для стали 20 при давлении 15,5 МПа в барабане (труба $\varnothing 60 \times 6$ мм), $t = 460^{\circ}\text{C}$ – по условию длительной прочности (ресурс 100 тыс. ч);
- для стали 20 при давлении 11,5 МПа и ниже $t = 500^{\circ}\text{C}$ – по условию жаростойкости (окалинообразования).

При давлении 15,5 МПа температура участков (поясов) экранных труб из стали 15ХМ и 12Х1МФ практически не может быть выше 500°C – предельной для стали 20 по условию окалинообразования и наружной коррозии (для топлива из сланцев 450°C).

После эксплуатационной химической очистки вырезаются контрольные образцы для определения оставшегося количества отложений. Для барабанных котлов оно не должно быть больше $70 \text{ г}/\text{м}^2$, для прямоточных – не более $50 \text{ г}/\text{м}^2$.

Кроме показаний температурных вставок, при определении необходимости химических очисток котлов можно ориентироваться на предельные значения загрязненности экранных труб, указанные в таблице 4.

Таблица 4 – Предельные количества отложений на огневой поверхности экранных труб

Тип парогенератора	Топливо, г/м ²			
	Жидкое и газообразное	Твердое и жидкое	Уголь	Торф, щепа и прочее
<i>Барабанные котлы</i>				
давление до 4 МПа	800	800	1000	1200
от 4 до 10 МПа	600	600	800	1000
от 10 до 15,5 МПа	400	400	600	800
<i>Прямоточные котлы</i>				
докритического давления	300	300	400	–
сверхкритического давления	200	250	300	–
ГАВР или ГВР	Для рыхлого слоя			
НКВР или КАВР	70	70	120	–
<i>Общая загрязненность</i>				
	250	300	400	–

При установившемся водно-химическом режиме без четко выраженных его нарушений прогнозирование сроков выхода котла на предельный уровень отложений производят расчетом по усредненным результатам выполненных и предыдущих определений. При значительных расхождениях в результатах анализов по определению количества отложений расчеты производятся по отдельным поверхностям нагрева (фронтовые экраны, задние экраны, экраны 2-й ступени испарения). Порядок расчета следующий:

1) Определяется интенсивность роста отложений G за 1000 ч, г/м², по формуле

$$G = \frac{(q_2 - q_1) \cdot 1000}{\Delta t}, \quad (20)$$

где q_2 – усредненный показатель только что выполненных определений количества отложений, г/м²;

q_1 – усредненный показатель предыдущего определения количества отложений, г/м²;

Δt – время работы котла между настоящей и предыдущей вырезками образцов для анализа.

2) Определяется время работы котла Δt после его пуска для выхода на предельный уровень отложений, ч, по формуле

$$\Delta t = \frac{(q_n - q_2) \cdot 1000}{G}, \quad (21)$$

где q_n – предельное значение отложений в соответствии с данными таблицы 4.

3.4 Вырезка и подготовка образцов труб для исследования

Согласно заявке химического цеха вырезку образцов выполняют по карте вырезок. Участки труб, расположенные на расстоянии 10–15 см от концов вырезанного автогеном образца, не учитывают при определении количества и состава отложений, вследствие перегрева металла, изменения его структуры, характера и состава отложений.

При удалении из котла вырезанные образцы необходимо предохранять от резких ударов и сотрясений, чтобы не нарушить целостность отложений.

На огневой стороне вырезаемого образца наносят метку краской. Затем вырезанные участки труб раскладывают и, по возможности, освобождают их наружную поверхность от сыпучих зольных отложений, не прибегая при этом к ударам и сотрясениям. После этого представитель химического цеха размечает мелом участки длиной 40–60 см для описания и снятия отложений и не менее двух участков длиной 5 см в разных местах трубы для определения их загрязненности. Затем на середину каждого намеченного участка трубы с огневой и тыльной сторон наклеивают этикетки со следующими данными: дата вырезки, электростанция, номер котла, номер и расположение трубы в котле, солевой или чистый отсек, огневая или тыльная сторона, стрелкой указан верх или низ трубы.

Вырезанные и промаркованные образцы передают в механическую мастерскую, где их разрезают согласно меловым меткам, нанесенным представителем химического цеха.

После распиления труб на отдельные участки каждый из них продольно распиливают на огневую и тыльную половины.

Трубы разрезают на фрезерном или продольно-строгальном станке в присутствии представителя химического цеха. При этом должны соблюдаться следующие условия:

- режущий инструмент (фреза, резец) не должен смачиваться (распиливание ведут «всухую»);
- перед пуском станка внутреннюю поверхность трубы нужно осторожно прикрыть толстой бумагой для предотвращения попадания стружки и металлических опилок;
- после распиления обе половинки трубы необходимо сложить вместе и плотно скрепить.

Представитель химического цеха тщательно осматривает внутреннюю поверхность каждого участка трубы и описывает его состояние, снимает

отложения для определения их химического состава и оценивает загрязненность трубы. Все данные заносят в специальный журнал осмотров оборудования.

При описании отложений отмечают их цвет, толщину слоя в различных местах, степень равномерности покрытия поверхности трубы, характерные особенности (пластинки, слоистая или губчатая масса, отдельные бугорки, сплошной слой и т.п.).

В описание включают и характеристику состояния металла под слоем отложений – наличие язвин, их количество, размеры, глубина и характер. Разрушенные экранные трубы необходимо подвергать металлографическому исследованию.

Количественную оценку загрязненности поверхностей нагрева отложениями производят путем вырезки контрольных участков труб, снятия с них отложений и определения их веса и химического состава.

