
ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО
ПО ТЕХНИЧЕСКОМУ РЕГУЛИРОВАНИЮ И МЕТРОЛОГИИ



НАЦИОНАЛЬНЫЙ
СТАНДАРТ
РОССИЙСКОЙ
ФЕДЕРАЦИИ

ГОСТ Р
58721—
2019

**СОЕДИНЕНИЯ СВАРНЫЕ ИЗ СТАЛЕЙ
МАРОК 10ГН2МФА, 15Х2НМФА ДЕТАЛЕЙ
ОБОРУДОВАНИЯ И ТРУБОПРОВОДОВ
АТОМНЫХ ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ УСТАНОВОК**

**Требования к сварке,
наплавке и термической обработке**

Издание официальное



Москва
Стандартинформ
2020

Предисловие

1 РАЗРАБОТАН Акционерным обществом «Концерн Росэнергоатом» (АО «Концерн Росэнергоатом») и Акционерным обществом «Научно-производственное объединение «Центральный научно-исследовательский институт технологии машиностроения» (АО «НПО «ЦНИИТМАШ»)

2 ВНЕСЕН Техническим комитетом по стандартизации ТК 322 «Атомная техника»

3 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 5 декабря 2019 г. № 1342-ст

4 В настоящем стандарте реализованы положения федеральных норм и правил в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок, контролируемых в соответствии с требованиями федеральных норм и правил в области использования атомной энергии, устанавливающих правила контроля основного металла, сварных соединений и наплавленных поверхностей при изготовлении, монтаже и эксплуатации оборудования, трубопроводов и других элементов атомных энергетических установок

5 ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ

Правила применения настоящего стандарта установлены в статье 26 Федерального закона от 29 июня 2015 г. № 162-ФЗ «О стандартизации в Российской Федерации». Информация об изменениях к настоящему стандарту публикуется в ежегодном (по состоянию на 1 января текущего года) информационном указателе «Национальные стандарты», а официальный текст изменений и поправок — в ежемесячном информационном указателе «Национальные стандарты». В случае пересмотра (замены) или отмены настоящего стандарта соответствующее уведомление будет опубликовано в ближайшем выпуске ежемесячного информационного указателя «Национальные стандарты». Соответствующая информация, уведомление и тексты размещаются также в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет (www.gost.ru)

© Стандартинформ, оформление, 2020

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии

Содержание

1 Область применения	1
2 Нормативные ссылки	1
3 Термины и определения	2
4 Обозначения и сокращения	3
5 Общие положения	3
6 Применение сварочных материалов	4
7 Предварительный и сопутствующий подогрев	8
8 Сварка и наплавка	10
9 Термическая обработка	14
10 Исправление дефектов	17
11 Контроль качества сварочных материалов, сварных соединений и наплавленных поверхностей	18
Приложение А (обязательное) Нормы химического состава наплавленного металла и металла шва	20
Приложение Б (обязательное) Нормы механических свойств наплавленного металла, металла шва и сварных соединений	31
Приложение В (справочное) Указатель стандартов и технических условий на сварочные (наплавочные) материалы	42
Библиография	44

СОЕДИНЕНИЯ СВАРНЫЕ ИЗ СТАЛЕЙ МАРОК 10ГН2МФА, 15Х2НМФА ДЕТАЛЕЙ ОБОРУДОВАНИЯ И ТРУБОПРОВОДОВ АТОМНЫХ ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ УСТАНОВОК

Требования к сварке, наплавке и термической обработке

Welded connections of steel grades 10ГН2МФА, 15Х2НМФА of the equipments details and pipelines of nuclear power plants. Requirements to welding, surfacing and heat treatment

Дата введения — 2020—04—01

1 Область применения

Настоящий стандарт распространяется на оборудование и трубопроводы классов безопасности 1 и 2 в соответствии с федеральными нормами и правилами [1], предназначенные для атомных энергетических установок и выполненные из сталей марок 10ГН2МФА, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А и 15Х2НМФА класса 1 в соответствии с требованиями федеральных норм и правил [2], [3], [4].

Настоящий стандарт устанавливает требования к сварке, наплавке и термической обработке сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей оборудования и трубопроводов из сталей марок 10ГН2МФА, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А и 15Х2НМФА класса 1, в том числе с плакирующим слоем из коррозионно-стойких хромоникелевых сталей аустенитного класса, а также сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей из перечисленных сталей с деталями из сталей марок 22К, 08Х18Н10Т и 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ), а также из стали 20 в части приварки патрубков системы управления и защиты (СУЗ) к крышке корпуса реактора из стали марки 15Х2НМФА с наплавленным антикоррозионным покрытием.

Примечание — Кроме особых случаев, оговоренных специально, в настоящем стандарте следует понимать под маркой стали:

- 10ГН2МФА — стали марок 10ГН2МФА, 10ГН2МФА-А, 10ГН2МФА-Ш, 10ГН2МФА-ВД, а также плакированные бесшовные трубы из стали марки 10ГН2МФА для атомных станций;
- 15Х2НМФА — стали марок 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А и 15Х2НМФА класса 1.

При указании в тексте (таблицах, пунктах, подпунктах) обобщенной марки стали 10ГН2МФА или 15Х2НМФА понимается распространение данных на все модификации данной марки.

При выполнении сварных соединений из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА со сталью марки 22К требования распространяются на все модификации этой марки стали: 22К-Ш, 22К-ВД.

Настоящий стандарт предназначен для использования при изготовлении, монтаже и эксплуатации оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок.

2 Нормативные ссылки

В настоящем стандарте использованы нормативные ссылки на следующие стандарты:

ГОСТ 2.001—2013 Единая система конструкторской документации. Общие положения

ГОСТ 2246 Проволока стальная сварочная. Технические условия

ГОСТ 5264—80 Ручная дуговая сварка. Соединения сварные. Основные типы, конструктивные элементы и размеры

ГОСТ 8050 Двуокись углерода газообразная и жидкая. Технические условия

ГОСТ 9087 Флюсы сварочные плавные. Технические условия

ГОСТ 10157 Аргон газообразный и жидкий. Технические условия

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

ГОСТ 23949 Электроды вольфрамовые сварочные неплавящиеся. Технические условия

ГОСТ Р 50.02.01 Система оценки соответствия в области использования атомной энергии. Основные термины и определения

ГОСТ Р 52222 Флюсы сварочные плавные для автоматической сварки. Технические условия

ГОСТ Р ИСО 857-1—2009 Сварка и родственные процессы. Словарь. Часть 1. Процессы сварки металлов. Термины и определения

ГОСТ Р ИСО 17659—2009 Сварка. Термины многоязычные для сварных соединений

Примечание — При пользовании настоящим стандартом целесообразно проверить действие ссылочных стандартов в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет или по ежегодному информационному указателю «Национальные стандарты», который опубликован по состоянию на 1 января текущего года, и по выпускам ежемесячного информационного указателя «Национальные стандарты» за текущий год. Если заменен ссылочный стандарт, на который дана недатированная ссылка, то рекомендуется использовать действующую версию этого стандарта с учетом всех внесенных в данную версию изменений. Если заменен ссылочный стандарт, на который дана датированная ссылка, то рекомендуется использовать версию этого стандарта с указанным выше годом утверждения (принятия). Если после утверждения настоящего стандарта в ссылочный стандарт, на который дана датированная ссылка, внесено изменение, затрагивающее положение, на которое дана ссылка, то это положение рекомендуется применять без учета данного изменения. Если ссылочный стандарт отменен без замены, то положение, в котором дана ссылка на него, рекомендуется применять в части, не затрагивающей эту ссылку.

3 Термины и определения

В настоящем стандарте применены термины по ГОСТ Р 50.02.01, ГОСТ Р ИСО 857-1, ГОСТ Р ИСО 17659, а также следующие термины с соответствующими определениями:

3.1

атомная станция: Сооружения и комплексы с ядерными реакторами, необходимыми системами, устройствами и оборудованием для производства энергии в заданных режимах и условиях применения, располагающиеся в пределах определенной проектом АС территории с необходимыми работниками (персоналом) и документацией; в состав АС могут также входить хранилища ядерного топлива и РАО.

[[1], приложение 2, пункт 4]

3.2

атомная энергетическая установка: Блок АС с водо-водяным реактором, либо с реактором канального типа, либо с реактором на быстрых нейтронах с жидкометаллическим натриевым теплоносителем, или установка с исследовательским реактором указанных типов.

[[2], приложение 1]

3.3

головная материаловедческая организация: Организация, признанная органом управления использованием атомной энергии компетентной оказывать услуги организациям в сфере ее специализации по выбору и обоснованию применения основных и сварочных материалов, технологий выплавки и разлива металла, термической резки, обработки давлением, сварки, наплавки, термической обработки при конструировании, изготовлении, монтаже и эксплуатации оборудования и трубопроводов АЭУ.

[[1], приложение 1]

Примечание — На момент утверждения настоящего стандарта приказом Государственной корпорации по атомной энергии «Росатом» от 29 мая 2017 г. № 1/468-П в качестве ГМО (по согласованию) определены: АО «ВНИИАЭС», АО «ГНЦ НИИАР», АО «НИКИМТ-Атомстрой», АО «НИКИЭТ», НИЦ «Курчатовский институт», ЦНИИ КМ «Прометей», АО «НПО «ЦНИИТМАШ».

3.4

изготовитель: Юридическое лицо (индивидуальный предприниматель), осуществляющее производство продукции и реализующее эту продукцию под своим собственным наименованием или своей собственной торговой маркой.

[ГОСТ Р 50.02.01, статья 48]

3.5

конструкторская документация: Совокупность конструкторских документов, содержащих данные, необходимые для проектирования (разработки), изготовления, контроля, приемки, поставки, эксплуатации, ремонта, модернизации, утилизации изделия.
[ГОСТ 2.001—2013, пункт 3.1.5]

3.6 контрольное сварное соединение: Сварное соединение, выполняемое при аттестационных испытаниях с целью проверки обеспечения аттестуемой технологией сварки требуемых характеристик металла сварного соединения или при аттестации сварщика.

