# Технический комитет по стандартизации

«Трубопроводная арматура и сильфоны» (ТК259)

Закрытое акционерное общество «Научно-производственная фирма «Центральное конструкторское бюро арматуростроения»



# СТАНДАРТ ЦКБА

СТ ЦКБА 025 - 2006

# Арматура трубопроводная СВАРКА И КОНТРОЛЬ КАЧЕСТВА СВАРНЫХ СОЕДИНЕНИЙ

Технические требования

НПФ «ЦКБА»

2006

# Предисловие

- 1 РАЗРАБОТАН Закрытым акционерным обществом «Научно-производственная фирма «Центральное конструкторское бюро арматуростроения» (ЗАО «НПФ «ЦКБА») и Научно-промышленной ассоциацией арматуростроителей (НПАА).
  - 2 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Приказом от 25.04.2006 г№ 27.
  - 3 СОГЛАСОВАН:

Техническим комитетом по стандартизации «Трубопроводная арматура и сильфоны» (ТК259). ЦНИИ КМ «Прометей» письмом № 6-5/390 от 16.03.2006 г.

Федеральной службой по экологическому, технологическому и атомному надзору письмом № 09-03/1309 от 30.05.2006

4 ВЗАМЕН ОСТ 26-07-755-86, РД РТМ 26-07-246-80 (разделы с 1 по 8).

По вопросам заказа стандартов ЦКБА просим обращаться в НПФ «ЦКБА» по телефонам (812) 331-27-43, 331-27-52, 195027, Россия, С-Петербург, пр. Шаумяна, 4, корп.1, лит.А, E-mail: ckba121@ckba.ru

© ЗАО «НПФ «ЦКБА»

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен без разрешения ЗАО «НПФ «ЦКБА»

# Содержание

1 Область применения
2 Нормативные ссылки
3 Обозначения и сокращения
4 Общие положения
5 Основной материал и требование к нему
6 Сварочные материалы.
6.1 Требования к сварочным материалам и область их применения
6.2 Входной контроль сварочных материалов
6.3 Порядок подготовки и хранения сварочных материалов
6.4 Подготовка и контроль вольфрамовых электродов
7 Требования к сборочно-сварочному оборудованию и аппаратуре для дефектоскопии
8 Требования к квалификации персонала
8.1 Требования к квалификации сварщиков
8.2 Требования к квалификации специалистов сварочного производства
8.3 Требования к квалификации специалистов неразрушающего контроля и
дефектоскопистов.
9 Подготовка деталей под сварку
10 Сборка под сварку
11 Сварка
11.1 Общие указания
11.2 Ручная электродуговая сварка
11.3 Аргонодуговая сварка неплавящимся электродом
11.4 Автоматическая и механизированная сварка плавящимся электродом
в среде активных газов и смесях
11.5 Автоматическая и механизированная сварка под флюсом
11.6 Электрошлаковая сварка
11.7 Особенности сварки деталей из разнородных сталей
12 Термическая обработка сварных соединений
13 Контроль сварных соединений
то попроль свирных соединении.
13.1 Rollipond do lia lasta edapkii li b liponeece edapkii
13.2 Категории сварных соединений, методы и объем контроля качества сварных соединений и наплавленного метадла
COCAMICINAL A HALLMAN AND AND AND AND AND AND AND AND AND A
13.3 Контроль качества сварных соединений и наплавки кромок неразрушающими мето-
дини контроли
13.3.1 Dilayandinan in indiperiori kempendi in indiperiori in indi
13.3.2 Rumusinphism marinmonopoliikobsin komposis
13.3.3 гадиотрафи всекий контроль.
15.6. Vibipusbjackon komponik.
13.3.5 г идравли теские испытания
13.3.0 Rentiposib replication in certain certa
13.4 Разрушающий контроль качества сварных соединений
13.4.1 Общие положения
13.4.2 Металлографическое исследование
13.4.3 Испытание на стойкость против межкристаллитной коррозии
13.4.4 Испытания механических свойств
14 Исправление дефектов
14.1 Общие положения и порядок исправления дефектов в сварных соединениях

### СТ ЦКБА 025-2006

14.2 Удаление дефектов и подготовка поверхности сварных швов к исправлению дефек-	
TOB	71
14.3 Сварочные материалы, выбор способа сварки для исправления дефектов	72
14.4. Технологические указания по исправлению дефектов сварных швов	73
14.5 Контроль исправленных участков сварных швов	74
14.6 Исправление геометрических размеров швов и утонения в зоне сплавления	74
15 Основы проектирования элементов сварных конструкций трубопроводной арматуры	75
16 Требования безопасности.	77
Приложение А	79
Приложение Б	81
Havyanayyya D	97

# СТАНДАРТ ЦКБА

# Арматура трубопроводная

# СВАРКА И КОНТРОЛЬ КАЧЕСТВА СВАРНЫХ СОЕДИНЕНИЙ

Технические требования

Дата введения 01-01-2007

## 1 Область применения

Настоящий стандарт распространяется на сварку узлов и конструкций трубопроводной арматуры из стали и железоникелевых сплавов:

- опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору;
- заказов Министерства обороны РФ;
- применяемой в технологических процессах объектов использования атомной энергии (ОИАЭ) и/или расположенных и эксплуатируемых на их территории, не отнесенных к первому, второму или третьему классу безопасности общими положениями обеспечения безопасности соответствующих ОИАЭ;
- общепромышленного применения, работающей в различных промышленных средах.

Стандарт разработан с учетом требований ПБ 03-576-03, ПБ-03-585-03, ПБ 10-574-03, ПБ 10-573-03, ПБ 03-273-99, РД 03-613-03, РД 03-614-03, РД 03-615-03, НП-044-03, НП-045-03, НП-046-03 (далее - Правила).

Стандарт устанавливает основные требования на подготовку кромок под сварку, сборку, сварку и термическую обработку сварных соединений, а также устанавливает методы, объем контроля и нормы оценки качества сварных соединений при проектировании, изготовлении и ремонте сварных узлов трубопроводной арматуры.

## 2 Нормативные ссылки

В настоящем стандарте использованы ссылки на следующие нормативные документы:

ГОСТ 2.312-72 ЕСКД. Условные изображения и обозначения швов сварных соединений

ГОСТ 2.314-68 Указания на чертежах о маркировании и клеймении изделий

ГОСТ 380-94 Сталь углеродистая обыкновенного качества. Марки

ГОСТ 535-88 Прокат сортовой и фасонный из стали углеродистой обыкновенного качества. Общие технические условия

ГОСТ 550-75 Трубы стальные бесшовные для нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности. Технические условия

ГОСТ 977-88 Отливки стальные. Общие технические условия

ГОСТ 1050-88 Прокат сортовой, калиброванный, со специальной отделкой поверхности из углеродистой качественной конструкционной стали. Общие технические условия

ГОСТ 1577-93 Прокат толстолистовой и широкополосный универсальный из конструкционной качественной стали. Технические условия

ГОСТ 2246-80 Проволока стальная сварочная

ГОСТ 2789-73 Шероховатость поверхности. Параметры и характеристики

ГОСТ 4543-71 Прокат из легированной конструкционной стали. Технические условия

ГОСТ 5264-80 Швы сварных соединений. Ручная дуговая сварка. Основные типы, конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 5520-79 Сталь матовая углеродистая низколегированная для котлов и сосудов, работающих под давлением. Технические условия

ГОСТ 5632-72 Стали высоколегированные и сплавы коррозионностойкие жаростойкие и жаропрочные. Марки

ГОСТ 5949-75 Сталь сортовая и калиброванная коррозионностойкая, жаростойкая и жаропрочная. Технические условия

ГОСТ 6032-2003 Стали и сплавы коррозионностойкие. Методы испытания на стойкость против межкристаллитной коррозии

ГОСТ 6996-66 Сварные соединения. Методы определения механических свойств

ГОСТ 7350-77 Сталь толстолистовая коррозионностойкая, жаростойкая и жаропрочная. Технические условия

ГОСТ 7512-82 Контроль неразрушающий. Соединения сварные. Радиографический метод

ГОСТ 8050-85 Двуокись углерода газообразная и жидкая. Технические условия

ГОСТ 8479-70 Поковки из конструкционной углеродистой и легированной стали. Технические условия

ГОСТ 8713-79 Швы сварных соединений. Автоматическая и полуавтоматическая сварка под флюсом. Основные типы, конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 8731-74 Трубы стальные бесшовные горячедеформированные. Технические требования

ГОСТ 8733-74 Трубы стальные бесшовные холоднодеформированные и теплодеформированные. Технические условия

ГОСТ 9087-81 Флюсы сварочные плавленые. Технические условия

ГОСТ 9466-75 Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки сталей и наплавки. Классификация, размеры и общие технические требования

ГОСТ 9467-75 Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки конструкционных и теплоустойчивых сталей

ГОСТ 10052-75 Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки высоколегированных сталей с особыми свойствами.

ГОСТ 10157-79 Аргон газообразный и жидкий. Технические условия

ГОСТ 10994-74 Сплавы прецизионные. Марки

ГОСТ 11036-75 Сталь сортовая электротехническая нелегированная. Технические условия

ГОСТ 11533-75 Автоматическая и полуавтоматическая дуговая сварка под флюсом. Соединения сварные под острыми и тупыми углами. Основные типы. Конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 11534-75 Ручная дуговая сварка. Соединения сварные под острыми и тупыми углами. Основные типы. Конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 14637-89 Прокат толстолистовой из углеродистой стали обыкновенного качества. Технические условия

ГОСТ 14771-76 Дуговая сварка в защитном газе. Соединения сварные. Основные типы, конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 14782-86 Контроль неразрушающий. Соединения сварные. Методы ультразвуковые

ГОСТ 18442-80 Контроль неразрушающий. Капиллярные методы. Общие требования

ГОСТ 19281-89 Прокат из стали повышенной прочности. Общие технические условия

ГОСТ 20072-74 Сталь теплоустойчивая. Технические условия

ГОСТ 23055-78 Классификация сварных соединений по результатам радиографического контроля

ГОСТ 24297-87 Входной контроль продукции

ГОСТ 24982-81 Прокат листовой из коррозионностойких, жаростойких и жаропрочных сплавов. Технические условия

ГОСТ 25054-81 Поковки из коррозионностойких сталей и сплавов. Общие технические условия ОСТ5Р.0170-81 Контроль неразрушающий. Металлические конструкции. Газовые и жидкостные методы контроля

ОСТ 5.9224-75 Электроды покрытые металлические для дуговой сварки и наплавки

ОСТ 5Р.9370-81 Электроды покрытые металлические марок ЭА-400/10У, ЭА-400/10Т,

ЭА-898/21Б, ЭА-400/13, ЭА-902/14, ЗИО-8 для дуговой сварки

ОСТ В5Р.9374-81 Электроды покрытые металлические марок ЭА-112/15,ЭА-395/9,

ЭА-606/11, ЭА-981/15 и ЭА-48М/22 для ручной дуговой сварки

ОСТ 5.9768-89 Контроль неразрушающий. Соединения сварные. Ультразвуковой метод

OCT 108.030.113-87 Поковки из углеродистой и легированной стали для оборудования и трубопроводов тепловых и атомных станций. Технические условия

ПБ 03-273-99 Правила аттестации сварщиков и специалистов сварочного производства

ПБ 03-440-02 Правила аттестации персонала в области неразрушающего контроля

ПБ 03-576-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением

ПБ 03-585-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации технологических трубопроводов

ПБ 10-573-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды

ПБ 10-574-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации паровых и водогрейных котлов

ПНАЭГ-7-030-91 Ультразвуковой контроль. Контроль сварных соединений и наплавкиНП-044-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением, для объектов использования атомной энергии

НП-045-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды для объектов использования атомной энергии

НП-046-03 Правила устройства и безопасной эксплуатации паровых и водогрейных котлов для объектов использования атомной энергии

РД 03-444-02 Положение о порядке подготовки и аттестации работников организаций, осуществляющих деятельность в области промышленной безопасности опасных производственных объектов, подконтрольных Госгортехнадзору России

РД 03-495-02 Технологический регламент проведения аттестации сварщиков и специалистов сварочного производства

РД 03-613-03 Порядок применения сварочных материалов при изготовлении, монтаже, ремонте и реконструкции технических устройств для опасных производственных объектов

РД 03-614-03 Порядок применения сварочного оборудования при изготовлении, монтаже, ремонте и реконструкции технических устройств для опасных производственных объектов

РД 03-615-03 Порядок применения сварочных технологий при изготовлении, монтаже, ремонте и реконструкции технических устройств для опасных производственных объектов

РД5Р.9537-80 Контроль неразрушающий. Полуфабрикаты и конструкции металлические. Капиллярные методы и средства контроля качества поверхности

СТ ЦКБА 005.1-2003 Арматура трубопроводная. Металлы, применяемые в арматуростроении. Часть 1. Основные требования к выбору материалов.

СТ ЦКБА 014-2004 Арматура трубопроводная. Отливки стальные. Общие технические условия СТ ЦКБА 016-2005 Арматура трубопроводная. Термическая обработка деталей, заготовок и сварных сборок трубопроводной арматуры из высоколегированных сталей, коррозионностойких и жаропрочных сплавов

ТУ 5.965-111-87-85 Электроды марок ЭА-855/51 и ЭА-582/23. Технические условия

- ТУ 14-1-88-79 Сталь сортовая коррозионностойкая марок X32H8(ЭП263), X32H8-ВД (ЭП263ВД)
- ТУ 14-1-272-74 Прутки и полосы из жаропрочных сплавов марок XH35BT (ЭИ 612), XH35KBT (ЭИ 612К), XH75TБЮ (ЭИ 869)
  - ТУ 14-1-286-72 Прутки из жаропрочного сплава ХН60В (ЭИ 868)
  - ТУ 14-1-463-72 Прутки из стали марки 09Х16Н4Б-Ш (ЭП 56-Ш)
  - ТУ 14-1-952-74 Сталь сортовая коррозионностойкая марки 07Х21Г7
  - ТУ 14-1-1141-74 Сталь сортовая коррозионностойкая марки 07Х21Г7АН5
- ТУ 14-1-1541-73 Сталь сортовая коррозионностойкая с низким содержанием углерода марок 03X17H14M3 (ЭИ66), 03X23H6 (ЭИ68), 03X22H6M2 (ЭИ67)
- ТУ 14-1-1554-75 Сталь сортовая коррозионностойкая марок 03X23H6 (ЭИ68) и 03X22H6M2 (ЭИ67)
  - ТУ 14-1-1665-76 Прутки сортовые из сплава марки ХН25ВТ-ВД (ЭИ612-ВД)
- ТУ 14-1-1880-76 Проволока стальная сварочная марки Св-06X15H35 $\Gamma$ 7M6Б (Э $\Pi$ 582). Технические условия
- ТУ 14-1-2143-77 Проволока стальная сварочная марки Св-03X15H35Г7Ь6Б (ЭП855). Технические условия
  - ТУ 14-1-2260-77 Прутки из коррозионностойкого сплава Н70МВФ-ВИ (ЭП 814-ВИ)
- ТУ 14-1-2864-80 Сталь толстолистовая горячекатаная коррозионностойкая марок 03X23H6 и 03X22H6M2
- ТУ 14-1-2674-79 Сортовой прокат из стали марок 08X18H10T-ВД (ЭП 914-ВД), 10X18H10T-ВД (ЭП 502-ВД)
  - ТУ 14-1-2878-80 Лист тонкий из сплава Н65М-ВИ (ЭП 982-ВИ)
  - ТУ 14-1-3018-80 Поковки из стали марки 09Х16Н4Б-Ш (ЭП 56-Ш)
  - ТУ 14-1-3239-81 Прутки из коррозионностойкого сплава ХН65МВ (ЭИ 567)
  - ТУ 14-1-3570-83 Поковки из коррозионностойкой стали марок 07X16H4Б и 07X16H4Б-Ш
  - ТУ 14-1-3573-83 Прутки из коррозионностойкой стали марок 07Х16Н4Б и 07Х16Н4Б-Ш
  - ТУ 14-1-3581-83 Прутки из стали марок 12Х18Н9Т-ВД, 12Х18Н10Т-ВД, 08Х18Н10Т-ВД
  - ТУ 14-1-3587-83 Лист толстый из сплава ХН65МВУ (ЭП 760).
- ТУ 14-1-4296-87 Листы толстые горячекатаные из жаропрочных и жаростойких сталей и сплавов
  - ТУ 14-1-4300-87 Лист толстый из стали марки 09Х16Н4Б-Ш
  - ТУ 14-1-4684-89 Лист толстый из коррозионностойкого сплава Н70МВФ-ВИ (ЭП 814-ВИ)
  - ТУ 14-1-4719-89 Лист толстый из сплава Н65М-ВИ (ЭП 982-ВИ)
  - ТУ 14-3-460-75 Трубы стальные бесшовные для паровых котлов и трубопроводов.
  - ТУ 14-4-715-75 Электроды марки ОЗЛ-17У
  - ТУ 14-134-380-2000 Пруток из сплава ХН65МВУ-ВИ (ЭП 760-ВИ)
- ТУ 26-02-19-75 Отливки стальные для оборудования нефтеперерабатывающих и нефтехимических заводов
  - ТУ 108-11-216-77 Заготовки из нержавеющей аустенитной стали
  - ТУ 108.11.937-87 Заготовки из стали марок 10Х18Н9, 10Х18Н9-ВД, 10Х18Н9-Ш

## 3 Обозначения и сокращения

В настоящем стандарте приняты следующие обозначения и сокращения:

ЕТКС – единый тарифно-квалификационный справочник работ и профессий рабочих;

КД – конструкторская документация;

НАКС – Национальный аттестационный комитет по сварочному производству;

НД – нормативная документация;

ОИАЭ – объект использования атомной энергии;

ОТК – отдел технического контроля;

Ростехнадзор – Федеральная служба по экологическому, технологическому и атомному надзору;

ТУ – технические условия;

ТД – технологическая документация;

РД - ручная дуговая сварка покрытыми электродами;

РАД - ручная аргонодуговая сварка неплавящимся электродом;

МП - механизированная сварка плавящимся электродом в среде активных газов и смесях;

АПГ - автоматическая сварка плавящимся электродом в среде активных газов и смесях;

АФ - автоматическая сварка под флюсом;

МФ - механизированная сварка под флюсом;

ЭШ - электрошлаковая сварка;

ЭЛ - электронно-лучевая сварка.

### 4 Общие положения

- 4.1 Проектирование, изготовление, монтаж сварных соединений трубопроводной арматуры для опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, должны выполняться в соответствии с требованиями настоящего стандарта и соответствующих Правил безопасности (ПБ 03-576-03, ПБ-03-585-03, ПБ 10-574-03, ПБ 10-573-03, ПБ 03-273-99, РД 03-613-03,
- РД 03-614-03, РД 03-615-03) предприятиями, располагающими условиями выполнения соответствующих работ и подготовленными работниками (персоналом).
- 4.2 Проектирование, изготовление, монтаж сварных соединений трубопроводной арматуры для опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, и применяемой в технологических процессах объектов использования атомной энергии и (или) расположенных и эксплуатируемых на их территории, не отнесенных к первому, второму или третьему классу безопасности общими положениями обеспечения безопасности соответствующих ОИАЭ, должны выполняться в соответствии с требованиями настоящего стандарта и соответствующих нормативных документов (НП-044-03, НП-045-03, НП-046-03), предприятиями, располагающими условиями выполнения соответствующих работ и подготовленными работниками (персоналом).
- 4.3 Проектирование и изготовление сварных соединений трубопроводной арматуры заказов Министерства обороны РФ или общепромышленного применения, на которые не распространяются Правила, производится в соответствии с требованиями настоящего стандарта, если нет специальных указаний заказчика, при этом аттестация сварщиков и персонала производится по НД изготовителя в соответствии с установленным на предприятии порядком.

# 5 Основной материал и требования к нему

5.1 Материалы, применяемые для изготовления сварных соединений арматуры, должны обеспечивать ее надежную работу в течение срока службы с учетом заданных условий эксплуатации (рабочее давление, минимальная отрицательная и максимальная расчетная температура), состава и характера среды (коррозионная активность, взрывоопасность, токсичность и др.) и влияния температуры окружающего воздуха.

Для изготовления сварных соединений трубопроводной арматуры должны применяться основные материалы, указанные в СТ ЦКБА 005.1, и приведенные в таблице 1.

Т а б л и ц а 1- Стали, применяемые при изготовлении сварных соединений трубопроводной арматуры

Марка материала	Температура рабочей среды (стенки), <sup>0</sup> C	Дополнительные указания по применению
10895(Э12) ГОСТ 11036	От -60 до 350	Для сварных узлов магнитопровода электромагнитных приводов
15Л ГОСТ 977	От -40 до 400	Для деталей магнитопровода (крышка, кожух), электромагнитных приводов, работающих при номинальном давлении не более 6,3 МПа
20Л 25Л ГОСТ 977 20, 20К, 22К ОСТ 108.030.113	От -30 до 450	Для сварных элементов содержание углерода в стали должно быть не более 0,25 % Допускается применять стали марок 20Л, 25Л, 20 до температуры эксплуатации минус 40 °C при условии проведения термической обработки в режиме нормализации плюс отпуск или закалка плюс отпуск
Ст3сп, Ст3пс ГОСТ 380	От -20 до 300	
20ГМЛ СТ ЦКБА 014	От -40 до 450	Для деталей арматуры, работающих в средах, содержащих сероводород (H <sub>2</sub> S). Предел применения стали марки 20ГМЛ для работы в нейтральных средах может быть расширен до минус 60 °C
20ХЛ СТ ЦКБА 014 20Х ГОСТ 4543	От -40 до 450	
20XMJI ΓΟCT 977 15XM, 20XM, 12XM ΓΟCT 4543	От -40 до 540	
12X1MΦ ΓΟCT 20072	От -20 до 560	
09Г2С, 10ХСНД ГОСТ 19281 10Г2 ГОСТ 4543	От -70 до 475	

# Продолжение таблицы 1

Марка материала	Температура рабочей среды (стенки), <sup>0</sup> C	Дополнительные указания по применению
16ГС, 14ХГС	От -40 до	
ГОСТ 19281		
20ЮЧ	475	
ТУ 14-1-4853		
20Х13Л	От -40 до	
ΓΟCT 977		
20X13	450	
ГОСТ 5632		
08X13	От -40 до	
12X13	420	
ГОСТ 5632	420	
12X17	От -20 до	Применяется для сварных деталей маг-
ΓΟCT 5632	300	нитопровода электромагнитных приво-
1001 3032		дов
14X17H2	От -70 до	Для сварки применяется сталь с твер-
ГОСТ 5632	350	достью 22,531 HRC (229285 HB)
10Х18Н9Л		
10X18Н9Л 12X18Н9ТЛ		
ГОСТ 977	От -253 до 600	
08Х18Н10Т-Ш		
ТУ 108-668		
08X18H10T		
12X18H9T		
12X18H10T		
12X18H9		
ΓΟCT 5632		
08X18H10T-ВД ТУ 14-1-3581	От -270 до 610	
10X18H9		
10Х18Н9-ВД		
10Х18Н9-Ш		
ТУ 108.11.937		
12Х18Н12М3ТЛ		
ГОСТ 977		
10X17H13M3T		
(ЭИ432)		
10X17H13M2T (ЭИ448)	От -196 до 600	
08X17H15M3T		
(ЭИ 580)		
ГОСТ 5632		

# Продолжение таблицы 1

Марка материала	Температура рабочей среды (стенки), <sup>0</sup> C	Дополнительные указания по применению
16X18H12C4TЮЛ (ЭИ 654ЛК) ГОСТ 977 15X18H12CЧТЮ (ЭИ 654) ГОСТ 5632	От -70 до 300	
07Х20Н25М3Д2ТЛ СТ ЦКБА 014	От -70 до 80	
06ХН28МДТ (ЭИ 943) ГОСТ 5632	От -196 до 400	
14Х18Н4Г4Л ГОСТ 977	От -100 до 350	
07Х16Н4Б 07Х16Н4Б-Ш ГОСТ 5632	От -70 до 350	5
10Х14Г14Н4Т (ЭИ 711) ГОСТ 5632	От -196 до 500	
07X21Г7АН5 (ЭП 222) ГОСТ 5632	От -270 до 400	
03X17H14M3 (ЭИ66) ГОСТ 5632	От -196 до 450	
03X22H6M2 (ЭИ 67) ТУ 14-1-1554	От -40 до 300	
08X22H6 (ЭП 53) 08X21H6M2T (ЭП 54) ГОСТ 5632	От -40 до 300	
09Х16Н4Б-Ш ГОСТ 5632 ТУ 14-1-3018	От -70 до 400	
X32H8 TY 14-1-88	От -40 до 250	
09Х14Н16Б (ЭИ 694)	До 650	

#### Окончание таблицы 1

Окончание таолиц	01 1	
Марка материала	Температура рабочей среды (стенки), ${}^{0}$ С	Дополнительные указания по применению
09Х14Н19В2БР (ЭИ 695Р) ГОСТ 5632	До 700	
ХН35ВТ (ЭИ 612) ГОСТ 5632 ХН35ВТ-ВД (ЭИ 612-ВД) ТУ 14-1-1665	От –100 до 650	A.
XH60BT (ЭИ 868) ГОСТ 5632	До 800	
Н70МФВ-ВИ (ЭП 814А-ВИ) ТУ 14-1-4684		
XH65MB (ЭП567), XH65MBУ (ЭП 760) ГОСТ 5632	От -70 до 300	
Н65М-ВИ (ЭП 982-ВИ) ТУ 14-1-2878	0	
XH65MB (ЭП 567) ГОСТ 5632 XH65MBУ (ЭП 760) ГОСТ 5632	От -70 до 500	

Примечание - Марки сталей указаны по основному обозначению. Разрешается применение сталей других промышленных способов выплавки.

Применение материалов для изготовления сварных соединений трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, не указанных настоящим стандартом, допускается в установленном порядке.

Для изготовления арматуры других заказов применение материалов, не указанных настоящим стандартом, допускается по согласованию с разработчиком КД.

- 5.2 Основной материал (сортовой прокат, поковки, трубы, отливки) по химическому составу, механическим и другим свойствам должен соответствовать требованиям стандартов или технических условий, указанных в КЛ.
- 5.3 Основные материалы, подлежащие сварке, должны быть термически обработаны в соответствии с требованиями стандартов и ТУ на поставку материалов, а также отвечать дополнительным требованиям, указанным в КД или в ТУ на изготовление арматуры.

- 5.4 Если конструкция в процессе изготовления подвергается дополнительной термической обработке (за исключением термообработки по режиму 12 СТ ЦКБА 016) после сварки или наплавки, то необходимо производить проверку механических свойств основного металла в соответствии с требованиями чертежа. Для коррозионностойкой стали (если по условиям работы требуется стойкость против межкристаллитной коррозии) необходимо проводить испытание стойкости против межкристаллитной коррозии после всех циклов термической обработки, что должно быть предусмотрено техпроцессом.
- 5.5 Для сталей аустенитного класса проверка механических свойств и стойкости против межкристаллитной коррозии металла, подвергнутого технологическим нагревам, может быть заменена контролем правильности выполнения нагревов, что должно быть подтверждено диаграммами
- 5.6 Кромки литых деталей, подлежащих сварке, на участке шириной  $\boldsymbol{L}$  от торца кромки (см. рисунок 1) должны быть перед сваркой проконтролированы методами, указанными в КД, из числа ниже перечисленных:
- визуальным и измерительным контролем, который проводится невооруженным глазом, а в сомнительных случаях при помощи лупы от четырехкратного до семикратного увеличения;
  - капиллярным контролем;
  - радиографическим контролем.

Контроль следует производить по всему периметру свариваемых кромок, подлежащих сварке.

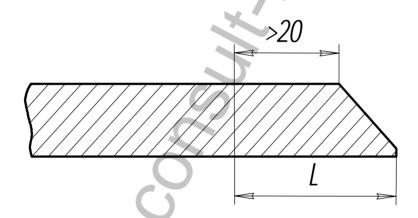


Рисунок 1 – Кромка литой детали

Радиографический контроль должен производиться после механической обработки или зачистки литой детали (шероховатость поверхности должна быть в соответствии с требованиями чертежа) перед разделкой кромки под сварку или после разделки с применением компенсационных колец или планок.

Дефекты, выявленные в кромках под сварку визуальным контролем, в также внутренние дефекты, выявленные радиографическим контролем, на участке шириной  $\boldsymbol{L}$  не должны превышать норм настоящего стандарта для категории сварных соединений, указанной в КД. При наличии специальных указаний в КД нормы дефектов могут оцениваться по другим НД или другим нормам.