3.5 Снятие отложений

Снятие отложений механическим способом, т.е. с помощью скребков, ножичков и других приспособлений дает возможность при осторожном выполнении получать пробы, пригодные для исследования и химического анализа. Однако достаточно надежную оценку степени загрязненности труб отложениями таким способом получить нельзя, так как он имеет ряд серьезных недостатков: неполнота очистки из-за невозможности удалить отложения из мелких язвин и пор; засорение отложений материалом скребков и металлом трубы при интенсивном снятии налета; затруднительность снятия прочно скрепленных отложений.

Особо прочно связанные с металлом отложения можно снять путем сминания участка трубы в тисках. Для этого участок трубы длиной 10 см с очищенной наружной поверхностью разрезают вдоль на огневую и тыльную половины, затем одну из них закрепляют в тисках и скребком очищают рыхлые отложения, собирая их в отдельный бюкс или пакет. После этого закрывают отрезок трубы плотным листом бумаги и постепенно сильно сжимают тиски. При сминании металла отложения отскакивают, их пересыпают в другой пакет или бюкс. Обе пробы взвешивают и определяют степень загрязнения ими трубы q , $\text{г}/\text{м}^2$, по формуле

$$q = \frac{D}{S} \cdot 10000, \quad (22)$$

где D – количество снятых рыхлых или плотных отложений, г;

S – измеренная поверхность, с которой сняты отложения, см^2 .

Достаточно полное снятие отложений достигается также электролитическим способом (см. приложение А).

3.6 Химический анализ отложений

3.6.1 Подготовка отложений к анализу

При эксплуатации паровых котлов на поверхностях нагрева образуются отложения различного состава, что обусловлено как примесями, присутствующими в воде, так и коррозионными процессами. Отложения в экранах трубах паровых котлов, в трубках различных подогревателей и конденсаторов часто называют накипью.

Химический анализ отложений и накипей состоит в определении потери при прокаливании, содержания кремнекислоты, фосфатов, сульфатов, железа, алюминия, меди, цинка, кальция, магния, натрия, а в отдельных случаях и других веществ. В зависимости от типа отложений объем анализа может меняться. Так, в котельных накипях, образовавшихся в трубах барабанных котлов, нет смысла определять содержание растворимых в воде примесей (обычно их нет вследствие контакта с котловой водой). В отложениях из труб котлов прямоточного типа нет смысла определять содержание фосфатов, так как для этих котлов фосфатирование не проводится. Обычно в этих отложениях отсутствуют и органические вещества.

По способам анализа котельные отложения удобно разбить на две группы:

- 1) отложения, образующиеся в трубах барабанных котлов,
- 2) отложения, образующиеся в трубах прямоточных котлов и в трубах пароперегревателей.

Учитывая значительное разнообразие составов накипей и отложений, обусловленное различными составами вод, особенностями водоно-химических режимов и отличиями эксплуатационных режимов оборудования, ниже предлагаются наиболее простые в осуществлении, но достаточно избирательные и точные способы определения их отдельных составляющих. При комбинировании этих способов, при решении конкретных задач следует учитывать состав накипей и отложений. Их основу составляют соединения (оксиды) железа и цинка, а также металлическая медь и ее оксиды. Повышенное содержание щелочно-земельных металлов указывает на явные дефекты в эксплуатации водоподготовительного оборудования, на присосы охлаждающей воды или на неправильное ведение водоно-химических режимов. Поэтому основное внимание в рекомендуемых методиках обращено на определение содержания именно этих компонентов накипей и отложений.

Материал для анализа, т.е. накипь или отложения, нужно подготовить: тщательно измельчить сначала в стальной ступке, а затем в агатовой до состояния пудры (при потирании между пальцами не должно ощущаться крупинок). Перед измельчением должны быть удалены из пробы частич-

ки грата, окалины и посторонние предметы (кусочки проволоки, щепки, обрывки материи и пр.).

3.6.2 Определение потери при прокаливании или привеса

Навеску от 0,2 до 0,7 г отбирают во взвешенный, хорошо прокаленный фарфоровый тигель, помещают его в холодный муфель, включают нагревание, прокаливают при температуре 500–550 °С в течение 1 ч. Затем охлаждают в эксикаторе, взвешивают и вновь прокаливают при температуре 800–850 °С в течение 2 ч. Тигель охлаждают в эксикаторе над прокаленным хлористым кальцием, взвешивают и повторяют прокаливание еще в течение 1 ч. Если при втором взвешивании изменение веса составляет не более 0,7 мг, то определение считается законченным. В противном случае повторяют прокаливание еще в течение часа и вновь взвешивают. Потерю при прокаливании или привес А, %, (если $C_2 > C_1$) вычисляют по формуле

$$A = \frac{C_1 - C_2}{G} \cdot 100, \quad (23)$$

где C_1 – вес тигля с навеской до прокаливания, г;

C_2 – вес тигля с навеской после окончательного прокаливания, г.

3.6.3 Определение содержания кремнекислоты

Навеску от 0,5 до 0,8 г отбирают в чистый химический стакан или в чистую фарфоровую чашку с гладкими стенками. Вливают 1 см³ дистиллированной воды, смачивая ею анализируемый материал. Затем добавляют 5–7 см³ концентрированной химически чистой соляной кислоты или царской водки, тщательно перемешивают стеклянной палочкой и ставят чашку или стакан на водяную баню, часто перемешивая и растирая образующиеся комочки. После полного испарения кислоты емкость охлаждают и вливают новую порцию кислоты, которую также выпаривают. Так поступают трижды, после чего, смочив сухой остаток несколькими каплями соляной кислоты, вливают 20–30 см³ горячей дистиллированной воды, перемешивают и, дав несколько отстояться, отфильтровывают осадок кремнекислоты на плотный беззольный фильтр, собирая фильтрат в мерную колбу вместимостью 250 или 500 см³. Осадок на фильтре промывают горячей дистиллированной водой, подкисленной соляной кислотой (20 см³ кислоты на 500 см³ дистиллированной воды). Промывание ведут до исчезновения желтой окраски осадка и самого фильтра, собирая фильтрат с кремнекислоты и промывные воды в мерную колбу вместимостью 250 и 500 см³. В заключение дважды промывают осадок горячей водой, после чего его вместе с фильтром помещают во взвешенный прощаленный фарфоровый тигель, подсушивают и прокаливают в муфеле при

900–950 °С до постоянного веса. Обычно для этого достаточно двух часов.