3.7 образцы-свидетели: Образцы для контроля свойств металла корпуса реактора, изготавливаемые из основного металла, металла сварного шва и металла зоны термического влияния.

3.8 производственное контрольное сварное соединение: Сварное соединение, выполняемое с целью проверки соответствия характеристик металла производственных сварных соединений установленным требованиям.

3.9 термический отдых: Вид термообработки, при котором сварное соединение нагревают от 150 °С до 250 °С и затем выдерживают не менее 12 ч.

3.10 технологическая документация: Документация (технологические инструкции, карты технологического процесса и др.), разрабатываемая для изготовления, монтажа и ремонта оборудования.

3.11 усиление сварного шва: Выпуклость шва, определяемая расстоянием между основным металлом и поверхностью сварного шва, измеренным в месте наибольшей выпуклости.

4 Обозначения и сокращения

4.1 В настоящем стандарте применены следующие обозначения:

$T_{к0}$ — критическая температура хрупкости материала в исходном состоянии, °С;

E — энергия нейтрона, МэВ;

P — содержание фосфора в металле, %;

Cu — содержание меди в металле, %;

As — содержание мышьяка в металле, %;

S — номинальная толщина свариваемых деталей, мм;

Sb — содержание сурьмы в металле, %;

Sn — содержание олова в металле, %;

Ni — содержание никеля в металле, %.

4.2 В настоящем стандарте применены следующие сокращения:

АС — атомная станция,

АЭУ — атомная энергетическая установка;

ГМО — головная материаловедческая организация;

КД — конструкторская документация;

СУЗ — система управления и защиты;

ФНП — федеральные нормы и правила.

5 Общие положения

5.1 Если требования настоящего стандарта противоречат требованиям ссылочных стандартов, то в этом случае следует руководствоваться требованиями настоящего стандарта.

5.2 При сварке, наплавке и термической обработке сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей оборудования и трубопроводов, предназначенных для атомных энергетических установок и выполненных из сталей марок 10ГН2МФА, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А и 15Х2НМФА класса 1, следует руководствоваться требованиями настоящего стандарта, если иное не установлено в [4].

5.3 Контроль качества сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей оборудования и трубопроводов следует осуществлять в соответствии с требованиями настоящего стандарта, если иное не установлено в [4].

5.4 На основе требований настоящего стандарта, КД на изделия, если иное не установлено в [4], изготовитель (монтажная организация) должен разработать технологическую документацию и документацию по контролю в виде карт технологических процессов на сварку, наплавку и термическую обработку сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей изготавливаемых изделий, технологических инструкций или других документов по форме, установленной изготовителем.

5.5 Технологическая документация на сварку, наплавку, термическую обработку металла оборудования или трубопроводов АЭУ групп А и В должна быть согласована с ГМО.

5.6 Изготовление оборудования в части подготовки и сборки под сварку, сварки, наплавки, а также термической обработки сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей следует выполнять в соответствии с требованиями федеральных норм и правил, стандартов, КД и технологической документации.

5.7 При выполнении шва приварки обечайки патрубокной зоны к опорной обечайке из стали марки 15X2НМФА-А следует использовать сварочные материалы, предназначенные для выполнения сварных соединений корпуса реактора, расположенных напротив активной зоны.

5.8 В случае расположения сварных соединений деталей из стали марки 15X2НМФА класса 1 за пределами активной зоны допускается распространять на них требования, установленные для сварных соединений деталей из стали марки 15X2НМФА.

6 Применение сварочных материалов

6.1 Для выполнения прихваток при сборке сборочных единиц следует применять сварочные материалы в соответствии с таблицей 1.

Т а б л и ц а 1 — Сварочные материалы для выполнения прихваток

Марка стали сборочных единиц	Марка покрытых электродов	Марка проволоки для ручной аргонодуговой сварки
10ГН2МФА с 10ГН2МФА, 15X2НМФА	ЦУ-7, ЦУ-7А, УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/55	Св-08ГС, Св-08Г2С
15X2НМФА с 15X2НМФА, 15X2НМФА-А или 15X2НМФА класса 1		
15X2НМФА-А, 15X2НМФА класса 1 с 15X2НМФА-А, 15X2НМФА класса 1	ЦУ-7А, УОНИИ-13/45АА, УОНИИ-13/55АА	—

6.2 Для приварки временных технологических креплений при сборке деталей следует применять:

а) покрытые электроды, указанные в таблице 1, — для приварки креплений из углеродистых сталей к поверхностям, не имеющим антикоррозионного покрытия, при этом приварка временных технологических креплений должна выполняться с подогревом в соответствии с требованиями раздела 7;

б) покрытые электроды марок ЗИО-8 (с содержанием ферритной фазы в наплавленном металле от 4 % до 8 %), ЭА-395/9, ЦТ-10 и ЦЛ-25/1 — для приварки креплений из углеродистых сталей к поверхностям изделий, не имеющим антикоррозионного покрытия, без подогрева основного металла;

в) покрытые электроды марок ЦТ-15К, ЭА-898/21Б — для приварки креплений из сталей аустенитного класса или углеродистых сталей к поверхности антикоррозионного покрытия, при этом на подлежащих приварке торцах временных технологических креплений из углеродистых сталей должна быть в обязательном порядке выполнена предварительная двухслойная наплавка суммарной толщиной не менее 7 мм с соблюдением следующих требований:

1) первый слой наплавки толщиной (3 ± 2) мм следует выполнять электродами марок ЗИО-8 (с содержанием ферритной фазы в наплавленном металле от 4 % до 8 %) или ЦЛ-25/1;

2) второй и последующие слои наплавки следует выполнять электродами марок ЦТ-15К, ЭА-898/21Б.

Примечание — Содержание ферритной фазы в металле, наплавленном электродами ЗИО-8, оговаривается при заказе и обеспечивается при изготовлении электродов путем корректировки электродного покрытия.

6.3 Для выполнения сварных соединений деталей оборудования и трубопроводов из сталей марок 10ГН2МФА и 15X2НМФА следует применять сварочные материалы в соответствии с указаниями таблицы 2.

Таблица 2 — Сварочные материалы для выполнения сварных соединений

Марка стали свариваемых деталей	Марка допускаемых сварочных материалов					
	Автоматическая сварка под флюсом		Ручная дуговая сварка		Электрошлаковая сварка	
	Проволока	Флюс	Покрываемые электроды	Проволока	Проволока	Флюс
10ГН2МФА или 10ГН2МФА-А с 10ГН2МФА, 10ГН2МФА-А, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А	Св-10ГНМА, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ	ФЦ-16, ФЦ-16А	ПТ-30, ЦЛ-59	Св-10ГН1СН1МА, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ	Св-10ГН2МФА	ОФ-6, ФЦ-21
	Св-12Х2Н2МА	ФЦ-16, ФЦ-16А	РТ-45А, РТ-45АА, РТ-45Б	Св-12Х2Н2МА, Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ, Св-09ХГНМТА, Св-09ХГНМТАА-ВИ	Св-16Х2НМФА	ОФ-6, ФЦ-21
	Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ	ФЦ-16А				
	Св-09ХГНМТА	НФ-18М				
	Св-09ХГНМТАА-ВИ	НФ-18М, ФЦ-16А				
15Х2НМФА класса 1, 15Х2НМФА-А с 15Х2НМФА класса 1, 15Х2НМФА-А	Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ	ФЦ-16А	РТ-45АА, РТ-45Б	Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ, Св-09ХГНМТАА-ВИ	—	—
	Св-09ХГНМТАА-ВИ	НФ-18М, ФЦ-16А				

Примечания

- 1 Для выполнения сварных соединений сборочных единиц из сталей марок 10ГН2МФА или 10ГН2МФА-А, подлежащих нормализации или закатке с последующим отпуском, следует применять электроды марки ЦЛ-59 при ручной дуговой сварке покрытыми электродами и проволоку марки Св-10ГН1МА в сочетании с флюсом марки ФЦ-16 или ФЦ-16А.
- 2 Для ручной аргонодуговой сварки следует использовать проволоку марки Св-10ГН1СН1МА или проволоку марки Св-10ГН1МА и Св-10ГН1МА-ВИ с содержанием кремния не менее 0,22 %.

6.4 Для заварки корневой части сварных соединений следует применять сварочные материалы согласно таблице 3.

6.5 Для выполнения сварных соединений деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА с деталями из стали марки 22К следует применять сварочные материалы согласно таблице 4.

Т а б л и ц а 3 — Сварочные материалы для заварки корневой части шва

Марка стали свариваемых деталей	Автоматическая сварка под флюсом		Ручная дуговая сварка	Аргодуговая сварка
	Проволока	Флюс	Покрытые электроды	Проволока
10ГН2МФА с 10ГН2МФА, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А	Св-08ГА	ФЦ-16, ФЦ-16А	ЦУ-7, ЦУ-7А, УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/55	Св-08ГС, Св-08Г2С
15Х2НМФА с 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А, 15Х2НМФА класса 1	Св-08А, Св-08АА	АН-42, АН-42М, ФЦ-16, ФЦ-16А		
	Св-08АА, Св-08А	ФЦ-16, ФЦ-16А		
15Х2НМФА класса 1, 15Х2НМФА-А с 15Х2НМФА класса 1, 15Х2НМФА-А	Св-08АА	ФЦ-16А, АН-42М	ЦУ-7А, УОНИИ-13/45АА	—

Т а б л и ц а 4 — Сварочные материалы для выполнения сварных соединений деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА с деталями из стали марки 22К

Марка стали свариваемых деталей	Автоматическая сварка под флюсом		Ручная дуговая сварка	Аргодуговая сварка
	Проволока	Флюс	Покрытые электроды	Проволока
10ГН2МФА, 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А, 15Х2НМФА класса 1 с 22К, 22К-Ш, 22К-ВД	Св-08ГС	ФЦ-16, ФЦ-16А	ЦУ-7, ЦУ-7А, УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/55	Св-08ГС, Св-08Г2С
10ГН2МФА с 22К, 22К-Ш, 22К-ВД	Св-10ГНМА			

6.6 Для выполнения наплавки низкоуглеродистыми перлитными сварочными (наплавочными) материалами на кромках и поверхностях деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует применять:

- при автоматической наплавке под флюсом — сварочную проволоку марок Св-08АА, Св-08А или Св-08ГА в сочетании с флюсами марок ФЦ-16А, ФЦ-16, АН-42М или АН-42, сварочную проволоку марки Св-06А в сочетании с флюсами марок АН-42М или АН-42, сварочную проволоку марки Св-08ГС в сочетании с флюсами марок ФЦ-16А или ФЦ-16;

- при ручной дуговой наплавке — покрытые электроды марок ЦУ-7, ЦУ-7А, УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/55;

- при аргодуговой наплавке — сварочную проволоку марки Св-08ГС, Св-08Г2С, Св-08Г2С-О.