Допустимые дефекты, выявленные в кромках под сварку, при оценке качества сварного соединения не учитываются.

Капиллярный контроль кромок литых деталей производится по III классу чувствительности РД5Р.9537 для определения отсутствия трещин. Трещины не допускаются и подлежат исправлению.

Детали бракуются в случае невозможности их ремонта по заключению специалистов.

5.7 Рекомендуется для литой арматуры, предназначенной для приварки к трубопроводу, изготавливать переходники из проката, труб и пр.

## 6 Сварочные материалы

### 6.1 Требования к сварочным материалам и область их применения

6.1.1 Сварочные материалы, применяемые для сварки арматуры, приведены в таблицах 5, 6, 7, 8 в зависимости от марки основного материала и условий работы арматуры. В графе «Дополнительные указания» указана термообработка без учета требований таблицы 9.

Допускается применение сварочных материалов, не указанных настоящим стандартом, по согласованию с разработчиком КД.

- 6.1.2 Сварочные материалы, применяемые для сварки узлов и конструкций стальной трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, должны быть аттестованы в соответствии с требованиями РД 03-613-03.
- 6.1.3 Сварочные материалы, применяемые при изготовлении и ремонте арматуры, должны удовлетворять требованиям соответствующих стандартов или ТУ и иметь сертификат.

При отсутствии сертификата сварочные материалы допускается использовать после проведения испытаний и получения положительных результатов по всем показателям, установленным соответствующими стандартами, ТУ или паспортом на данный вид материала.

При получении неудовлетворительных результатов по какому-либо виду испытаний разрешаются повторные испытания. Повторные испытания проводят на удвоенном количестве образцов по тем видам испытаний, которые показали неудовлетворительные результаты. Если при повторных испытаниях получены неудовлетворительные результаты даже по одному из видов, данная партия сварочных материалов бракуется.

- 6.1.4 Для аустенитных сварочных материалов, предназначенных для сварки арматуры, работающей:
  - при температуре до 350 °C содержание ферритной фазы в наплавленном металле должно быть в пределах от 2 % до 8 %;
  - при температуре свыше 350 °C содержание ферритной фазы должно быть от 2 % до 5 %. Разрешается засчитывать результаты сертификатных данных.
- 6.1.5 Электроды каждой партии и проволока каждой плавки, предназначенные для сварки арматуры из сталей аустенитного класса и железо-никелевых сплавов, независимо от наличия сертификата, перед запуском в производство должны быть испытаны на стойкость против межкристаллитной коррозии по ГОСТ 6032.

При наличии термообработки после сварки (за исключением термообработки по режиму 12 СТ ЦКБА 016) испытание стойкости против межкристаллитной коррозии проводится на контрольных образцах, подвергнутых термообработке по режиму, аналогичному режиму термообработки сварных соединений изделия.

- 6.1.6 При контроле покрытых электродов или проволоки для аргонодуговой сварки в среде аргона ( при отсутствии в проволоке титана или ниобия) допускается не определять химический состав наплавленного металла или металла шва и могут засчитываться данные сертификата.
- 6.1.7 Сварочные материалы, применяемые для конструкций, которые подвергаются после сварки термической обработке (за исключением термообработки по режиму 12 СТ ЦКБА 016), необходимо подвергать испытаниям механических свойств металла шва или сварного соединения на соответствие их требованиям НД и КД.

#### 6.2 Входной контроль сварочных материалов

- 6.2.1 Организация, проведение и оформление результатов входного контроля сварочных материалов должны соответствовать требованиям ГОСТ 24297.
- 6.2.2 Контроль качества и приемка сварочных материалов, поступающих на предприятие, а также контроль правильности хранения сварочных материалов производятся отделом технического контроля совместно с соответствующими службами предприятия.

- 6.2.3 Контроль качества сварочных материалов должен быть проведен до начала их производственного использования.
  - 6.2.4 Входной контроль качества сварочных материалов включает:
  - проверку сопроводительной документации,
  - проверку упаковки и состояния сварочных материалов,
  - контроль металла шва.
- 6.2.4.1 Входной контроль аргона, поставляемого в баллонах по ГОСТ 10157, и двуокиси углерода, поставляемой в баллонах по ГОСТ 8050 (марка сварочная или пищевая), должен производиться в следующем объеме:
  - проверка паспортных данных;
  - контроль проверкой качества газовой защиты (только при проверке аргона);
  - проверка давления в каждом баллоне;
- контроль маркировки на каждом баллоне с проверкой соответствия указанным на ней сведениям данным паспорта.

Допускается проведение проверки на наличие паспорта и его соответствия требованиям НД по прикрепленным к клапанам этикеткам и по цвету окраски баллонов.

Для проверки качества газовой защиты аргона сварщик должен выполнить валик (без присадки) на пластине или отрезке трубы из стали 08X18H10T, 12X18H9T или 12X18H10T. При хорошей защите дуга горит спокойно, поверхность выполненного валика светлая или с цветами побежалости без какого-либо налета.

6.2.4.2 Контроль сварочной проволоки, покрытых электродов и флюса.

При поступлении сварочной проволоки, электродов и флюса ОТК должен проверить:

- каждую партию сварочных, наплавочных материалов на наличие сертификата с проверкой полноты приведенных в нем данных и их соответствия требованиям стандартов и технических условий на сварочные и наплавочные материалы контролируемой марки;
- наличие на каждом упаковочном месте (ящике, пачке, коробке, бухте) маркировки (этикеток, бирок) с проверкой соответствия указанных в ней марки, сортамента, номера партии материала данным сертификата;
  - отсутствие повреждений (порчи упаковки или самих материалов);
- соответствие сварочных, наплавочных материалов требованиям стандартов или технических условий по размерам и состоянию:
- каждую партию электродов на соответствие номинальных размеров электродов данным сертификата и качества их покрытия (отсутствие повреждений, наплывов и других видимых дефектов) требованиям ГОСТ 9466 или другой НД на электроды, контролируемой марки;
- каждую партию сварочной проволоки на соответствие номинальных размеров данным сертификата и вида поверхности (отсутствие коррозии и других видимых дефектов) требованиям НД на контролируемую марку проволоки;
- каждую партию флюса на соответствие цвета, однородности и гранулометрического состава требованиям ГОСТ 9087 или другой НД на флюс контролируемой марки.

При контроле металла шва или наплавленного металла определяются:

- химический состав;
- механические свойства (предел прочности, предел текучести, относительное удлинение, относительное сужение) при нормальной температуре;
  - механические свойства при повышенной температуре в случаях, предусмотренных КД;
  - содержание ферритной фазы в аустенитном наплавленном металле;
  - стойкость против межкристаллитной коррозии.

#### 6.3 Порядок подготовки и хранения сварочных материалов

- 6.3.1 Сварочные материалы должны храниться рассортированными по партиям и маркам.
- 6.3.2 Порядок учета, хранения, выдачи и возврата сварочных материалов устанавливается на предприятии.
- 6.3.3 Электроды и флюс перед использованием должны быть прокалены. Рекомендуемые режимы прокалки электродов приведены в таблице 2, флюсов в таблице 3.

Таблица 2– Рекомендуемые режимы прокалки электродов

Электроды, тип по ГОСТ,	Температура прокалки,	Время выдержки,	Срок годности при
ТУ (рекомендуемые марки)		ч	условии хранения в
13 (рекомендуемые марки)		7	кладовых, сутки
Э42, Э42A, Э46, Э46A			
ГОСТ 9467			
(УОНИ-13/45,		4	
УОНИ-13/45А)*			
Э50А ГОСТ 9467		A &	
(УОНИ-13/55)	380 – 420	3	5
Э-09Х1М ГОСТ 9467			
(ТМЛ-1У)			
Э-09Х1МФ			
ГОСТ 9467 (ТМЛ-3У,			
ЦЛ-29, ЦЛ-20)			
Э-12Х13 ГОСТ 10052			
(УОНИ-10Х13)			
ОЗЛ-17У	160 – 200	1	15
ТУ 14-4-715			
Э-07Х19Н11М3Г2Ф			
ГОСТ 10052			
(9A-400/10T, 9A-400/10Y)			
Э-08Х19Н10М2Б			
ГОСТ 10052	120 – 150	2	15
(9A-400/13, 9A-902/14)			
Э-08Х19Н10Г2МБ			
(ЭА-898/21Б)			
48A-1, 48A-1T, 48A-2,			
48A-2T			
Э-10Х25Н13Г2			
ΓΟCT 10052			
(ОЗЛ-6, ЗИО-8)	200 – 250	2	15
Э-10X15H25M6AГ2		_	
ΓΟCT 10052			
(9A-395/9)			
Примечания:	1	l	I .

Примечания:

<sup>1</sup> Загрузку производить в печь, нагретую до температуры не выше 150  $^{\circ}$ C. Скорость нагрева печи при прокалке должна быть в пределах от 100 до 120  $^{\circ}$ C в час.

<sup>2</sup> Допускается прокалку электродов проводить по режимам, указанным на этикетке предприятия изготовителя электродов.

<sup>3\*</sup> - наряду с маркой электродов УОНИ  $13/\dots$  возможно применение марки УОНИИ  $13/\dots$ , в зависимости от обозначения марки в ТУ изготовителя электродов.

Таблица 3 – Рекомендуемые режимы прокалки флюсов

Марка флюса по ГОСТ 9087	Температура прокалки, ${}^{0}$ С	Минимальное время выдержки, ч	Срок годности при условии хранения в кладовых, сутки		
АН-348А, ОСЦ-45,					
AH-32, AH-26C, AH-26	380 - 420	3	5		
ОФ-6 OCT 5P.9206 905 – 930 5 15					
ОФ-10 OCT 5P.9206 950 – 970 5 3					
П р и м е ч а н и е — Загрузку производить в печь, нагретую до температуры не выше $150^{0}$ C. Скорость нагрева печи при прокалке должна быть в пределах от $100$ до $120^{0}$ C в час					

Для неуказанных в настоящем стандарте сварочных материалов – режимы прокалки принимаются в соответствии с НД на сварочные материалы.

Перед прокалкой электроды должны быть подвергнуты проверке на выявление ржавчины на стержнях. При наличии ржавчины вся партия электродов бракуется.

6.3.4 После прокалки электроды и флюсы следует хранить в сушильных шкафах при температуре от  $60~^{0}$ С до  $100~^{0}$ С или в герметичной таре. При соблюдении указанных условий хранения срок использования прокаленных электродов и флюсов не ограничивается. Температура в сушильных шкафах должна регистрироваться в журнале.

Допускается хранение прокаленных электродов и флюсов в специальных кладовых с температурой воздуха не ниже  $15\,^{0}$ С при его относительной влажности не более  $50\,\%$ . При этом срок использования электродов и флюсов ограничен и должен соответствовать сроку, указанному в таблицах 2 и 3.

Применение электродов и флюсов, срок годности которых истек, разрешается только после повторной прокалки. Дата каждой дополнительной прокалки должна быть указана в специальном журнале. Прокалка электродов может производиться не более трех раз, не считая прокалки при их изготовлении, после чего электроды бракуются. Количество прокалок флюса не ограничивается.

- 6.3.5 Транспортирование прокаленных электродов и флюсов следует производить в закрытой таре (в барабанах, контейнерах, бочках, водонепроницаемой бумаге или полиэтиленовой пленке).
- 6.3.6 Электроды следует выдавать сварщикам в количестве, необходимом для односменной работы. Выдача электродов должна производиться с проверкой отличительной окраски торцов или покрытия данной марки электродов. Неиспользованные электроды возвращаются.
- 6.3.7 Непосредственно перед выдачей аустенитные электроды и проволоку следует контролировать магнитом для подтверждения отсутствия среди них ферритных материалов.
- 6.3.8 Каждая плавка проволоки перед запуском в производство должна быть проверена с двух концов на стилоскопе на соответствие ее марке. При наличии в мотке нескольких кусков проволоки должен быть проверен каждый кусок проволоки с двух концов.
- 6.3.9 Сварочная проволока в бухтах и прутки, изготовленные из них, должны храниться в сухом закрытом помещении. Поверхность проволоки и прутков для сварки в среде защитных газов должна быть чистой без следов загрязнений, не должна иметь царапин и заусенцев на торцах.
- 6.3.10 Кассеты с проволокой или нарезанную проволоку следует подавать на рабочее место в пеналах или другой упаковке, исключающей загрязнение проволоки, в количестве, необходимом для односменной работы. Неиспользованная проволока возвращается.

#### 6.4 Подготовка и контроль вольфрамовых электродов

- 6.4.1 При поступлении вольфрамовых прутков должно контролироваться соответствие сертификата требованиям НД на поставку.
- 6.4.2 Для легкого возбуждения дуги и повышения стабильности горения конец вольфрамового электрода рекомендуется затачивать по рисунку 2. При этом электроды затачиваются на

станке с обоих концов под углом  $\alpha$ , определяемым длиной заточки L, которая равна 2-3 диаметрам электрода (D).

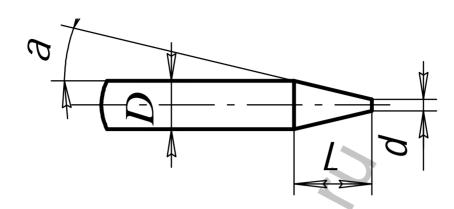


Рисунок 2 - Форма заточки вольфрамового электрода

6.4.3 Рекомендуемые диаметры притупления вольфрамовых электродов приведены в таблице 4.

	Диаметр электрода (D), мм	Диаметр притупления (d), мм
	2,5	0,2-0,3
	3	0,3 – 0,5
	4	1,0 – 1,5
Ī	5	1.5 – 2.5

Таблица 4 – Диаметры притупления вольфрамовых электродов

Заточка должна производиться:

- грубая на наждачном круге зернистостью 32 40 мкм;
- чистовая на наждачном круге с зернистостью 16 20 мкм.
- 6.4.4 Перед запуском в производство вольфрамовые электроды контролируются внешним осмотром на отсутствие расслоений, трещин, раковин. При обнаружении дефектов электроды бракуются.
- 6.4.5 После заточки концы электрода должны быть осмотрены заточником для проверки качества. Заточенные и очищенные электроды упаковываются в плотную бумагу и хранятся в сухом закрытом помещении.

# 7 Требования к сборочно-сварочному оборудованию и аппаратуре для дефектоскопии

- 7.1 Для сварки и наплавки должны применяться сварочные установки постоянного тока, оборудование и измерительная аппаратура, позволяющие обеспечить заданные режимы сварки, надежность в работе и контроль режимов сварки в процессе работы.
- 7.2 Для сварки узлов и конструкций стальной трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, следует применять оборудование, отве-

чающее требованиям и аттестованное в соответствии с РД 03-614-03.

7.3 Каждый пост для аргонодуговой сварки должен быть подключен к отдельному источнику питания сварочного тока. Использование общей сварочной цепи не рекомендуется. В отдельных случаях допускается использование многопостовых источников питания.

Рекомендуется для аргонодуговой сварки применение осцилляторов или других устройств, облегчающих зажигание дуги и ее плавное гашение.

- 7.4 Пригодность приборов, кабелей периодически проверяется в соответствии с требованиями паспортов или другой документации по установленному графику проверки оборудования, принятому на предприятии-изготовителе арматуры, а также после ремонта.
- 7.5 Правильность показаний измерительной аппаратуры или устройств должна проверяться периодически, а также после ремонта, при помощи контрольных приборов.
- 7.6 Колебания режимов сварки в процессе работы не должны выходить за пределы, установленные технологическим процессом. Если сварочное оборудование, измерительная аппаратура или вспомогательное оборудование не обеспечивают выполнение или контроль заданного режима сварки, сварочные работы с применением этого оборудования запрещаются.
- 7.7 Колебания напряжения питающей сети, к которой подключено сварочное оборудование, допускается в пределах  $\pm 5$  % от номинального значения.
- 7.8 Горелки и шланги, используемые при аргонодуговой сварке и при механизированной сварке в защитных газах, следует не реже двух раз в месяц промывать спиртом-ректификатом с целью очистки от следов грязи (расход спирта -12.5 г на один погонный метр шланга, 15 г на одну горелку, 62 г на защитные приспособления).

Допускается промывка шлангов и горелок, предназначенных для сварки в углекислом газе, уайт-спиритом.

- 7.9 Проверка состояния аппаратуры для дефектоскопии производится по графику, утвержденному на предприятии-изготовителе арматуры, который составляется в соответствии с действующими инструкциями по каждому виду дефектоскопии, а также после ремонта аппаратуры.
  - 7.10 Перед началом сборочно-сварочных работ необходимо проверить:
  - качество электрических соединений и заземление;
  - исправность сборочно-сварочных приспособлений;
  - исправность нагревательных устройств и приборов, контролирующих температуру;
- обеспечение применяемым сварочным оборудованием и аппаратурой заданных технологическим процессом сварочных режимов;
  - наличие и исправность амперметров и вольтметров;
- наличие и исправность расходометров (при аргонодуговой сварке) и других устройств (приборов) на постах для других способов сварки;
- проведение периодической промывки горелок, газовых шлангов и других элементов постов.

Проверка должна производиться:

- сварщиками и сборщиками перед началом работы на данном оборудовании;
- мастерами по сварке или другими лицами, ответственными за состояние оборудования, периодически, но не реже одного раза в неделю;
  - метрологической службой по утвержденному графику.
- 7.11 Результаты контроля сборочно-сварочных приспособлений оборудования и приборов, а также аппаратуры для дефектоскопии фиксируются в принятой на предприятии-изготовителе арматуры документации.

## 8 Требования к квалификации персонала

#### 8.1 Требования к квалификации сварщиков

- 8.1.1 К сварочным работам при изготовлении и ремонте стальной трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, могут быть допущены сварщики, аттестованные на I уровень профессиональной подготовки в соответствии с
- ПБ 03-273-99 и имеющие аттестационное удостоверение, в котором указывается, к каким видам работ допущен сварщик (способ сварки, наименование изделий, группа сталей, положение шва в пространстве).
- 8.1.2 Аттестационное удостоверение получает сварщик, прошедший первичную аттестацию, и допускается только к тем видам сварочных работ, которые указаны в этом удостоверении. Срок действия аттестационного удостоверения 2 года. Через 2 года (по истечении первого срока действия аттестационного удостоверения) срок действия удостоверения может быть продлен на 1 год, но не более двух раз подряд.
- 8.1.3 После окончания срока действия аттестационного удостоверения (с учетом продлений) сварщик подвергается периодической аттестации со сдачей специального и практического экзамена. После прохождения периодической аттестации сварщику оформляется новое удостоверение.
- 8.1.4 Если у сварщика был перерыв в работе свыше 6 месяцев, он должен пройти дополнительную аттестацию путем сдачи специального и практического экзаменов.
- 8.1.5 Если сварщик был временно отстранен от работы за нарушение технологии сварки или повторяющееся неудовлетворительное качество выполненных им производственных сварных соединений, он должен быть подвергнут внеочередной аттестации со сдачей общего, специального и практического экзаменов.
- 8.1.6 Содержание и объем первичной, периодической, дополнительной и внеочередной аттестации регламентируется в РД 03-495-02.

#### 8.2 Требования к квалификации специалистов сварочного производства

К руководству и техническому контролю за проведением сварочных работ должны быть допущены специалисты сварочного производства, аттестованные на II, III или IV уровень профессиональной подготовки в соответствии с ПБ 03-273-99 и имеющие удостоверение НАКС на право руководства и технического контроля за производством сварочных работ в соответствии с данными, указанными в их удостоверении.

Специалисты сварочного производства подвергаются проверке знаний в области промышленной безопасности в соответствии с РД 03-444-02.

# 8.3 Требования к квалификации специалистов неразрушающего контроля и дефектоскопистов

- 8.3.1 Специалисты неразрушающего контроля должны быть аттестованы в соответствии с ПБ 03-440-02.
- 8.3.2 К дефектоскопистам относятся рабочие, осуществляющие контроль качества сварных соединений и оценку качества по результатам неразрушающего контроля.
- 8.3.3 К выполнению работ допускаются дефектоскописты, прошедшие теоретическое и практическое обучение по специальной программе и получившие удостоверение о допуске к контролю сварных соединений по соответствующему виду контроля.

Дефектоскописты, независимо от стажа работы, подвергаются контрольным испытаниям

не реже одного раза в год, а также в случае перерыва в работе более 3 месяцев.

- 8.3.4 К выполнению контроля в соответствии с ЕТКС допускаются дефектоскописты:
- при визуальном контроле не ниже 4 разряда;
- при капиллярном и магнитопорошковом контроле не ниже 4 разряда;
- при радиографическом контроле не ниже 4 разряда; просмотр и расшифровка радиограмм должны производиться специалистами не ниже 5 разряда;
- при ультразвуковом контроле не ниже 4 разряда; составление карт ультразвукового контроля и оформление заключения по результатам контроля должны выполняться специалистами не ниже 5 разряда;
  - при контроле герметичности не ниже 4 разряда.
- 8.3.5 Состав квалификационной комиссии по испытанию дефектоскопистов утверждается приказом руководителя предприятия, выполняющего сварку.

В состав комиссии могут быть привлечены высококвалифицированные специалисты из других организаций, аттестованные в соответствии с требованиями ПБ 03-440-02.

- 8.3.6 Проведение испытаний по контролю неразрушающими методами производится в присутствии комиссии или выделенного ею представителя путем наблюдения за правильностью выполнения операций и точностью определения дефектов на контрольных пробах или эталонных образцах с имеющимися в них дефектами.
- 8.3.7 Объем и характер испытаний дефектоскопистов по каждому методу контроля регламентируется программой испытаний на допуск к работам по проведению контроля, разработанной предприятием, производящим контроль, на основании типовой программы.
- 8.3.8 В случае получения неудовлетворительных результатов по какому-нибудь из видов испытаний дефектоскопистов разрешается проведение повторных испытаний. Повторные испытания проводятся на удвоенном количестве образцов и лишь по тому виду испытаний, по которому получены неудовлетворительные результаты.

В случае получения неудовлетворительных результатов при повторных испытаниях дефектоскопист может быть допущен к испытаниям вновь не раньше, чем через один месяц после дополнительной подготовки.

## 9 Подготовка деталей под сварку

9.1 Детали на сварку должны поступать механически обработанными в соответствии с требованиями чертежа, технологического процесса и настоящего стандарта. Подготовленные под сварку кромки должны быть без вырывов, заусенцев, резких переходов и острых углов.

Шероховатость подготовленных под сварку кромок должна быть не более  $R_z$  80.

9.2 Подготовка кромок и поверхностей под сварку должна выполняться механическим способом.

Допускается подготовку кромок деталей из неподкаливающейся стали перлитного класса производить газовой резкой с обязательной последующей зачисткой кромок до чистого металла, т.е. до полного удаления следов резки.

Подготовку кромок деталей из сталей аустенитного класса допускается производить плазменной, воздушно-дуговой или газо-флюсовой резкой с последующей механической обработкой или зачисткой наждачным кругом до полного удаления следов резки на глубину не менее 1 мм.

9.3 Подготовленные под сварку кромки и прилегающие к ним наружная и внутренняя поверхности деталей, подлежащих сварке, должны быть механически обработаны или зачищены до чистого металла от окалины, ржавчины, краски, масла и других поверхностных загрязнений на ширину не менее 20 мм при подготовке деталей под дуговую сварку и не менее 50 мм при подготовке под электрошлаковую сварку и обезжирены.

Глубина зачистки не должна выходить за пределы допуска на толщину кромки.

9.4 Обезжиривание может производиться ацетоном, уайт-спиритом или спиртом ректификатом.

- 9.5 Обезжиривание сильфонных сборок необходимо производить спиртом ректификатом.
- 9.6 Правильность подготовки кромок под сварку должна контролироваться ОТК.

## 10 Сборка под сварку

- 10.1 Все поступившие на сборку детали и сборочные единицы должны иметь маркировку и/или сопроводительную документацию, подтверждающую их приемку службой технического контроля.
- 10.2 Сборка конструкций под сварку должна производиться в соответствии с требованиями технологического процесса, в котором должно быть указано:
  - порядок сборки;
  - способ крепления деталей;
  - методы контроля сборки;
  - другие необходимые технологические операции.
- 10.3 В процессе сборки должно быть исключено попадание влаги, масла и других загрязнений в разделку и зазоры соединений и на прилегающие к разделке поверхности.
- 10.4 При сборке под сварку, непосредственно перед сваркой, должно быть проконтролировано снаружи и внутри качество зачистки и обезжиривания подготовленных под сварку кромок и прилегающего к ним основного металла на ширине не менее 20 мм.

Обезжиренная по п. 9.5 сильфонная сборка должна быть просушена в термостате при температуре от 120  $^{0}$ C до 150  $^{0}$ C в течение от 1,5 до 2 часов и упакована в тару, исключающую загрязнение при транспортировке.

10.5 При сборке деталей из коррозионностойких сталей аустенитного класса под ручную электродуговую сварку и прихватку, при отсутствии механической обработки шва и прилегающей поверхности, с наружной стороны околошовная зона основного металла на ширине не менее 100 мм должна быть покрыта защитным покрытием и просушена на воздухе. В качестве защитного покрытия рекомендуется использовать каолин (размолотый и просеянный), разведенный водой. Защитное покрытие наносится на расстоянии от 2 до 3 мм от границы максимального размера усиления шва. Попадание покрытия на скосы кромок под сварку не допускается. Удаление каолина с поверхности производится водой после окончания сварки. Разрешается применение других защитных покрытий и способов защиты околошовной зоны, не снижающих качество сварного соединения.

При аргонодуговой сварке околошовную зону разрешается не защищать.

10.6 При контроле сборки деталей под сварку проверяют:

- величину зазоров (по чертежу);
- перелом осей или плоскостей соединяемых деталей (по чертежу);
- смещение кромок (по чертежу);
- качество зачистки и обезжиривания;
- правильность сборки деталей и их крепление в сборочных приспособлениях.
- 10.7 Прихватки должны выполнять сварщики, допущенные к сварке соединений, на которых производится прихватка.

Для выполнения прихваток и приварки временных технологических креплений разрешается применять дуговую сварку покрытыми электродами или аргонодуговую сварку. При сборке деталей под аргонодуговую или электронно-лучевую сварку (в том числе при аргонодуговой заварке корневой части шва) прихватки следует выполнять аргонодуговой сваркой.

- 10.8 Прихватки выполняют в условиях, исключающих сквозняки, особенно при использовании защитных газов.
- 10.9 Для выполнения прихваток следует применять сварочные материалы, предназначенные для выполнения сварных соединений деталей из сталей соответствующих марок и указанных в таблицах 5, 6, 7, 8 и КД.

Допускается прихватки выполнять аргонодуговым способом, независимо от способа выпол-

нения сварных швов, с применением сварочных материалов в соответствии с настоящим стандартом.

При аргонодуговой сварке штуцеров и тонкостенных конструкций из сталей аустенитного класса и неподкаливающихся сталей перлитного класса (толщиной до 5 мм) прихватки разрешается выполнять без присадки (за исключением сварки сталей XH35BT, XH35BT-ВД, 08X18H10T, XH35BT, 03X17H14M3, XH60B и сварки сталей аустенитного класса со сталями перлитного класса).

- 10.10 Наложение прихваток в местах пересечения или сопряжения двух или нескольких подлежащих сварке соединений не допускается.
- 10.11 В зависимости от размеров свариваемых деталей и применяемого способа сварки рекомендуется прихватки выполнять длиной от 3 до 20 мм, а число прихваток должно быть таким, чтобы обеспечивалась надежная фиксация положения деталей.

Прихватки рекомендуется выполнять:

- для продольных соединений через каждые 100 –150 мм;
- для кольцевых соединений диаметром до 32 мм в количестве 2 штук размером от 5 до 10 мм в диаметрально противоположных направлениях;
- для кольцевых соединений диаметром от 32 до 100 мм в количестве 2-4 штук размером от 10 до 15 мм равномерно по диаметру;
- для кольцевых соединений диаметром свыше  $100 \, \text{мм} \text{в}$  количестве 3 4 штук размером от  $10 \, \text{до} \, 20 \, \text{мм}$  равномерно по диаметру.
- 10.12 Качество прихваток, их расположение, количество и размеры должны быть оговорены в технологическом процессе. Прихватки должны быть зачищены от шлака, брызг и окислов. Прихватки, имеющие дефекты, должны быть удалены механическим способом.
- 10.13 Собранный под сварку узел подлежит приемке службой ОТК. Результаты приемки должны фиксироваться в журнале учета сварочных работ.