Если имеются основания предполагать в накипи высокое содержание кремнекислоты, то целесообразно прокаливание осадка вести не в фарфоровом, а в платиновом тигле. В том случае, когда прокаленный осадок окрашен в желто-коричневый цвет, указывающий на его загрязнение оксидами железа, медью и прочими примесями, в платиновой тигель вливают 2–3 см³ концентрированной плавиковой кислоты и несколько капель концентрированной серной кислоты. Затем нагреванием удаляют избыток кислот. Вместе с ними улетучивается и кремниевая кислота в виде кремнефторида (SiF₆). Тигель прокаливают и взвешивают. Содержание кремнекислоты (%) вычисляют по формулам

В первом случае

$$(\text{SiO}_2) = \frac{C_1 - C_0}{G} \cdot 100, \quad (24)$$

во втором

$$(\text{SiO}_2) = \frac{C_1 - C_2}{G} \cdot 100, \quad (25)$$

где C_1 – вес тигля с осадком, г;

C_0 – вес пустого тигля (фарфорового), г;

C_2 – вес платинового тигля после удаления избытка кислот и последующего прокаливания, г.

Если остаток после удаления кремнекислоты значителен (более 5 мг), то его следует растворить в соляной кислоте и раствор прибавить к фильтрату после отделения кремнекислоты. При меньших количествах осадка его следует засчитывать как оксиды железа, выразить в процентах к навеске и прибавить к проценту содержания железа, определенного из фильтрата после отделения кремнекислоты.

Некоторые накипи и отложения не полностью разлагаются при обработке их соляной кислотой. Это характерно для недостаточно хорошо измельченных проб. В таких случаях применяют сплавление. Для этого в чистый платиновый тигель всыпают около 0,5 г смеси безводной соды с безводным углекислым калием, на эту смесь помещают навеску анализируемых отложений (накипи), перемешивают смесь платиновой проволочкой и засыпают ее еще некоторым количеством (обычно 0,5–0,7 г) смеси углекислых солей калия и натрия. Платиновый тигель со смесью ставят в фарфоровый тигель большего размера и помещают в холодный муфель, температуру в котором постепенно доводят до 850–900 °С. При этой температуре тигель выдерживают около часа, затем извлекают из муфеля, дают остывть и погружают в химический стакан, в который затем вливают дистиллированную воду так, чтобы она покрывала лежащий в стакане тигель. Нагрев воды в стакане почти до кипения, добиваются отделения

плава от тигля, поворачивая его стеклянной палочкой. Если полностью добиться этого не удалось, покрывают стакан часовым стеклом и очень осторожно, малыми порциями вливают в стакан 25–30 см³ концентрированной соляной кислоты. Эту операцию следует выполнять исключительно осторожно, так как при этом происходит вскипание жидкости от выделяющейся углекислоты. Когда вся кислота влита и проверка индикаторной бумажкой подтвердила, что жидкость приобрела кислую реакцию, ее нагревают до слабого кипения, добиваясь полного отделения частиц плава от стенок тигля. Очищенный тигель извлекают из жидкости, обмывают его наружные и внутренние стенки дистиллированной водой, а раствор упаривают почти досуха.

Далее повторяют обработку осадка, описанную выше, т.е. приливают концентрированную соляную кислоту, выпаривают и повторяют эту операцию. Затем отфильтровывают осадок, промывают его, помещают в тигель и прокаливают до постоянного веса. В данном случае кремнекислота всегда чиста, поэтому обработка плавиковой кислотой не нужна. Фильтрат от кремнекислоты и промывные воды собирают в мерную колбу вместимостью 250 или 500 см³. В этом растворе определяют содержание железа, меди и других компонентов отложений. Предварительно объем жидкости в колбе доливают до метки дистиллированной водой и тщательно перемешивают.

3.6.4 Определение массовой доли железа

Из колбы, содержащей фильтрат и промывные воды от кремнекислоты, отбирают пипеткой порцию жидкости, помещают ее в химический стакан, приливают 2 см³ концентрированной азотной кислоты или всыпают около 0,5 г персульфата аммония и нагревают до кипения. Затем, прекратив кипение, вводят по каплям или мальми порциями концентрированный раствор аммиака до полного осаждения гидрооксидов железа и алюминия. Осадок отфильтровывают на беззольный быстрофильтрующий фильтр, промывая и его и фильтр 2–3 раза горячей дистиллированной водой. Фильтрат собирают в чистый стакан. Осадок на фильтре растворяют в горячей разбавленной соляной кислоте, промывая затем фильтр горячей водой. Фильтрат и промывные воды собирают в тот стакан, в котором проводилось осаждение гидрооксида железа и алюминия. Частички оксидов, приставшие к стенкам стакана, обмывают дистиллированной водой, жидкость нагревают до 40–50 °С и вновь осаждают аммиаком. Осадок отфильтровывают на тот же фильтр, промывая и осадок и фильтр горячей дистиллированной водой. Фильтрат и промывные воды приливают к первому фильтрату. В этом объединенном фильтрате содержатся остальные компоненты накипи.