6.7 Для выполнения предварительной наплавки аустенитными присадочными материалами на кромках деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует применять сварочные (наплавочные) материалы по [4].

6.8 При выполнении сварных соединений деталей из стали марки 15Х2НМФА с деталями из стали марки 08Х18Н10Т, а также сварных соединений деталей из сталей марок 10ГН2МФА с деталями из стали марки 08Х18Н10Т первый слой предварительной наплавки на кромках сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует выполнять покрытыми электродами марки ЦЛ-25Л. Второй слой предварительной наплавки выполняется электродами марок ЭА-400/10Т или ЭА-400/10У.

Для выполнения второго и последующего слоев предварительной наплавки автоматической наплавкой под флюсом следует применять сварочную проволоку марки Св-04Х19Н11М3 в сочетании с флюсами марок ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17, ФЦК-17 или СФМ-301.

6.9 Для наплавки антикоррозионного покрытия на поверхности деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует применять сварочные (наплавочные) материалы по [4]: наплавочную ленту марки

Св-07Х25Н13 в сочетании с флюсами марок ОФ-10, ОФ-40 или ФЦ-18 или ленту марки Св-07Х25Н13А под флюсами марок ОФ-10 или ОФ-40, а также ленты марок Св-03Х22Н11Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б в сочетании с флюсом марки ФЦ-18 для наплавки первого слоя и наплавочную ленту марок Св-04Х20Н10Г2Б или Св-08Х19Н10Г2Б в сочетании с флюсами марок ОФ-10 или ФЦ-18, ленту марки Св-04Х20Н10Г2Б в сочетании с флюсом марки ОФ-40, а также ленты марок Св-08Х19Н10Г2Б и Св-04Х20Н10Г2Б под флюсами марок ОФ-10 или ОФ-40 для наплавки второго и последующих слоев.

Для ручной дуговой наплавки покрытыми электродами первого слоя антикоррозионного покрытия следует применять электроды марок ЗИО-8 (с содержанием ферритной фазы в наплавленном металле в пределах от 4 % до 8 %) и ЦЛ-25/1.

Для ручной дуговой наплавки покрытыми электродами второго слоя антикоррозионного покрытия следует применять электроды марок ЭА-898/21Б или ЦТ-15К.

6.10 Для наплавки антикоррозионного покрытия на поверхности деталей корпуса реактора из стали марки 15Х2НМФА класса 1, расположенных напротив активной зоны, следует использовать сварочные (наплавочные) материалы, обеспечивающие содержание кобальта в наплавленном металле не более 0,03 % в соответствии с приложением А.

6.11 Для автоматической электрошлаковой наплавки однородного однослойного антикоррозионного покрытия под флюсом на оборудование, изготавливаемое из стали марки 10ГН2МФА, следует применять ленту марки Св-02Х21Н11Г2Б в сочетании с флюсом марки ФЦК-18. На оборудование АС, изготавливаемое из стали марки 15Х2НМФА класса 1 (15Х2НМФА-А) и не работающее в условиях нейтронного облучения при флюенсе нейтронов $F \geq 10^{22}$ нейтр/м² ($E \geq 0,5$ МэВ), следует применять ленту марки Св-02Х21Н11Г2Б в сочетании с флюсом марки ФЦК-18.

6.12 Наплавку уплотнительных поверхностей разъемных соединений оборудования следует выполнять по наплавленному, в соответствии с указаниями 6.9, антикоррозионному покрытию или по наплавленному аустенитному покрытию, предназначенному для последующего выполнения наплавки уплотнительных поверхностей. Для выполнения наплавки уплотнительных поверхностей следует применять:

- электроды марки ЦТ-24 при ручной дуговой наплавке;

- сварочную проволоку марки Св-08Х14Н8СЗБ в сочетании с флюсами марок ОФ-6 или ФЦ-17 при автоматической наплавке под флюсом;

- сварочную проволоку марки Св-08Х14Н8СЗБ при аргодуговой наплавке.

6.13 Для выполнения наплавленного аустенитного покрытия по 6.12 следует применять сварочную (наплавочную) ленту марки Св-07Х25Н13 в сочетании с флюсами марок ОФ-10, ОФ-40 или ФЦ-18 или марки Св-07Х25Н13А в сочетании с флюсами марок ОФ-10, ОФ-40 (при автоматической наплавке под флюсом) или электроды марок ЗИО-8, ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2 (при ручной наплавке). При этом для выполнения первого слоя аустенитного наплавленного покрытия следует применять электроды марок ЗИО-8 (с содержанием ферритной фазы в наплавленном металле от 4 % до 8 %) или ЦЛ-25/1, а второго и последующих слоев — электроды марок ЗИО-8 (с содержанием ферритной фазы в наплавленном металле от 2 % до 5 %) или ЦЛ-25/2.

Толщина наплавленного аустенитного покрытия по 6.12, а также толщина оставшегося слоя аустенитного металла под дном канавки (при выполнении наплавки уплотнительных поверхностей в канавки, вытравливаемые в наплавленном антикоррозионном покрытии) должна быть не менее:

- 2 мм при выполнении наплавки уплотнительных поверхностей покрытыми электродами или сварочной (наплавочной) проволокой (лентой) в случаях, когда наплавленная деталь подлежит последующей термической обработке после выполнения наплавки уплотнительных поверхностей;

- 7 мм в остальных случаях.

6.14 В случае невозможности проведения термической обработки при выполнении сварных соединений деталей из сталей марок 22К или 08Х18Н10Т с деталями из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует применять:

- для ручной дуговой сварки — электроды марок ЦТ-48, ЦТ-48У без последующей термической обработки;

- для ручной аргодуговой сварки — проволоку марок Св-06Х15Н60М15, Св-03Х19Н60М15 (ЭК 185) без последующей термической обработки.

6.15 При контроле сварочных материалов химический состав наплавленного металла (металла шва) при автоматической сварке (наплавке) под флюсом, аргодуговой сварке (наплавке), ручной дуговой сварке (наплавке), химический состав металла шва при электрошлаковой сварке и механические свойства металла шва (наплавленного металла) должны удовлетворять нормам в соответствии

с приложениями А и Б. Номенклатура контролируемых показателей устанавливается КД на изделие и технологической документацией с учетом требований [3].

6.16 Применяемые стандарты и технические условия на сварочные (наплавочные) материалы приведены в приложении В.

6.17 При применении сварочных (наплавочных) материалов следует применять нижеприведенные взаимозаменяемые марки для:

а) сварочной проволоки:

- 1) Св-08Г2С-О вместо Св-08Г2С;
- 2) Св-12Х2Н2МnАА вместо Св-12Х2Н2МnА;
- 3) Св-09ХГНМТnАА-ВnИ вместо Св-09ХГНМТnА;

б) флюса:

- 1) ФЦ-16А вместо ФЦ-16;
- 2) АН-42М вместо АН-42;

в) электродов:

- 1) УОНИИ-13/45А вместо УОНИИ-13/45;
- 2) УОНИИ-13/45АА вместо УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А;
- 3) УОНИИ-13/55АА вместо УОНИИ-13/55;
- 4) РТ-45АА вместо РТ-45А.

7 Предварительный и сопутствующий подогрев

7.1 Выполнение прихваток и приварку временных технологических креплений при сборке деталей под сварку следует выполнять с предварительным и сопутствующим подогревом металла в зоне сварки по режиму, установленному для сварного соединения собираемых деталей.

7.2 В случае приварки временных технологических креплений и при указании на это в КД подогрев не выполняют.

7.3 После окончания выполнения прихваток или приварки временных технологических креплений с подогревом детали охлаждают до температуры, устанавливаемой КД, но не ниже 5 °С.

7.4 Автоматическую сварку (наплавку) под флюсом и ручную дуговую сварку (наплавку) деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА перлитными сварочными (наплавочными) материалами (в том числе при исправлении дефектов), а также выполнение первого слоя предварительной наплавки на кромках деталей из сталей указанных марок аустенитными сварочными (наплавочными) материалами, следует выполнять с предварительным и сопутствующим подогревом согласно таблице 5.

Т а б л и ц а 5 — Температура предварительного и сопутствующего подогрева

Марка стали свариваемых (наплавляемых) деталей	Номинальная толщина свариваемых (наплавляемых) деталей, мм	Минимальная температура предварительного и сопутствующего подогрева, °С
10ГН2МФА	До 50 включ.	50
	Св. 50	120
15Х2НМФА	Независимо	150
П р и м е ч а н и е — Максимальная температура подогрева не должна превышать установленную минимальную температуру подогрева более чем на 150 °С.		

7.5 При сварке деталей различных марок минимальную температуру подогрева устанавливают по стали, для которой предусмотрена более высокая температура подогрева.

7.6 При наплавке аустенитными сварочными (наплавочными) материалами кромок деталей из стали марки 10ГН2МФА номинальной толщиной до 50 мм включительно подогрев не выполняют.

7.7 При дуговой сварке и наплавке замеры температуры подогрева следует выполнять на поверхности основного металла со стороны сварки (наплавки) в зоне, удаленной от свариваемых (наплавляемых) кромок или от краев наплавляемого участка на расстояние от 100 до 150 мм при номинальной толщине основного металла до 50 мм включительно и на расстояние от 150 до 200 мм при его номинальной толщине (в месте сварки) свыше 50 мм. При невозможности соблюдения этих требований замеры температуры подогрева выполняют на других расстояниях, устанавливаемых технологической документацией в зависимости от размеров и конструкции свариваемых (наплавляемых) деталей, но при этом должен гарантироваться требуемый по 7.4 — 7.5 подогрев металла в зоне сварки.