### 11 Сварка

## 11. 1 Общие указания

- 11.1.1 Выполнение сварки разрешается производить после приемки сборочных работ представителем ОТК.
- 11.1.2 Сварка конструкций должна производиться в соответствии с технологическим процессом.

В технологическом процессе должны быть указаны: квалификация сварщика, способы и режимы сварки, род и полярность тока, марка и диаметр сварочной проволоки, электродов, марка флюса, последовательность выполнения сварочных операций, температура подогрева при сварке с подогревом, режим термической обработки (в случае необходимости), а также другие необходимые технологические операции; методы и объем контроля сварных соединений.

11.1.3 Технология сварки, применяемая при изготовлении стальной трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, должна быть аттестована в соответствии с требованиями РД 03-615-03.

Использование не аттестованных технологий при изготовлении стальной трубопроводной арматуры опасных производственных объектов, поднадзорных Ростехнадзору, не допускается.

- 11.1.4 Для выполнения сварных соединений рекомендуется применять следующие способы сварки:
  - ручная дуговая сварка покрытыми электродами (РД);
  - ручная аргонодуговая сварка неплавящимся электродом (РАД);
- механизированная сварка плавящимся электродом в среде активных газов и смесях (МП);
  - автоматическая сварка плавящимся электродом в среде активных газов и смесях (АПГ);

- автоматическая сварка под флюсом (АФ);
- механизированная сварка под флюсом (МФ);
- -механизированная аргонодуговая сварка плавящимся электродом (МАДП);
- электрошлаковая сварка (ЭШ);
- лазерная (Л);
- электронно-лучевая сварка (ЭЛ).

Допускается использование двух или нескольких способов сварки из числа перечисленных для выполнения одного сварного соединения (комбинированная сварка).

- 11.1.5 Рекомендуемые режимы сварки указаны в приложении А.
- 11.1.6 Сварку следует выполнять в закрытых помещениях при температуре окружающего воздуха не ниже +5  $^{0}$ C.
- 11.1.7 Сварку рекомендуется выполнять в нижнем положении, для этого необходимо предусмотреть приспособления для вращения свариваемого узла.
- 11.1.8 Зажигание дуги необходимо производить в разделке шва или на ранее наплавленном металле.
- 11.1.9 Кратеры швов должны быть заплавлены и выведены на ранее наплавленный металл. Выводить кратеры на основной металл не допускается.
- 11.1.10 В процессе выполнения многопроходных швов, выполняемых ручной дуговой сваркой, после наложения каждого валика, поверхности шва и кромки разделки должны быть тщательно зачищены от шлака, брызг металла и визуально проконтролированы сварщиком на отсутствие трещин, недопустимых шлаковых (вольфрамовых) включений, пор и неровностей (подрезов, наплывов и углублений между валиками) и других дефектов. Выявленные дефекты (трещины, недопустимые включения, поры, неровности) должны быть удалены механическим способом до возобновления сварки. При механизированной, автоматической сварке контроль сварщиком отдельных валиков может производиться в процессе сварки (без ее прекращения).
- 11.1.11 Сварку угловых швов, к которым чертежом предъявляются требования герметичности, следует выполнять не менее чем в два слоя.
- 11.1.12 При выполнении двухстороннего сварного соединения (в том числе с выполнением подварочного валика) рекомендуется удалять корневую часть выполненного шва (за исключением шва, выполненного аргонодуговой сваркой) механическим способом. Допускается применение воздушно-дуговой, электродуговой и аргонодуговой строжки с последующей зачисткой механическим способом. При механической зачистке глубина выборки металла должна устанавливаться технологическим процессом и быть не менее 1 мм.
- 11.1.13 При выполнении сварных соединений из сталей аустенитного класса без последующей механической обработки корня шва, необходимо обеспечить защиту обратной стороны шва путем поддува защитного газа во внутреннюю полость при выполнении первых двух проходов.
- 11.1.14 Сварку замыкающих швов разрешается производить по технологии заводаизготовителя арматуры, которая обеспечивает качество сварных соединений в соответствии с требованиями КД и настоящего стандарта.
- 11.1.15 Сварные швы и прилегающая к ним зона основного металла, если отсутствует механическая обработка, должны быть тщательно зачищены от шлака, брызг и защитного покрытия в соответствии с требованиями НД на соответствующий вид контроля.
- 11.1.16 Выполнение сварного соединения, для которого в КД предусмотрен визуальный послойный контроль, необходимо проводить под наблюдением мастера сварочного производства и представителя ОТК.
- 11.1.17 На сварных соединениях должны быть поставлены клейма, позволяющие установить фамилию сварщика (сварщиков). Глубина клеймения не более 0,3 мм (ГОСТ 2.314) и размеры клейм устанавливаются ПТД на основании требований конструкторской документации. Клейма должны быть поставлены с наружной стороны сварных соединений на расстоянии от 30 до 50 мм от края усиления шва.

В случае, когда клеймение невозможно выполнить или сохранить в процессе эксплуатации, в паспорте изделия должны быть указаны сварные соединения, выполненные без маркировки, и указаны на них клейма сварщика (сварщиков), выполнявших сварку.

#### 11.2 Ручная электродуговая сварка

11.2.1 Ручную электродуговую сварку следует производить возможно короткой дугой на постоянном токе обратной полярности или переменном токе, в зависимости от марки применяемых электродов. При сварке следует применять электроды, указанные в таблице 5.

Таблица 5 – Сварочные материалы для электродуговой сварки

Марка основного материала	Тип электрода по ГОСТ, ТУ, (рекомендуемые марки электродов)	Темпера- тура примене- ния, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
10895 (Э12) ГОСТ 11036	Э42, Э42A, Э46, Э46A ГОСТ 9467 (УОНИ-13/45,* УОНИ-13/45A, ОЗС-16)	Не ниже -30	При требовании получения специальных магнитных свойств после сварки необходимо проведение термообработки при температуре (600–660) <sup>0</sup> C, выдержка 2 часа.
15Л ГОСТ 977	Э42, Э42A, Э46, Э46A ГОСТ 9467 (УОНИ-13/45, УОНИ-13/45A)	Не ниже -30	
	Э42, Э46 ГОСТ 9467 (АНО-4, АНО-5,ОЗС-6)	Не ниже -15	
Ст3сп, Ст3пс 15Л, 20Л, 25Л, 20ХЛ, 20, 20К, 22К	Э42A, Э46A ГОСТ 9467 (УОНИ-13/45, УОНИ-13/45A, 03C-2, CM-11)	Не ниже -30	
	Э50А ГОСТ 9467 (УОНИ-13/55)	ниже -30 до -40	После сварки термообработка – нормализация плюс отпуск (630–660) $^{0}$ С, 2 ч
20ГМЛ, 20ГСЛ	,5	Не ниже -40	
201 MJ1, 201 CJ1	Э50А ГОСТ 9467 (УОНИ-13/55)	Ниже -40 до -60	После сварки термообработка – нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
20ХН3Л	Э50A ГОСТ 9467 (УОНИ-13/55) Э70-Ф (48H-1)	Не ниже	Необходимость предварительного по- догрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9
	Э-10Х25Н13Г2 ГОСТ 10052, (ОЗЛ-6)	-70	После сварки термообработка не требуется, равнопрочность сварного соединения не обеспечивается
00525		Не ниже -60	
09Г2С 10Г2 20ГСЛ 10ХСНД	Э50А ГОСТ 9467 (УОНИ-13/55)	Ниже -60 до -70	После сварки термообработка - нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
10210114	Э50А ГОСТ 9467 (ВП-4, ВП-6)	Ниже -60 до -70	

Марка основного материала	Тип электрода по ГОСТ, ТУ, (рекомендуемые марки электродов)	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
16ГС 20ЮЧ	Э42, Э42A, Э46, Э46A ГОСТ 9467 (УОНИ-13/45, УОНИ-13/45A)	Не ниже -30	
	Э50А ГОСТ 9467 (УОНИ-13/55)	Ниже -30 до -40	
20XЛ 20X	Э-09Х1М ГОСТ 9467 (ТМЛ-1У) Э-09Х1МФ	От -40 до 450	
20ХМЛ	ГОСТ 9467 (ТМЛ-3У, ЦЛ-29, ЦЛ-20)		Необходимость предварительного подогрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9
15XM, 12XM, 20XM 12X1МФ	Э-09Х1МФ ГОСТ 9467 (ТМЛ-3У, ЦЛ-29, ЦЛ-20)	От -20 до 560	
20Х13Л 20Х13 08Х13 12Х13	Э-12X13 ГОСТ 10052 (УОНИ-10X13) Э-11X15H25M6AГ2 ГОСТ 10052 (НИАТ-5, ЭА-395/9) Э-10X25H13Г2 ГОСТ 10052 (ОЗЛ-6)	По таблице 1	Необходимость предварительного подогрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9.Применение электродов типа Э-11X15H25M6AГ2, Э-10X25H13Г2 разрешается, если при работе конструкции допускается неравнопрочность сварного соединения
12X17	Э-08X19H10Г2МБ ГОСТ 10052 (ЭА-898/21, ЭА-898/21Б,	От -20 до 300	Для обеспечения стойкости сварного соединения против межкристаллитной коррозии необходима термообработка — отпуск при температуре 800 °C, 8 часов. При отсутствии требования стойкости против межкристаллитной коррозии — отпуск при температуре (775–800) °C, 2 часа
14X17H2	OCT 5.P9370)	От -70 до 350	Необходимо проведение термообработки — отпуска при температуре (680–700) <sup>0</sup> С от 4 до 5 часов при требовании стойкости против межкристаллитной коррозии (МКК); от 2 до 3 часов при отсутствии требования стойкости против МКК

Марка свариваемого мого материала  Тип электрода по температура применения, улектрода по температура применения, улектродов удет при температуре не выше 350 °C удет применения данных сварочных материалов должается при температуре не выше 500 °C удет применения данных сварочных материалов должается при температуре не выше 500 °C удет применения данных сварочных материалов должается при температуре и выше 500 °C удет применения данных сварочных материалов должается при температуре оботка – аустепизация при температуре ботка – аустепизация при температуре оботка – аустепизация при темпер		I m	-	T
мого материала мендуемые марки лектродов) 3-07X19H11M3г2-о ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, 3A-400/10Т, 3A-898/21, 3A-898/21, 3A-898/215, ОСТ 5.Р9370)  12X18H9TЛ 08X18H10T 08X18H10T 12X18H9TЛ 08X18H10T 12X18H9T 10X18H9 10X18H9 10X18H9 10X18H9-BJД	Марка сваривае-		Темпера-	
Мендуемые марки применения,				Лополнительные указания
12X18H9TЛ оказания   10 таблице   1		мендуемые марки	применения,	дополнительные указания
12X18H9TЛ оказантого ост 5.Р9370   По таблице 1   Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше 350 °C	материала	электродов)	$^{0}\mathrm{C}$	
12X18H9TЛ о8X18H10T оСТ 5.Р9370   По таблице 1   Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше 350 °С		Э-07Х19Н11М3Г2Ф		
12X18H9TЛ о8X18H10T оКТ 5.Р9370   По таблице 1   Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше 350 ℃				
12X18H9TЛ  ОСТ 5.Р9370  ОСТ			По таблице 1	
ОКТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9370   ОКТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9370	12Х18Н9ТЛ			
12X18H9T		-		ратуре не выше 350 °С
12X18H10T   08X19H10T   2ME   (3A-898/21E, OCT 5.P9370)		0013.13370)		
12X18H9TЛ		7_08Y10H10F2ME		
12X18H9TЛ				Стойкості против межеристо плитиой
12X18H9TЛ (ОСТ 5.Р9370)   ПО таблице 1   Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше 500 °C	007110111011 22	,	Ho таблице 1	
12X18H9TЛ		• · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
12X18H911		OCT 5.P9370)	A	ратуре не выше 450 °С
12X18H911				
10X18H9 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)    10X18H9 (10X18H9 на 1)	4.037.4.037.077.77	Э-08Х19Н10М2Б		
12X18H10T		ГОСТ 10052		
12X18H1   3A-902/14, OCT 5.P9370   Воличение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии   10X18H9-BД   10X18H19-BД   10X1			По таблице 1	
12X18H10T   OCT 5.P9370   DaType не выше 500 C		The state of the s		коррозии обеспечивается при темпе-
10X18H9		1		ратуре не выше 500 °С
10X18H9	08Х18Н10Т-ВД	001 3.1 7370)		
10X18H9				
ТОСТ 10052 (ОЗЛ-8, ОЗЛ-12, ОЗЛ-36)   По таблице 1   риалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии		Э-04Х20Н9,		
10X18H9 10X18H9-ВД 10X18H9-Ш  48A-2, 48A-2T, 48A-1, 48A-1T ОСТ 5.Р9370  48A-1, 48A-1T ОСТ 5.Р9370  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3ТЛ 10X17H13M3Т (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  3-09X19H10Г2M2Б		Э-07Х20Н9		Применение данных сварочных мате-
10X18H9 (ОЗЛ-8, ОЗЛ-12, ОЗЛ-36)  48A-2, 48A-2T, 48A-11 ОСТ 5.Р9370  48A-1, 48A-17 ОСТ 5.Р9370  48A-1, 48A-11 ОСТ 5.Р9370  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10Т, ЭА-400/10Т		ГОСТ 10052	По таблице 1	риалов допускается при отсутствии
10X18Н9-ВД 10X18Н9-Ш	10X18H9	(ОЗЛ-8, ОЗЛ-12,		
12X18H9-Ш  48A-2, 48A-2T, 48A-1T До 600  10CT 5.P9370  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10Т, ЭА-40	10Х18Н9-ВД			
48A-1, 48A-1T   ОСТ 5.Р9370   До 450   После сварки необходима термообра-   12X18H9   48A-1, 48A-1T   ОСТ 5.Р9370   До 450   (970–1020) <sup>®</sup> C     12X18H9   7-07X19H11M3Г2Ф   ГОСТ 10052   (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)   7-07X19H11M3Г2Ф   ГОСТ 10052   (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)   7-08X19H10M2Б   ГОСТ 10052   (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)   7-09X19H10Г2M2Б   7-09X19H10F2M2Б   7-09X19				*
48A-1, 48A-1T   ОСТ 5.Р9370   До 450   После сварки необходима термообра-   12X18H9   48A-1, 48A-1T   ОСТ 5.Р9370   До 450   (970–1020) <sup>®</sup> C     12X18H9   7-07X19H11M3Г2Ф   ГОСТ 10052   (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)   7-07X19H11M3Г2Ф   ГОСТ 10052   (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)   7-08X19H10M2Б   ГОСТ 10052   (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)   7-09X19H10Г2M2Б   7-09X19H10F2M2Б   7-09X19		48A-2, 48A-2T,	Ло 600	
ОСТ 5.Р9370  48А-1, 48А-1Т ОСТ 5.Р9370  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (3A-400/10T, 3A-400/10V ОСТ 5.Р9370)  3-07X19H11M3Г2Ф ТОСТ 10052 (3A-400/10T, 3A-400/10T, 3A-400/10V ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (3И432) 10X17H13M2T (3И448)  3-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (3A-400/13, 3A-902/14, ОСТ 5.Р9370)  3-09X19H10Г2M2Б		48A-1, 48A-1T	до ооо	После сварки необходима термообра-
12X18H9       48A-1, 48A-1T OCT 5.P9370       До 450       (970–1020) °C         3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)       До 360       До 360         12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)       Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)       По таблице 1       Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.         12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)       Э-08X19H10M2Б (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)       По таблице 1       Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.		OCT 5.P9370		
12X18H9  ОСТ 5.Р9370  Э-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10У, ОСТ 5.Р9370)  Э-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10У, ОСТ 5.Р9370)  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10У, ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  Э-09X19H10Г2М2Б			По 450	
12X18H9       Э-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)       До 360         12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)       Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)       По таблице 1       Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.         12X18H12M3TЛ (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)       Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)       По таблице 1       Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.         3-09X19H10Г2M2Б       Э-09X19H10Г2M2Б       ОСТ 5.Р9370)       В-09X19H10Г2M2Б		*	до 430	(
ГОСТ 10052, (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  3-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10У, ЭА-400/10У, ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3ТЛ 10X17H13M3Т (ЭИ432) 10X17H13M2Т (ЭИ448)  ——————————————————————————————————				
(ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  3-07Х19Н11М3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12Х18Н12М3ТЛ 10Х17Н13М3Т (ЭИ432) 10Х17Н13М2Т (ЭИ448)  3-08Х19Н10М2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  По таблице 1  Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.	12X18H9		П 260	
ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  3-07Х19Н11М3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12Х18Н12М3ТЛ 10Х17Н13М3Т (ЭИ432) 10Х17Н13М2Т (ЭИ448)  3-08Х19Н10М2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  По таблице 1  Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.			до 360	
ОСТ 5.Р9370)  3-07Х19Н11М3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12Х18Н12М3ТЛ 10Х17Н13М3Т (ЭИ432) 10Х17Н13М2Т (ЭИ448)  3-08Х19Н10М2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  3-09Х19Н10Г2М2Б				
Э-07Х19Н11М3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12Х18Н12М3ТЛ 10Х17Н13М3Т (ЭИ432) 10Х17Н13М2Т (ЭИ448)  Э-08Х19Н10М2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  По таблице 1  Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.				
ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  9-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  3-09X19H10Г2M2Б				
Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.   ОСТ 5.Р9370   ОСТ 5.Р9				
ЭА-400/10У ОСТ 5.Р9370)  12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  3-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  3-09X19H10Г2M2Б				
12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  3-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  По таблице 1  Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.				
12X18H12M3TЛ 10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  3-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370)  3-09X19H10Г2M2Б				
10X17H13M3T (ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448) Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370) По таблице 1 Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается.		UC1 5.P93/0)		
(ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  ——————————————————————————————————	12Х18Н12М3ТЛ			
(ЭИ432) 10X17H13M2T (ЭИ448)  ——————————————————————————————————		D 007/4077/23 727	По таблица 1	
10Х17Н13М2Т (ЭИ448) (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370) Э-09Х19Н10Г2М2Б			тто таолице т	
(ЭИ448) (ЭА-400/13, ЭА-902/14, ОСТ 5.Р9370) Э-09Х19Н10Г2М2Б				коррозии обеспечивается.
9A-902/14, OCT 5.P9370)  3-09Χ19Η10Γ2Μ2Б		,		
Э-09Х19Н10Г2М2Б	(311770)	1		
		OCT 5.P9370)		
(НЖ-13)		Э-09Х19Н10Г2М2Б		
		(НЖ-13)		
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				

## Продолжение таблицы 5

Марка сваривае- мого материала	Тип электрода по ГОСТ, ТУ, (рекомендуемые марки электродов)	Температура применения, ${}^{0}C$	Дополнительные указания
15Х18Н12С4ТЮ (ЭИ 654)	ОЗЛ-3 (ЭИ-654)	По таблице 1	Сварные соединения, работающие при температуре выше $50~^{\circ}$ С в контакте с азотной кислотой, необходимо подвергать аустенизации при температуре $(950-1050)~^{\circ}$ С, охлаждение на воздухе
07Х20Н25М3Д2ТЛ 06ХН28МДТ	ОЗЛ-17У ТУ 14-4-715	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (1050–1080) <sup>0</sup> С. Допускается снижение температуры аустенизации до 950 <sup>0</sup> С при условии обеспечения стойкости против межкристаллитной коррозии
(ЭИ 943)			Сварочные материалы допускается применять для выполнения швов, не соприкасающихся со средой. Поверхность, соприкасающаяся со средой, на толщину от 3 до 5 мм должна выполняться электродами марки ОЗЛ-17У
08X17H15M3T (ЭИ580) 03X17H14M3 (ЭИ66) 03X22H6M2 (ЭИ 67)	Э-02X20H14Г2M2 ГОСТ 10052 (ОЗЛ-20) Э-02X19H18Г5AM3 ГОСТ 10052 (АНВ-20)	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки — аустенизации при температуре (1020–1060) <sup>0</sup> C, 2 часа, охлаждение с печью до 300 <sup>0</sup> C, далее на воздухе
08Х21Н6М2Т (ЭП 54)	Э-07X19H11M3Г2Ф ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У) Э-08X19H10M2Б ГОСТ 10052 (ЭА-400/13, ЭА-902/14)	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается. После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (950–1050) <sup>0</sup> C, охлаждение на воздухе.
	Э-04X20H9, Э-07X20H9 ГОСТ 10052 (ОЗЛ-8, ОЗЛ-12, ОЗЛ-36)		Применение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии

Марка свари- ваемого материала	Тип электрода по ГОСТ, ТУ, (рекомендуемые марки электродов)	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
08X22H6T (ЭП 53) 10X14Г14H4T	Э-08Х19Н10Г2МБ (ЭА-898/21, ЭА-898/21Б, ЦТ-15)		Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается. После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (950–1050) <sup>0</sup> C, охлаждение на воздухе.
(ЭИ 711)	Э-04X20H9, Э-07X20H9 ГОСТ 10052 (ОЗЛ-8, ОЗЛ-12, ОЗЛ-36)	По таблице 1	Применение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии
09Х16Н4Б 07Х16Н4Б 07Х16Н4Б-Ш	УОНИ-13/ЭП56	По таблице 1	
09Х14Н16Б (ЭИ 694) 09Х14Н19В2БР (ЭИ 695Р)	Э-08Х19Н10Г2МБ ГОСТ 10052 (ЭА-898/21, ЭА-898/21Б, ЦТ-15)	Не выше 650	После сварки необходимо произвести термообработку по СТ ЦКБА 016
ХН35ВТ (ЭИ 612) ХН35ВТ-ВД (ЭИ 612-ВД)	Э-27X15H35B3Г2Б2Т ГОСТ 10052 (КТИ-7)	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки – старение по СТ ЦКБА 016 с целью обеспечения равнопрочности сварного соединения
Н70МФВ-ВИ (ЭП 814А-ВИ) Н65М-ВИ (ЭП 982-ВИ)	ОЗЛ-23, Э-10X20H70Г2M2Б2B (ОЗЛ-25Б)		
ХН65МВ (ЭП 567) ХН65МВУ (ЭП 760)	Э-02X20H60M15B3 (ОЗЛ-21)	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (1050–1060) <sup>0</sup> C.

<sup>\* -</sup> наряду с маркой электродов УОНИ 13/... возможно применение марки электродов УОНИИ 13/..., в зависимости от обозначения марки в ТУ завода изготовителя электродов

- 11.2.2 При выполнении многопроходных швов первый (корневой) валик рекомендуется выполнять усиленным во избежание образования в нем трещин.
- 11.2.3 Сила тока при сварке должна соответствовать паспорту или другой нормативной документации на применяемую марку электродов.
- $11.2.4~{\rm C}$  Сварку узлов арматуры из высоколегированных сталей аустенитного класса необходимо производить без перегрева узкими валиками (шириной не более трех диаметров электродов). Каждый последующий проход шва выполнять после охлаждения предыдущего до температуры не выше  $100~{\rm ^{0}C}$ , а при регламентируемом содержании ферритной фазы допускается до  $250~{\rm ^{\circ}C}$ .

### 11.3 Аргонодуговая сварка неплавящимся электродом

- 11.3.1 Аргонодуговую сварку необходимо производить на постоянном токе прямой полярности.
  - 11.3.2 Для улучшения условий зажигания дуги рекомендуется применение осциллятора.
- 11.3.3 В качестве защитного газа при аргонодуговой сварке должен применяться аргон по ГОСТ 10157 высшего сорта. Сварку следует выполнять материалами, указанными в таблице 6.

Таблицаб – Сварочные материалы для сварки в защитных газах

Марка основ- ного мате- риала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> C	Дополнительные указания
10895 (Э12) ГОСТ 11036	Св-08Г2С Аргон ГОСТ 10157	От -60 до 350	При требовании получения специальных магнитных свойств после сварки необходимо проведение термообработки при температуре (600–660) <sup>0</sup> С, выдержка 2 часа.
15Л ГОСТ 977	Св-08Г2С Углекислый газ ГОСТ 8050, аргон	По таблице 1	
Ст3сп, Ст3пс ГОСТ 380	ГОСТ 10157		
20Л 25Л ГОСТ 977	Св-08Г2С Углекислый газ	Не ниже -30	
20, 20K, 22K OCT 108.030.113	ГОСТ 8050, аргон ГОСТ 10157	ниже -30 до -40	После сварки термообработка – нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
20ГМЛ	Св-08Г2С Углекислый газ	Не ниже -40	
СТ ЦКБА 014 20ГСЛ	ГОСТ 8050, аргон ГОСТ 10157	Ниже -40 до -60	После сварки термообработка - нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9

Марка сваривае- мого материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
09Г2С	Св-08Г2С Аргон ГОСТ 10157, углекислый газ ГОСТ 8050 или смесь	Не ниже -40	
ГОСТ 19281 10Г2 ГОСТ 4543 10ХСНД	аргона и углекислого газа ((75-85) % Ar + (15- 25) % CO <sub>2</sub> )	Ниже -40 до -70	При условии нормализации плюс отпуск, по режиму, указанному в таблице 9
	C <sub>B</sub> -08Γ2CHTЮP TY 14-1-3648 CO <sub>2</sub> , Ar, CO <sub>2</sub> +Ar,	Не ниже -70	
16ГС ГОСТ 19281 20ЮЧ ТУ 14-1-4853	Св-08Г2С Углекислый газ ГОСТ 8050, аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	При необходимости отпуск по режиму, указанному в таблице 9
20ХЛ СТ ЦКБА 014- 2004 20Х ГОСТ 4543 20ХМЛ ГОСТ 977 15ХМ ГОСТ 4543 12Х1МФ ГОСТ 20072	Св-08ХМ Св-10ХГ2СМА Углекислый газ ГОСТ 8050, аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Необходимость предварительного по- догрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9
20X13Л ГОСТ 977 20X13 ГОСТ 5632 08X13 12X13 ГОСТ 5632	Св-06Х14 Св-08Х14ГНТ Св-12Х13 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Необходимость предварительного по- догрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9.
14X17H2* ГОСТ 5632	Св-08Х19Н10Г2Б Св-07Х19Н10Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	После сварки необходима термообра- ботка – отпуск при температуре (680–700) <sup>0</sup> C, от 3 до 5 часов (см. п.12.8)
08X18H10T 12X18H9T	Св-04Х19Н11М3 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $350^{0}\mathrm{C}$
12X18H10T 12X18H9TЛ	Св-08Х19Н10Г2Б Св-07Х19Н10Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $450~^{0}\mathrm{C}$

Марка сваривае- мого материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
08X18H10T 12X18H9T 12X18H10T 12X18H9TЛ	Св-08Х19Н10М3Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается
12X18H9 08X18H10T 10X18H9 10X18H9-ВД 10X18H9-Ш 10X18H9Л 12X18H9TЛ 12X18H9T 12X18H10T	Св-01Х19Н9 Св-04Х19Н9 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Применение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии
10X18H9, 10X18H9-ВД, 10X18H9-Ш ТУ 108.11.937	Св-02X17H10M2-ВИ, ТУ 14-1-2838 Св-04X17H10M2 ТУ 14-1-1959, Аргон ГОСТ 10157 Св-04X17H10M2	До 600	После сварки необходима термообра- ботка – аустенизация (970–1020) <sup>0</sup> C
ГОСТ 5632	ТУ 14-1-1959	До 450	
12X18H12M3TЛ ГОСТ 977 10X17H13M3T (ЭИ432)	Св-04Х19Н11М3 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $350^{0}\mathrm{C}$
10X17H13M2T (ЭИ 448)	Св-08Х19Н10М3Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $500^{0}\mathrm{C}$
15X18H12C4TЮ (ЭИ 654) ГОСТ 5632	Св-15Х18Н12С4ТЮ (ЭИ 654) ТУ 14-1-997 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Сварные соединения, работающие при температуре выше 50 °C в контакте с азотной кислотой, необходимо подвергать аустенизации при температуре (950–1050) °C, охлаждение на воздухе

# Продолжение таблицы 6

Марка свари- ваемого материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
07X20H25M3Д2 ТЛ СТ ЦКБА 014 06XH28MДТ (ЭИ 943) ГОСТ 5632	Св-01Х23Н28М3Д3Т Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (1050–1080) <sup>о</sup> С. Допускается снижение температуры аустенизации до 950 <sup>о</sup> С при условии обеспечения стойкости против межкристаллитной коррозии
	Св-10Х16Н25АМ6 Св-04Х19Н11М3 Аргон ГОСТ 10157		Сварочные материалы допускается применять для выполнения швов, не соприкасающихся со средой. Поверхность, соприкасающаяся со средой, на толщину от 3 до 5 мм должна выполняться электродами марки ОЗЛ-17У или проволокой марки Св-01X23H28M3Д3Т
07X21Г7АН5 (ЭП 222) ГОСТ 5632	Св-08Х21Н10Г6 Аргон ГОСТ 10157	До -196	При работе сварного соединения при температуре до минус 196 <sup>0</sup> С после сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (950–1050) <sup>0</sup> С, охлаждение на воздухе
08X17H15M3T (ЭИ580) ГОСТ 5632 03X17H14M3 (ЭИ66) ГОСТ 5632 03X22H6M2 (ЭИ 67) ТУ 14-1-1554	Св-01Х19Н18Г10АМ4 (ЭП 690) ТУ 14-1-4981 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Для снятия напряжений необходимо проведение термообработки – аустенизации при температуре (1020–1060) $^{0}$ С, 2 часа, охлаждение с печью до 300 $^{0}$ С, далее на воздухе
08X21H6M2T (ЭП 54) ГОСТ 5632	Св-04Х19Н11М3 Аргон ГОСТ 10157 Св-08Х19Н10М3Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается. После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (950–1050) <sup>0</sup> С, охлаждение на воздухе

# Продолжение таблицы 6

Марка свари- ваемого материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
08X22H6T (ЭП 53); 10X14Г14H4T (ЭИ 711) ГОСТ 5632	Св-08Х19Н10Г2Б Св-07Х19Н10Б Аргон ГОСТ 10157 Св-01Х19Н9 Св-04Х19Н9 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается. После сварки аустенизация при температуре (950–1050) <sup>0</sup> С, охлаждение на воздухе. Применение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований по стойкости против межкристаллитной коррозии
09X16H4Б ГОСТ 5632 ТУ 14-1-3018 07X16H4Б 07X16H4Б-Ш ГОСТ 5632 09X14H16Б (ЭИ 694) 09X14H19B2БР (ЭИ 695Р) ГОСТ 5632	Св-09Х16Н4Б (ЭП 56) ТУ 14-1-1692 Аргон ГОСТ 10157 Св-08Х19Н10Г2Б Св-07Х19Н10Б Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1 Не выше 650	После сварки необходимо произвести термообработку по СТ ЦКБА 016
Х32Н8 ТУ 14-1-88	Св-08Х32Н9 Св-08Х32Н8 ТУ 14-1-1467 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки — аустенизации при температуре (1080–1120) <sup>0</sup> C, охлаждение на воздухе с последующим отпуском при температуре (270–300) <sup>0</sup> C в течение от 2 до 4 часов или отпуском при температуре (450–500) <sup>0</sup> C в течение от 2 до 4 часов, HRC 2430
ХН60ВТ (ЭИ 868) ГОСТ 5632	Св-ХН60ВТ (ЭИ 868) ТУ 14-1-997 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	После сварки необходимо проведение термообработки - аустенизации при температуре (1050–1060) <sup>0</sup> C.