Осадок гидрооксида железа и алюминия может быть прокален при температуре 900 °С в течение 30 мин с проверкой постоянства веса и взвешен или растворен, и железо оттитровано раствором трилона. При взвешивании прокаленного осадка гидрооксидов следует иметь в виду, что они содержат кроме Fe₂O₃ и Al₂O₃ фосфаты в виде P₂O₅. От присутствия фосфатов не освобождает и переосаждение гидрооксидов, основная цель которого – отделение меди и цинка от железа и алюминия. Для определения железа титрованием фильтр с осадком переносят в химический стакан, смачивают 1 см³ концентрированной соляной кислоты, вливают 100 см³ горячей дистиллированной воды, добавляют 0,5 см³ раствора сульфосалициловой кислоты с массовой концентрацией 0,3 г/см³, нагревают жидкость до 70–80 °С и титруют горячую жидкость 0,05 м раствором трилона Б до изменения окраски от винно-красной до светло-желтой или почти бесцветной. Массовую долю железа в пересчете на Fe₂O₃, %, получают по формуле

$$(Fe_2O_3) = \frac{A \cdot 79,46 \cdot 0,05 \cdot K \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (26)$$

где A – расход титранта, см³;

K – поправочный коэффициент к номинальной молярности раствора трилона Б;

79,46 – половина молекулярного веса Fe₂O₃;

G – навеска накипи, г;

Π – объем пипетки, см³;

B – объем колбы, см³;

100 в числителе и 1000 в знаменателе – пересчет в проценты и перевод миллиграммов в граммы.

3.6.5 Определение суммы массовых долей меди и цинка

Фильтрат от железа содержит медь, цинк, кальций и магний. Для определения суммы меди и цинка фильтрат упаривают примерно до 100 см³, приливают по каплям концентрированную уксусную кислоту до pH от 4 до 5 (значение pH контролируют индикаторной бумажкой), приливают 5–7 капель спиртового раствора индикатора ПАН и медленно при интенсивном перемешивании титруют жидкость 0,05 м раствором трилона Б до изменения окраски от фиолетово-красной до желтой. Сумму массовых долей (CuO + ZnO), %, вычисляют по формуле

$$(CuO + ZnO) = \frac{A \cdot 80 \cdot 0,05 \cdot K \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (27)$$

где A – расход титранта, см³;

80 – средняя молекулярная масса оксидов меди и цинка (среднее из 79,55 для оксида меди и 81,37 для оксида цинка).

3.6.6 Определение массовой доли меди

Если аммиачный фильтрат после осаждения железа имеет интенсивную синюю окраску, то это свидетельствует о значительном содержании меди в накипи. В таком случае, повторив осаждение гидрооксида железа, как это описано выше, фильтрат упаривают до объема 15–20 см³. Затем прибавлением нескольких капель азотной кислоты растворяют осадок, который может образоваться при выпаривании, количественно переносят жидкость в мерную колбу вместимостью 50 см³ и доливают до метки концентрированным раствором аммиака. Образующийся синий раствор колориметрируют на фотоколориметре, как это описано п. 2.4.3. Там же приведена и формула для вычисления содержания меди.

3.6.7 Определение массовой доли металлической меди

В котельных накипях медь часто присутствует в металлическом состоянии. Для определения ее содержания навеску накипи 0,15–0,20 г в конической колбе с пришлифованной стеклянной пробкой обрабатывают 100 см³ насыщенного раствора серно-кислого серебра, часто и сильно взбалтывая. Обработку продолжают час, после чего жидкость сливают через бумажный фильтр, стараясь не переносить осадок на фильтр. В колбу вливают еще 25–30 см³ насыщенного раствора серно-кислого серебра и вновь взбалтывают. Перемешивание и периодическое взбалтывание жидкости с осадком продолжают еще час, после чего профильтровывают через тот же фильтр, собирая оба фильтрата и промывные растворы в мерную колбу вместимостью 250 см³. Промывание осадка и фильтра ведут дистиллированной водой. Доведя объем жидкости в колбе до метки, ее перемешивают и определяют содержание меди колориметрически (см. п. 2.4.3). Массовую долю металлической меди в отложениях и накипях вычисляют (%) по формуле

$$(Cu) = \frac{a \cdot 250 \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (28)$$

где a – результаты колориметрирования, т.е. содержание меди, определенное в порции, отобранный из колбы 250 см³, мг;

250 – объем колбы, куда собран фильтрат после обработки навески серно-кислым серебром, см³.

Все растворы после определения содержания металлической меди, а также и осадок отложений после его обработки серно-кислым серебром, необходимо использовать для выделения серебра. Следует отметить, что общее количество серебра, израсходованное на одно определение, составляет около 0,7 г.

3.6.8 Определение массовой доли цинка

Содержание цинка может быть определено по разности суммы оксидов меди и цинка и содержания меди, пересчитанного на оксид меди.

3.6.9 Определение суммы массовых долей кальция и магния

Отобрав из мерной колбы аликвотную часть раствора, полученного после отделения кремнекислоты, проводят осаждение железа, как описано в п. 3.6.4. Затем фильтрат от железа обрабатывают диэтилдитиокарбаминатом натрия, всыпая в жидкость примерно 0,2–0,3 г этого реагента. Жидкость хорошо перемешивают и отфильтровывают образовавшиеся диэтилдитиокарбаминаты меди и цинка. Осадок промывают 2 раза дистиллированной водой, собирая фильтрат и промывные воды в коническую колбу, вводят несколько капель индикатора хром темно-синего и титруют 0,05 М раствором трилона до изменения красного цвета жидкости на сине-фиолетовый.

Сумма массовых долей кальция и магния выражается процентным количеством CaO в накипи по формуле

$$(CaO + MgO) = \frac{A \cdot 56,08 \cdot 0,05 \cdot K \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (29)$$

где A – расход титранта, см³;

56,08 – молекулярная масса CaO.