7.8 При сварке деталей из стали 22К номинальной толщиной до 50 мм включительно с деталями из стали марки 10ГН2МФА номинальной толщиной свыше 50 мм низкоуглеродистыми сварочными материалами минимальную температуру подогрева уменьшают до 50 °С. При этом сварные швы, нагруженные давлением рабочей среды, должны быть выполнены не менее чем в два слоя.

7.9 Необходимость и температуру предварительного и сопутствующего подогрева при наплавке первого слоя антикоррозионного покрытия, а также первого слоя аустенитных наплавов по 6.13, 8.2.8 (в том числе при исправлении дефектов указанных слоев наплавов), устанавливают в соответствии с указаниями таблицы 6.

Т а б л и ц а 6 — Температура подогрева при наплавке первого слоя антикоррозионного покрытия и аустенитной наплавки

Марка стали наплавляемой детали	Вид применяемого прикладного материала	Номинальная толщина наплавляемой детали, мм	Температура предварительного и сопутствующего подогрева, °С
10ГН2МФА	Лента	До 100 включ.	—
		Св. 100	От 50 до 200
	Покрытые электроды	До 50 включ.	—
		Св. 50	От 50 до 200
15Х2НМФА	Лента	До 100 включ.	—
		Св. 100	От 50 до 200
	Покрытые электроды	До 100 включ.	От 50 до 200
		Св. 100	От 100 до 250

7.10 Исправление дефектов первого слоя антикоррозионного покрытия и/или аустенитной наплавки на деталях из стали марки 10ГН2МФА толщиной свыше 50 мм, если площадь единичной выборки не превышает 80 см², а суммарная площадь выборок на 1 м² наплавленной поверхности не превышает 200 см², проводят с заваркой выборок ручной дуговой сваркой покрытыми электродами без подогрева.

7.11 При ленточной наплавке антикоррозионного покрытия на днищах или их заготовках из сталей марок 15Х2НМФА, 15Х2НМФА-А и 15Х2НМФА класса 1 толщиной свыше 100 мм с наплавкой центрального участка покрытыми электродами наплавку первого слоя указанного участка при его площади не более 0,25 м² следует выполнять с подогревом до температуры, установленной для ленточной наплавки. При этом наплавка покрытыми электродами должна выполняться сразу же после окончания ленточной наплавки (без охлаждения наплавленных заготовок).

7.12 Наплавку второго и последующих слоев антикоррозионного покрытия и аустенитной наплавки следует выполнять по 6.13 [перечисления а) и б)], 8.2.7, 8.2.8, а также выполнение уплотнительной наплавки по 6.12 следует выполнять без подогрева.

7.13 Восстановление наплавкой удаленного антикоррозионного лакирующего (в том числе наплавленного аустенитного) покрытия на деталях из стали марки 10ГН2МФА, а также наплавку поверхностей отверстий и расточек деталей из стали указанной марки выполняют без подогрева.

7.14 Электрошлаковую сварку деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА следует выполнять с предварительным подогревом до температуры не ниже 150 °С. При электрошлаковой сварке деталей из стали марки 10ГН2МФА толщиной до 150 мм включительно подогрев не является обязательным.

7.15 При электрошлаковой наплавке однородного однослойного антикоррозионного покрытия температура предыдущего валика при наложении последующего валика не должна превышать 70 °С.

7.16 Температуру подогрева контролируют приварными термоэлектрическими термометрами (термопарами).

7.17 Термоэлектрические термометры (термопары) на свариваемых деталях закрепляют без приварки при условии, что применяемый метод крепления обеспечивает надежный контакт горячего спая термопары с поверхностью детали.

7.18 Контроль температуры подогрева выполняют контактными термоэлектрическими термометрами (термошупами), термокарандашами и термокрасками, а также бесконтактными средствами измерения (радиационными пирометрами и др.).

8 Сварка и наплавка

8.1 Общие требования

8.1.1 Сборку сварных соединений необходимо выполнять в соответствии с указаниями КД и технологической документации.

8.1.2 Нижняя обечайка, обечайка активной зоны и опорная обечайка корпуса реактора (нижний полукорпус реактора) должны поступать на сборку после проведения контрольного химического анализа металла на содержание никеля, меди, фосфора, мышьяка, сурьмы и олова с каждого конца (торца) указанных обечаек. При сборке обечаек должны обеспечиваться условия совмещения с обечайкой активной зоны торцов нижней и опорной обечаек, металл которых имеет меньшее суммарно-эквивалентное содержание меди и фосфора Σ , определяемое по формуле

$$\Sigma = 10 \cdot P + Cu. \quad (1)$$

В случае равенства этого показателя, сборку обечаек следует выполнять торцами, для которых суммарное содержание мышьяка, сурьмы и олова ($As + Sb + Sn$) является меньшим.

В случае равенства суммарного содержания мышьяка, сурьмы и олова, сборку указанных обечаек следует выполнять торцами, для которых содержание Ni является меньшим.

8.1.3 Сварные швы активной зоны корпуса реактора и производственное контрольное сварное соединение для образцов-свидетелей должны быть выполнены одними и теми же сварочными материалами (сочетанием сварочных материалов) по марке, партии и плавке. При выполнении сварных соединений с заваркой корневой части шва сварочными материалами согласно таблице 3 указанное требование следует соблюдать отдельно по сварочным материалам для заварки корня шва и по сварочным материалам для заварки остальной части шва.

8.1.4 Для выполнения антикоррозионного покрытия следует применять автоматическую наплавку сварочной (наплавочной) лентой под флюсом с использованием одной или двух лент толщиной от 0,5 до 0,7 мм.

8.1.5 При выполнении наплавки лентой, в случае допустимого несовпадения уровней расположения поверхностей двух соседних валиков, глубина западания между ними измеряется от уровня поверхности валика, расположенного ниже.

8.1.6 Кольцевые сварные соединения, на поверхности которых после промежуточного отпуска наплавляется антикоррозионное покрытие, подлежат радиографическому контролю после указанного отпуска до наплавки антикоррозионного покрытия.

8.2 Требования к сварным соединениям и наплавкам, конструкция которых не предусмотрена требованиями федеральных норм и правил в области использования атомной энергии

8.2.1 Настоящий подраздел определяет требования к технологии выполнения сварных соединений и наплавленных поверхностей деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА, а также сварных соединений деталей из перечисленных сталей с деталями из сталей марок 22К, 08Х18Н10Т и 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ), конструкция которых не предусмотрена требованиями ФНП в области использования атомной энергии.

8.2.2 При технической невозможности осуществления подогрева в процессе выполнения внутренней части сварных швов (обращенной к теплоносителю) для выполнения кольцевых сварных соединений деталей из стали марки 10ГН2МФА применяется следующая технология:

а) выполнение наплавки на внутренней части кромок сварочными материалами по 6.6 с подогревом согласно 7.4 — 7.5. При этом высота наплавленной части кромок (без учета проплавления) должна быть:

1) не более 25 % номинальной толщины S , в миллиметрах, свариваемых деталей, но не более 15 мм при значениях S до 100 мм;

2) не более 20 мм при значениях S свыше 100 и до 150 мм;

3) не более 25 мм при значениях S свыше 150 мм;

б) отпуск или термический отдых зоны наплавки кромок в соответствии с требованиями раздела 9 с последующей механической обработкой наплавленных кромок (толщина наплавки после механической обработки, без учета проплавления, должна составлять не менее 7 мм);

в) заварка внутренней части разделки кромок (изнутри изделия) сварочными материалами по 6.4 (см. таблицу 3) без подогрева. При этом на внутренней поверхности сварного соединения ширина низкоуглеродистой наплавки между краем усиления шва и основным металлом должна быть не менее 5 мм;

г) выполнение зачистки и контроль выполненной части шва в соответствии с требованиями КД и технологической документации;

д) заварка основной части разделки выполняется со стороны изделия, обращенной к окружающей среде, в соответствии с требованиями настоящего стандарта, последующий отпуск сварного соединения — согласно требованиям раздела 9.

8.2.3 Приварка не нагруженных давлением деталей из стали марки 22К толщиной до 25 мм к деталям из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА выполняется без подогрева и последующей термической обработки при условии предварительного выполнения наплавки сварочными материалами по 6.6 в местах приварки деталей (толщина наплавки после механической обработки должна быть не менее 7 мм) и термической обработки изделия с наплавленными поверхностями в соответствии с указаниями раздела 9.

8.2.4 Приварку плоских деталей из стали марки 22К номинальной толщиной до 15 мм к изделиям из стали марки 10ГН2МФА электродами марок УОНИИ-13/45А или ЦУ-7 следует выполнять без подогрева и предварительной наплавки. При этом сварные соединения подлежат обязательной термической обработке.

8.2.5 Приварку штуцеров или рубашек из стали марки 08Х18Н10Т к деталям из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА (в том числе с плакирующим слоем) следует выполнять по следующей технологии:

- выполнение на деталях разделок под приварку штуцеров или рубашек (с удалением плакирующего слоя на деталях из двухслойных сталей);

- наплавка поверхности разделок электродами марок ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2, ЗИО-8 без подогрева. При этом первый слой наплавки следует выполнять электродами марок ЦЛ-25/1, ЗИО-8 (содержание ферритной фазы в металле, наплавленном электродами марки ЗИО-8, в пределах от 4 % до 8 %), а второй и последующие слои — электродами марок ЦЛ-25/2, ЗИО-8. Суммарная толщина наплавки должна составлять (9 ± 2) мм после механической обработки;

- отпуск деталей с наплавленными разделками под сварку и последующая механическая обработка разделок в соответствии с указаниями раздела 9. В случае, если детали из стали марки 10ГН2МФА после приварки штуцеров или рубашек подвергаются термической обработке, отпуск деталей с наплавленными разделками перед приваркой штуцеров не является обязательным;

- приварка штуцеров (рубашек) к деталям электродами марок ЦЛ-25/1, ЗИО-8 (содержание ферритной фазы в металле, наплавленном электродами марки ЗИО-8, не менее 4 %) без подогрева и последующей термической обработки.