Марка свари- ваемого материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемый защитный газ или смесь газов	Темпера- тура применения, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
Н70МФВ-ВИ (ЭП 814А-ВИ) ТУ 14-1-4684 Н65М-ВИ (ЭП 982-ВИ) ТУ 14-1-2878	Св-00H70M27P (ЭП 812) ТУ 14-130-37 H70M27 (ЭП 495) ТУ 14-1-683 Аргон ГОСТ 10157	По таблице 1	После сварки необходимо проведение
ХН65МВ (ЭП 567) ГОСТ 5632 ХН65МВУ (ЭП 760) ГОСТ 5632	0X15H55M16B (ЭП 567) Аргон ГОСТ 10157		термообработки - аустенизации при температуре (1050–1060) <sup>0</sup> C.

Примечания:

- 11.3.4 В качестве неплавящегося электрода должны применяться прутки из лантанированного или иттрированного вольфрама. Допускается применять прутки из чистого вольфрама.
- 11.3.5 Перед началом сварки газоподводящие шланги и горелки необходимо продуть аргоном.
- 11.3.6 Конец вольфрамового электрода должен быть заточен в соответствии с указаниями 6.3.12 и 6.3.13.
- 11.3.7 Для обеспечения качественной защиты вылет вольфрамового электрода из сопла горелки не должен превышать 15 мм.
- 11.3.8 Зажигание дуги следует производить на стальной пластине, в разделке или на ранее наплавленном металле. Зажигание дуги на свариваемом металле вне разделки не допускается.
- 11.3.9 Перед началом сварки необходимо проверить качество защиты наружной поверхности шва. Проверка производится путем наплавки валика (без присадки) на пластине или отрезке трубы. При хорошей защите дуга горит спокойно, поверхность выполненного валика светлая или с цветами побежалости без какого-либо налета.
- 11.3.10 При сварке трубных конструкций без подкладных колец или без центрирующего «уса» первый проход рекомендуется выполнять:
- при толщине стенки до 12 мм с применением присадочной проволоки или без присадки;
  - при толщине стенки свыше 12 мм необходимо применять присадочную проволоку.
- при сварке сталей марок 08X18H12T, XH35BT, XH35BT-ВД, 08X18H10T + XH35BT (XH35BT-ВД), 03X17H14M3, XH60BT, 10X17H13M2T, 10X17H13M3T, 12X18H12M3TЛ и других марок сталей чисто аустенитного класса, а также сталей аустенитного класса со сталями перлитного класса, применение присадочной проволоки обязательно.
- 11.3.11 Сварку следует выполнять узкими валиками так, чтобы ширина ванны не превышала внутреннего диаметра сопла горелки. По окончании сварки подача аргона в горелку

<sup>1</sup> Дополнительно к указанным в таблице смесям защитных газов разрешается применение смесей, состав которых приведен в разделе 11.4, или других, состав которых обеспечивает качество сварных соединений в соответствии с требованиями настоящего стандарта.

<sup>2 \* -</sup> аргонодуговая сварка разрешается после специальной отработки технологии на отсутствие трещин.

не должна прекращаться до потемнения сварочной ванны и вольфрамового электрода.

- 11.3.12 Кратеры швов должны быть тщательно заплавлены. Кратер необходимо выводить на ранее наплавленный металл шва. При этом, за счет расплавления присадочной проволоки с обильной подачей (шов усиленный) и за счет плавного гашения дуги должно обеспечиваться отсутствие дефектов в кратере.
- 11.3.13 Сварку высоконикелевыми сварочными материалами рекомендуется вести короткой дугой с использованием дополнительной защиты и тщательной послойной зачистки от окислов. Дополнительная защита обеспечивается путем применения специальных приставок к горелке. Послойная зачистка сварного шва должна осуществляться напильником или другим инструментом до металлического блеска с последующим обезжириванием.

# 11.4 Автоматическая и механизированная сварка плавящимся электродом в среде активных газов и смесях

11.4.1 Для сварки углеродистых и низколегированных сталей в качестве защитного газа может применяться как углекислый газ так и смесь газов.

Сварку легированных сталей рекомендуется производить в аргоне или смеси защитных газов.

11.4.2 Сварка должна производиться на постоянном токе обратной полярности с применением источника питания с жесткой или пологопадающей внешней характеристикой (генератора постоянного тока или выпрямителя).

Рекомендуемые сварочные материалы приведены в таблице 6.

- 11.4.3 Для сварки рекомендуется применение газовой смеси следующего состава (дополнительно к указанным в таблице 6):
- для автоматической сварки: аргон (92–95) %, кислород остальное, или аргон (85–92) %, двуокись углерода остальное;
  - для механизированной сварки: аргон (75–85) %, двуокись углерода остальное.

Смешение газов может производиться смесителями любых типов. Дозировку в процессе смешения газов следует контролировать ротаметром. Допускается использовать готовые газовые смеси в баллонах.

11.4.4 Сварка должна производиться в нижнем положении. Электрод устанавливается вертикально по центру разделки. Допускается смещение электрода от диаметральной вертикальной оси на (15–20) мм по ходу вращения.

Горение дуги должно производиться без коротких замыканий. Длина дугового промежутка должна находиться в пределах от 4 до 7 мм.

#### 11.5 Автоматическая и механизированная сварка под флюсом

- 11.5.1 Сварка должна производиться на постоянном токе обратной полярности. Рекомендуемые марки сварочных материалов указаны в таблице 7.
- 11.5.2 Сварку кольцевых швов необходимо выполнять с использованием кантователей, манипуляторов или другого оборудования, которое может обеспечить равномерное (без рывков) вращение свариваемых деталей.
- 11.5.3 Для обеспечения удовлетворительного формирования шва и для исключения прожогов при сварке корня шва сварочная дуга должна быть смещена в диаметральной плоскости относительно оси изделия в сторону, противоположную вращению.
  - 11.5.4 Вылет сварочной проволоки устанавливается не более 50 мм.

Таблица 7 – Сварочные материалы для сварки под флюсом

Марка основного материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, Рекомендуемая марка флюса по ГОСТ 9087	Темпера- тура примене- ния, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания
15Л ГОСТ 977	Св-08ГА АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1 Св-10ГА	Не ниже -30 ниже -30	После сварки термообработка - отпуск
	АН-348А, ОСЦ-45,	до -40	по режиму, указанному в таблице 9
Ст3сп, Ст3пс ГОСТ 380	Св-08, Св-08А АН-348А, ОСЦ-45 АНЦ-1	Не ниже -20	2
20Л 25Л ГОСТ 977	Св-08А, Св-08ГА АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1, АН-43, ФЦ-16	Не ниже -30	
20, 20K, 22K OCT 108.030.113	Св-10ГА, Св-10НМА, АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1, АН-43, ФЦ-16	Ниже -30 до -40	После сварки термообработка – нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
20ГМЛ	Св-10ГА, Св-08ГА, Св-	Не ниже -40	
СТ ЦКБА 014 20ГСЛ	10НМА, АН-348А, ОСЦ-45, АН- 43, АНЦ-1, ФЦ-16	Ниже -40 до -60	После сварки термообработка - нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
09Γ2C	Св-10НЮ ТУ 14-1-2219	Не ниже -60	
ГОСТ 19281 10Г2 ГОСТ 4543 10ХСНД	Св-10НМА, Св-08ГА, Св-08Г2С АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1	Ниже -60 до -70	После сварки термообработка - нормализация плюс отпуск по режиму, указанному в таблице 9
16ГС ГОСТ 19281	Св-08ГА, Св-08АА АН-348А, ОСЦ-45	Не ниже - 30	
20ЮЧ ТУ 14-1-4853	Св-10ГА, Св-08ГА АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1, АН-43, ФЦ-16	Ниже -30 до -40	При толщине металла не более 24 мм термообработка не требуется, при большей толщине необходима термообработка нормализация плюс отпуск
14ХГС	Св-10ГА, Св-08ГА АН-348А, ОСЦ-45, АНЦ-1, АН-43, ФЦ-16	До -60	

Марка основного материала	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246, ТУ, рекомендуемая марка флюса по ГОСТ 9087	Темпера- тура примене- ния, <sup>0</sup> С	Дополнительные указания					
20XЛ СТ ЦКБА 014-2004 20X ГОСТ 4543 20XМЛ ГОСТ 977 15XM ГОСТ 4543 12X1МФ ГОСТ 20072	Св-08ХМ, Св-08ХМФА АН-22, АН-42, ФЦ-11 Св-04Х2МА КФ-16	По таблице 1	Необходимость предварительного по- догрева и режимы термообработки после сварки указаны в таблице 9					
12X18H9TЛ ГОСТ 977 08X18H10T	Св-04X19H11M3 ОФ-6	Не выше 350	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $350^{0}$ С					
12X18H9T 12X18H10T ГОСТ 5632	Св-08Х19Н10Г2Б ОФ-6	Не выше 450	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $450^{0}\mathrm{C}$					
08X18H10T-ВД ТУ 14-1-3581	Св-08Х19Н10М3Б ОФ-6	Не выше 500	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $500^{0}\mathrm{C}$					
12X18H9 12X18H9 08X18H9 10X18H9-ВД 10X18H9-Ш ТУ 108.11.937	Св-01Х19Н9 Св-04Х19Н9 ОФ-6	28//	Применение данных сварочных материалов допускается при отсутствии требований стойкости против межкристаллитной коррозии					
12X18H12M3TЛ ГОСТ 977 10X17H13M3T (ЭИ432)	Св-04Х19Н11М3 ОФ-6	Не выше 350	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $350~^{0}\mathrm{C}$					
10Х17Н13М2Т (ЭИ448)	Св-08Х19Н10М3Б ОФ-6	Не выше 500	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $500^{0}\mathrm{C}$					

## 11.6 Электрошлаковая сварка

- 11.6.1 Применение электрошлаковой сварки рекомендуется, в основном, для сварки конструкций из сталей перлитного класса. Применяемые при этом сварочные проволоки аналогичны приведенным в таблице 7, рекомендуемые марки флюсов AH-8, AH-22 ГОСТ 9087.
- 11.6.2 Электрошлаковую сварку рекомендуется производить сварочной проволокой диаметром 3 мм. Допускается применение плавящегося мундштука, пластинчатого электрода и сварочных проволок других диаметров.
- 11.6.3 При сварке кольцевых швов необходимо обеспечивать равномерное вращение (без рывков и пробуксовки) со скоростью в месте сварки от 0,6 до 1,5 м/ч. При этом осевое смещение

свариваемых деталей не должно превышать 2 мм за один оборот.

- 11.6.4 Формирование шва при сварке должно производиться медными водоохлаждаемыми ползунами или съемными планками.
- 11.6.5 В зависимости от толщины свариваемых деталей процесс сварки может производиться с поперечным колебанием или без колебания электродных проволок в зазоре. При сварке без поперечных колебаний количество электродных проволок берется из расчета один электрод на (40–50) мм толщины свариваемых деталей, а при сварке с колебаниями из расчета один электрод на (100–150) мм толщины свариваемых деталей.
- 11.6.6 Процесс сварки должен производиться без перерыва от начала до конца. В случае вынужденной остановки при протяженности выполненного участка шва менее 0,5 м шов удаляется, и процесс начинается вновь. Если длина выполненной части более 0,5 м, то сварку рекомендуется продолжать после удаления участка шва с усадочной раковиной. После окончания сварки и отпуска сварных соединений в месте остановки производится ремонт ручной электродуговой сваркой.
- 11.6.7 После сварки, отпуска и ремонта (если он необходим) сварное соединение должно быть подвергнуто полной термической обработке по режиму, применяемому для основного металла.

## 11.7 Особенности сварки деталей из разнородных сталей

- 11.7.1 Сварку деталей из сталей разного класса следует выполнять сварочными материалами, указанными в таблице 8.
- 11.7.2 Сварку деталей из стали аустенитного класса с деталями из неподкаливающейся стали перлитного класса толщиной до 10 мм и подкаливающейся стали перлитного класса толщиной до 6 мм следует выполнять без наплавки кромок с применением сварочных материалов аустенитного класса.
- 11.7.3 При сварке деталей из стали аустенитного класса с деталями из неподкаливающейся стали перлитного класса толщиной свыше 10 мм, на подлежащих сварке кромках деталей из стали перлитного класса производится однослойная наплавка. Толщина предварительной наплавки должна быть равной  $(6\pm2)$  мм для ручной электродуговой сварки и  $(9\pm2)$  мм для автоматической и механизированной сварки под флюсом.
- 11.7.4 При сварке деталей из сталей аустенитного класса с деталями из подкаливающейся стали перлитного класса толщиной свыше 6 мм, на подлежащих сварке кромках детали из стали перлитного класса производится предварительная двухслойная наплавка толщиной ( $9\pm2$ ) мм при толщине первого слоя ( $3\pm1$ ) мм.
- 11.7.5 Наплавку на кромки деталей из стали перлитного класса разрешается производить всеми способами, допущенными настоящим стандартом. Рекомендуемые материалы предварительной наплавки указаны в таблице 9 (пример выполнения наплавки приведен в таблице БЗ).

Т а б л и ц а 8 - Сварочные материалы для сварки разнородных сталей

		Сварочные	материалы	
Марки свари	иваемых сталей	Электроды, тип	Сварочная прово-	Потто тумутоту ууул
тицики свири	IBACMBIA CTASICH	по ГОСТ 10052	лока,	Дополнительные
		(рекомендуемые	ГОСТ 2246 или	указания
Группа А	Группа Б	марки)	ТУ	
	15Л ГОСТ 977	D 103/15/1053 (CAE)		
	Ст3сп Ст3пс	Э-10X15H25M6AΓ2	Св-07Х23Н13	Сварное соедине-
	ГОСТ 380 20Л, 25Л	(ЭА-395/9) Э-10Х25Н13Г2		ние неравнопроч-
	ΓΟCT 977	(ОЗЛ-6, ЗИО-8),		ное
	20, 20K, 22K	9-11X15H25M6AΓ2		
	OCT 108.030.113	(НИАТ-5, ЦТ-10)		
	20ГМЛ	, , , ,		
	СТ ЦКБА 014			
	20ХН3Л			
	СТ ЦКБА 014			
10Х18Н9Л	09Г2С, 16ГС			
12Х18Н9ТЛ	ΓΟCT 19281			Сварное соедине-
ГОСТ 977	10Г2 ГОСТ 4543	D 101/15/1051 (C) F0	Св-10Х16Н25АМ6	ние неравнопроч-
08X18H10T	20ЮЧ ТУ 14-1-4853 20ХЛ	Э-10X15H25M6AΓ2		ное. Сварочные
12X18H9T	СТ ЦКБА 014	(ЭA-395/9)	Св-	материалы применяются для изде-
12X18H10T	20X ΓΟCT 4543	582/23,	06Х15Н35Г7М6Б	лий, подведомст-
12X18H9	20ХМЛ ГОСТ 977	302/23,	00/X13/1331 /100D	венных Ростех-
ГОСТ 5632	15XM ΓΟCT 4543	855/51	Св-	надзор
08Х18Н10Т-ВД	12X1MФ		03Х15Н35Г7М6Б	
TY 14-1-3581 10X18H9	ГОСТ 20072			
10Х18Н9-ВД	20Х13Л ГОСТ 977			
10Х18П9-БД	20X13, 08X13,			
ТУ 108.11.937	12X13 ГОСТ 5632 20ГСЛ			
15Х18Н12СЧТЮ	201 CJ1 14ΧΓC			
(ЭИ 654)	10ХСНД			
ГОСТ 5632	12Х18Н12М3ТЛ			
10X17H13M3T	ΓΟCT 977			
(ЭИ 432)	10X17H13M3T		Св-04Х19Н11М3	
10X17H13M2T (ЭИ 448)	(ЭИ432)		CB-04X17IIIIIIII	
ГОСТ 5632	10X17H13M2T			
1001 3032	(ЭИ 448)			
		D 073/1011113 (2002)		
		Э-07Х19Н11М3Г2Ф		
		ГОСТ 10052 (ЭА-400/10Т,		
		(ЭА-400/101, ЭА-400/10У)		
		J11-700/103)		
	07Х20Н25М3Д2ТЛ			Разрешается для
	СТ ЦКБА 014			сварных соедине-
	06ХН28МДТ			ний не соприка-
	(ЭИ 943) ГОСТ 5632			сающихся с рабочей средой
1	1001 3032		l	чеи средои

		Сварочные	материалы				
Марки сварива	емых сталей	Электроды, тип по ГОСТ 10052 (реко-	Сварочная проволо-	Дополнительные указания			
Группа А	Группа Б	мендуемые марки)	ГОСТ 2246 или ТУ				
08X18H10T 08X18H10T-ВД	XH35BT (ЭИ 612) ГОСТ 5632 XH35BT-ВД (ЭИ 612-ВД)	ЭА-855/51	Св-03Х15Н35Г7М6Б (ЭП 855)	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $600^{\circ}$ С			
	TV 14-1-1665	ЭА-582/23	Св-06Х15Н35Г7М6Б (ЭП 582)	Стойкость против межкристаллитной коррозии обеспечивается при температуре не выше $450^{0}$ С			
10X18Н9Л 12X18Н9ТЛ ГОСТ 977 08X18Н10Т	07X21Г7АН5 (ЭП 222) ГОСТ 5632	Э-04X20H9, Э-07X20H9 (ОЗЛ-8, ОЗЛ-12, ОЗЛ-36)	Св-01Х19Н9 Св-04Х19Н9				
12X18H9T 12X18H10T 12X18H9 ГОСТ 5632 08X18H10T-ВД ТУ 14-1-3581 10X18H9 10X18H9-ВД 10X18H9-Ш ТУ 108.11.937 15X18H12CЧТЮ (ЭИ 654) ГОСТ 5632	08X22H6 (ЭП 53) 10X14Г14H4Т (ЭИ 711) ГОСТ 5632 14X17H2 ГОСТ 5632 16X-ВИ ГОСТ 10994 12X17 ГОСТ 5632	Э-08Х19Н10Г2МБ (ЭА-898/21, ЭА-898/21Б) Э-08Х19Н10Г2Б (ЦЛ-11, ЦТ-15)	Св-08Х19Н10Г2Б Св-07Х19Н10Б	-			
08X18H10T 12X18H10T	X32H8 TY 14-1-88	Э-04Х20Н9, Э-07Х20Н9	Св-01Х19Н9 Св-04Х19Н9	Для неответственных соединений термообработка не требуется			
	-	-	Св-08Х32Н9 Св-08Х32Н8	Для специальной арматуры			
	2	ЭА-855/51	Св-03Х15Н35Г7М6Б (ЭП 855)	Применяются при			
_	10895 (Э12) ГОСТ 11036	ЭА-582/23	Св-06Х15Н35Г7М6Б (ЭП 582)	необходимости по- лучения немагнит-			
		Э-11X15H25M6AГ2 (ЭА-395/9)	Св-10Х16Н25АМ6	ного шва (вставки)			
	_						

Примечание - Необходимость термообработки сварных соединений принимается по сталям марок группы Б, режимы термообработки которых указаны в таблицах 5, 6 и разделе 12

## СТ ЦКБА 025-2006

Таблица 9 – Температура предварительного и сопутствующего подогрева и отпуска при сварке конструкций из углеродистых, низколегированных сталей и высокохромистых сталей

Марки сваривае-	Толщина сва- риваемых		ура предварительного и ующего подогрева, <sup>0</sup> С	Интервал между окончанием	Температура отпуска,
мых сталей	кромок, мм	сварка	наплавка материалами аустенитного класса	сварки и нача- лом отпуска, час	°C
Ст3сп Ст3пс	До 36	Не требу-		На окращина	Не требуется
20Л, 20, 20К,	Свыше 36 до 100	ется	Не требуется	Не ограничива- ется	630–660
	Свыше 100	100			
22К ,25Л	До 36	II.a === a6**	4	Ha amayyyyya	Не требуется
	Свыше 36	Не требу- ется	Не требуется	Не ограничива- ется	630–660
20ГМЛ 09Г2С	До 30	Не требу- ется	Не требуется		Не требуется
10Г2 16ГС 20ГСЛ 10ХСНД	Свыше 30	150	150	Не ограничива- ется	630–660
20ХН3Л	Любая	От 150 до 200	От 200 до 250	Не допускается	660–670
	До 6	Не требу- ется	Не требуется		570–580 для получения ме-
20XЛ 20X	Свыше 6	От 250 до 300	От 250 до 300	Не допускается	талла шва с $\sigma_{\rm T}$ 450 МПа; 710–740 для получения металла шва с $\sigma_{\rm T}$ 200 МПа
20XMЛ 20XM	До 6	Не требуется	Не требуется 150	Не допускается	670–710
15XM	Свыше 6 До 10	200 Не требу- ется	Не требуется	Не ограничива-	Отпуск не тре- буется
12XM	Свыше 10	200	200	ется	680–780
12Х1МФ	До 6	Не требу- ется	Не требуется	Не ограничива- ется	Не требуется
15X1MΦ 15X1MΦ	Свыше 6 до 16	200	200	Не допускается	690–730
	Свыше 16	250	250		
20X13Л 20X13, 08X13	До 10	Не требу-	Не требуется	Не ограничива-	685–730
12X13	Свыше 10 до 30	От 150 до 200		ется	
12X17	Свыше 10 От 150 до			Не ограничива- ется	По пункту 12.8
	до 30	200			

## 12 Термическая обработка сварных соединений

12.1 Термическая обработка после сварки производится для обеспечения соответствия свойств металла и сварных соединений показателям, принятым НД и/или КД; для снятия напряжений с целью обеспечения стабилизации размеров после окончательной механической обработки в процессе эксплуатации, повышения коррозионной стойкости.

Детали арматуры из углеродистых, низколегированных марганцовистых и марганцовокремнистых сталей, изготовленных с применением сварки, штамповки или вальцовки, подлежат обязательной термообработке, если толщина стенки в месте сварного соединения более 36 мм для углеродистых сталей и более 30 мм для сталей низколегированных марганцовистых, марганцовокремнистых за исключением замыкающего шва, необходимость и возможность термообработки и подогрева которого рассматривается в каждом конкретном случае по технологии заводаизготовителя.

Взамен нормализации и отпуска сварных соединений из стали марок 20 и 09Г2С допускается отпуск при условии проверки ударной вязкости в зоне термического влияния (от линии сплавления – 2 мм после травления). Образцы изготавливаются из стали той же марки и плавки, что и детали изделия.

12.2 Необходимость термообработки в зависимости от марки свариваемого материала, применяемых сварочных материалов и условий эксплуатации должна быть указана в чертеже в соответствии с требованиями настоящего раздела и указаний таблиц 5, 6, 7.

Конкретные режимы предварительного подогрева и термообработки сварных соединений углеродистых, низколегированных и высокохромистых сталей приведены в таблице 9, а термообработка сварных соединений из высоколегированных сталей, коррозионностойких и жаропрочных сплавов производится в соответствии с СТ ЦКБА 016.

При сварке деталей различной номинальной толщины минимальная температура подогрева устанавливается (в случае отсутствия указаний в КД) по таблице 9, исходя из номинальной толщины более толстостенной детали.

При отработке технологии автоматической сварки под флюсом неподкаливающихся сталей перлитного класса необходимость и температура подогрева (также и отличающаяся от указанной в таблице 9) устанавливается в каждом конкретном случае ТД. Сварные соединения, в этом случае, подлежат дополнительному контролю капиллярным или магнитопорошковым методами.

- 12.3 При наличии в сварных узлах твердых износостойких наплавок (стеллита, ЦН-12, ЦН-6 и др.) охлаждение сварных сборок после термообработки следует производить с печью или до температуры от  $200~^{0}$ C до  $300~^{0}$ C, далее на воздухе, что должно быть указано в техпроцессе.
- $12.4~{\rm Ec}$ ли невозможно провести высокотемпературную термообработку для снятия напряжений в сварных соединениях арматуры из высоколегированных сталей аустенитного класса, работающих при температуре до  $350~{\rm ^{1}C}$ , допускается производить термообработку по режиму  $12~{\rm CT}$  ЦКБА 016 до притирки уплотнительных поверхностей:
- отпуск при температуре от  $375\,^{0}$ С до  $400\,^{0}$ С, выдержка при данной температуре от 6 до  $10\,$  часов, охлаждение на воздухе. После термообработки не требуется проведения химического пассивирования для очистки поверхностей от цветов побежалости, если нет дополнительных требований к внешнему виду поверхностей.
- 12.5 Сварные соединения, предназначенные для эксплуатации при температуре выше  $350~^{0}$ С, из сталей марок 12X18H9T, 08X18H10T и других должны подвергаться стабилизирующему отжигу при температуре от  $850~^{0}$ С до  $920~^{0}$ С в соответствии с СТ ЦКБА 016.
- 12.6 Сварные сборки из экономно-легированных сталей аустенитного класса должны быть подвергнуты аустенизации при температуре нагрева, указанной в таблицах 2, 3, 4.
- 12.7 Сварные соединения из стали 12X17 или из стали 12X17 со сталями 08X18H10T, 12X18H10T должны быть подвергнуты термообработке по режиму:
- при требовании стойкости против межкристаллитной коррозии 800 °C, 8 часов;
- при отсутствии требования стойкости против межкристаллитной коррозии для обеспечения работоспособности 775  $^{0}$ C, от 2 до 3 часов.