3.6.10 Определение массовой доли фосфатов

Аликвотную часть раствора из колбы, в которую собран фильтрат от кремнекислоты, помещают в химический стакан, добавляют 15 см³ раствора азотно-кислого аммония с массовой концентрацией 0,3 г/см³ и 10 см³ азотной кислоты с массовой концентрацией 0,2 г/см³ (258 см³ концентрированной 1,38 азотной кислоты разбавляют до литра дистиллированной водой). Жидкость нагревают до кипения и вливают в нее тонкой струей 15 см³ раствора молибдата аммония с массовой концентрацией 0,03 г/см³. Нагревание прекращают, жидкость перемешивают вращением стакана и оставляют на 2–3 часа. Осадок фосфоромолибдата должен иметь чисто-желтый цвет; светлая беловатая окраска свидетельствует о примеси молибденовой кислоты. В этом случае осаждение необходимо повторить, взяв другую пробу или растворив осадок амиаком (нагрев жидкость и влив в нее 20 см³ азотной кислоты).

Чисто-желтый осадок отфильтровывают на плотный беззольный фильтр, промывают раствором азотно-кислого калия с массовой концентрацией 0,05 г/см³ до нейтральной реакции фильтрата по метилоранжу. Осадок вместе с фильтром помещают в тот стакан, где проводилось осаждение,

приливают 50 см³ нагретой дистиллированной воды и несколько капель раствора фенолфталеина. Затем в стакан приливают точно отмеренный объем раствора едкого натра концентрации с (NaOH) = 0,1 моль/дм³ (0,1 н), добиваясь появления вполне устойчивой красной окраски индикатора, после чего оттитровывают избыток щелочи раствором кислоты. Содержание фосфатов может быть выражено или на РО₄ или на Р₂O₅ в процентах. В последнем случае пользуются формулой

$$(P_2O_5) = \frac{(A_{щ} \cdot K_{щ} - A_k \cdot K_k) \cdot 0,1 \cdot 3,086 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G \cdot 1000}, \quad (30)$$

где $A_{щ}$ и A_k – соответственно количества щелочи и кислоты, израсходованные на растворение осадка и на титрование избытка щелочи кислотой, см³;
 $K_{щ}$ и K_k – соответственно поправочные коэффициенты к деци-normalным растворам щелочи и кислоты;
0,1 – номинальная нормальность растворов щелочи и кислоты;
3,086 – эквивалентный вес P₂O₅ в данной реакции.

3.6.11 Определение массовой доли сульфатов

Отобрав аликвотную часть раствора из фильтрата после удаления кремнекислоты, помещают его в химический стакан, нагревают до кипения и по каплям приливают 5 см³ раствора хлористого бария с массовой концентрацией 0,05 г/см³. Нагревание прекращают, дают осадку осесть и приливают к прозрачной жидкости еще несколько капель раствора хлористого бария. Добавление проводят осторожно, чтобы не замутить жидкость. Если в прозрачной жидкости не поднимется муть, осаждение считают законченным, в противном случае ее вновь нагревают и добавляют еще 5 см³ раствора хлористого бария. Жидкость с осадком оставляют на сутки, периодически перемешивая ее. Затем осадок отфильтровывают на плотный с зольный фильтр. На фильтре промывают сначала холодной, а под конец горячей дистиллированной водой до исчезновения в промывной воде кислой реакции или хлоридов (проба с AgNO₃). Осадок вместе с фильтром помещают во взвешенный фарфоровый тигель, подсушивают, озоляют фильтр и прокаливают осадок при 700–800 °C в муфельной печи. После взвешивания повторяют прокаливание, чтобы убедиться в полном удалении углеродистых частиц фильтра. Массовую долю сульфатов (%) вычисляют по формуле

$$(SO_3) = \frac{A \cdot 0,343 \cdot B \cdot 100}{\Pi \cdot G}, \quad (31)$$

где А – вес серно-кислого бария, г;
0,343 – коэффициент пересчета веса серно-кислого бария на SO₃.

Приложение А (обязательное)

ОПРЕДЕЛЕНИЕ ЗАГРЯЗНЕННОСТИ ТРУБ МЕТОДОМ КАТОДНОЙ ОБРАБОТКИ ПОВЕРХНОСТИ

A.1 Подготовка контрольных образцов

Контрольные образцы труб вырезают автогеном или любым другим способом. Длина контрольного участка должна быть не менее 40–60 см. Участки поверхности образца на расстоянии 10–15 см от края не обрабатываются, так как их нельзя считать характерными из-за перегрева металла при резке и попадании сварочного гата.

Вырезанный участок трубы на токарном станке обтачивают снаружи на глубину 0,5–0,6 мм для удаления наружных загрязнений. Затем разрезают на кольца длиной 5 см. Для анализа и исследования берут 2–3 кольца, которые разрезают на огневые и тыльные полукольца, если необходимо исследовать состояние этих поверхностей по отдельности.

Чтобы при всех вышеперечисленных операциях не разрушить отложения на поверхности образцов, отрезки труб и кольца должны хорошо закрепляться на станках во избежание вибраций. Режущие инструменты нельзя смачивать эмульсией. Недопустимы удары по образцам.