8.2.6 Приварку рубашек или штуцеров из стали марки 08Х18Н10Т к поверхности антикоррозионного покрытия (плакирующего слоя) выполняют электродами марок ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2, ЗИО-8 без подогрева и последующей термической обработки при условии, что расчетная высота углового шва не превышает 8 мм.

П р и м е ч а н и е — Требования 8.2.5 и 8.2.6 распространяются на выполнение сварного соединения рубашки с верхней частью трубы патрубка крышки реактора.

8.2.7 При приварке патрубков СУЗ из стали 20 к крышке корпуса реактора из стали марки 15Х2НМФА с наплавленным антикоррозионным покрытием следует применять следующую технологию:

- а) выполнение на торце каждого патрубка предварительной аустенитной наплавки при наличии технологии выполнения предварительной наплавки на кромках деталей из углеродистых сталей по [4];

- б) общая толщина наплавки должна составлять (9 ± 2) мм, при толщине первого слоя наплавки (3 ± 1) мм. Приварку рубашки патрубка к предварительной аустенитной наплавке следует выполнять электродами марок ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЦТ-26, ЦТ-26М (при ручной дуговой сварке) или проволокой марки Св-04Х19Н11М3 или Св-03Х16Н9М2 (при ручной аргонодуговой сварке). Наплавку следует выполнять следующими сварочными материалами:

- 1) первый слой — электродами марок ЭА-395/9, ЦТ-10; второй и последующие слои — электродами марок ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЦТ-26, ЦТ-26М

или

- 2) первый слой — электродами марок ЗИО-8, ЦЛ-25/1, ЦЛ-25Л; второй и последующие слои — ЭА-898/21Б, ЦТ-15К;

- в) выполнение разделок под приварку патрубков на крышке без удаления плакирующего слоя во круг краев разделок;

- г) выполнение электродами марок ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2, ЗИО-8 (с учетом требований 8.2.5) на поверхности каждой разделки предварительной аустенитной наплавки толщиной не менее 7 мм после механической

обработки (наплавка выполняется без подогрева). Максимальная толщина указанной наплавки устанавливается требованиями КД, но в любом случае не должна превышать 15 мм;

д) отпуск крышки с наплавленными разделками в соответствии с указаниями раздела 6 и затем последующая механическая обработка разделок;

е) приварку патрубков к крышке следует выполнять электродами марок ЦЛ-25/1, ЗИО-8 (для электродов марки ЗИО-8 содержание ферритной фазы в наплавленном металле в пределах от 4 % до 8 %) в соответствии с рисунком 1, без подогрева и последующей термической обработки.

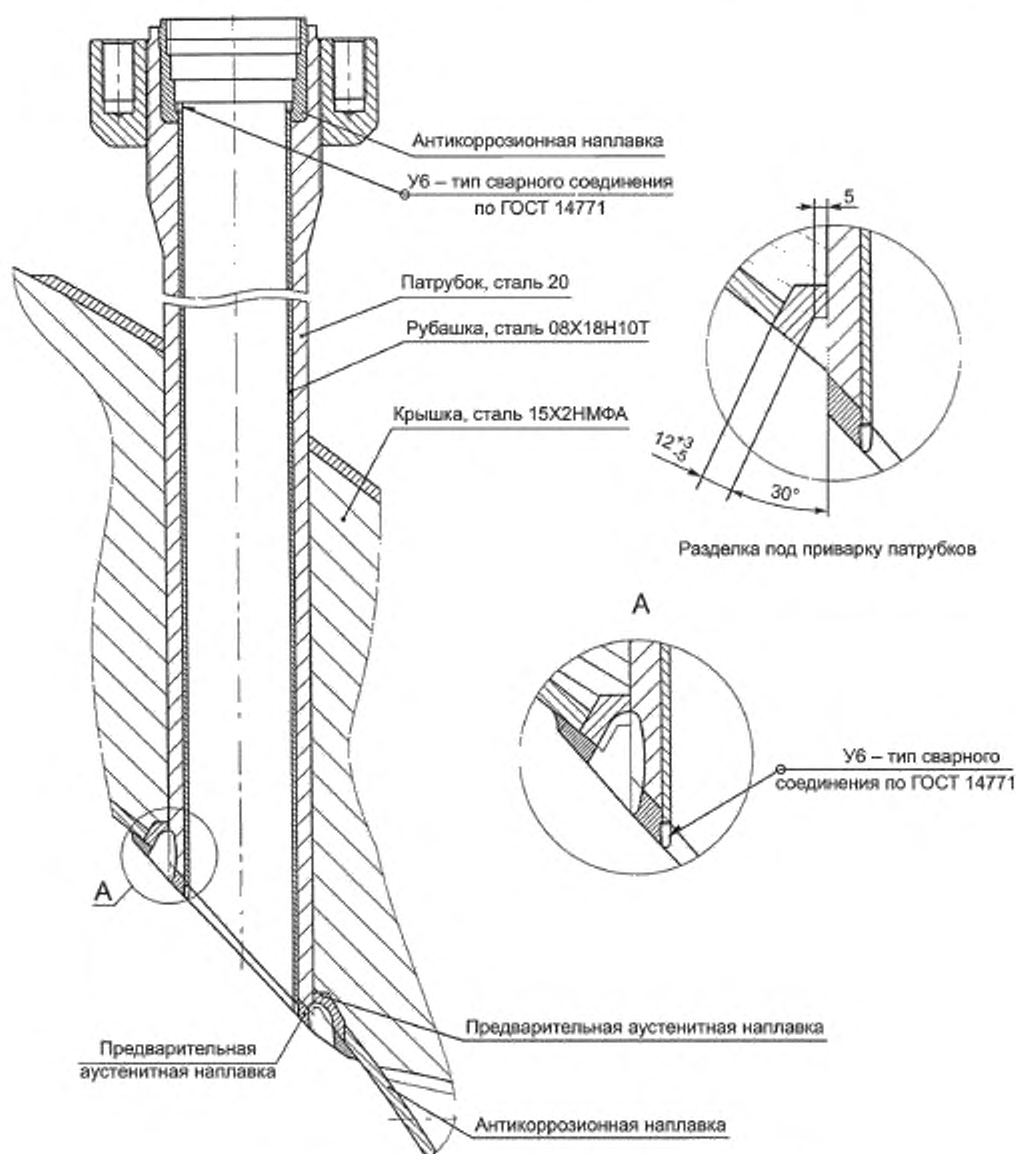


Рисунок 1 — Крышка корпуса реактора в районе приварки патрубка

Корень шва данного сварного соединения (до трех валиков) при указаниях в КД выполняют ручной аргонодуговой сваркой с применением присадочной проволоки марки Св-10Х16Н25АМ6.

Одновременно с приваркой патрубка теми же сварочными материалами следует восстановить антикоррозионную наплавку, непосредственно прилегающую к сварному шву. При выполнении сварных швов и наплавки следует проводить послойный визуальный контроль и контроль параметров режима сварки с занесением результатов контроля в отчетную документацию и последующим капиллярным контролем выполненного сварного шва и наплавки.

8.2.8 На подлежащих термической обработке в соответствии с указаниями раздела 9 фланцах корпусов аустенитные наплавки, предназначенных для приварки на монтаже сильфонов из углеродистых и кремнемарганцовистых сталей, выполняют без подогрева и термической обработки (см. рисунок 2).

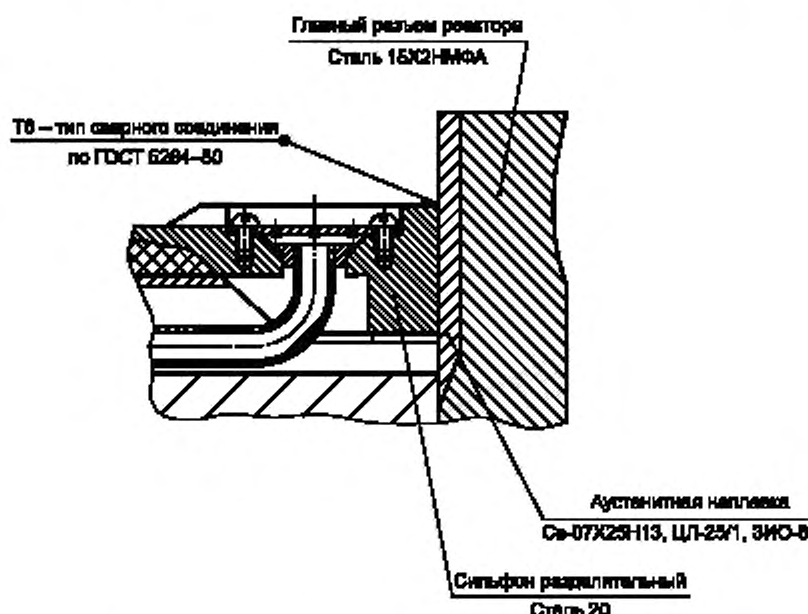


Рисунок 2 — Приварка сильфона к корпусу реактора

Указанные наплавки следует выполнять наплавочной лентой марки Св-07Х25Н13 в сочетании с флюсами марок ОФ-10, ОФ-40 или ФЦ-18, лентой марки Св-07Х25Н13А в сочетании с флюсами марок ОФ-10, ОФ-40 или электродами марок ЦЛ-25/1, ЗИО-8 (содержание ферритной фазы в металле, наплавленном электродами марки ЗИО-8, в пределах от 4 % до 8 %) с подогревом при наплавке первого слоя согласно таблице 6. Толщина аустенитных наплавки после механической обработки должна составлять не менее 7 мм.

Определение угла загиба при разрушающем контроле при производственной аттестации технологии данных наплавки не проводят.