- 12.8 Сварные сборки из стали 14X17H2 должны быть подвергнуты, в соответствии с требованием чертежа, отпуску:
- при требовании стойкости против межкристаллитной коррозии -(680-700)  $^{0}$ C, от 4 до 5 часов;
- при отсутствии требования стойкости против межкристаллитной коррозии (680–700)  $^{0}$ C, от 2 до 3 часов.
- 12.9 Сварные соединения из сталей и сплавов марок XH35BT, XH35BT-ВД, XH60BT и других после сварки должны быть подвергнуты старению по режимам, указанным в СТ ЦКБА 016. Допускается проводить окончательную термическую обработку (старение) заготовок для свариваемых деталей в случае, когда допускается пониженная, по сравнению с основным металлом, прочность сварных соединений, а также когда по размерам и конструктивному выполнению сварных узлов термообработка после сварки невозможна (например, сборка штока с сильфоном).
- 12.10 Сварные соединения из сталей марок 15X18H12C4TЮ (ЭИ 654) и 16X18H12C4TЮЛ (ЭИ 654ЛК), работающие при температуре выше  $50~^{0}$ С в контакте с азотной кислотой, должны
- быть подвергнуты аустенизации при температуре (950–1050) <sup>0</sup>C, охлаждение на воздухе.
- 12.11 Сварные соединения, предназначенные для работы в условиях глубокого охлаждения из сталей марки  $07X21\Gamma7AH5$  и других, должны быть подвергнуты аустенизации при температуре (950-1050)  $^{0}$ С, охлаждение на воздухе.
- 12.12 Сварные соединения из сталей марок 10X17H13M3T, 10X17H13M2T, 08X17H15M3T, 12X18H12M2T, предназначенные для работы в средах химической промышленности или при температуре выше  $350~^{0}$ C, для повышения коррозионной стойкости следует подвергать аустенизации при температуре (950–1050)  $^{0}$ C.
- 12.13 Сварные соединения из сталей марок 06XH28MДТ (ЭИ 943), 07X20H25M3Д2ТЛ при требовании стойкости против межкристаллитной коррозии должны быть подвергнуты аустенизации при температуре (1050–1080)  $^{0}$ С. Допускается снижение температуры аустенизации до (950–1050)  $^{0}$ С. при обеспечении стойкости против межкристаллитной коррозии
- 12.14 Для обеспечения необходимых магнитных свойств соединений деталей из стали марки 10895 с аустенитными материалами (при изготовлении магнитопровода) необходимо проведение термообработки по режиму: нагрев до температуры (800–850)  $^{0}$ С, выдержка 2 часа, охлаждение до  $600~^{0}$ С с печью, далее на воздухе.

Для обеспечения необходимых магнитных свойств сварных соединений из стали марки 10895 со сталью 10 необходимо проведение термообработки по режиму: отпуск при температуре (600-660)  $^{0}$ С, выдержка 2 часа.

- 12.15 Сварные соединения из сталей 09Х16Н4Б, 07Х16Н4Б непосредственно после сварки должны быть подвергнуты отпуску согласно СТ ЦКБА 016.
- 12.16 Термообработка сварных узлов должна производиться в стационарных печах с использованием различных средств нагрева. В отдельных случаях допускается проведение местной термообработки.
- 12.17 При подготовке сварных узлов к термообработке в стационарных печах должны быть приняты меры по обеспечению их равномерного нагрева, охлаждения и предотвращения коробления, что должно быть предусмотрено в технологическом процессе.
- 12.18 При термообработке сварных сборок в пламенной печи факел пламени не должен касаться металла сборки.
- 12.19 Контроль за соблюдением режимов термической обработки должен осуществлять представитель ОТК цеха, производящего термическую обработку.
- 12.20 Фактический режим термической обработки должен фиксироваться прибором печи на диаграмме и в производственном журнале.
- 12.21 Если в процессе изготовления опытного образца было принято решение о необходимости термической обработки и необходимости изменения сварочного материала в связи с проведением термообработки, то данное изменение технологии изготовления арматуры должно

быть указано в техпроцессе и проведено в установленном на предприятии порядке.

12.22 При обеспечении механических свойств (ударной вязкости при минусовых температурах) в соответствии с требованием КД, разрешается взамен нормализации плюс отпуск проведение отпуска сварных соединений из сталей перлитного класса и, наоборот, при получении отрицательных результатов испытаний механических свойств после отпуска необходимо проведение нормализации плюс отпуск, что должно быть согласовано с разработчиком КД.

## 13 Контроль сварных соединений

#### 13.1 Контроль до начала сварки и в процессе сварки

- 13.1.1 Перед началом сварки необходимо проконтролировать:
- наличие техпроцессов;
- квалификацию сварщиков;
- наличие записей в журнале сварочных работ, подтверждающих соответствие собранного соединения под сварку требованиям техпроцесса и настоящего стандарта;
  - чистоту кромок и поверхностей, подготовленных под сварку и наплавку;
  - контрольные размеры свариваемых деталей;
  - применяемые сварочные материалы;
  - наличие поддува защитного газа в случае указания техпроцесса;
  - качество газовой защиты перед началом аргонодуговой сварки;
  - исправность сварочного оборудования, аппаратуры, приборов, приспособлений;
- температуру окружающей среды и температуру свариваемых деталей (в случае сварки с подогревом).
  - 13.1.2 В процессе сварки необходимо контролировать:
- режимы сварки (наплавки) и последовательность выполнения операций (по сварке, зачистке, контролю);
  - очередность выполнения швов;
- соблюдение порядка и очередности наложения валиков при выполнении швов (наплавок) в последовательности, предусмотренной технологическим процессом;
  - качество наплавленного металла.

Контроль при сварке многослойных швов после выполнения каждого слоя по всей поверхности производится сварщиком или мастером и представителем ОТК – в соответствии с требованием техпроцесса.

- 13.1.3 После выполнения сварки представитель ОТК контролирует правильность клеймения выполненных сварных швов и наплавок.
- 13.1.4 Если при выполнении сварного соединения не предусмотрена механическая обработка корня шва, а сварное соединение подлежит радиографическому контролю, то рекомендуется корень шва подвергнуть предварительному радиографическому контролю, что должно быть указано в техпроцессе.
- 13.1.5 Результаты контроля подлежат регистрации в журналах в установленном на предприятии порядке.

## 13.2 Категории сварных соединений, методы и объем контроля качества сварных соединений и наплавленного металла

- 13.2.1 В зависимости от условий эксплуатации для сварных соединений корпусных деталей арматуры устанавливаются:
  - пять категорий сварных соединений из сталей перлитного класса согласно таблице 10;
  - три категории сварных соединений из сталей аустенитного и ферритного классов и сплавов согласно таблице 11.

Методы и объем контроля сварных соединений назначаются разработчиком КД с учетом возможности контроля тем или иным методом. в соответствии с таблицами 12, 13, 14.

- 13.2.2 Для остальных сварных соединений, находящихся внутри корпуса под давлением рабочей среды (сильфонные сборки, диски, штока, плунжер, направляющие и др.), и не находящихся под давлением рабочей среды (рукоятки, опоры, ребра жесткости и др), методы и объем контроля устанавливаются разработчиком КД и указывается комплекс в соответствии с таблицами 13 и 14 без учета требований таблицы 12.
- 13.2.3 Категория каждого сварного соединения устанавливается разработчиком КД и должна быть указана в чертеже.

Если условия эксплуатации сварных соединений отличаются от условий работы, указанных в таблицах 10 и 11, то объем и методы контроля устанавливаются разработчиком КД.

Отдельные наиболее ответственные сварные соединения или расположенные в местах концентрации напряжений могут быть переведены в более высокую категорию по решению разработчика КД.

Наплавку кромок под сварку следует относить к той же категории, что и сварное соединение, в которое входит наплавка.

Таблица 10 – Категории сварных соединений трубопроводной арматуры из сталей перлитного класса

TC	
Категория	
сварных	Характеристика конструкции
соединений	
1	Сварные конструкции:  - находящиеся под давлением среды 6,3 МПа (63 кгс/см²) и выше;  - находящиеся постоянно в контакте с взрывоопасными, пожароопасными и токсичными средами, в которых нарушение плотности недопустимо;  - находящиеся под давлением среды и эксплуатируемые при температуре окружающего воздуха от минус 40 до минус 60°С;  - требующие испытания на вакуумную плотность
2	Сварные конструкции:     - находящиеся под давлением среды от 2,5 до 6,3 МПа (от 25 до 63 кгс/см²);     - соприкасающиеся со средами при температуре свыше 200 °C;     - не находящиеся под внутренним давлением, но испытывающие силовое воздействие при температуре окружающего воздуха от минус 40 до минус 60 °C
3	Сварные конструкции:  - находящиеся под давлением среды свыше 1,6 и до 2,5 МПа (свыше 16 до 25 кгс/см²);  - находящиеся в контакте со средой при температуре до 200 °C;  - находящиеся под внутренним давлением и эксплуатируемые при температуре окружающего воздуха до минус 40 °C
4	Сварные конструкции: - находящиеся под давлением среды до 1,6 МПа (16 кгс/см²) включ.
5	Сварные конструкции не находящиеся под внутренним давлением или по условиям работы, отличающиеся от указанных выше категорий

Таблица 11 - Категории сварных соединений трубопроводной арматуры из сталей аустенитного и ферритного классов и сплавов

Категория сварных соединений	Характеристика конструкции
I	Сварные конструкции, работающие: - при давлении свыше 5,0 МПа (50 кгс/см²); - при температуре свыше 200 °С или ниже минус 70 °С; - постоянно в контакте с агрессивной средой, со взрывоопасными и токсичными продуктами, а также изделия, требующие испытания на вакуумную плотность
П	Сварные конструкции, работающие: - под давлением до 5,0 МПа (50 кгс/см $^2$ ) включ.; - при температуре от минус 70 °C до + 200 °C;
III	Сварные конструкции не находящиеся под внутренним давлением или по условиям работы, отличающиеся от указанных выше категорий

Таблица 12 – Методы и объем неразрушающего контроля сварных соединений

			Объем і	контроля		
Катего- рия свар- ного со-	Визуаль-	_	или магнитопо- й контроль	Радиографиче- ский или ульт- развуковой контроль	Радиографиче- ский контроль	Гидрав- лические
единения	измери- тельный контроль	Углероди- стые и низко- легированные стали	Легированные, коррозионно- стойкие стали и сплавы	Углеродистые и низколегированные стали	Легированные, коррозионно- стойкие стали и сплавы	испыта- ния
1; I	100	100	Сориолиолисто	100	100	100
2; II	100	100	Согласно указа-	50	50	100
3	100	50	ниям раздела 13.3.2	25	25	100
4	100	25	13.3.2	10	10	100
5; III	100			-	-	-

П р и м е ч а н и е – При выборочном контроле сварных соединений в объеме менее 100 % контролируется соответствующий процент от длины каждого стыка, если размер наружного диаметра составляет 133 мм и более, или соответствующий процент от общего количества стыков в партии, выполненных каждым сварщиком (но не менее одного стыка на каждого сварщика), если наружный диаметр сварного соединения меньше 133 мм.

СТ ЦКБА 025 - 2006

Т а б л и ц а 13 - Комплексы методов контроля сварных соединений деталей из сталей перлитного класса

NC-									ŀ	Сомпл	ексы к	сонтро	ЯП								
<b>№</b> п/п	Методы контроля	I	II	III	V	>	IA	IIA	VIII	XI	X	XI	XII	XIII	XIV	XV	XVI	ХУШ	ХУШ	XIX	XX
1	Визуальный и изме- рительный	+	+	+	+	+	+	+	+	+	)+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
2	Радиографический	+	+	+	-	+	+	+	-	4	-	-	-	-	+	+	+	-	-	+	+
3	Ультразвуковая дефектоскопия	+	+	-	-	-	+	-	+ 4	+	+	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
4	Магнито- порошковая или цветная дефектоско- пия	+	+	+	+	+	+	+	*///>S	-	-	+	-	-	-	-	-	+	-	+	-
5	Определение меха- нических свойств	+	+	-	-	+	+	7	-	-	-	+	-	-	_	-	-	+	-	-	+
6	Металлографические исследования	+	_	-	-	1	+	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	ı	-	1	-
7	Контроль герметич- ности с люминис- центным индикатор- ным покрытием	+	+	-	+	-	M	_	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	_
8	Гидравлические ис- пытания	+	+	+	+	+	+	-	+	+		+	+	+	+	+	-	-	-	+	+
9	Испытание воздухом	-	-	+	-	+	+	-	+	-	-	-	-	+	+	-	-	-	-	-	-

СТ ЦКБА 025 - 2006

Таблица 14 – Комплексы методов контроля сварных соединений деталей из сталей аустенитного класса, высокохромистых сталей и железони-келевых сплавов и сварных соединений деталей из разнородных сталей

																	К	СОМП	ілек	сы н	конт	рол	Я																
Методы контроля	I	П	Ш	VI	Λ	IΛ	IIA	VIII	IX	X	IX	IIX	IIIX	VIX	ΛX	IAX	XVII	XVIII	XIX	XX	IXX	XXII	XXIII	XXIV	XXV	XXVI	XXVII	IIIAXX	XXIX	XXX	XXX	IVVV	IIIXXX	VIXXX	XXXX	IAXXX	XXXVII	XXXVIII	XIXXX
Визуальный и измерительный	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
Ультразвуковой																						)			+						+								
Радиографии- ческий	+		+	+	+	+	+	+	+		+	+	+			+				4	1			+	+								+		+				+
Контроль герметичности гелиевым течеискателем	+	+		+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+			1.4	+	+										+	-								
Капиллярный или магнито- порошковый	+	+	+		+	+	+	+		+				+				077	)		+																+		+
Гидравлические испытания	+	+	+	+		+	+	+	+	+	+	+	+	+	+		1	1	+					+	+	+	+				+	+				+	+	+	+
Механические испытания (при входном контроле сварочных материалов)	+	+	+	+	+		+	+						+	1	$\forall \cup \cdot ,$												+	+									+	
Металлографические исследования	+	+	+	+	+	+		+	+	+	+		4	4	$1_{A_{\bullet}}$	,																		+	+	+			
Испытание на стойкость против межкристал- литной коррозии	+	+	+	+	+	+	+		+	+		+	10	1/4+		+	+		+	+	+	+		+			+							+	+				
Контроль плот- ности воздухом																					+	+	+						+			+				+			

- 13.2.4 При контроле сварных соединений могут применяться следующие методы неразрушающего и разрушающего контроля:
  - визуальный и измерительный;
  - капиллярный;
  - магнитопорошковый;
  - радиографический;
  - ультразвуковой;
  - гидравлические испытания;
  - контроль герметичности
  - механические испытания:
  - металлографическое исследование;
  - испытание на стойкость против межкристаллитной коррозии.
- 13.2.5 Для каждого сварного соединения, если объем контроля менее 100 %, то он должен быть указан в чертежах или схемах контроля.

При контроле в объеме менее 100 % участки пересечения или сопряжения швов подлежат обязательному контролю и не учитываются в объеме выборочного контроля.

- 13.2.6 Очередность применения указанных методов контроля определяется технологическим процессом, при этом визуальный и измерительный контроль должен предшествовать любому методу контроля, а испытания на вакуумную плотность (испытание герметичности) и капиллярный контроль, как правило, должны производиться после гидравлического испытания.
- 13.2.7 Если при проведении контроля каким-либо методом в объеме менее 100 % обнаружены недопустимые для данной категории сварных соединений дефекты, то следует произвести дополнительный контроль удвоенного количества сварных соединений или их участков, выполненных сварщиком, допустившим брак.

В первую очередь контролируются участки, соседние с забракованными.

13.2.8 Для сварных соединений, подлежащих ультразвуковому контролю и не контролируемых радиографическим методом, допускается замена ультразвукового контроля радиографическим контролем в том же объеме.

Если сварное соединение подлежит частичному радиографическому контролю и ультразвуковому контролю, но последний технически не выполним, то объем радиографического контроля удваивается.

- 13.2.9 Сварные соединения, для которых технически не выполним как радиографический, так и ультразвуковой контроль, должны подвергаться визуальному контролю после выполнения каждого слоя шва с регистрацией результатов контроля в принятой на предприятии-изготовителе арматуры документации.
- 13.2.10 Контроль неразрушающими методами сварных соединений, подвергающихся термической обработке, проводится после проведения термической обработки (за исключением термообработки по СТ ЦКБА 016 режим 12).
- 13.2.11 Вопрос о приемке изделий при наличии дефектов, выходящих за пределы норм настоящего стандарта, решается в установленном на предприятии-изготовителе арматуры порядке с участием (при необходимости) представителей заинтересованных организаций (конструкторской, заказчика и др.).

# 13.3 Контроль качества сварных соединений и наплавки кромок неразрушающими методами контроля

#### 13.3.1 Визуальный и измерительный контроль.

13.3.1.1 Визуальному и измерительному контролю подлежат все сварные соединения и наплавленные под сварку кромки.

Контролю подвергают как сварной шов, так и зону прилегающего к нему основного металла (включая наплавку под сварку) на расстоянии не менее 20 мм от границы сплавления.

Контроль производится по всей протяженности сварных соединений с двух сторон (в случае доступности).

13.3.1.2 При визуальном контроле и измерении должны контролироваться:

- соответствие формы и размеров шва и наплавки кромок требованиям чертежа и техпроцессов;
- наличие поверхностных дефектов, превышающих нормы допустимых, указанных в таблице 13;
- качество подготовки поверхности швов, наплавки под сварку и околошовной зоны для проведения последующих контрольных операций;
  - наличие и правильность маркировки или клеймения швов;
  - основные размеры сварной сборки по техпроцессу.
- 13.3.1.3 Визуальный осмотр производится невооруженным глазом, а в сомнительных случаях с помощью лупы 4-7 -кратного увеличения после тщательной очистки швов и поверхности наплавки от шлака и брызг.
- 13.3.1.4 Контроль размеров шва, неравномерность ширины и высоты усиления шва и возможных отклонений размеров и профиля наплавки под сварку должен производится не менее чем в трех местах каждого шва.
- 13.3.1.5 При наличии утонения основного металла, получаемого в результате зачистки поверхностных дефектов, толщина в месте утонения не должна выходить за пределы номинального значения, при этом должен быть обеспечен плавный переход от утоненного места к соседним участкам.
- 13.3.1.6 Оценка качества сварных соединений и наплавленных кромок под сварку при визуальном контроле должна производиться в соответствии с нормами, указанными в таблице 13.
- 13.3.1.7 Все недопустимые дефекты, обнаруженные при визуальном контроле, должны быть устранены до контроля другими методами.

## 13.3.2 Капиллярный и магнитопорошковый контроль

- 13.3.2.1 Необходимость проведения капиллярного и магнитопорошкового контроля должна быть указана в чертеже.
  - 13.3.2.2 Капиллярному контролю подлежат:
- сварные соединения из стали аустенитного класса, выполненные сварочными материалами, легированными ниобием (для сварных соединений 5 категории допускается капиллярный контроль не проводить);
- предварительная наплавка кромок деталей из сталей перлитного класса аустенитными сварочными материалами;
- сварные соединения из сталей и сплавов типа 06XH28MДТ (ЭИ 943), XH60BT (ЭИ 868), 03X17H14M3, XH65MB;
- сварные соединения деталей из коррозионностойких сталей аустенитного класса со сталями перлитного класса, находящиеся под давлением рабочей среды;
  - сварные соединения из сталей 20ХЛ, 20Х, 20ХМЛ,15ХМ, 12Х1МФ;
  - другие сварные соединения по указанию чертежа.

Класс чувствительности в соответствии с РД5Р.9537 назначается проектантом в соответствии с требованием заказчика.

В случае отсутствия указания в чертеже капиллярный контроль производится по II классу чувствительности РД5Р.9537.

13.3.2.3 Капиллярный контроль назначают с целью выявления дефектов, выходящих на поверхность сварных швов и наплавленного металла (трещин, пор, шлаковых включений и т.п.).

Магнитопорошковый контроль назначают с целью обнаружения поверхностных и залегающих на глубине до 2 мм подповерхностных дефектов.

- 13.3.2.4 Методика проведения капиллярного и магнитопорошкового контроля должна удовлетворять требованиям действующих стандартов или другой НД, конкретизирующих методики контроля сварных соединений деталей арматуры.
- 13.3.2.5 Капиллярный контроль выполняется, как правило, с двух сторон сварного соединения. При отсутствии возможности выполнения контроля с двух сторон он производится с одной стороны.
- 13.3.2.6 При сварке деталей из коррозионной стали аустенитного класса с деталями из стали перлитного класса, выполненными с предварительной наплавкой кромок аустенитными сварочными материалами, контролируется сварное соединение совместно с наплавкой.
- 13.3.2.7 Магнитопорошковому контролю подлежат сварные соединения деталей из сталей перлитного класса, если есть указания в чертеже. Уровень чувствительности магнитопорошкового контроля назначается проектантом и указывается в чертеже.

В случае технической невозможности проведения магнитопорошкового контроля или его ненадежности (сложная конфигурация изделия, затрудненность доступа и т.п.) допускается заменять или дополнять магнитопорошковый контроль капиллярным контролем или визуальным контролем тщательно зачищенной поверхности с помощью лупы 4–7 -кратного увеличения.

Допустимость замены или необходимость проведения визуального контроля должна быть предусмотрена технологическим процессом.

13.3.2.8 Шероховатость поверхности при капиллярном контроле должна быть не выше  $R_z$  63, при магнитопорошковом контроле не выше  $R_z$  80 по ГОСТ 2789, поверхность должна иметь металлический блеск.

При контроле сварных соединений, выполненных аргонодуговой сваркой, капиллярный контроль допускается производить без дополнительной механической обработки.

- 13.3.2.9 Капиллярный и магнитопорошковый контроль сварных соединений и наплавленных кромок, которые должны быть подвергнуты термической обработке, производится после проведения термической обработки.
- 13.3.2.10 Нормы оценки качества сварных соединений и наплавленных деталей должны соответствовать требованиям таблицы 15.

Таблица 15 – Нормы дефектов, допускаемых в сварных соединениях и предварительно наплавленных кромках при визуальном контроле

Наименование	1	г в сварных соединениях (наплавках) ггорий							
дефекта	Категории 1; 2; I; II	Категории 3; 4; 5; III							
Трещины;									
наплывы;									
прожоги;	Не допускаются								
незаваренные									
кратеры									
Подрезы	Не допускаются	Допускаются отдельные подрезы длиной не более 10 % от протяженности сварного шва и глубиной до 0,5 мм							

Наименование де-	Максимально допускаемый дефек	т в сварных соединениях (наплавках)								
фекта	кате	егорий								
фекта	Категории 1; 2; I; II	Категории 3; 4; 5; III								
Поры, шлаковые	Допускаются одиночные поры и	Допускаются одиночные поры и								
включения	другие включения размером до	другие включения размером до								
	5 % толщины свариваемого ме-	10 % толщины свариваемого ме-								
	талла, но не более 1 мм в количе-	талла, но не более 1,5 мм, в количе-								
	стве не более трех штук на каж-	стве не более трех штук на каждые								
	дые 100 мм длины шва	100 мм длины шва								
Смещение сваривае-	Допускается смещение свариваемы	х кромок до 10 % от толщины основ-								
мых кромок	ного материала, но не более1 мм									
«Утяжка» - внутрен-	Для труб с толщиной стенки:									
няя вогнутость корня	<ul> <li>до 3 мм включ. – не более 0,4 мм;</li> </ul>	4								
шва при аргонодуго-	- свыше 3 мм до 8 мм включ. – не б	олее 0,6 мм;								
вой сварке без под-	- свыше 8 мм — 1,1 мм									
кладки										
Сплошное или пре-										
рывистое усиление	Для труб с размером диаметра									
корня шва при арго-	- до 30 мм – не более 1,5 мм;	,								
нодуговой сварке без	- более 30 мм – не более 2,0 мм									
подкладки										
Цвета побежалости		го-либо налета при сварке деталей из								
при сварке в защит-	легированных и коррозионностойк	их сталей и сплавов								
ных газах										

## 13.3.3 Радиографический контроль

13.3.3.1 Радиографический контроль сварных соединений и наплавленных кромок под сварку производится с целью выявления следующих дефектов: пор, непроваров, трещин, инородных включений (шлаковых, вольфрамовых и других), утяжины и усиления шва, проплавление кромок, и т.п. Нормы оценки дефектов приведены в таблице 16. Для сред, содержащих сероводород, оценка дефектов производится в соответствии с ГОСТ 23055, указанным в КД.

Таблица 16 – Нормы на одиночные включения и скопления, допускаемые в сварных соединениях при радиографическом контроле

	оля,	Од	иночные	включения и	и скопления		чные кј	
	ность контр	мыі бол	ускае- й наи- ъший змер	ючений и участке длиной	ая приве- чений и участке длиной	Допуска	емые	а любом цинения тук
Номинальная толщина сваренных деталей в месте сварки, мм	Требуемая чувствительность контроля, не более	Включения, мм	Скопления, мм	Допускаемое число включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм, штук	Допускаемая суммарная приведенная площадь включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм	Наибольшая длина, мм	Наибольшая ширина, мм	Допускаемое число на любом участке сварного соединения длиной 100мм, штук
	Сварі	ные сое	единения	1; І категор	ии			
Свыше 1,0 до 1,5 включ.	0,1	0,2	0,3	10	0,15	3,0	0,2	1
Свыше 1,5 до 2,0 включ.	0,1	0,3	0,4	10	0,3	3,0	0,3	1
Свыше 2,0 до 2,5 включ.	0,1	0,4	0,6	10	0,6	3,0	0,4	1
Свыше 2,5 до 3,0 включ.	0,1	0,5	0,8	10	1,0	3,0	0,5	1
Свыше 3,0до 4,5 включ.	0,1	0,6	1,0	10	1,4	3,0	0,6	1
Свыше 4,5 до 6,0 включ.	0,2	0,8	1,2	11	2,5	3,0	0,8	1
Свыше 6,0 до 7,5 включ.	0,2	1,0	1,5	11	4,0	3,0	1,0	1
Свыше 7,5 до 10,0 включ.	0,2	1,2	2,0	12	5,5	3,5	1,2	1
Свыше 10,0 до 12,0 включ.	0,2	1,5	2,5	12	7,5	3,5	1,5	1
Свыше 12,0до 14,0 включ.	0,3	1,5	2,5	13	9,0	4,0	1,5	1
Свыше 14,0 до 18,0 включ.	0,3	2,0	3,0	13	11,0	4,0	2,0	1
Свыше 18,0 до 21,0 включ.	0,3	2,0	3,0	14	14,0	4,0	2,0	1
Свыше 21,0 до 24,0 включ.	0,4	2,0	3,0	14	17,5	5,0	2,0	1
Свыше 24,0 до 27,0 включ.	0,4	2,5	3,5	15	20,0	5,0	2,5	2
Свыше 27,0 до 30,0 включ.	0,4	2,5	3,5	15	23,0	6,0	2,5	2
Свыше 30,0 до 35,0 включ.	0,5	2,5	4,0	16	26,0	6,0	2,5	2
Свыше 35,0 до 40,0 включ.	0,5	3,0	4,5	17	30,0	7,0	3,0	2
Свыше 40,0 до 45,0 включ.	0,6	3,0	4,5	18	34,0	8,0	3,0	2
Свыше 45,0 до 50,0 включ.	0,6	3,0	4,5	19	38,0	9,0	3,0	2
Свыше 50,0 до 55,0 включ.	0,6	3,0	4,5	20	42,0	10,0	3,0	2
Свыше 55,0 до 65,0 включ.	0,75	3,5	5,0	21	48,0	10,0	3,5	2
Свыше 65,0 до 75,0 включ.	0,75	3,5	5,0	22	56,0	10,0	3,5	2
Свыше 75,0 до 85,0 включ.	1,0	4,0	6,0	23	64,0	10,0	4,0	2
Свыше 85,0 до 100,0 включ.	1,0	4,0	6,0	24	72,0	10,0	4,0	2
Свыше 100,0 до 115,0 включ.	1,25	4,0	6,0	25	85,0	10,0	4,0	2
Свыше 115,0 до 125,0 включ.	1,25	5,0	7,0	25	100,0	10,0	5,0	2
Свыше 125,0 до 135,0 включ.	1,5	5,0	7,0	24	100,0	11,0	5,0	2
Свыше 135,0 до 150,0 включ.	1,5	5,0	7,0	24	115,0	11,0	5,0	2
Свыше 150,0 до 175,0 включ.	2,0	5,0	7,0	23	130,0	11,0	5,0	2
Свыше 175,0 до 200,0 включ.	2,0	5,0	8,0	23	150,0	11,0	5,0	2
Свыше 200,0 до 250,0 включ.	2,5	5,0	8,0	22	180,0	12,0	5,0	2
Свыше 250,0 до 300,0 включ.	3,0	6,0	9,0	21	220,0	12,0	6,0	2
Свыше 300,0 до 350,0 включ.	3,5	7,0	10,0	20	260,0	13,0	7,0	2
Свыше 350,0 до 400,0 включ.	4,0	8,0	12,0	19	300,0	13,0	8,0	2
Свыше 400,0 до 450,0 включ.	4,5	9,0	14,0	18	340,0	13,0	9,0	2
Свыше 450,0 до 500,0 включ.	5,0	10,0	15,0	17	380,0	14,0	10,0	2
Свыше 500,0 до 550,0 включ.	5,5	11,0	16,0	16	420,0	14,0	11,0	2
Свыше 550,0	6,0	12,0	18,0	15	460,0	14,0	12,0	2