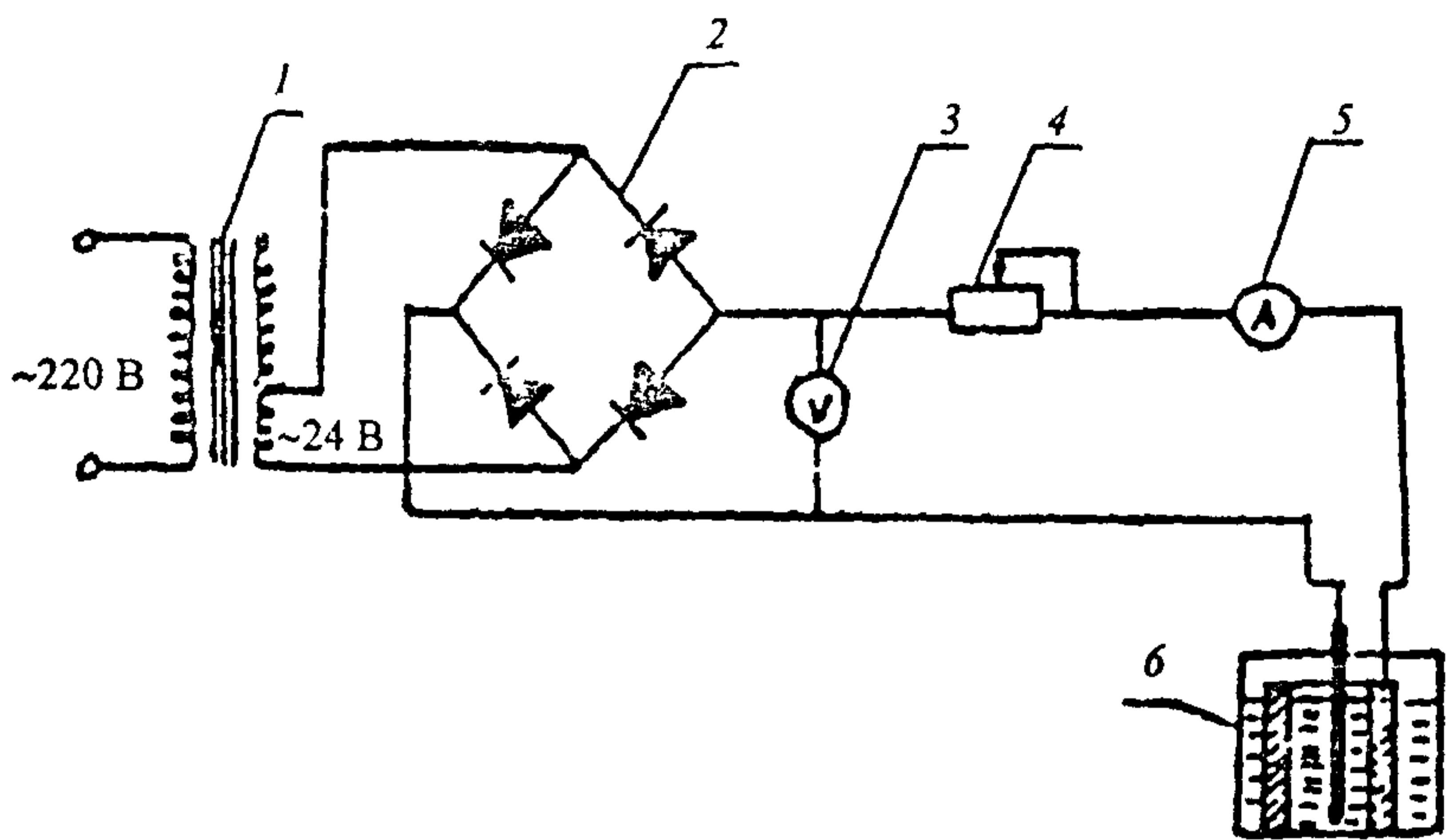
Трубы с внутренним диаметром более 5 см можно не обтачивать снаружи.

A.2 Подготовленные таким способом кольца или полукольца протирают снаружи спиртом для обезжиривания поверхности, высушивают в сушильном шкафу при 105–110 °C, охлаждают в эксикаторе с прокаленным хлористым кальцием и взвешивают на аналитических весах с точностью до 0,001 г. До начала исследования образцы хранят в указанном эксикаторе.

Во всех случаях необходимо перед электролитическим снятием отложений скребком удалить рыхлый слой, который взвешивают и исследуют отдельно. Считается, что рыхлый слой отложений имеет иную природу и состав, чем плотный, снимаемый катодным электролизом.

A.3 Схема установки с двумя типами электролитических ванн показана на рисунке А.1. В качестве анодов следует применять свинцовые стержни или пластинки, которые могут быть изготовлены из гранулированного или листового свинца, либо из свинцовой стружки сплавлением металла в стеклянной трубке диаметром 4–6 мм и длиной 8–10 см.

Трубку устанавливают вертикально, нижнее отверстие затыкают асbestosвой пробкой, насыпают частички свинца и вставляют конец зачищенной медной проволоки. Затем газовой горелкой нагревают трубку до тем-



1 – понижающий трансформатор (латр), 2 – выпрямитель с диодами Д24, В – вольтметр постоянного тока (0–30 В), 4 – регулирующий реостат (70 Ом), 5 – амперметр постоянного тока (0–03 А), 6 – электролитическая ванна.

Рисунок А 1 – Установка для катодной обработки образцов (Схема установки)