8.2.9 Приварка к поверхности антикоррозионного покрытия, выполненного лентой марок Св-04Х20Н10Г2Б, Св-08Х19Н10Г2Б под флюсами марок ОФ-10, ФЦ-18, или лентой марки Св-04Х20Н10Г2Б под флюсом марки ОФ-40, или лентами марок Св-04Х20Н10Г2БА, Св-08Х19Н10Г2БА под флюсами марок ОФ-10, ОФ-40, или автоматической электрошлаковой наплавкой лентой марки Св-02Х21Н11Г2Б под флюсом марки ФЦК-18 или электродами марок ЭА-898/21Б, ЦТ-15К внутри корпуса и/или крышки реактора, изготовленных из стали марки 15Х2НМФА, деталей типа кронштейнов, рубашек, ложементов из стали марки 08Х18Н10Т при указании в КД выполняется без последующей термической обработки. При этом приварку следует выполнять электродами марок ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЦТ-26, ЦТ-26М — при ручной дуговой сварке или сварочной проволокой марки Св-04Х19Н11МЗ или Св-03Х16Н9М2 — при аргонодуговой сварке.

8.2.10 На монтаже приварка к наружным поверхностям корпуса реактора из стали марки 15Х2НМФА труб термоконтроля из стали марки 08Х18Н10Т выполняется ручной аргонодуговой сваркой с использованием сварочной проволоки марок Св-04Х20Н10Г2Б или Св-08Х19Н10Г2Б при усло-

вии предварительного (до термической обработки корпуса) выполнения наплавки электродами марок ЗИО-8 (содержание ферритной фазы в наплавленном металле в пределах от 4 % до 8 %), ЦЛ-25/1 слоя толщиной не менее 6 мм. Определение угла загиба при разрушающем контроле при производственной аттестации технологии данной наплавки не проводится.

8.2.11 Возможность выполнения сварных соединений деталей из сталей марки 22К и/или марки 08Х18Н10Т с деталями из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА без последующей термической обработки указывается в КД и технологической документации. При этом сварка выполняется с использованием электродов марки ЦТ-48 (при ручной дуговой сварке) и/или присадочной проволоки марки Св-06Х15Н60М15 (при аргонодуговой сварке), а при наличии контакта с пароводяной средой — с использованием электродов марки ЦТ-48У и/или проволоки марки Св-03Х19Н60М15 (ЭК 185).

8.2.12 При сварке не подвергаемых нейтронному облучению при флюенсе нейтронов $F \geq 10^{22}$ нейтр/м² ($E \geq 0,5$ МэВ) сварных соединений деталей из стали марки 15Х2НМФА-А с деталями из стали марки 08Х18Н10Т, а также сварных соединений деталей из сталей марок 10ГН2МФА с деталями из стали марки 08Х18Н10Т первый слой предварительной наплавки на кромках легированных и углеродистой сталей следует выполнять покрытыми электродами марки ЦЛ-25Л. Второй слой предварительной наплавки выполняется электродами марок ЭА-400/10Т или ЭА-400/10У. Толщина первого слоя и суммарная толщина предварительной наплавки должна соответствовать (при наличии) требованиям ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЗУ.

При необходимости исправления дефектов первого слоя предварительной наплавки, выполненного электродами марки ЦЛ-25Л, при заварке выборки, заходящей в основной металл, следует применять аргонодуговую наплавку с присадочной проволокой марки Св-02Х24Н13.

Режимы подогрева, сварки и термической обработки должны соответствовать (при наличии) требованиям [4].

8.2.13 Для ручной и автоматической многопроходной аргонодуговой сварки деталей из стали марки 10ГН2МФА следует использовать сварочную проволоку марки Св-10Г1СН1МА, содержащую кремний в пределах от 0,45 % до 0,70 %.

8.2.14 Сварка деталей из стали марки 10ГН2МФА с деталями из стали марки 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ) должна соответствовать (при наличии) требованиям [4].

8.2.15 При сварке в монтажных условиях деталей из стали марки 10ГН2МФА с деталями из стали марки 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ) на кромках деталей из стали перлитного класса должна быть выполнена предварительная наплавка покрытыми электродами марки ЦЛ-51. Указанная наплавка должна выполняться не менее чем в три слоя и иметь общую толщину после механической обработки не менее 7 мм.

8.2.16 Предварительная наплавка кромок деталей из стали марки 10ГН2МФА высокохромистыми присадочными материалами (электродами марки ЦЛ-51) должна выполняться с предварительным и сопутствующим подогревом при любой толщине свариваемых деталей в месте сварки. Температура подогрева устанавливается равной от 100 °С до 250 °С. После выполнения наплавки должен быть выполнен термический отдых по 9.11 с последующим охлаждением наплавленной детали до температуры окружающего воздуха, но не ниже чем 5 °С. Наплавленная деталь должна быть проконтролирована в соответствии с указаниями КД (в соответствии с требованиями к выполняемому разнородному сварному соединению) и подвергнута отпуску с температурой выдержки от 610 °С до 630 °С.

8.2.17 Сварка в монтажных условиях деталей из стали марки 10ГН2МФА с деталями из стали марки 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ), кромок которых предварительно наплавлены электродами марки ЦЛ-51, выполняется с подогревом от 100 °С до 250 °С. Сварка должна выполняться узкими валиками, шириной не более трех диаметров электрода.

После выполнения сварки должен быть выполнен термический отдых по 9.11 с последующим охлаждением сваренных деталей до температуры окружающего воздуха, но не ниже чем 5 °С.

8.2.18 Сварные соединения деталей из стали марки 10ГН2МФА с деталями из стали марки 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ) должны подвергаться отпуску по режиму промежуточного и окончательного отпуска по 9.12.

9 Термическая обработка

9.1 Обязательной термической обработке подлежат:

а) все сварные соединения деталей из стали марки 15Х2НМФА (в том числе соединения с деталями из стали марки 22К) за исключением сварных соединений, выполненных по 8.2.3, 8.2.7, 8.2.15;

б) все сварные соединения деталей из стали марки 10ГН2МФА (в том числе соединения с деталями из стали марки 22К) при номинальной толщине сваренных деталей свыше 10 мм за исключением сварных соединений, выполненных по 8.2.3, 8.2.11;

в) все детали из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА после выполнения первого слоя предварительной наплавки кромок аустенитными присадочными материалами (за исключением деталей из сталей марок 10ГН2МФА номинальной толщиной до 10 мм включительно), а также после выполнения наплавки по 8.2.2, 8.2.3, 8.2.4, 8.2.5, 8.2.7.

При отсутствии контакта предварительной наплавки с рабочей водяной, паровой или паровой средой следует проводить термическую обработку после выполнения всей предварительной наплавки полностью (т. е. первого и второго слоя).

9.2 Детали из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА с наплавленным антикоррозионным покрытием, а также с наплавленными уплотнительными поверхностями разъёмных соединений по 6.12 (в том числе с аустенитными наплавками по 6.13) подлежат отпуску.

Условия пребывания указанных наплавленных изделий в интервале времени между окончанием наплавки и началом отпуска устанавливаются технологической документацией с учетом (при наличии) требований ФНП, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЗУ.

Отпуск указанных наплавки при указании в КД совмещается с отпуском сварных соединений.

9.3 Сварные соединения в соответствии с перечислением а) 9.1, выполненные дуговой сваркой, а также детали с наплавленным антикоррозионным покрытием в соответствии с перечислением в) 9.1 из стали марки 15Х2НМФА после окончания сварки (наплавки), следует подвергать отпуску без охлаждения металла в зоне сварных соединений и наплавки ниже 150 °С. После окончания наплавки указанных деталей проводится термический отдых при температуре от 150 °С до 250 °С продолжительностью не менее 12 ч с последующим охлаждением деталей до температуры не ниже 5 °С до проведения отпуска.

9.4 Сварные соединения в соответствии с перечислением б) 9.1, выполненные дуговой сваркой, а также детали с наплавленной поверхностью в соответствии с перечислением в) 9.1 из стали марки 10ГН2МФА следует подвергать отпуску с учетом указаний по условиям пребывания металла в интервале времени между окончанием сварки (наплавки) и началом термической обработки по 9.4.1—9.4.3.

9.4.1 В случае невозможности немедленного проведения отпуска стыковых сварных соединений деталей номинальной толщиной свыше 50 мм и угловых сварных соединений приварки патрубков, штуцеров, труб с номинальным внутренним диаметром свыше 100 мм и при толщине привариваемых деталей свыше 50 мм следует поддерживать температуру металла в зоне выполненных сварных соединений не ниже 70 °С до начала отпуска или проводить термический отдых при температуре от 150 °С до 250 °С продолжительностью не менее:

- 8 ч для стыковых сварных соединений деталей номинальной толщиной свыше 50 и до 110 мм включительно, а также угловых сварных соединений приварки патрубков с номинальным внутренним диаметром от 100 до 750 мм включительно;

- 18 ч для стыковых сварных соединений деталей номинальной толщиной свыше 110 мм, а также угловых сварных соединений приварки патрубков с номинальным внутренним диаметром свыше 750 мм.

После выполнения термического отдыха температура металла в зоне сварных соединений не должна быть ниже 5 °С до проведения отпуска.

9.4.2 После выполнения сварных соединений, не указанных в 9.4.1, а также после окончания наплавки деталей в соответствии с перечислением в) 9.1 (из стали марки 10ГН2МФА), условия пребывания сварных соединений и наплавленных деталей в интервале времени между окончанием сварки или наплавки и началом отпуска (допустимость охлаждения с предварительным «термическим отдыхом» или без него и т. д.) определяются требованиями и указаниями технологической документации. При этом после охлаждения сварных соединений или деталей с наплавленной поверхностью температура металла не должна быть ниже 5 °С до проведения отпуска.

9.4.3 После исправления сваркой дефектов (повреждений) отдельных угловых сварных соединений приварки штуцеров, патрубков с номинальным наружным диаметром до 32 мм включительно (в т. ч. после повторной приварки) и/или после исправления с помощью сварки участков наплавки на кромках деталей в соответствии с перечислением а) 8.2.2 при максимальной протяженности исправленного участка (суммарной протяженности исправленных участков) не более 10 % среднего периметра кромки, но не более 150 мм, допускается охлаждение металла в зоне сварных соединений (наплавки) до температуры ниже 5 °С при условии проведения магнитопорошковой или капиллярной дефектоскопии угловых сварных соединений перед началом последующего отпуска, а исправленных участков наплавленных кромок — перед началом сварки деталей.