	-HC	Один	очные в	ключения и	скопления		очные включе	крупные ния
	ьность ко эе	Допуска наиболь разме	ший	очений /частке линой	я при- учений гчастке линой	До скае	пу-	тюбом нения /к
Номинальная толщина сваренных деталей в месте сварки, мм	Требуемая чувствительность контроля, не более	Включения, мм	Скопления, мм	Допускаемое число включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм, штук	Допускаемая суммарная привеснная площадь включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм	Наибольшая длина, мм	Наибольшая ширина, мм	Допускаемое число на любом участке сварного соединения длиной 100мм, штук
	Сваі	оные соедин	ения 2:	II категории				
Свыше 1,0 до 1,5 включ.	0,1	0,3	0,4	11	0,4	4,0	0,3	1
Свыше 1,5 до 2,0 включ.	0,1	0,3	0,6	11	0,6	4,0	0,3	1
Свыше 2,0 до 2,5 включ.	0,1	0,5	0,8	11	1,2	4,0	0,5	1
Свыше 2,5 до 3,5 включ.	0,1	0,6	1,0	11	1,7	4,0	0,6	1
Свыше 3,5 до 5,0 включ.	0,2	0,8	1,2	11	3,0	4,0	0,8	1
Свыше 5,0 до 6,5 включ.	0,2	1,0	1,5	12	4,5	4,0	1,0	2
Свыше 6,5 до 8,5 включ.	0,2	1,0	2,0	12	6,5	4,0	1,2	2
Свыше 8,5 до 10,0 включ.	0,2	1,5	2,5	13	8,5	4,0	1,5	2
Свыше 10,0 до 12,0 включ.	0,2	1,5	2,5	13	10,0	5,0	1,5	2
Свыше 12,0до 15,0 включ.	0,3	2,0	3,0	14	12,0	5,0	2,0	2
Свыше 15,0 до 18,0 включ.	0,3	2,0	3,0	14	15,0	5,0	2,0	2
Свыше 18,0 до 21,0 включ.	0,3	2,5	3,5	15	18,0	6,0	2,5	2
Свыше 21,0 до 24,0 включ.	0,4	2,5	4,0	15	21,0	6,0	2,5	2
Свыше 24,0 до 28,0 включ.	0,4	3,0	4,5	16	24,0	7,0	3,0	2
Свыше 28,0 до 32,0 включ.	0,5	3,0	4,5	16	28,0	7,0	3,0	2
Свыше 32,0 до 38,0 включ.	0,5	3,0	4,5	18	32,0	8,0	3,0	2
Свыше 38,0 до 44,0 включ.	0,6	3,5	5,0	20	37,0	9,0	3,5	2
Свыше 38,0 до 44,0 включ.	0,75	3,5	5,0	21	43,0	10,0	3,5	2
	0,75			22	50,0	12,0		3
Свыше 52,0 до 60,0 включ.		4,0	6,0	23			4,0	3
Свыше 60,0 до 70,0 включ.	1,0	4,0	6,0	23	58,0	12,0	4,0	3
Свыше 70,0 до 80,0 включ.	1,0	4,0	6,9	25	67,0	12,0	4,0	3
Свыше 80,0 до 100,0 включ.	1,25	4,0	6,0		81,0	12,0	4,0	
Свыше100,0 до 120,0 включ.	1,5	5,0	7,0	26 25	100,0	12,0	5,0	3
Свыше 120,0 до 140,0 включ.	1,75	5,0	7,0		115,0	12,0	5,0	3
Свыше 140,0 до 160,0 включ.	2,0	5,0	8,0	24	135,0	13,0	5,0	3
Свыше 160,0 до 200,0 включ.	2,5	6,0	9,0	24	160,0	13,0	6,0	3
Свыше 200,0 до 240,0 включ.	3,0	6,0	9,0	23	200,0	14,0	6,0	3
Свыше 240,0 до 280,0 включ.	3,5	7,0	10,0	22	235,0	14,0	7,0	3
Свыше 280,0	4,0	8,0	12,0	22	250,0	14,0	8,0	3
C1020				4 категорий		<i>5</i> 0	0.7	
Свыше 1,0 до 2,0 включ.	0,1	0,4	0,6	12	0,8	5,0	0,5	2
Свыше 2,0 до 3,0 включ.	0,1	0,6	1,0	12	2,0	5,0	0,6	2
Свыше 3,0 до 4,0 включ.	0,2	0,8	1,2	12	3,5	5,0	0,8	2
Свыше 4,0 до 5,0 включ.	0,2	1,0	1,5	13	5,0	5,0	1,0	2
Свыше 5,0 до 6,5 включ.	0,2	1,2	2,0	13	6,0	5,0	1,2	3
Свыше 6,5 до 8,0 включ.	0,2	1,5	2,5	13	8,0	5,0	1,5	3
Свыше 8,0 до 10,0 включ.	0,3	1,5	2,5	14	10,0	5,0	1,5	3
Свыше 10,0 до 12,0 включ.	0,3	2,0	3,0	14	12,0	6,0	2,0	3

		Од	иночные	включения и	скопления	Одиноч		упные
	±.	17		T	включен			
	KO	Допускаемый наибольший		ий	z z z	Допуска	емые	۸ -
	CTP			иен аст пой	ри ни аст гой			бом
	ОН	размер		уча учания	я п оче уча		1	лю не
Номинальная толщина сваренных	Гребуемая чувствительность конгроля, не более			BKJ OM A Д.	Допускаемая суммарная при- веденная площадь включениі и скоплений на любом участ сварного соединения длиной 100 мм		<b>1</b> ,	на еди с
деталей в месте сварки,	ЗИТ			ло 100 110 110	мај Б ВЈ Юб	ľa,	ина	COC
MM	CLI	2		ис. а лі	ум (адд алд	INE	ди	ис. ого , пг
	TyB	M	MIN	уе у И на еду	м с 1011 11 н; едр	H K	ПВ	аемое число н сварного сое 100мм, штук
	ая ,	ВИЗ	ИЯ,	HINI CO (TII	ЭМ2 ПП НИЙ СО	Ша	Ша	ЭМС 3Ва 00
	еме не	чен	ен	жас пле ого м, г	жак ная пле ого	JIP	ЛЪ	жа же с й 1
	Требуемая чувс гроля, не более	Включения, мм	ПС	Допускаемое и скоплений и сварного соед 100 мм, штук	пус (ен) кот рно	Наибольшая длина, мм	Наибольшая ширина, мм	пус 11НО
	Тре	Bĸ	Скопления, мм	Допускаемое число включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм, штук	Допускаемая суммарная при- веденная площадь включений и скоплений на любом участке сварного соединения длиной 100 мм	Нал	Нал	Допускаемое число на любом участке сварного соединения длиной 100мм, штук
Свыше 12,0 до 14,0 включ.	0,4	2,0	3,0	15	14,0	6,0	2,0	3
Свыше 14,0 до 18,0 включ.	0,4	2,5	3,5	15,	16,0	6,0	2,5	3
Свыше 18,0 до 22,0 включ.	0,5	3,0	4,0	16	20,0	7,0	3,0	3
Свыше 22,0 до 24,0 включ.	0,5	3,0	4,5	16	25,0	7,0	3,0	3
Свыше 24,0 до 28,0 включ.	0,6	3,0	4,5	18	25,0	8,0	3,0	3
Свыше 28,0 до 32,0 включ.	0,6	3,5	5,0	18	31,0	8,0	3,5	3
Свыше 32,0 до 35,0 включ.	0,6	3,5	5,0	20	35,0	9,0	3,5	3
Свыше 35,0 до 38,0 включ.	0,75	3,5	5,0	20	35,0	9,0	3,5	3
Свыше 38,0 до 44,0 включ.	0,75	4,0	6,0	21	41,0	10,0	4,0	3
Свыше44,0 до 50,0 включ.	0,75	4,0	6,0	22	47,0	12,0	4,0	3
Свыше 50,0 до 60,0 включ.	1,0	4,0	6,0	23	55,0	14,0	4,0	4
Свыше 60,0 до 70,0 включ.	1,0	4,0	6,0	24	65,0	14,0	4,0	4
Свыше 70,0 до 85,0 включ.	1,25	5,0	7,0	25	78,0	14,0	5,0	4
Свыше 85,0 до 100,0 включ.	1,5	5,0	7,0	26	92,0	14,0	5,0	4
Свыше 100,0 до 130,0 включ.	2,0	5,0	8,0	27	115,0	14,0	5,0	4
Свыше 130,0 до 165,0 включ.	2,5	6,0	9,0	26	145,0	15,0	6,0	4
Свыше 165,0 до 200,0 включ.	3,0	6,0	9,0	25	160,	15,0	6,0	4
Свыше 200,0 до 225,0 включ.	3,5	7,0	10,0	25	210,0	15,0	7,0	4
Свыше 225,0	4,0	8,0	12,0	24	230,0	16,0	8,0	4

Примечания:

- 13.3.3.2 Радиографический контроль должен выполняться в соответствии с ГОСТ 7512.
- 13.3.3.3 Подготовка поверхности швов, подлежащих контролю, должна соответствовать требованиям ГОСТ 7512.
- 13.3.3.4 Радиографический контроль сварных соединений, подвергающихся механической обработке с удалением части шва, должен производиться после окончательной механической обработки или после предварительной механической обработки, но при этом припуск на окончательную механическую обработку не должен превышать 3 мм на сторону.

При этом требуемая чувствительность контроля должна выбираться по радиационной толщине стенки после механической обработки.

13.3.3.5 Радиографический контроль сварных соединений, подвергающихся термической обработке, производится после термической обработки.

<sup>1</sup> Требуемая чувствительность приведена применительно к канавочным эталонам. При использовании проволочных эталонов значения чувствительности - 0,3, 0,6 0,75 и 1,5 мм допускается заменять на - 0,32, 0,63, 0,80 и 1,6 мм соответственно.

<sup>2</sup> Приведенная площадь включения или скопления – произведение максимального размера включения на его максимальную ширину.

<sup>3</sup> Суммарная приведенная площадь включений и скоплений – сумма приведенных площадей отдельных одиночных мелких включений и одиночных скоплений

<sup>4</sup> Определение понятия «скопления» приведено в ГОСТ 7512.

Стыковые сварные соединения толщиной до 20 мм из сталей марок 20, 09Г2С, 08Х18Н10Т, 12Х18Н9Т, в случае, если они подвергались радиографическому контролю до проведения термообработки, допускается после проведения термообработки не контролировать радиографическим методом. В этом случае после термообработки указанные соединения должны быть проконтролированы капиллярным методом контроля.

13.3.3.6 Качество сварного соединения или наплавленной детали считается удовлетворительным, если на снимках не будут зафиксированы трещины и недопустимые непровары, включения, вогнутость или превышение проплавления корня шва.

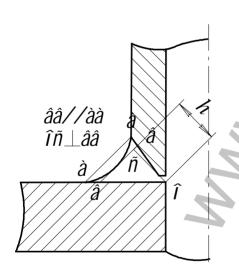
Если вогнутость или превышение проплавления корня шва проверены при измерительном контроле, их оценка при радиографическом контроле не проводится.

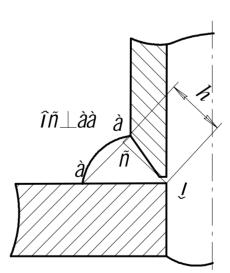
13.3.3.7 Оценка качества стыковых сварных соединений элементов различной толщины производится по нормам, установленным для меньшей толщины.

Оценка угловых швов производится по расчетной высоте углового шва (см. рисунок 3). За расчетную высоту углового шва h следует принимать размер перпендикуляра, опущенного из точки сопряжения сваренных деталей на прямую линию, соединяющую края его поверхности в одном поперечном сечении (при выпуклом угловом шве) или на параллельную указанной линии касательную к поверхности сварного шва (при вогнутом угловом шве). Для двухстороннего углового шва его расчетная высота определяется как сумма расчетных высот ( $h_1 + h_2$ ) его частей, выполненных с разных сторон.

Радиографический контроль угловых и тавровых сварных соединений производится в тех случаях, когда толщина металла шва составляет не менее 20 % от суммарной толщины основного металла и металла шва в направлении излучения. В случае если толщина металла шва составляет менее 60 % от указанной суммарной толщины, допускается уменьшение требуемой чувствительности контроля, но не более чем в 1,5 раза.

13.3.3.8 Оценка качества корня шва производится по нормам для полной толщины свариваемых деталей, но не более чем для толщины 50 мм.





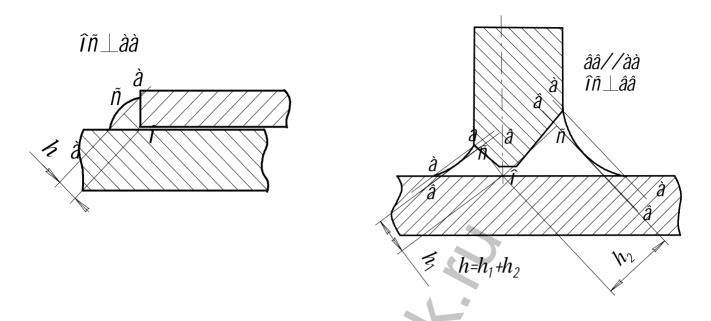


Рисунок 3 — Расчетная высота углового шва h

- 13.3.3.9 При оценке качества сварных соединений, выполняемых с неполным проплавлением, конструктивный зазор (конструктивный непровар), видимый на снимке, браковочным признаком не является. При оценке качества замыкающих швов, выполняемых на подкладном кольце, конструктивный зазор с затекшим шлаком или металлом, видимый на снимке, браковочным признаком не является.
- 13.3.3.10 Радиографический контроль при наличии технической возможности должен производиться через одну стенку. При радиографическом контроле через две стенки, оценка качества производится по толщине одной стенки.

## 13.3.4 Ультразвуковой контроль

- 13.3.4.1 Ультразвуковой контроль проводится для выявления следующих внутренних дефектов сварных соединений из углеродистых и низколегированных сталей перлитного класса: трещин, непроваров, шлаковых включений, пор, и других без расшифровки их характера, но с указанием количества дефектов, условной протяженности, координат расположения и оценкой их эквивалентной площади.
- 13.3.4.2 Качество сварного соединения и наплавки кромок под сварку считается удовлетворительным при одновременном соблюдении следующих требований:
- характеристики и количество несплошностей удовлетворяют нормам, приведенным в таблицах 17 и 18;
  - несплошность не является протяженной;
- расстояние по поверхности сканирования между двумя соседними несплошностями не менее условной протяженности несплошности с большим значением этого показателя;
  - поперечные трещины отсутствуют.

Условной протяженностью несплошности или эталонного отражателя называют максимальный размер зоны индикации несплошности или эталонного отражателя в определенном направлении (например, вдоль шва).

Таблица 17 - Нормы допустимости одиночных несплошностей при ультразвуковом контроле сварных соединений из углеродистых и низколегированных сталей перлитного класса

	Эі				диночны	IX	Допу	Допускаемое число		
		н	есплошн	остей, м	м <sup>2</sup>		фиксируемых одиноч-			
11							ных несплошностей на			
Номинальная толщина сварен-	Минимально фиксируемая			M	аксимал	ьно	любые 100 мм протя-			
ных деталей, мм				Д	опускаем	иая	жені	ности с	варного	
							соединения, штук			
	Катего	рия сва	рного	Кате	гория сва	арного	Кате	гория с	варного	
	co	единени	Я	C	оединен	ия	(	соединения		
	1; I	2; II	3; 4	1; I	2; II	3; 4	1; I	2; II	3; 4	
От 5,5 до 10 включ.	2,0	2,5	3,5	4	5	. 7	4	5	7	
Свыше 10 до 20 включ.	2,0	2,5	3,5	4	5	7	5	6	8	
Свыше 20 до 40 включ.	2,0	2,5	3,5	4	5	7	6	7	9	
Свыше 40 до 60 включ.	2,5	3,5	5,0	5,0	7,0	10,0	7	8	10	
Свыше 60 до 80 включ.	3,5	5,0	7,5	7,0	10,0	15,0	7	9	11	
Свыше 80 до 100 включ.	5,0	7,5	10,0	10,0	15,0	20,0	7	9	11	
Свыше 100 до 120 включ.	5,0	7,5	10,0	10,0	15,0	20,0	8	10	12	
Свыше 120 до 200 включ.	7,5	10,0	15,0	15,0	20,0	30,0	8	10	12	
Свыше 200 до 300 включ.	15,0 20,0 25,0		30,0	40,0	50,0	9	11	13		
Свыше 300 до 400 включ.	25,0		50,0			10				
Свыше 400 до 600 включ.	35,0			60,0			10			
П.,									•	

Примечания:

Таблица 18— Нормы допустимости одиночных несплошностей в зоне сплавления наплавленного металла с основным при ультразвуковом контроле наплавленных аустенитными присадочными материалами кромок деталей из сталей перлитного класса

Номинальная толщина наплав- ленной кромки, мм		я площадь оди- ошностей, мм <sup>2</sup>	Допускаемое число фиксируемых одиночных несплошностей на любых 100 мм протяженности наплавленной кромки, штук			
	Минимально	Максимально	Категория сварного соединения			
A	фиксируемая	допускаемая	I	II	III	
Свыше 10 до 40 включ.	3,5	7	3	4	5	
Свыше 40 до 60 включ.	3,5	7	4	5	6	
Свыше 60	3,5	7	5	6	7	

#### 13.3.4.3 Ультразвуковому контролю подлежат:

- стыковые и угловые сварные соединения листовых конструкций, кольцевые, продольные и угловые швы цилиндрических и конических конструкций при толщине свариваемых кромок 6 мм и более и диаметре цилиндрических (конических) конструкций 300 мм и более;
- кольцевые сварные соединения трубных конструкций при наружном диаметре не менее 100 мм с двухсторонней сваркой или сваркой на подкладном кольце и при толщине стенки не менее 6 мм;
- угловые и тавровые сварные соединения трубных конструкций, выполненные с полным проплавлением при наружном диаметре большего элемента не менее 400 мм, меньшего не менее 100 мм и толщине стенки не менее 6 мм;

<sup>1</sup> Приведенные в таблице нормы по эквивалентной площади даны применительно к контролю с использованием стандартного плоскодонного отражателя. Допускается контроль по другим отражателям при условии соблюдения требования ГОСТ 14782 в части идентичности результатов контроля.

<sup>2</sup> Эквивалентная площадь несплошности – площадь модели несплошности, расположенной на том же расстоянии от поверхности ввода, что и реальная несплошность, при которой данный информативный параметр несплошности и модели идентичен.

- наплавка под сварку аустенитными сварочными материалами при толщине наплавки 6 мм и более и при толщине свариваемых кромок 10 мм и более.
- 13.3.4.4 При проведении ультразвукового контроля средства контроля должны соответствовать требованиям ГОСТ 14782. Методика контроля и требования к подготовке поверхности, по которой производится перемещение искателя, должны соответствовать требованиям ОСТ 5.9768.
- 13.3.4.5 Поверхность швов, контролируемых ультразвуковым методом, должна быть зачищена для обеспечения плавного перехода к основному металлу и проконтролирована посредством визуального осмотра.
- 13.3.4.6 При контроле наплавки кромок аустенитными сварочными материалами контролируется зона сплавления наплавленного металла с основным металлом.

## 13.3.5 Гидравлические испытания

13.3.5.1 Гидравлические испытания проводятся с целью проверки прочности и плотности сварных соединений.

Гидравлическим испытаниям подвергаются все сварные соединения арматуры, работающие под давлением.

- 13.3.5.2 Гидравлические испытания проводятся в соответствии с указаниями рабочих чертежей и конструкторской документации, там же указывается и величина давления.
- 13.3.5.3 Качество сварного соединения считается неудовлетворительным, если в процессе испытания будут обнаружены какие-либо разрушения, течь или потение.
  - 13.3.5.4 Участки швов с обнаруженными дефектами бракуются и подлежат исправлению.

## 13.3.6 Контроль герметичности

- 13.3.6.1 Контролю герметичности подлежат сварные соединения, к которым предъявляются требования по газовой или вакуумной плотности (герметичности). Класс герметичности должен быть установлен проектантом по согласованию с заказчиком и указан в чертеже.
- 13.3.6.2 Контроль герметичности должен производиться по методике, приведенной в OCT 5P.0170.
- 13.3.6.3 При назначении класса герметичности проектант должен руководствоваться технической возможностью осуществления контроля одним из методов, удовлетворяющих требованиям назначенного класса.
- 13.3.6.4 Контроль герметичности сварных соединений сильфонных сборок производиться (при отсутствии специальных указаний в чертеже) по II классу герметичности ОСТ 5Р.0170.
- 13.3.6.5 Качество сварного соединения считается неудовлетворительным, если в результате применения любого метода контроля, соответствующего заданному классу герметичности, будет обнаружено натекание.

#### 13.4 Разрушающий контроль качества сварных соединений

#### 13.4.1 Общие положения

- 13.4.1.1 Разрушающий контроль качества сварных соединений включает в себя следующие методы контроля:
  - механические испытания;
  - металлографическое исследование;
- испытания сварных соединений, металла шва и наплавленного металла на стойкость против межкристаллитной коррозии;

- определение содержания ферритной фазы.

Необходимость каждого из методов контроля должна быть указана в чертеже.

- 13.4.1.2 Механические испытания должны проводиться при входном контроле сварочных материалов в случае:
  - проведения термообработки после сварки;
- для сварочных материалов, применяемых при автоматической или механизированной сварке;
- если сварные конструкции из стали перлитного класса работают при температуре ниже минус  $20~^{0}$ С, а сварные конструкции из сталей аустенитного класса работают при температуре минус  $196~^{0}$ С и ниже, то проводятся испытания на ударный изгиб при рабочей температуре.

Результаты механических испытаний сварных соединений из сталей марок 20 и 09Г2С, полученные после проведения отпуска сварных соединений, допускается распространить на сварные соединения, термообработка которых проводилась по режиму: нормализация плюс отпуск, в случае, если механические свойства после отпуска соответствуют указанным в КД и НД. Если сварные соединения из стали марок 20 и 09Г2С подвергались термообработке по режиму отпуск, но механические свойства не удовлетворяют требованиям КД и НД, то необходимо испытания механических свойств проводить после термообработки по режиму нормализация плюс отпуск.

- 13.4.1.3 Металлографические исследования должны проводиться:
- для сварных соединений, работающих под давлением, с конструктивным непроваром, не контролируемых радиографическим методом;
  - для сварных соединений сильфонных сборок и аналогичных соединений.

Срок действия контрольной пробы – 6 месяцев.

- 13.4.1.4 Испытания сварных соединений и наплавленного металла на стойкость против межкристаллитной коррозии и контроль содержания ферритной фазы проводятся при входном контроле сварочных материалов аустенитного класса.
- 13.4.1.5 Разрушающий контроль производится на образцах, изготовленных из контрольных сварных соединений (контрольная проба) с учетом технологических нагревов (термообработка, нагревы при наплавке, и др.).

Контроль содержания ферритной фазы производится в металле, наплавленном аустенитными присадочными материалами без термообработки.

- 13.4.1.6 Контрольные пробы для металлографического исследования должны быть однотипны с контролируемым сварным соединением. Определение понятия однотипности сварного соединения должно соответствовать определению, указанному в ПБ 03-576-03.
- 13.4.1.7 Контрольные сварные соединения подлежат сплошному неразрушающему контролю методами, установленными для контролируемых сварных соединений, и должны соответствовать нормам, установленным в разделе 13.3.

Контрольные сварные соединения, выполняемые при входном контроле сварочных материалов, подлежат сплошному визуальному контролю и радиографическому контролю по нормам раздела 13.3 для той категории сварных соединений, для сварки которой будут использоваться контролируемые сварочные материалы.

- 13.4.1.8 Детали контрольного сварного соединения для механических испытаний изготавливаются:
- из стали той же марки, что и контролируемое сварное соединение, при испытании на растяжение и статический изгиб сварного соединения;
- из стали той же марки или любой другой марки того же класса, что и контролируемое сварное соединение, при испытании на растяжение и ударный изгиб металла шва.
- 13.4.1.9 Детали контрольного сварного соединения для металлографического исследования изготавливаются:
- из стали той же марки или любой другой марки того же класса, что и контролируемое сварное соединение, для сварных соединений, выполненных с присадкой;

- из стали той же марки и плавки, что и контролируемое соединение, для сварных соединений, выполненных без присадки.
- 13.4.1.10 Детали контрольного сварного соединения (наплавки) для проверки стойкости против межкристаллитной коррозии изготавливаются в соответствии с ГОСТ 6032.

При сварке без присадки деталей из стали 08X18H10T засчитываются результаты испытаний основного металла.

- 13.4.1 11 Разрешается не проводить дополнительные испытания механических свойств и проверку стойкости против межкристаллитной коррозии после термообработки сварных соединений по режиму 12 СТ ЦКБА 016 (375  $400\,^{0}$ C, 8 10 часов).
- 13.4.1.12 При получении отрицательных результатов испытаний сварочных материалов проводится повторное испытание на удвоенном количестве образцов вновь сваренных или изготовленных из припусков контрольных проб.

При получении отрицательных результатов при повторных испытаниях хотя бы на одном образце, вся партия контролируемых сварочных материалов бракуется.

### 13.4.2 Металлографическое исследование

- 13.4.2.1 Металлографическое исследование проводится на контрольных пробах для сварных соединений, находящихся под давлением рабочей среды:
  - с конструктивным непроваром (зазором), а также с остающимся «усом»;
  - угловых без разделки кромок;
- при отсутствии технической возможности радиографического и ультразвукового контроля.;
  - сильфонных сборок.
- 13.4.2.2 Для проведения металлографического исследования из каждого контрольного сварного соединения должно быть изготовлено не менее двух шлифов.
- 13.4.2.3 Шлифы из контрольных сварных соединений вырезают в поперечном сечении шва, а из контрольных наплавок, выполненных на кромки под сварку, в поперечном сечении наплавленного слоя.
- 13.4.2.4 Контролируемые поверхности шлифов при металлографическом исследовании сварных соединений должны включать в себя сечение шва, наплавленные кромки под сварку с прилегающими участками основного металла, позволяющими проконтролировать зону термического влияния.
- 13.4.2.5 При металлографическом исследовании шлифов не допускаются трещины и непровары (несплавления), за исключением указанных в 13.4.2.7.
- 13.4.2.6 При металлографическом исследовании сварных соединений, для которых этот метод контроля является единственно возможным для выявления внутренних дефектов, качество сварного соединения считается неудовлетворительным, если
  - размеры корня шва (проплавление, утяжка) не соответствуют требованиям чертежа;
  - на шлифах будут обнаружены трещины;
- на шлифах будут обнаружены шлаковые и другие включения, поры и другие дефекты, размеры которых превышают допустимые, указанные в таблице 16 и в п.13.4.2.7.
- 13.4.2.7 В стыковых сварных соединениях трубных конструкций из сталей аустенитного класса, выполненных на подкладных кольцах или на «усе» с конструктивным непроваром (зазором), могут быть допущены дефекты на продолжении конструктивного зазора (плены или микротрещины) размером до 0,35 мм при толщине стенки сварных соединений от 2 мм до 6 мм и размером до 0,5 мм при толщине стенки сварного соединения свыше 6 мм.
  - 13.4.2.8 При металлографическом исследовании сильфонных сборок:
- концевых деталей с переходной втулкой на шлифах из контрольных сварных соединений не допускаются трещины, непровары, несплавления, подрезы. Допускаются поры и включения не превышающие нормы допустимых дефектов, указанных в таблице 16 и в п.13.4.2.7;
- концевых деталей с сильфоном на шлифах из контрольных сварных соединений контролируется высота шва, отсутствие пор, трещин и других дефектов. Размеры высоты шва в за-

висимости от типоразмера сильфона указаны в приложении Б (сварные соединений типа С11 и С12).