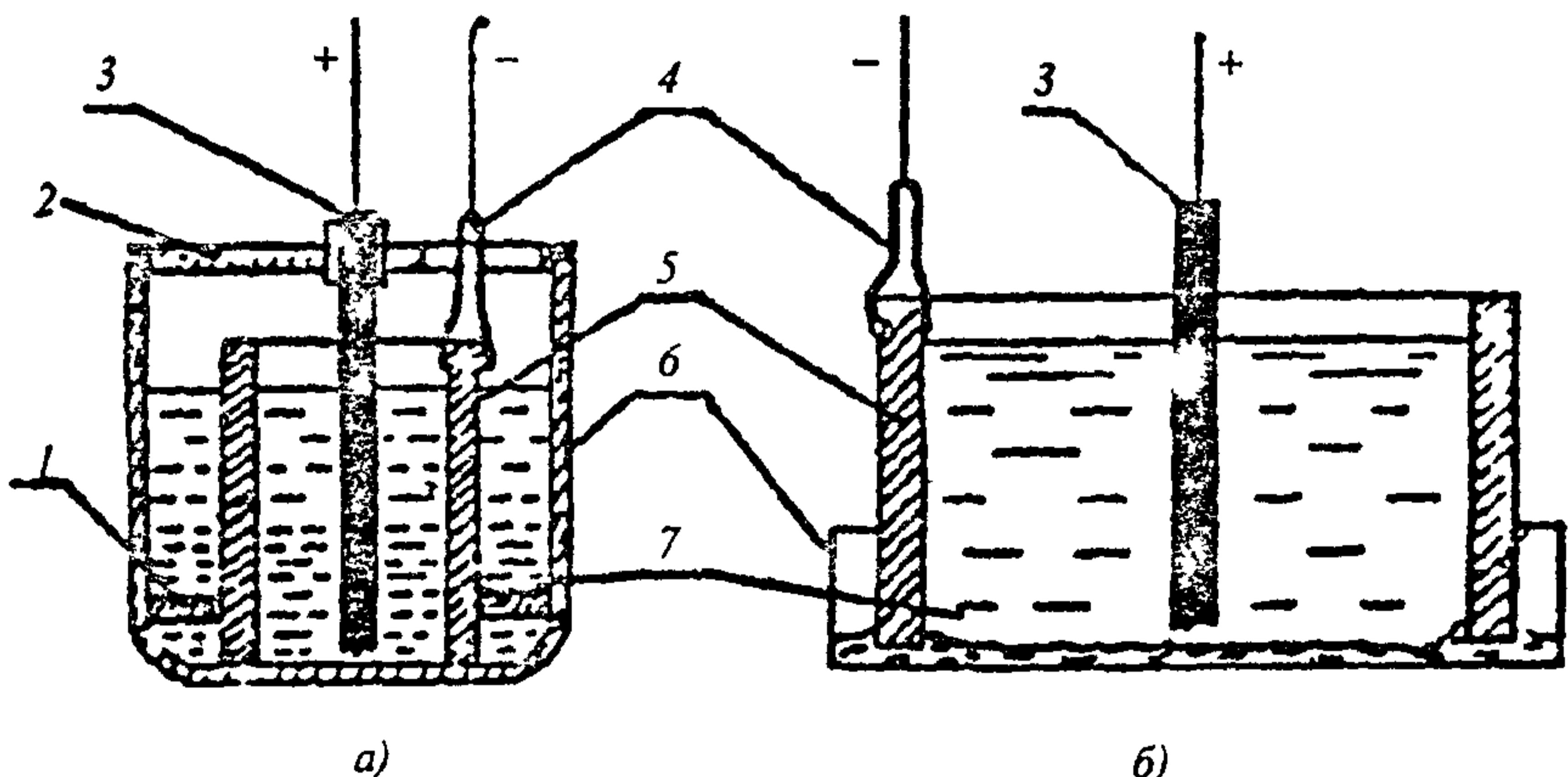


Рисунок А 2 – Ванны для обработки образцов с внутренним диаметром менее 5 см (а) и более 5 см (б)

пературы плавления свинца, кусочки которого добавляют до тех пор, пока их уровень не достигнет 6–8 см. После этого трубку охлаждают, стекло разбивают, а полученный свинцовый стержень с вплавленной в него медной проволокой зачищают. Выступающий конец медной проволоки служит для присоединения свинцового электрода к электролитической схеме. Можно в качестве анода в электролитической ванне использовать угольно-графитные стержни, применяемые в электротехнике.

A.4 В качестве электролитической ванны используют стакан из полиэтилена, органического или обычного стекла диаметром 6–8 см и высотой не менее 5 см.

A.5 Образцы (кольца или полукольца), имеющие внутренний диаметр менее 5 см, обрабатывают в ванне (рисунок А.2, *a*), погружая их полностью. Поэтому наружная поверхность и торцы колец или полуколец должны быть тщательно очищены от загрязнений. Необходимость защиты наружной поверхности образцов специальными покрытиями зависит от условий проведения электролитической обработки образцов.

A.5.1 Если электролитическая обработка выполняется в растворе мононитрата аммония с массовой концентрацией 0,1 г/см³ при температуре не выше 70 °С и плотности тока на катоде 1 мА/см², то при длительности процесса не более 40 мин заметного растворения металла не происходит. Следовательно, можно не защищать наружную поверхность образцов какими-либо покрытиями. Экспериментально установлено, что в этих условиях достигается удаление отложений, вызванных атмосферной коррозией.

A.5.2 Если электролитическая обработка выполняется в растворе серной кислоты с массовой долей 7 % и уротропина с массовой долей 5–7 % и присутствует окалина, раствор серной кислоты берется с массовой долей 10 %, уротропин той же концентрации. В этом случае наружные и торцевые поверхности должны быть защищены.

На практике вполне удовлетворительные результаты дает применение раствора двухзамещенного лимонно-кислого аммония с массовой концентрацией 0,1 г/см³.

A.5.3 При выполнении электролитического снятия отложений в более жестких условиях необходимо защищать наружную и торцевую поверхности образцов специальными покрытиями. Для этого могут быть рекомендованы: эпоксидный клей ЭДП, смешанный с отвердителем; клей БФ-2 или БФ-4; химически стойкие лаки; сплавленная смесь парафина с канифолью в соотношении 1:1.

Покрытия наносят кисточкой на высушеннную поверхность, сутки выдерживают на воздухе и досушивают в сушильном шкафу в течение 2–3 ч при 80 °С до постоянного веса. При использовании парафино-канифольного покрытия досушка в сушильном шкафу не проводится.