9.5 При изготовлении оборудования и трубопроводов из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА температура выдержки отпусков сварных соединений, выполненных дуговой сваркой, и деталей с наплавленной поверхностью во всех случаях должна составлять $(620 \pm 10)^\circ\text{C}$ при промежуточном отпуске и $(650 \pm 10)^\circ\text{C}$ при окончательном отпуске.

Температура печи при загрузке, скорость нагрева, температура и продолжительность выдержки, скорость или условия охлаждения, контроль параметров термообработки, а также другие требования к проведению отпуска должны соответствовать требованиям настоящего стандарта, указываться в технологической документации и соответствовать (при наличии) требованиям ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЗУ.

Температура печи при загрузке деталей (узлов) на термическую обработку должна отличаться от температуры металла, подлежащего термической обработке изделия, не более чем на 300°C .

При термической обработке сварных соединений деталей из стали марки 10ГН2МФА со сталью марки 06Х12НЗД (06Х12НЗДЛ) следует руководствоваться требованиями 9.12.

Технология термической обработки, включая условия пребывания сварных соединений между окончанием сварки и до начала термической обработки, последовательность выполнения операций, необходимость проведения «термического отдыха», требования к режимам термических операций при использовании местного нагрева, устанавливается технологической документацией. Контроль параметров термообработки, а также другие конкретные требования к проведению отпуска должны соответствовать требованиям настоящего стандарта, указываться в технологической документации и соответствовать (при наличии) требованиям ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЗУ.

Допустимость выполнения отпусков сварных соединений и деталей с наплавленной поверхностью путем местной термической обработки должна оговариваться в КД на изделие и технологической документации. При местной термической обработке сварных соединений и деталей с наплавленной поверхностью из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА увеличение минусовых предельных отклонений от указанных номинальных температур отпусков не должно превышать 30°C .

9.6 Все выполненные электрошлаковой сваркой соединения деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА должны быть подвергнуты термической обработке не позднее чем через 2 ч после окончания сварки. При невозможности соблюдения указанного требования следует поддерживать температуру металла в зоне выполненных сварных соединений в пределах установленной температуры подогрева при сварке по 7.14 до начала термической обработки. Изделия со сварными соединениями, выполненными без подогрева по 7.14, после окончания сварки могут быть охлаждены до температуры не ниже 5°C . При электрошлаковой сварке деталей из стали марки 10ГН2МФА с применением специальных подвижных устройств, обеспечивающих замедленное охлаждение металла выполненной части сварного соединения в интервале температур от 700°C до 600°C не менее чем за 1 ч, при охлаждении температура сварного соединения изделия не должна быть ниже 5°C . При этом методика контроля температуры в зоне нагрева должна быть указана в технологической документации.

9.7 Все выполненные электрошлаковой сваркой сварные соединения следует подвергать полной термической обработке (нормализации и/или заалке с последующим отпуском) по режимам, установленным для основного металла и указанным в технологической документации.

Сварные соединения, выполненные электрошлаковой сваркой с подогревом, следует подвергать предварительному отпуску (перед проведением полной термической обработки). Разрыв во времени между окончанием предварительного отпуска и началом нормализации или заалки не ограничивается.

9.8 Штамповку деталей со сварными соединениями, выполненными электрошлаковой сваркой, следует выполнять после термической обработки (предварительного отпуска, отжига или нормализации с отпуском), режимы которой устанавливаются технологической документацией. После штамповки указанных деталей обязательно проведение полной термической обработки по 9.7.

Если в процессе выполнения сварного соединения применялись нагреватели, обеспечивающие замедленное охлаждение зоны сварного соединения согласно 9.6, то термическая обработка сварного изделия перед штамповкой не является обязательной.

9.9 Допустимое количество отпусков сварных соединений и наплавов устанавливается технологической документацией. При этом суммарная продолжительность всех отпусков (с учетом возможного окончательного отпуска после исправления дефектов) не должна превышать 45 ч при условии, что суммарная продолжительность окончательных отпусков сварных соединений и наплавов:

- для деталей из стали марки 15Х2НМФА составляет не более 20 ч;
- для деталей из стали марки 10ГН2МФА — не более 30 ч.

Для сварных соединений деталей из стали марки 10ГН2МФА в условиях эксплуатации допускается увеличение суммарной продолжительности всех отпусков (с учетом возможного окончательного отпуска после исправления дефектов) до 75 ч при условии, что суммарная продолжительность окончательных отпусков указанных соединений составляет не более 60 ч.

В суммарную продолжительность засчитывается только продолжительность отпусков, выполненных после последней полной термической обработки (нормализации или закалки с последующим отпуском).

9.10 При термической обработке производственных контрольных сварных соединений (так же, как и при термической обработке контрольных сварных соединений при аттестации технологии сварки) все технологические нагревы до температуры 450 °С (в том числе термический отдых), выполняемые при изготовлении производственных сварных соединений изделий до начала термической обработки, а также все отпуска (включая предварительный), выполняемые до проведения последней нормализации или закалки, допускается не воспроизводить.

9.11 Термический отдых деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 06Х12Н3Д (06Х12Н3ДЛ) определяется согласно указаниям ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЭУ. При использовании местного нагрева скорость охлаждения после термического отдыха не регламентируется, изделие охлаждается под слоем теплоизоляции до температуры 40 °С.

9.12 Отпуск сварных соединений деталей из сталей марок 10ГН2МФА и 06Х12Н3Д (06Х12Н3ДЛ) определяется согласно указаниям ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЭУ как для сварных соединений деталей из стали марки 06Х12Н3Д (06Х12Н3ДЛ). Температура выдержки промежуточного отпуска должна составлять от 610 °С до 630 °С, а температура выдержки окончательного отпуска от 625 °С до 650 °С (суммарная продолжительность окончательного отпуска составляет 16 ч).

10 Исправление дефектов

10.1 Исправление дефектов в сварных соединениях и наплавленном металле следует выполнять в соответствии с указаниями ФНП в области использования атомной энергии, устанавливающих требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЭУ.

10.2 Дефекты с заваркой выборок в сварных соединениях, подлежащих термической обработке, следует исправлять до проведения окончательного отпуска.

10.3 При удалении дефектных участков сварного соединения воздушно-дуговой строжкой следует осуществлять предварительный и сопутствующий подогрев металла в зоне строжки до той же температуры, что и подогрев при сварке.

10.4 При исправлении дефектов сварных соединений размеры подлежащих заварке выборок (в том числе и заходящих в основной металл) не ограничиваются.

10.5 После удаления дефектов заварку выборок следует проводить одним из способов сварки (наплавки), предусмотренных настоящим стандартом для выполнения исправляемого сварного соединения (наплавки), или комбинацией указанных способов.

10.6 При заварке выборок должны быть выполнены все указания настоящего стандарта по применению сварочных материалов, подогреву и термической обработке (для соответствующих сварных соединений или наплавки). При этом в качестве номинальной толщины свариваемых деталей следует принимать максимальную глубину выборки.

10.7 Указания настоящего раздела распространяются на исправление выявленных в процессе изготовления, монтажа или эксплуатации изделий дефектов основного металла (в том числе на кромках под сварку и поверхностях под наплавку).

10.8 Для сварных соединений деталей из стали марки 10ГН2МФА, выполненных электрошлаковой сваркой, следует выполнять заварку выборок ручной дуговой сваркой электродами марки ЦЛ-59 после предварительного отпуска (как до, так и после обработки давлением) до нормализации (закалки).

10.9 В случае невозможности проведения термической обработки отремонтированных сваркой (наплавкой) выборок дефектных участков сварных соединений сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА, а также деталей из сталей указанных марок с деталями из стали марки 22К из-за истечения допустимой продолжительности отпусков или конструктивных особенностей ремонт сваркой выборок следует

выполнять ручной дуговой сваркой электродами марок ЦТ-36, ЦТ-48, ЦТ-48У или ручной аргонодуговой сваркой с присадочной проволокой марок Св-08Н60Г8М7Т, Св-06Х15Н60М15, Св-03Х19Н60М15 (ЭК 185) без последующей термической обработки.

10.10 Режимы ручной дуговой сварки покрытыми электродами устанавливаются технологической документацией.

11 Контроль качества сварочных материалов, сварных соединений и наплавленных поверхностей

11.1 Контроль качества сварочных (наплавочных) материалов, применяемых для выполнения сварных соединений оборудования и трубопроводов классов безопасности 1 и 2 из сталей марок 10ГН2МФА и 15Х2НМФА, необходимо проводить перед их применением на основе испытаний, предусмотренных КД.

11.2 При контроле качества партий, плавок (сочетания партий, плавок) сварочных материалов, подлежащих использованию для выполнения сварных соединений деталей из сталей марок 15Х2НМФА-А или 15Х2НМФА класса 1 (или их сочетаний) или для выполнения соответствующих производственных контрольных сварных соединений, содержание никеля (Ni), серы (S), фосфора (P), меди (Cu), мышьяка (As), олова (Sn), сурьмы (Sb) и кобальта (Co) в наплавленном металле (металле шва) должно соответствовать требованиям в соответствии с приложением А.

11.2.1 При контроле качества сварочных и наплавочных материалов аустенитного класса содержание Co в наплавленном металле (металле шва) не должно превышать 0,05 %:

- для сварочных материалов, подлежащих использованию для наплавки второго и последующих слоев двойного антикоррозионного покрытия на корпусе реактора (кроме активной зоны), на крышке реактора, коллектора теплоносителя парогенератора, на крышке и корпусе компенсатора давления (и в металле сварных швов, расположенных в этих зонах);

- для сварочных материалов, применяемых для выполнения швов приварки кронштейнов — виброгасителей и направляющих к наплавке корпуса;

- для сварочных материалов, применяемых для сварки внутрикорпусных устройств реактора и компенсатора давления.