13.4.2.9 Контрольные пробы для металлографического исследования сварных соединений сильфонов с концевой арматурой изготавливаются на партию однотипных сварных соединений, выполненных каждым сварщиком, занятым сваркой указанных соединений.

Под партией следует понимать группу однотипных по размерам сильфонов, гофрированная оболочка и концевые детали которых изготовлены из одной марки и плавки стали, что и контролируемое сварное соединение. При этом режимы сварки контрольных проб должны соответствовать режимам, указанным в технологическом процессе на сварку контролируемых сварных соединений.

Контрольные пробы должны свариваться под наблюдением представителя ОТК.

13.4.2.10 При неудовлетворительных результатах металлографического исследования должно быть выполнено новое контрольное сварное соединение и проведены исследования в том же объеме. Результаты повторных исследований являются окончательными.

## 13.4.3 Испытание на стойкость против межкристаллитной коррозии

13.4.3.1 Испытание на стойкость против межкристаллитной коррозии проводится по ГОСТ 6032 при входном контроле сварочных материалов для сварных соединений арматуры, изготовленной из коррозионностойких сталей аустенитного, аустенитно-ферритного и ферритного классов.

Испытанию на стойкость против межкристаллитной коррозии не подвергаются сварные соединения из стали 08X18H10T, 08X18H10T-ВД, выполненные аргонодуговой сваркой без присалки.

13.4.3.2 Испытания на стойкость против межкристаллитной коррозии должны производиться без провоцирующего нагрева в соответствии с ГОСТ 6032.

При контроле электродов типа  $9-08X19H10\Gamma2MБ$ , проволок марок  $Cв-08X19H10\Gamma2Б$  и  $Cв-04X19H10\Gamma2Б$  по указанию чертежа, в случае работы изделия при температуре выше  $360\,^{0}C$  или при проведении технологических или имитационных нагревов проводятся испытания на стойкость против межкристаллитной коррозии с провоцирующим нагревом.

13.4.3.3 Стойкость сварного соединения против межкристаллитной коррозии считается неудовлетворительной, если в процессе повторного испытания на удвоенном количестве образцов, хотя бы на одном из них, будут обнаружены трещины межкристаллитного характера.

Деформационные трещины браковочным признаком не являются.

#### 13.4.4 Испытания механических свойств

- 13.4.4.1 При входном контроле сварочных материалов проводят испытания на статическое растяжение металла шва и на ударный изгиб сварного соединения.
- 13.4.4.2 Методика проведения механических испытаний металла шва и сварного соединения, типы образцов и определяемые характеристики должны соответствовать требованиям ГОСТ 6996.
- 13.4.4.3 Типы образцов, определяемые характеристики и показатели механических свойств приведены в таблицах 19 и 20.
- 13.4.4.4 При получении неудовлетворительных результатов по какому-либо виду испытаний механических свойств допускается проведение повторных испытаний этого вида на удвоенном количестве образцов. Результаты повторных испытаний являются окончательными.

Таблица 19 – Типы образцов по ГОСТ 6996, применяемые при различных видах испытаний механических свойств сварных соединений и металла шва

		Металл шва или	наплавка кром	ОК	Сварное соединение		
	Испытания	при нормальной	Испытания п	ри повышенной	Испытания при рабочей		
	температуре		темп	ературе	температуре		
Вид испы- тания	Тип образ- цов и но- мер черте- жа по ГОСТ 6996	Определяемые характеристики	Тип образцов и номер чертежа по ГОСТ 6996	Определяемые характеристики	Тип образцов и номер чер- тежа по ГОСТ 6996		
Статическое растяжение	II	$\sigma_{B,}\sigma_{0,2,}\delta$	II, IV	$\sigma_{0,2}$	-		
Ударный изгиб	-	-	-	2	VI, IX Чертежи 9, 10, 11, 12		

Т а б л и ц а 20 – Механические свойства сварных соединений и металла шва

		Мин	имальные по	оказатели ме	ханических	свойств		
Сварочные	НД на сва-		Метал	па шва		Сварного соединения	Температура испытаний,	Дополнительные указа-
материалы	рочные ма- териалы	Предел прочности, МПа (кгс/мм²)	Предел те- кучести, МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	Относи- тельное удлинение, %	Относи- тельное сужение, %	Ударная вяз- кость КСU, Дж/см <sup>2</sup> (кгс·м/см <sup>2</sup> )	<sup>0</sup> С	ния
		539 (55)	343 (35)	23	30		20	В исходном состоянии или после термообра-
Электроды марки:		431 (44)	294 (30)	-	,5,	-	350	ботки по режиму 375 °C - 400 °C, выдержка от 8 до 10 часов
ЭА-400/10У, ЭА-400/10Т		539 (55)	343 (35)	18	30		20	После термообработки
		431 (44)	294 (30)	-	<b>S</b> -	-	350	(950–1050) <sup>0</sup> C
	ОСТ5Р.9370 ГОСТ 10052	588 (60)	343 (35)	22	34	70 (7,0)	20	В исходном состоянии
ЭА-898/21Б	ΓΟCT 10032 ΓΟCT 9466	441 (45)	294 (30)	0	-	-	350	Б исходном состоянии
JA-090/21D		539 (55)	343 (35)	16	30	40 (4,0)	20	После термообработки
		441 (45)	245 (25)	10	20	-	350	(850–870) <sup>0</sup> C
A-1 (48A-1), A-1T(48A-1),		539 (55)	294 (30)	30	45	100 (10)	20	После термообработки
A-2 (48A-1), A-2T (48-1T),		343 (35)	196 (20)	20	45	-	530	(950–1050) <sup>0</sup> C

## Продолжение таблицы 20

		Мини	мальные по	оказатели ме	ханически		_	
Сварочные	НД на сва-		Метал	па шва		Сварного соединения	Температура испытаний,	Пополинтон и и хисого
материалы	рочные ма-	Предел	Предел	Относи-	Относи-	Ударная вяз-	испытании,	Дополнительные указа- ния
маториалы	териалы	прочности,	текучести,	тельное уд-	тельное	кость КСИ,	$^{0}C$	IIII
		МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	линение, %	сужение, %	Дж/см <sup>2</sup> (кгс·м/см <sup>2</sup> )		
		410	(RFC/MM)		70	140	20	D
Электроды мар-		(42)	-	22	-	(14)	20	В исходном состоянии
ки:		353	216	22	55	140	20	
УОНИ 13/45*		(36)	(22)	22	33	(14)	20	После отпуска
		314	176	20	55	_	350	1100sic Offiyeku
		(32)	(18)			1.50		
		430	314	26	-	160	20	В исходном состоянии
	ГОСТ 9466,	(44) 353	(32)		)	(16) 160		
УОНИ 13/45А	ΓΟCT 9460, ΓΟCT 9467,	(36)	(22)	22	60	(16)	20	
	OCT5.9224	314	176	22		(10)	250	После отпуска
		(32)	(18)	22	55	-	350	
		490		20		130	20	В исходном состоянии
		(50)	-	20	-	(13)	20	Б исходном состоянии
		431	255	20	50	130	20	
УОНИ 13/55		(44)	(26)	20	30	(13)	20	
		375	216	10	<b>5</b> 0	-	250	После отпуска
		(38)	(22)	18	50		350	
		539	343			50		В исходном состоянии
	Проволока	(55)	(35)	23	30	(5,0)	20	или после термообра-
Проволока сва-	ГОСТ 2246	(33)	(33)			(5,0)		ботки по режиму
рочная: Св-04X19H11M3	Аргон	431	243				250	$(375-400)$ $^{0}$ C,
CB-04A19H11M13	ΓΟCT 10157	(44)	(25)	-	-	-	350	выдержка от 8 до 10
								часов

## Продолжение таблицы 20

		Мини	мальные по	казатели мех	свойств			
Сварочные	НД на сва-		Метал.	ла шва		Сварного соединения	Температура испытаний,	Дополнительные
материалы	рочные ма- териалы	Предел прочности, МПа	Предел текучести, МПа	Относи- тельное удлинение,	Относи- тельное сужение,	Ударная вяз- кость КСU, Дж/см <sup>2</sup>	<sup>0</sup> С	указания
		(кгс/мм²) 539	(кгс/мм <sup>2</sup> ) 343	%	%	(кгс·м/см <sup>2</sup> ) 50		Р науолиом ао
		(55)	(35)	23	30	(5,0)	20	В исходном со-
Проволока сва- рочная: Св-04X19H11M3		431 (44)	243 (25)	-3	<u>-</u>	-	350	сле термообра- ботки по режиму (375–400) <sup>0</sup> C, выдержка от 8 до 10 часов
	Проволока	539 (55)	343 (35)	18	30	50 (5,0)	20	После термооб-
	ГОСТ 2246 Аргон	431 (44)	294 (30)	O-	-	-	350	работки (950–1050) <sup>0</sup> C
	ГОСТ 10157	539 (55)	343 (35)	22	35	70 (7,0)	20	В исходном со-
Св-08Х19Н10Г2Б		392 (40)	216 (22)	-	1	-	350	стоянии
		539 (55)	343 (35)	16	30		20	После термооб-
		372 (38)	225 (23)	10	20	-	350	работки (850–870) <sup>0</sup> C

		Мини	мальные по	казатели мех	канических с	войств		
Сварочные	НД на сва-		Металл	іа шва		Сварного соединения	Температура испытаний	Дополнительные
материалы	рочные мате- риалы	Предел проч- ности, МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	Предел текучести, МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	Относи- тельное удлинение, %	Относи- тельное сужение, %	Ударная вяз- кость КСU, Дж/см <sup>2</sup> (кгс·м/см <sup>2</sup> )	°C	указания
Св- 02X17H10M2- ВИ	Проволока ГОСТ 2246	539 (55)	294 (30)	30	45	120 (12)	20	После термооб- работки
Св- 04X17H10M2	Аргон ГОСТ 10157	343 (35)	196 (20)	20	45	-	530	(950–1050) <sup>0</sup> C
		343 (35)	216 (22)	22	55	90 (9,0)	20	В исходном со-
Проволока сва- рочная:	Проволока по ГОСТ 2246	314 (32)	216 (22)	16	-	-	350	стоянии
Св-08А, Св-08АА	Флюс по ГОСТ 9087	353 (36)	216 (22)	22	55	90 (9,0)	20	После отпуска
		314 (32)	176 (18)	13	50	-	350	(630–660) <sup>0</sup> C
Св-08ГС,	Проволока по ГОСТ 2246	412 (42)	255 (26)	14	55	80 (8,0)	20	В исходном со-
Св-08Г2С	Аргон по ГОСТ 1057	-	216 (22)	14	-	-	350	стоянии

### Окончание таблицы 20

		Мин	нимальные по	оказатели ме	ханических	свойств			
Сварочные	НД на сва-		Метал	ла шва		Сварного соединения	Температура испытаний,	Дополнительные указа-	
материалы рочные материалы		Предел прочности, МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	Предел те- кучести, МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	Относи- тельное удлинение, %	Относи- тельное сужение, %	Ударная вяз- кость КСU, Дж/см <sup>2</sup> (кгс·м/см <sup>2</sup> )	<sup>0</sup> C	ния	
Св-08ГС,	Проволока по	431 (44)	245 (25)	18	55	80 (8,0)	20	После отпуска	
Св-08Г2С ГОСТ 22 Аргон п ГОСТ 10		392 (40)	225 (23)	13	50	-	350	(630–660) <sup>0</sup> C	

#### Примечания:

- 1 Конкретные режимы термической обработки сварных соединений применительно к изделиям указываются в заявке на проведение лабораторных испытаний.
- 2 Если сварочные материалы применяются при изготовлении арматуры, температура рабочей среды которой выше либо равна 350 °C, то испытание металла шва следует проводить при рабочей температуре согласно КД.
- 3 Испытания на ударный изгиб сварочных материалов применяемых при изготовлении арматуры, работающей при температуре ниже -20 °C, следует проводить при рабочей температуре. Значение ударной вязкости при температуре испытаний ниже -20 °C должно быть КСU не ниже 30 Дж/см² (3 кгс⋅м/см²), КСV не ниже 20 Дж/см² (2 кгс⋅м/см²).
- 4\* наряду с маркой электродов УОНИ 13/... возможно применение марки УОНИИ 13/..., в зависимости от обозначения марки в ТУ завода изготовителя электродов.

## 14 Исправление дефектов

### 14.1 Общие положения и порядок исправления дефектов в сварных соединениях

14.1.1 Исправлению подлежат все недопустимые настоящим стандартом дефекты, выявленные в сварных соединениях и наплавленном металле при их неразрушающем контроле.

Утонение основного металла, получаемое в результате зачистки поверхностных дефектов, допускается без исправления при условии сохранения минимальной расчетной толщины детали и обеспечения плавного перехода от утоненного места к соседним участкам.

- 14.1.2 При исправлении дефектов необходимо:
- определить причину образования дефекта и способы его устранения (ответственные производственный мастер и технолог);
- произвести удаление дефектов и контроль полноты их удаления в соответствии с разделом 14.2 (ответственные производственный мастер и представитель ОТК);
- произвести выбор метода сварки и сварочных материалов в соответствии с требованиями раздела 14.3 (ответственные производственный мастер и технолог), произвести зачистку и обезжиривание поверхности под заварку в соответствии с требованиями раздела 14.4.
- 14.1.3 Контроль исправленных участков должен производиться в соответствии с требованиями раздела 14.5 и требованиями чертежа (ответственные производственный мастер и представитель ОТК). Если при контроле исправленного участка будут обнаружены дефекты, то допускается проводить повторное исправление в том же порядке, что и первое. Исправление дефекта на одном и том же участке сварного соединения допускается проводить не более трех раз.
- 14.1.4 Исправление дефектов сварных соединений допускается производить путем полного удаления сварного шва с последующей подготовкой кромок механическим способом и выполнением сварного соединения вновь. При этом новое сварное соединение считается не исправлявшимся.
- 14.1.5 Информация о каждом исправлении дефектов должна фиксироваться мастером или технологом в производственном журнале в установленном на предприятии порядке.
- 14.1.6 Исправление дефектных участков сварного соединения должны производить сварщики, аттестованные в соответствии с требованиями раздела 8.1, того же разряда, что и сварщики, которые выполняли сварку производственных сварных соединений.

# 14.2 Удаление дефектов и подготовка поверхности сварных швов к исправлению дефектов

14.2.1 Удаление дефектов должно производиться механическим способом (фрезеровкой, вырубкой, пневматическим зубилом, обработкой абразивным инструментом и другие) до чистого металла. Полнота удаления дефектов контролируется капиллярной дефектоскопией или лупой десятикратного увеличения.

Выплавка дефектов дугой специальными электродами разрешается для сталей неподкаливающихся перлитного класса.

Удаление дефектных участков в сварных соединениях из углеродистых и низколегированных подкаливающихся сталей следует производить после отпуска.

В сварных соединениях из углеродистых и низколегированных неподкаливающихся сталей и сталей аустенитного класса допускается удаление дефектных участков воздушно-дуговой строжкой с последующей зачисткой абразивным инструментом до полного удаления следов строжки, но на глубину не менее 1 мм и при выплавке дугой.

14.2.2 Форма и размеры разделки дефекта определяются характером дефекта, его размером и должны обеспечивать свободный доступ к исправляемой поверхности.

- 14.2.3 Поверхность разделки и прилегающая поверхность не должны иметь острых углов, переходов заусенцев. Шероховатость подготовленной под заварку поверхности должна быть не более  $R_z$  80.
  - 14.2.4 Разделку единичных несквозных дефектов рекомендуется производить по рисунку 4.

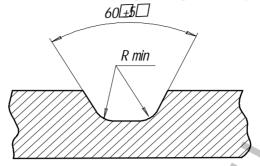


Рисунок 4 – Разделка единичных несквозных дефектов

14.2.5 Разделку сквозных дефектов рекомендуется производить по рисунку 5.

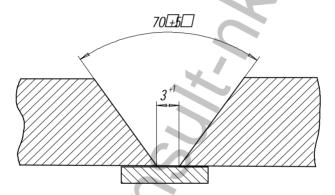


Рисунок 5 – Разделка сквозных дефектов

14.2.6 При необходимости исправления всего шва, после удаления его полностью, подготовку кромок под сварку необходимо производить в соответствии с требованиями КД и технологического процесса на сварку производственного сварного соединения. С целью уменьшения объема наплавленного металла и обеспечения технологичности при заварке допускаются другие типы разделок из числа указанных в приложении Б.

#### 14.3 Сварочные материалы, выбор способа сварки для исправления дефектов

14.3.1 Если исправлению подлежит полностью удаляемый шов, то заварка его должна производиться по принятой технологии для изделия.

Заварка дефектных участков сварных соединений может производиться любым из способов сварки, рекомендуемых настоящим стандартом.

14.3.2 Для заварки дефектов должны применяться электроды и проволока той же марки и партии (плавки), которыми было выполнено исправляемое сварное соединение.

Допускается применение электродов и проволоки той же марки, но другой партии (плавки). При этом результаты входного контроля сварочных материалов должны соответствовать требованиям настоящего стандарта и КД.

14.3.3 Сварка дефектных участков сварных швов, выполненных электродуговой сваркой или комбинированной сваркой, может быть произведена аргонодуговой сваркой с применением сварочной проволоки, указанной в таблице 6.

#### 14.4. Технологические указания по исправлению дефектов сварных швов

- 14.4.1 Перед заваркой кромки, подготовленной для исправления поверхности, и прилегающая поверхность на ширине не менее 20 мм должны быть обезжирены уайт-спиритом или ацетоном.
- 14.4.2 Заварку дефектов сварных швов рекомендуется производить на режимах, указанных в таблице 21.
- 14.4.3 Если после исправления шов и прилегающая поверхность не подлежат механической обработке, то околошовная зона основного металла на ширине не менее 100 мм должна быть перед заваркой покрыта защитным покрытием, как указано в п.10.5.

Таблица 21 – Рекомендуемые режимы сварки при исправлении дефектов сварных швов

Сварочные материалы	Основной материал	Диаметр электрода, проволоки, мм	Сила сварочного тока, А	Напряжение на дуге, В
Электроды марки: ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЭА-898/21, ЭА-898/21Б ОЗЛ-8	10X17H13M3T 10X17H13M2T 08X18H10T 12X18H9T 12X18H10T	0X17H13M2T 08X18H10T 12X18H9T 12X18H10T 3,0 От 70 до 90 4,0 От 120 до 140 5,0 От 140 до 160		И. б. 20
48A-2 48A-2T 48A-1				Не более 28
ЭА-400/13 ЭА-902/14	10X17H13M3T 10X17H13M2T			
УОНИ 13/45А* УОНИ 13/55	Ст3сп Ст3пс Ст3Гсп Ст3Гпс 20Л II, 20Л III 25Л II 25Л III, 20, 20К, 22К	3,0 4,0 5,0	От 100 до 130 От 160 до 210 От 220 до 280	От 22 до 26
Сварочная проволока: Св-04Х19Н11М3 Св-08Х19Н10Г2Б Св-04Х19Н10Г2Б	10X17H13M2T 08X18H10T 12X18H9T 12X18H10T 10X17H13M3T	1,6 2,0 2,5 3,0 2,0	От 100 до 130 От 170 до 190 От 180 до 200 От 220 до 240 От 180 до 200	0.12.14
Св-04Х19Н9 Св-04Х17Н10М2 Св-02Х17Н10М2-ВИ	12X18H9	3,0	От 220 до 240	От 12 до 14
Св-06Х15Н35Г7М6Б (ЭП-582) Св-03Х15Н35Г7М6Б (ЭП 855)	08X18H10T + XH35BT (ВД)	2,0	От 100 до 120	

#### Окончание таблицы 21

Сварочные материалы	Основной мате- риал	Диаметр электрода, проволоки, мм	Сила сварочного тока, А	Напряжение на дуге, В
	Ст3сп Ст3пс Ст3Гсп, 20Л II, 20Л III, 25ЛII,25Л III, 20, 20К, 22К	1,6	От 100 до 120	
Св-08Г2С		2,0	От 140 до 160	От 12 до 14

Примечания:

14.4.4 Если в чертеже указана термообработка после сварки, но она не является обязательной по таблице 5, 6, 7, 9 и СТ ЦКБА 016, то вопрос о необходимости повторной термообработки после исправления дефектов решается в принятом на предприятии порядке.

Если сварной узел подвергается термообработке в связи с проведением наплавочных операций, то после исправления дефектных участков сварных швов вопрос о повторной термообработке и оформлении соответствующей документации также решается в принятом на предприятии порядке.

#### 14.5 Контроль исправленных участков сварных швов

- 14.5.1 Все исправленные участки должны быть проконтролированы всеми методами, предусмотренными КД, кроме испытаний разрушающими методами контроля.
- 14.5.2 Если при контроле качества в исправленном участке вновь будут обнаружены недопустимые дефекты, то производится повторное исправление в том же порядке, что и первое.
- 14.5.3 При обнаружении дефектов после повторного исправления, вопрос о возможности исправления сварного соединения решается в установленном на предприятии порядке с учетом требований пункта 14.1.3.

#### 14.6 Исправление геометрических размеров швов и утонения в зоне сплавления

14.6.1 Исправление геометрических размеров и утонения основного металла производится сварочными материалами, которыми производилась сварка данного соединения на режимах, указанных в таблице 21.

При исправлении геометрических размеров допускается сварка на более низких режимах.

- 14.6.2 При исправлении геометрических размеров швов и утонения основного металла , подлежащая наплавке поверхность должна быть зачищена от окалины и обезжирена в соответствии с требованиями раздела 9.
- 14.6.3 При исправлении утонения наплавкой, контроль исправленного участка производится методами, предусмотренными для исправляемого сварного соединения.

<sup>1</sup> При применении основного материала других марок, из указанных в таблице 1, режимы сварки выбирают исходя из применяемых сварочных материалов, указанных для каждой марки стали в таблицах 5, 6, 7, 8.

<sup>2 \* -</sup> наряду с маркой электродов УОНИ 13/... возможно применение марки УОНИИ 13/..., в зависимости от обозначения марки в ТУ завода изготовителя электродов.

# 15 Основы проектирования элементов сварных конструкций трубопроводной арматуры

- 15.1 При проектировании сварных узлов и деталей трубопроводной арматуры следует руководствоваться следующими общими положениями:
  - выбирать рациональные формы деталей и узлов арматуры;
  - обеспечивать прочность конструкции при минимальных затратах металла;
- предусматривать возможность комплексной автоматизации и механизации изготовления, применение прогрессивных процессов дуговой сварки, при этом необходимо учитывать техническую и экономическую целесообразность их применения;
- учитывать свойства сварных соединений в зависимости от применяемых сварочных материалов, термообработки, технологических нагревов;
- предусматривать мероприятия по устранению концентрации напряжений, по устранению возникновения деформаций и хрупких разрушений.

Рекомендуемые геометрические размеры разделок кромок под сварку и сварных швов приведены в приложении Б. Рекомендуемые размеры подкладных колец, применяемых при сборке стыковых сварных соединений, приведены в приложении В.

- 15.2 Конструкция должна обеспечивать свободный доступ к изделию для выполнения всех сварных швов принятым способом сварки и возможность проведения контроля качества сварных соединений методами, указанными в КД.
- 15.3 Сварные соединения с обработкой корня шва рекомендуется выполнять на центрирующем «усе» или на подкладных кольцах. Если на чертеже размеры сварных соединений указаны в скобках (размеры после механической обработки), то предприятие-изготовитель может предусмотреть сварку на «усе» или подкладном кольце, независимо от указаний чертежа. Выбранный способ выполнения сварного соединения должен быть предусмотрен технологическим процессом на сварку, при этом установка кромок под сварку должна быть выполнена с зазором 2,5<sup>+1</sup> мм.
- 15.4 Ответственные сварные соединения, работающие под давлением рабочей среды, при толщине стенки до 5 мм включ. рекомендуется выполнять при помощи ручной или механизированной сварки в защитных газах.
- 15.5 Для сварных соединений, при толщине более 5 мм, подлежащих радиографическому контролю, корень шва которых невозможно механически обработать, рекомендуется применять комбинированную сварку.
- 15.6 При проектировании арматуры с использованием обечаек, труб, выпуклых днищ и других деталей, находящихся под давлением рабочей среды, следует применять сварные соединения с полным проплавлением. Во всех случаях, когда это возможно, сварные соединения должны быть стыковыми.
- 15.7 Угловые и тавровые соединения, применяемые для приварки патрубков, фланцев, плоских днищ и других деталей рекомендуется выполнять с полным проплавлением. Штуцерные соединения при толщине стенки 3 мм и более рекомендуется выполнять со скосом кромок под сварку.
- 15.8 Сварные соединения, подлежащие радиографическому контролю, рекомендуется выполнять с механической обработкой корня шва, за исключением соединений, механическая обработка которых крайне затруднена или невозможна (монтажные соединения, трубные конструкции и другие).
- 15.9 При проектировании стыковых соединений необходимо предусмотреть величину околошовной зоны для контроля радиографическим методом в соответствии с ГОСТ 7512:
  - не менее 5 мм при толщине свариваемых кромок до 5 мм;
  - не менее толщины свариваемых кромок при толщине свариваемых кромок от 5 до 20 мм;

- не менее 20 мм при толщине свариваемых кромок свыше 20 мм.
- 15.10 Соединения с неполным проплавлением, доступные для сварки с обратной стороны, рекомендуется выполнять с подварочным швом (фланцы, бобышки и другие).
- 15.11 В стыковых соединениях с различной толщиной стенок должен быть обеспечен плавный переход от одного элемента к другому путем постепенного утонения кромки более толстого элемента.

Угол наклона поверхностей перехода не должен превышать 15<sup>0</sup>. Если разница в номинальной толщине соединяемых элементов составляет не более 30 % толщины тонкого элемента и не превышает 5 мм, то допускается применение сварных соединений без предварительного утонения толстого элемента, причем наклон поверхности швов должен обеспечивать плавный переход от толстого элемента к тонкому.

Это требование не распространяется на стыковые сварные соединения литых деталей с трубами, листами, поковками в случае, если для соблюдения плавности перехода требуется утонение стенки литой детали свыше минимально допустимой расчетной толщины. В этом случае переход от одного сечения к другому должен обеспечиваться комбинированно: за счет плавного утонения стенки литой детали от минимальной расчетной на кромке и за счет наклонного расположения поверхности сварного шва.

15.12 Выбор вида сварного соединения под сварку следует производить в соответствии с указаниями приложения Б настоящего стандарта в зависимости от толщины свариваемого металла, назначения изделия, способа сварки или в соответствии с требованиями следующих государственных стандартов: ГОСТ 5264, ГОСТ 8713, ГОСТ 11533, ГОСТ 11534, ГОСТ 14771.

Разделки кромок, указанные в приложении Б, могут быть применены как для плоских деталей, так и для цилиндрических.

- 15.13 Зазоры при сборке сварных соединений, предусмотренные для всех способов сварки, в габаритные размеры сварного узла включаться не должны.
- 15.14 Если при проектировании выявится необходимость применения типов соединений, не указанных в приложении Б и пункте 15.10, то конструктивные элементы сварного соединения должны быть изображены на чертеже в соответствии с требованиями ГОСТ 2.312.
- 15.15 Размеры деталей, для которых предусмотрена механическая обработка, в чертеже рекомендуется проставлять в скобках. Припуск на механическую обработку сборок после сварки задается предприятием-изготовителем в технологическом процессе.
- 15.16 Разделка кромок арматуры для приварки к трубопроводу должна быть указана заказчиком и должна быть аналогична разделке трубы. При этом заказчиком должны быть указаны размеры труб максимальный и минимальный внутренний диаметр и толщина стенки или принятый диаметр расточки. В случае отсутствия вышеперечисленных данных диаметр расточки  $\mathbf{\mathcal{I}p}$  рекомендуется определять по формуле:

$$\mathbf{\mathcal{I}}\mathbf{p} = \mathbf{\mathcal{I}} + 1.6 \,\mathrm{MM},$$

где  $\mathcal{I}$  - максимальный внутренний диаметр трубы по НД на поставку.

- 15.17 Для повышения производительности сборочно-сварочных работ, качества сварных соединений предприятию-изготовителю разрешается:
- применение автоматических и механизированных способов сварки взамен ручной, указанной в КД, или применение других комбинаций и способов сварки, указанных настоящим стандартом. При этом сварочные материалы должны быть выбраны с учетом условий работы конструкции и указаний таблиц 5 и 6;
- изменение геометрических размеров разделок кромок при условии обеспечения необходимых механических свойств сварных соединений.

Данные изменения должны быть согласованы с проектной организацией и внесены в технологический процесс.