A.6 Для снятия отложений очищенный и взвешенный, а если требуется, то и защищенный специальным покрытием образец 5 помещают в стакан 6 и центрируют вставкой 1 таким образом, что анод 3 находится в центре кольца или полукольца (см. рисунок А.2, а). Фиксированное положение анода по отношению к образцу обеспечивает равномерность очистки и постоянство силы тока по всей его поверхности. В стакан вливают подогретый до 70–80 °С электролит 7 так, чтобы края образца выступали над раствором на 5–8 мм, после чего стакан закрывают крышкой из органического стекла 2 с укрепленным на ней анодом. Анод должен быть опущен в электролит почти до дна стакана. Через прорезь в крышке выступающий из электролита край кольца или полукольца образца захватывают зажимом типа «крокодил» 4. Причем зажим не должен касаться раствора, иначе будет загрязняться электролит. Сразу же после установки ванны подают напряжение на электроды и при полностью введенном реостате устанавливают заданную величину тока по показаниям амперметра.

A.7 Образцы с внутренним диаметром более 5 см очищают в ванне, изображенной на рисунке А.2, б. Образец ставят в плоскую чашку на слой расплавленного парафина, который после застывания герметично уплотняет дно кольца. Электролит, нагретый до температуры не более 50 °С, вливают внутрь кольца и в его центр опускают анод.

A.8 Травление образцов продолжают 30 мин, после чего их освобождают от электролита, шпателем или палочкой с резиновым наконечником стирают остатки отложений, смывая их струей дистиллированной воды. Визуально определяют полностью ли произошла очистка образца от отложений. Если обнаруживают остатки («островки») неудаленных отложений, то продолжают процесс, опустив образец в тот же электролит и включив ток. Если же образец полностью освобожден от отложений, его пассивируют, опуская в раствор амиака с массовой концентрацией 0,05 г/см³, содержащий 0,5 % нитрита натрия, после чего высушивают в сушильном шкафу при 105–110 °С. Сухой образец взвешивают. Если образец был покрыт смесью парафина с канифолью, то после катодного травления, которое проводят в этом случае при комнатной температуре электролита, его погружают в кипящую дистиллированную воду и щеткой счищают покрытие. После этого образец пассивируют, как описано выше, сушат и взвешивают.

A.9 При высоком содержании в отложениях меди, на что указывает окраинение поверхности образцов (образование медно-красного налета), операцию снятия отложений следует повторить с другим, неиспользованным образцом, предварительно поместив его (подготовленный и взвешенный) в раствор амиака с массовой концентрацией 0,05 г/см³, содержащий 10 % персульфата аммония. После растворения меди образец

промывают дистиллированной водой и помещают в раствор электролита для снятия отложений.

В тех случаях, когда другого образца нет, можно исправить результат, удалив налет металлической меди с обработанного образца. Для этого его помещают в аммиачный раствор персульфата аммония на 10–20 мин, после чего обмывают дистиллированной водой, ацетоном или спиртом, высушивают и взвешивают.

А.10 Загрязненность поверхности образца (q) определяют по формуле

$$q = \frac{A - N}{S} \cdot 10000,$$

где A – вес образца до обработки, г;

N – вес образца после обработки, г;

S – площадь очищенной поверхности, см^2 .

СОДЕРЖАНИЕ

1 ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ	3
2 ОЦЕНКА СОСТОЯНИЯ ПРОТОЧНОЙ ЧАСТИ ТУРБИНЫ	4
2.1 Отбор проб	4
2.2 Подготовка к анализу	5
2.3 Определение объема химического анализа отложений	5
2.4 Методика химического анализа отложений	5
2.4.1 Разложение материала и определение содержания кремнекислоты	6
2.4.2 Определение массовой доли железа	7
2.4.3 Определение массовой доли меди	9
2.4.4 Определение массовой доли цинка	11
2.4.5 Определение массовой доли кальция	12
2.4.6 Определение суммы массовых долей кальция и магния	12
2.4.7 Определение массовой доли сульфатов	13
2.4.8 Определение массовой доли фосфатов	14
2.5 Анализ водорастворимой вытяжки	16
2.5.1 Определение щелочности	16
2.5.2 Определение массовой доли хлоридов	18
2.5.3 Определение массовой доли сульфатов	18
2.5.4 Определение суммы массовых долей кальция и магния	18
2.5.5 Оформление результатов	19
3 МЕТОДИКА КОНТРОЛЯ СОСТОЯНИЯ КОТЕЛЬНЫХ ТРУБ И ОПРЕДЕЛЕНИЯ КОЛИЧЕСТВА ОТЛОЖЕНИЙ	19
3.1 Организация контроля	19
3.2 Количество и периодичность вырезок	24
3.3 Определение необходимости и эффективности химической очистки	25
3.4 Вырезка и подготовка образцов труб для исследования	27
3.5 Снятие отложений	28
3.6 Химический анализ отложений	29
3.6.1 Подготовка отложений к анализу	29
3.6.2 Определение потери при прокаливании или привеса	30
3.6.3 Определение содержания кремнекислоты	30
3.6.4 Определение массовой доли железа	32

3.6.5 Определение суммы массовых долей меди и цинка	33
3.6.6 Определение массовой доли меди	34
3.6.7 Определение массовой доли металлической меди	34
3.6.8 Определение массовой доли цинка	35
3.6.9 Определение суммы массовых долей кальция и магния	35
3.6.10 Определение массовой доли фосфатов	35
3.6.11 Определение массовой доли сульфатов	36
Приложение А Определение загрязненности труб методом катодной обработки поверхности	37



ВТИ

Редактор *И К Соколова*
Технический редактор *И Р Шанто*
Корректор *Н Н Клюева*
Компьютерная верстка *Е В Беспалова*

Подписано в печать 10 04 03 Формат 60x90¹/16
Печ л 2,75 Тираж 520 экз Заказ № 47

ПМБ ВТИ 115280, Москва, ул Автозаводская, 14/23