- 15.18 Пример записи в чертежах технических требований по сварке и по контролю сварных соединений:
  - 1. Сварка (или сварные швы и сварка см. ГОСТ 2.312) no СТ ЦКБА 025-2006.....
  - 2. Контроль качества сварных соединений по СТ ЦКБА 025-2006, по ... категории,

#### 16 Требования безопасности

- 16.1 Основные требования по охране и безопасности труда на предприятиях, занятых проведением сборочно-сварочных работ, должны соответствовать нормам и правилам установленным в «Правилах по охране труда на предприятиях и в организациях машиностроения» ПОТ РО 14000-001-98.
- 16.2 Условия труда работников на участках сварки и наплавки должны соответствовать санитарным нормам, установленным в «Санитарных правилах при сварке, наплавке и резке металлов» и утвержденных Министерством здравоохранения СССР от 04 апреля 1973, № 1042-73.
- 16.3 При выполнении сварочных работ необходимо соблюдать «Правила пожарной безопасности в Российской Федерации» ППБ 01-03 и «Межотраслевые Правила по охране труда (правила безопасности) при эксплуатации электроустановок» ПОТ Р М-016-2001, РД 153-34.0150-00.
- 16.4 При проведении подогрева и термической обработке должны соблюдаться требования «Межотраслевых Правил по охране труда при термической обработке металлов» ПОТ Р М-005-97.
- 16.5 При выполнении всех сварочных работ должны соблюдаться требования по ограничению вибрации рабочих мест и требования по предельно допустимым уровням звукового давления на постоянных рабочих местах и рабочих зонах в сборочно-сварочных цехах. Требования и нормы этих и других допустимых опасных и вредных производственных факторов для электродуговых и газовых способов сварки, наплавки и резки металлов регламентируются «Межотраслевыми Правилами по охране труда при электро- и газосварочных работах» ПОТ РМ-020-2001.
- 16.6 На рабочих местах должны быть специальные инструкции по технике безопасности при выполнении соответствующих производственных операций (сварки, сборки, термической обработке и другие).
- 16.7 Допуск к работе вновь поступивших рабочих разрешается только после проведения инструктажа и проверки знаний требований безопасности. Результаты проверки должны фиксироваться в специальном журнале.
- 16.8 Не реже одного раза в три месяца администрация предприятия-изготовителя обязана проводить повторный инструктаж рабочих по правилам безопасности. Внеочередной инструктаж проводится при возникновении сомнений в безопасности применяемых сварщиком приемов работы, а также после несчастного случая, произошедшего на данном участке.
- 16.9 При выполнении сварочных работ необходимо применять общую приточновытяжную или местную вентиляцию, а также должны быть приняты меры, предохраняющие работающего от ожогов.
- 16.10 При сварке в защитных газах в закрытом помещении забор отсасываемого воздуха должен производиться из нижних слоев дополнительно к вентиляции, проводимой в зоне нахождения сварщика.
- 16.11 Производство сварочных работ с применением обезжиривающих жидкостей следует производить по специальному разрешению представителя пожарной службы и лица, отвечающего за работу на данном участке.

Администрация предприятия-изготовителя должна обеспечивать повседневный контроль за соблюдением требований безопасности проведения работ и периодически проверять знания рабочих по правилам безопасности. Результаты проверки должны фиксироваться записью в специальном журнале.



#### Приложение А

(рекомендуемое)

Режимы сварки образцов и изделий

Таблица А1 – Режимы электродуговой сварки образцов и изделий

Марка элек-	Основной	Диаметр	Сила сварочно-	Напряжение на			
тродов	материал	электрода, мм	го тока, А	дуге, В			
ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЭА-898/21, ЭА-898/21Б	10X17H13M3T, 10X17H13M2T, 08X18H10T, 12X18H9T, 12X18H10T		3 От 70 до 90				
ЭА-400/13, ЭА-902/14	10X17H13M3T, 10X17H13M2T	3 4	От 70 до 90 От 120 до 140	Не более 28			
ОЗЛ-8 или другие типа Э-07Х20Н9 ГОСТ 10052	12X18H9T, 12X18H10T	5	От 140 до 160				
48A-2, 48A-2T, 48A-1	12X18H9	<b>%</b>					
УОНИ 13/45А*, УОНИ 13/55	Ст3сп, Ст3пс, 20Л, 25Л, 20, 20К, 22К	3 4 5	От 110 до 130 От 160 до 210 От 220 до 280	От 22 до 26			

Примечания:

<sup>1</sup> При применении основного материала других марок, из указанных в таблице 1, режимы сварки выбирают исходя из применяемых сварочных материалов, указанных для каждой марки стали в таблицах 2, 3, 4, 5.

<sup>2\*</sup> - наряду с маркой электродов УОНИ 13/... возможно применение марки УОНИИ 13/..., в зависимости от обозначения марки в ТУ завода изготовителя электродов

Таблица A2 – Режимы аргонодуговой сварки образцов для входного контроля сварочных материалов

Марка проволоки	Основной мате-	Диаметр	Сила сварочного	Напряжение на
1 1	риал	проволоки, мм	тока, А	дуге, В
Св-04Х19Н11М3, Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н9	10X17H13M2T, 08X18H10T, 12X18H9T, 12X18H10T, 10X17H13M3T	1,6 2,0 2,5 3,0	От 80 до 100 От 140 до 160 От 160 до 180 От 200 до 220	
Св-04Х17Н10М2, Св-02Х17Н10М2-ВИ	12X18H9	2,0 3,0	От 180 до 200 От 200 до 220	
Св-06X15H35Г7М6Б (ЭП-582), Св-03X15H35Г7М6Б (ЭП 855)	08X18H10T + XH35BT (ВД)	2,0	От 100 до 120	От 12 до 14
Св-08Г2С	Ст3сп, Ст3пс, 20Л 25Л, 20, 20К, 22К	1,6 2,0 3,0	От 100 до 120 От 150 до 170 От 200 до 240	

П р и м е ч а н и е – При применении основного материала других марок, из указанных в таблице 1, режимы сварки выбирают исходя из применяемых сварочных материалов, указанных для каждой марки стали в таблицах 5, 6, 7, 8.

Таблица АЗ – Режимы аргонодуговой сварки изделий

	Сил	а сварочного тог	ca, A	Расход ар	гона, л/мин		
Толщина свари- ваемого	Первый про-	Второй и последующие про- ходы с присадкой		На под-		Диаметр вольфрамо-	
материа- ла, мм	ход без при- садки	Сила тока, А	Диаметр при- садочной проволоки, мм		На защиту	вого элек- трода, мм	
От 1,5 до 2	От 50 до 60	От 60 до 80	1,2	-		От 3 до 4	
От 3 до 10	От 60 до 110 От 100 до 130 с при- садкой	От 90 до 160	От 2 до 3	-	От 8 до 10	От 3 до 4	
От 6 до	От 100 до	От 160 до 170	2	От 10 до 12		От 4 до 5	
15	140	От 200 до 220	3 От 3 до 4		От 12 до 14	О1 4 д0 3	

### Приложение Б

# Размеры конструктивных элементов и выполненных швов для основных типов сварных соединений

Таблица Б.1- Стыковые, угловые и тавровые сварные соединения, выполненные основными способами сварки

1)	Конструктивн	ные элементы	А	и- .S,	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное Обозначение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
			+	2,5	6	+2		
C1	70 <u>+</u> 0 9		рап	3,0 3,5 4,0	10 10	-1 ±2	1,5	+0,5 -0,5
	<b>√</b> 0,3		РАД	4,5	10	+3	1.5	+1,0
		25		5,0	10	-2	1,5	-0,5
				6,0	11			
				7,0	12			
		S	РД	8,0	14		2	±1
		1	РАД МП	9,0	15		3	±1
			АПГ АФ	10,0	17			
	S 701±5L1 500	<b>D</b>	МΦ	12,0	20	. 1		
				14,0	23	+4 -3	4	±1
C2	<0,3	~		16,0	26			
		2,,,3		4,0 5,0	9	+2	1,5	±0,5
		1		6,0	11			
			РД	7,0	12 14	+3	2	±0,5
			РАД МП	8,0 9,0	14	+3	3	11.0
			ΑПΓ	10,0	17		3	±1,0
			АФ МФ	12,0 14,0	20	+4	4	±1,0
				16,0	26	-		,-

Продолжение таблицы Б.1

1100	должение таблицы Б.1		1	T				
e	Конструктивны	е элементы	습	-и й	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное Обозначение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного свар- ного шва	Способ свар-	Толщина свариваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
	90[+5]	1		1,0 2,0	3 4	±2	1	±0,5
С3	0,3		РАД	Смещен деталей д	допусн	кается і ММ	не бол	iee 0,2
	60[+5]			3,0	5	+2	1	±0,5
		1		5,0	10	+2	1,5	±0,5
		<b>b</b>		6,0 7,0 8,0	11 12 14	+3	2	±0,5
C4	0+2		РД РАД	9,0	14		3	±1,0
	0	10.5	ΜΠ ΑΠΓ	12,0	20			
	S		АП АФ МФ	14,0	26	+4	4	±1,0
	20/7 -	Ь		4,5	11		1	+1,0
	$\sim$ 3±0,2 20[+ $p$ []			5,0	11		•	-0,5
	R3			6.0	12			
				6,5 7,0	12	+4	2	±1,0
	6 °C		РД	8,0	13		2	
	7,5 +0,3		РАД	9,0				
C5			МП АПГ	10,0	14		3	+1.0
	$\sim$ 1,5 +1,5 15+2		ΑФ	12,0	16	+5	3	±1,0
	R4		МФ	14,0 16,0	18			
	0,3			18,0		+6	4	±1,0
	\$2.5 to 2.5 to 2			20,0	25			
				25,0				
1 1		l	I	I	1		l	ı l

Продолжение таблицы Б.1

-00	Конструктивн	ые элементы	СИ	×	$\ell$ , 1	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свариваемых деталей S, мм	Номиналь- ное значе- ние	Предельное отклонение	Номиналь- ное значе- ние	Предельное отклонение
	70 <u>l+</u> 5L_l	1	РАД	3,0 4,0 5,0	6 7 8	+2	2	±0,5
	2,5			6,0 7,0	10 12		3	
C6			РД РАД	8,0	13 14	+3		
	5,10		МП АПГ	10,0	16 18		4	±1,0
		4,,6	АФ МФ	14,0 16,0	21 24	. 4	4	
				18,0 20,0	27 30	+4		
				3,0	6			
			РАД	4,0	7	+2	2	±0,5
		, 6		5,0 6,0	8 10			
	70 <u>+</u> 5	<b>D</b>		7,0	12		3	
	2,5 +1		РД	8,0	13	2		
C7	Y H		РАД	9,0	14	+3		
			МΠ	10,0	16			±1,0
	10 <sup>+1</sup>	5	АПГ	12,0	18		4	±1,0
		•	АФ МФ	14,0	21			
		-	MΨ	16,0 18,0	24 27	+4		
				20,0	30			
1			l	1,-		I	I	ı l

Продолжение таблицы Б.1

<u> </u>	Конструктивн	ные элементы	и	-и	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо-	Подготовленных кро- мок свариваемых дета- лей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
			РАД	3,0 4,0 5,0	6 7 8		1	,
	701±5L1 2,5 <sup>+1</sup> ~		4	6,0 7,0 8,0	10 12 13	+3	2	±0,5
C8			РАД +РД	9,0 10,0	14 16			
	7+1 2/-	V////X	ΤΙД	12,0 14,0 16,0	18 21 24	+4	3	±1,0
				18,0 20,0	27 30			
	501+65			1,4 1,5 1,6	3	+2		
C9			РАД	2,0	5	+1	0,5	+0,5
	70L+5L]	b b	РАД	3,0 4,0	5		1	
	No		1717	5,0	7		1	0.5
	b 20 20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0			6,0 7,0 8,0	8 10 12	+3	2	±0,5
C10	b=1 <sup>+05</sup> для S<6		РАД	9,0	13 14			
	b=2.5 <sup>+1</sup> äëÿ S>6		+РД	12,0 14,0 16,0 18,0	16 19 23 26	+4	3	±1,0
				20,0	26			

Продолжение таблицы Б.1

	Конструктив	вные элементы		4-	$\ell$ ,	MM	q,	MM			
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение			
	S	S		1	3	+2	0,5	+0,5			
C13	0,3 max		РАД	1,5	5	±1	0,5	+0,5			
	70L+ <b>5</b> L_I	<b>5</b>	4	1,5 2	5						
G1.4	S 1+0,5		T. H	2,5	5	+2	1	0.5			
C14			РАД	3,5 4 5	6		1	+0,5			
				6	9	+3					
				14	25			12.0			
	27/72~			16	27	±5	2,5	+2,0 -1,5			
	27/+2/	5		18	30			-1,5			
		V	МΠ	20	33			+2.5			
	\ \tag{\sqrt{\sq}}}}}}}}\sqrt{\sq}}}}}}}}}}\sqiti\seption}\sqrt{\sqrt{\sq}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}}		АПГ	22	35	±6	2,5	+2,5 -1,5			
C15			ΑФ	26	40						
	0+2	10±3	ΜФ	28	45						
	2+1	10±3 E		30	47	. 0	2.0	+2,5			
				32	50	+8	3,0	-2,0			
				36	54						
				40 60	60 48						
	(3)/			65	50						
	15/th			70	52			<b>⊥2</b> 5			
				75	54	±8	3,0	+2,5 -2,0			
	S		МΠ	80	58			2,0			
C16			АПГ	90	60						
	2 1		ΑФ	100	66						
	0 +1/	25±5	МΦ	110	70	4.0	2.5	2.5		0 25	
	Z7[±D	25±0 25±0		120	74	±10	3,5	±2,5			
	W A	2,5		130	78						
				140	82	±12	4,0	+3,0			

Продолжение таблицы Б.1

4	Конструктивн	ые элементы	1	4- Ř	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
	13±2L		MIT	30 32 34 36 38 40	34 35 36 37 38 39	±6	2,5	+2,5 -1,5
C17	0 <sup>+1</sup> 10 <sup>±</sup> 08	18±4	МП АПГ АФ МФ	42 45 50 55 60 65 70	42 44 47 50 63 66 69	±8	3,5	+2,5 -2,0
		3		75 80 20	63 66 16	±10	3,5	+2,5
	255			20 22 24	18 19	<u>±</u> 4	2,0	±1,5
C18	0+1	b	МП АПГ АФ МФ	28 32 36 40	21 23 25 28	±5	2,5	+2,0 -1,5
	<b>5</b>		MΨ	48 50 58 60	32 35 38 40	±4	2,5	+2,5
		<b>1 b</b>		4,0 5,0	8 10		1,5	±0,5
	50/45/		РД,	6,0 7,0 8,0	11 13 14	+3	2	±0,5
C19	0+2	2,33	РАД +РД	9,0 10,0	16 18		3	±1,0
	0+2 7 7	1		12,0 14,0 16,0	20 23 26	+4	4	±1,0

	Конструктивн	ые элементы	1	- й -	ℓ, N	ſМ	q,	MM	
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение	
C20	0,15 +0,05 0,1 3.2 3.2 5	5 +0,05 S +0,05		Эле	ктронно.	пучевая	I		
C21	50 <sup>2</sup> 50 2,5 <sup>+1</sup> 2,5 <sup>+1</sup> 2,5 <sup>+1</sup> >2	, y	РД РАД МП АПГ АФ МФ	5,0 6,0 7,0 8,0 9,0 10,0 12,0 14,0 16,0 18,0 20,0	9 11 12 13 14 15 17 19 21 23 25	+3	1,5 2 3	±0,5 ±0,5 ±1,0	
C22	7,,,10 R2	THE THE PART OF TH	РАД РД	Примен лей из о нитным чения	стали мај и матери необход з (при изг	рки 108 палами имых м	1,5 ± 2 ± 43 3 ± 44 4 ± соединений деки 10895 с ауст лами для обестимых магнитных отовлении магн		

Продолжение таблицы Б.1

	Конструктивны	іе элементы	1	Й	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Способ сварки Толщина свари- ваемых деталей S, мм		Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
	S 1+0,5	q	-	6	7		4	
				8	10		6	
	S		1	10	12		8	+3 -2
	<del>-</del>			12	15	+3 -2	9	
	SA	>2 l áòàëë óäàëyàòñÿ	рπ	14	18	-2	10	
T1	50+5	q	РД РАД МП	16	22		11	
	50L+bL / -		АПГ АФ МФ	18	24		13	
	× 1/			20	26		14	
	<u>À-À</u>	>2		22	28		16	+4 -3
	2			24	32	+4	18	
	$\alpha$ =35 $^{0}$ +5 $^{0}$ , допускается выполнять угол $\alpha$ постоянный =45 $^{0}$ + 5 $^{0}$			26	36	-3	19	

Продолжение таблицы Б.1

1	Конструктивні	ые элементы		-t XI	$\ell$ ,	MM	q,	MM	
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки Толщина свари- ваемых деталей S, мм		Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение	
	$2^{+1,0}_{+0,5}$	T åòàëë óäàëÿåòñÿ	РАД	2,5 3,0	5	+2	2,5	+1	
	7	1		4,0 5,0	6	+2			
	5045			6,0	8	·	4		
T2				8,0 10,0	11 14	+3	6 8	+3	
		1	РД,	12,0	17	Τ3	9		
	0+2	>1	РАД	14,0	20		10		
			+РД	16,0	23		11		
				18,0	26	+4	13	+4	
				20,0	28		14		
	35±2 2±1			5,0	9		1,5	±0,5	
	35±21 2±1			6,0	11		,		
	0			7,0	12		2	+0,5	
	2 2	6	РД 8,0 РАД 9,0 МП 10,0	РД	8,0	13			
					14	+3	3	±1,0	
Т3					15				
	S ×		АФ	12,0	17				
		*	МΦ	14,0 16,0	19 21				
				18,0	23	+4	4	$\pm 1,0$	
					25				
				20,0	23				
	S			3	3	+1			
			РД	4					
			РАД МП	6	4				
Т4			АПГ	7		+2			
			АФ	8	5	<b>⊤∠</b>			
	ν ////////////////////////////////////		МФ	10	6				
	<b>4</b> T			30	8	+3			

	Конструктив	зные элементы	1	и-	$\ell$ ,	MM	q,	MM			
Условное обо- значение	Подготовленных кро- мок свариваемых дета- лей	Выполненного сварного шва	Способ сварки Толщина свари- ваемых деталей S, мм		Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение			
	S			2 3	3						
Tr.C			РАД, РАД	4 6	4	+1,0 -0,5					
T5	\$ 0		РАД, РАД +РД, РД	7 8	5						
				10	6	+2,0					
			30	8	-1,0						
	S	q		4	7	±2	4	+2			
		\hat{\chi}		6	10		5	-1			
	2±1			8	14		7	۱3			
				10	16	±3	8	+3 -2			
		# /////	РД РАД	12	20		10				
T6		3 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	МП АПГ АФ МФ	ΜΠ ΑΠΓ ΑΦ	14	24		12			
10		Ì åòàëë óäàëÿåòñÿ			16	26	±4	13	+4 -3		
		>2					18	28		14	-3
					20	30		15			
				22	34		17	+4			
				25	37	±5	18	+4 -3			
				2	3						
	S			3	3						
		q	РАД, РАД +РД,	4	4	+1,0		+1.0			
	0 +3	~	+РД,	6	4	-0,5	1	+1,0 -0,5			
T7	S 0		ΜΠ ΑΠΓ	7	5		1 %				
			ΑΠ ΑΦ ΜΦ	8	5						
				10	6	+2,0		+2,0			
				30	8	-1,0		-1,0			
1	l l		l		I		l				

Продолжение таблицы Б.1

1	Конструктивные	е элементы		٠٠ ک	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного свар- ного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
Т8	b 1/4b min 1 +0,5 1,5 b+10		РАД РД МП МФ	Рекоменд	ляющи	х в зад	вижке	<b>.</b>

Продолжение таблицы Б.1

-	Конструктивные	элементы	и	- й й	$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного свар- ного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
У1	min 2 ~	q	РАД, РАД +РД, МП АПГ АФ МФ	От 2 до 20	-	-	От S/2 до S	-
				4,0	9	±2	1,5	±0,5
		5		5,0	10			,
				6,0	11		2	
	(0) H			7,0	12			
	60L+5Ll ~	ì ảòàëë óäàëÿåòñÿ	РАД,	8,0	14	±3		±1,0
			РАД, РАД +РД,	9,0	15		3	
У2		*1	ΜΠ ΑΠΓ	10,0	17			
	0 +2	6	ΑФ	12,0	20			
	0		МΦ	14,0	23			
				16,0	26	<u>±</u> 4	4	±1,0
	3	>D3		18,0	28	_·	•	,
				20,0	30			

# Окончание таблицы Б.1

	Конструктивн	ые элементы			$\ell$ ,	MM	q,	MM
Условное обо- значение	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выполненного сварного шва	Способ сварки	Толщина свари- ваемых деталей S, мм	Номинальное значение	Предельное отклонение	Номинальное значение	Предельное отклонение
		1 -		1,0	2	+1	1,0	
				1,2	2,4	+1,0 -0,5	1,2	_
			РАД МП АПГ	1,5	3,0	+1,0 -0,5	1,5	_
	0,2 max		Alli	2,0	4,0	+1,2 -1,0	1,6	_
	U,Z IIIdX	с присадкой		2,5	5,0	+1,2 -1,0	1,8	_
У3		<i>b</i>		1,0	2		1,0	_
				1,2	2,4	_	1,2	_
			РАД МП	1,5	3,0	_	1,5	_
				2,0	4,0	_	1,6	_
		без присадки	ΑΠΓ	2,5	5,0	_	1,8	_
	60[+5[]	Ö		2.5	5			
		5	РАД МП	3,0	6			
У4	60[+5[]1,,,1,5	<i>b</i>		3,5	7	<u>+</u> 1,0	1,5	<u>+</u> 0,5
у4	7,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	***	АПГ	4,0	8			
	50-			5,0	10			
				6,0	12		2,0	±1,0

Таблица Б.2 - Сварные соединения сильфона, выполненные аргонодуговой сваркой без присадки.

1	Конструктив	вные элементы		
Условное обо- значение	Подготовленных кро- мок свариваемых дета- лей	Выполненного сварного шва	Обозначение сильфона	Минимальная высота шва, контролируемая при металлографическом исследовании, мм
			16-Π-0,16*2	0,6
		<b>6</b>	18-П-0,16*(2,3)	0,6
			22-П-	0,6
	C11		0,16*(2,3,4,5)	
		$28 - \Pi - 0.16*(3.6)$	0,6	
C11			28-П-0,16*7	0,6
	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \		38-C-0,2*(3,4)	0,6
		/	38-П-0,2*6	0,8
			38-П-0,2*8	1,0
			48-П-0,2*(2,4,6)	0,6
			48-П-0,2*10	0,7
	02 05	£	48-П-0,2*12	0,9
	0,3,,,0,5		65-П-0,2*(2,4,6)	0,6
			65-П-0,2*8	0,7
			65-П-0,2*10	0,9
			65-П-0,2*12	1,2
C12			75-II-0,2*(3,4)	0,6
	\ \ \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\		95-Π-0,25*(4,6)	0,6
	•		95-Π-0,25*8	0,8
			95-Π-0,25*10	1,1
			125-П-0,3*(4,6) 125-П-0,3**6	0,6
			125-11-0,3**6 190-Π-0,3*4	0,8
			170-11-0,3-4	0,0

Таблица Б.3 - Размеры конструктивных элементов и выполненных швов для сварных соединений из разнородных сталей

e -	Конструктивные з	лементы		
Условное обозначе-	Подготовленных кромок свариваемых деталей	Выпо	олненного сварн	юго шва
C23	Tâi reaâea yeâeodî raî ê î adee         YÂ-395/9         Abêu adnoare adeu adnoare adeu adnoare adeu adnoare adeu adnoare adeu adeu adnoare adeu adee adeu adee a particular adee a radee a		b	
		b,	<i>h</i> , n	ИМ
		MM	Номинальное значение	Предельное отклонение
		1,25M+7	2	<u>+</u> 1
		1,25M+8	2,5	<u>+</u> 1,5
C24	Tai räeaeeaapuayny noaeu rädeeorar eeanna		â	l l
		b,	<i>h</i> , м	1M
		D, MM	Номинальное значение	Предельное отклонение
		1,25M+7	2	<u>+</u> 1
		1,25M+8	2,5	<u>+</u> 1,5

Таблица Б.4 Конструктивные элементы и основные технологические требования по сварке замыкающих швов (рекомендуемые)

е	Конструктив	ные элементы			де-			
Условное обозначение	подготовленных кромок сва- риваемых деталей	выполненного сварного шва	Способ сварки	DN	Толщина свариваемых деталей (S), мм	n (кол-во слоев)	L (ширина шва)	q (высота шва)
C25	0 +2 9	<u>a</u>	MΠ-δ= 15,5;	350	39,5	19	29±3	3±2
	AF		16,5 ΑΦ-δ=	500	50	26	31±3	3±2
		-	20, 35, 39,5;	700	52,5	28	32±3	3±2
	2±0, 45 <u>4</u>		40, 50, 57,5;	800	50	27	31±3	3±2
	5:1+		62,5; 67,5; 70	1000	57,5 -75	32- 44	33-35 ±3	3±2
		1п – схема заполнения		1050	75- 90	44- 55	35-38 ±3	3±2
		разделки		1200	37,5 -95	18- 59	24-38 ±3	3±2
C26	0 +2     9	a	MΠ-δ= 15,5;	700	62,5	32	31±3	3±2
	Alah		16,5 AΦ-δ= 27,5;	800	57,5 - 62,5	30- 32	30-31 ±3	3±2
	2-015 45/205		32, 38, 45, 57,5;	1000	67,5 - 85,5	35- 48	32-35 ±3	3±2
		i åòàëë óäàëÿåòñÿ ₹	60, 63,5;	1050	77,5 -90	43- 52	34-36 ±3	3±2
	10±2 10±2	1п – схема заполнения	72, 75, 75,5; 80	1200	42,5 - 100	20- 55	28-38 ±3	3±2
		разделки						

## Приложение В

(рекомендуемое)

Подкладные кольца для сборки узлов под сварку

В.1 Рекомендуемые размеры подкладных колец для сборки узлов под сварку приведены на рисунке В.1 и таблице В.1

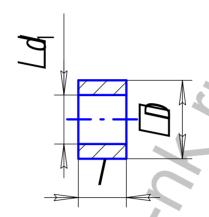


Рисунок В.1 – Подкладное кольцо

ТаблицаВ.1 – Размеры подкладных колец в зависимости от условного прохода арматуры

No	Условный	L,	Д,	$d_1$ ,	No	Условный	L,	Д,	$d_1$ ,
П/П	проход	MM	Д, MM	MM	п/п	проход	MM	Д, MM	MM
11/ 11	DN	min	141141	min	11/ 11	DN	min	11111	min
1	20	10	16	8	8	80	32	75	65
2	25	10	20	14	9	100	36	95	85
3	32	15	27	20	10	125	40	120	110
4	40	18	35	<b>25</b>	11	150	48	144	134
5	50	20	45	35	12	200	60	192	180
6	65	22	60	50	13	250	70	240	228
7	70	30	65	55	14	300	86	290	278

Примечание - Материал подкладных колец должен соответствовать марке свариваемого металла.

# Лист регистрации изменений

	Номе	ера листо	в (стран	ниц)	Всего лис-	No	Входящий № сопроводи-		
Изм.	изме- ненных	заме- ненных	новых	аннул.	тов (страниц) в документе	страниц) в доку-		Подпись	Дата

Генеральный директор ЗАО «НПФ «ЦКБА»

Айриев В.А.

Первый заместитель генерального директора — директор по научной работе

Тарасьев Ю.И.

Заместитель генерального директора-Главный конструктор

Ширяев В.В.

Начальник отдела стандартизации

Дунаевский С.Н.

Исполнители:

Руководитель подразделения

Ольховская С.Г.

Ведущий специалист по сварке

Сергеева Г.А.

Специалист по сварке

Фролова Т.О.

Согласовано:

Председатель ТК 259

Власов М.И.

#### СОГЛАСОВАНО

ФГУП ЦНИИКМ «Прометей»

Зам. генерального директора

письмом №

<u>6-5/390</u> Г.П. Карзов

<u>« 16 » 03 2006 г.</u>

#### СОГЛАСОВАНО

Федеральная служба по экологическому, технологическому и атомному надзору

Зам. начальника управления технического надзора

Письмом № <u>09-03/1309</u> Н. А. Хапонен «<u>30» мая</u> 2006 г.