11.2.2 При контроле качества сварочных материалов, подлежащих использованию для наплавки двойного антикоррозионного покрытия на обечайках активной зоны:

- ленты марок Св-07Х25Н13 или Св-07Х25Н13А для первого слоя — содержание ферритной фазы в наплавленном металле должно находиться в пределах от 2 % до 8 %;

- ленты для второго и последующих слоев — содержание ферритной фазы в наплавленном металле должно находиться в пределах от 2 % до 8 %.

Контроль содержания ферритной фазы в наплавленном металле осуществляют по ГОСТ 2246.

Примечание — содержание Co в наплавленном металле не должно превышать 0,03 %.

11.3 При контроле сварочных материалов, предназначенных для выполнения производственных сварных соединений, в том числе и указанных в настоящем стандарте, допускается:

- засчитывать результаты испытаний металла шва (наплавленного металла) покрытых электродов собственного производства, полученные при приемо-сдаточных испытаниях, при наличии условий выполнения испытаний в соответствии с требованиями [3] и соответствии результатов испытаний требованиям вышеуказанных ФНП (при наличии) и требованиям настоящего стандарта;

- при использовании электродов собственного производства повторную прокатку (перед использованием) не производить, если хранение осуществлялось в сушильных шкафах либо в кладовых при температуре не ниже 15 °С и относительной влажности воздуха не более 50 % при продолжительности хранения не более пяти суток;

- результаты подтверждения T_{x0} для более низких температур засчитывать как подтверждение T_{x0} для более высоких температур.

11.4 При контроле качества сварочных (наплавочных) материалов (контроль химического состава наплавленного металла или металла шва) должны определяться элементы, содержание которых оговорено настоящим стандартом и (при наличии) нормами [3].

11.5 Применяемые для выполнения предварительной наплавки на кромках сварочные (наплавочные) материалы аустенитного класса всех марок должны обладать стойкостью против образования горячих трещин.

11.6 Контроль наплавленного металла на отсутствие склонности к образованию горячих трещин следует проводить в соответствии с технологической документацией.

11.7 Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при ручной дуговой сварке (наплавке) покрытыми электродами марок УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/45АА, УОНИИ-13/55, ЦУ-7, ЦУ-7А в исходном состоянии после сварки (наплавки) принимаются по стандартам или техническим условиям на электроды соответствующих марок и в соответствии с таблицей Б.11 (приложение Б).

11.8 При испытаниях на статическое растяжение сварных соединений деталей из сталей различных марок (в т.ч. из сталей различных структурных классов) показатели предела прочности не должны быть ниже норм, установленных для входящего в состав сварного соединения металла с наименьшим допустимым значением прочности (из двух сталей сваренных деталей и металла шва).

При испытаниях на статический изгиб сварных соединений деталей из сталей различных марок одного структурного класса угол загиба должен быть не менее (при наличии) рекомендуемого ФНП, устанавливающими правила контроля основного металла и наплавленных поверхностей при изготовлении и монтаже оборудования, трубопроводов и других элементов АЗУ для сварного соединения деталей из сталей, входящих в состав сварного соединения, с наименьшим допустимым значением угла загиба.

При испытаниях на статический изгиб сварных соединений деталей из стали марки 10ГН2МФА с деталями из стали марки 08Х18Н10Т угол загиба должен быть не менее 40° при толщине сварного соединения до 20 мм включительно и не менее 30° при толщине сварного соединения свыше 20 мм.

При испытаниях на статический изгиб [схема испытаний по [5] (рисунок П2.12)] наплавленного антикоррозионного покрытия на образцах А1 и А2 по [5] (рисунки П2.9 и П2.10) угол загиба должен быть не менее 30°; при испытаниях на статический изгиб наплавленного антикоррозионного покрытия на образцах В1 и В2 по [5] (рисунки П2.9 и П2.10) угол загиба должен быть не менее 20°.

11.9 Выполненные контрольные сварные соединения подлежат сплошному визуальному, измерительному и радиографическому или сплошному визуальному, измерительному и ультразвуковому контролю.

11.10 На поверхности под антикоррозионную наплавку при визуальном, магнитопорошковом или капиллярном контроле не допускаются любые трещины, протяженные несплошности (несплошность считается протяженной, если ее длина превышает ширину в три раза) и закаты.

11.11 Дополнительные требования устанавливаются КД или технологической документацией.

Приложение А
(обязательное)

Нормы химического состава наплавленного металла и металла шва

А.1 Химический состав металла шва (наплавленного металла) при автоматической сварке (наплавке) сварочной проволокой под флюсом приведен в таблице А.1.

А.2 Химический состав наплавленного металла при автоматической наплавке лентой под флюсом приведен в таблице А.2.

А.3 Химический состав металла шва при электрошлаковой сварке приведен в таблице А.3.

А.4 Химический состав наплавленного металла однородного антикоррозионного покрытия, выполненного автоматической электрошлаковой наплавкой лентой под флюсом, приведен в таблице А.4.

А.5 Химический состав металла шва (наплавленного металла) при аргонодуговой сварке (наплавке) приведен в таблице А.5.

А.6 Химический состав металла шва при сварке деталей из сталей марок 10ГН2МФА, 10ГН2МФА-А дуговой сваркой в двуокиси углерода приведен в таблице А.6.

А.7 Химический состав металла шва (наплавленного металла) при ручной дуговой сварке (наплавке) покрытиями электродами должен удовлетворять требованиям нормативной документации на электроды соответствующих марок. Химический состав наплавленного металла для отдельных марок электродов приведен в таблице А.7.

Т а б л и ц а А.1 — Химический состав металла шва (наплавленного металла) при автоматической сварке (наплавке) сварочной проволокой под флюсом

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %				
Проволока	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель
Св-06А	АН-42, АН-42М	0,04—0,11	0,20—0,60	0,60—1,20	≤ 0,15	≤ 0,25
Св-08А	ФЦ-16А, ФЦ-16	≤ 0,11	0,15—0,40	0,45—0,85	≤ 0,15	≤ 0,25
Св-08АА	ФЦ-16А, ФЦ-16	≤ 0,11	0,15—0,40	0,45—0,85	≤ 0,15	≤ 0,25
Св-08АА ⁴⁾	АН-42М	≤ 0,11	0,15—0,55	0,60—1,20	≤ 0,15	≤ 0,25
Св-08АА ⁴⁾	ФЦ-16А	≤ 0,11	0,15—0,40	0,45—0,85	≤ 0,15	≤ 0,25
Св-08Г	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,04—0,11	0,15—0,45	0,70—1,40	≤ 0,20	≤ 0,30
Св-08ГС	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,05—0,11	0,60—0,90	1,30—1,70	≤ 0,20	≤ 0,30
Св-10ГНМА	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,05—0,11	0,15—0,45	0,70—1,30	≤ 0,30	1,40—1,80
Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,05—0,11	0,20—0,50	0,90—1,50	≤ 0,30	1,40—1,80
Св-12Х2Н2МА	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,04—0,12	0,15—0,45	0,45—1,10	1,40—2,10	1,00—1,30
Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ	ФЦ-16А	0,04—0,12	0,15—0,45	0,45—1,10	1,40—2,10	1,00—1,30
Св-09ХТ НМТА	НФ-18М	0,04—0,10	0,15—0,45	0,45—1,10	1,20—2,00	0,90—1,30
Св-09ХТ НМТАА-ВИ	НФ-18М	0,04—0,10	0,15—0,45	0,45—1,10	1,10—1,80	0,90—1,30
Св-09ХТ НМТАА-ВИ	ФЦ-16А	0,04—0,10	0,15—0,45	0,45—1,10	1,20—2,00	0,90—1,30
Св-08Х14Н8СЗБ	ОФ-6, ФЦ-17	≤ 0,10	2,00—3,50	1,20—2,50	13,00—15,50	7,50—9,00
Св-04Х19Н11М3	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17, ФЦ-18, ФЦК-17, СФМ-301	≤ 0,08	0,30—1,20	0,80—2,00	16,00—20,00	9,00—12,00
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17, ФЦ-18	≤ 0,10	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17	≤ 0,05	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-07Х25Н13	ФЦ-18	≤ 0,05	≤ 1,30	0,90—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
	ОФ-6, ОФ-40	≤ 0,09	0,40—1,50	0,80—2,00	22,00—26,00	11,00—14,00
	ФЦ-17	≤ 0,09	0,30—1,40	0,80—2,00	21,00—26,50	11,00—14,00
	ФЦ-18	≤ 0,09	0,50—1,40	0,80—1,70	22,00—26,00	11,00—14,00
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-6, ОФ-40	0,05—0,12	≤ 1,00	0,80—2,00	14,00—17,00	23,00—27,00

Продолжение таблицы А.1

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %						
Проволока	Флюс	Молибден	Титан	Ниобий	Сера	Фосфор	Медь	Кобальт
Не более								
Св-06А	АН-42, АН-42М	—	—	—	0,025	0,025	0,25	—
Св-08А	ФЦ-16А, ФЦ-16	—	—	—	0,035	0,035	0,25	—
Св-08АА	ФЦ-16А, ФЦ-16	—	—	—	0,025	0,025	0,25	—
Св-08АА ⁴⁾	АН-42М	—	—	—	0,015	0,012	0,08	0,02
Св-08АА ⁴⁾	ФЦ-16А	—	—	—	0,015	0,012	0,08	0,02
Св-08ГА	ФЦ-16, ФЦ-16А	—	—	—	0,030	0,035	0,25	—
Св-08ГС	ФЦ-16, ФЦ-16А	—	—	—	0,030	0,035	0,25	—
Св-10ГНМА	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,40—0,70	—	—	0,030	0,030	0,25	—
Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВН	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,45—0,75	≤ 0,03	—	0,030	0,030	0,25	—
Св-12Х2Н2МА	ФЦ-16, ФЦ-16А	0,40—0,75	—	—	0,020	0,025	0,15	0,03
Св-12Х2Н2МАА ³⁾	ФЦ-16А	0,40—0,75	—	—	0,015	0,012	0,08	0,02
Св-12Х2Н2МАА-ВД ³⁾					0,012 ²⁾	0,008 (+0,002) ²⁾	0,06 ²⁾	0,02
Св-12Х2Н2МАА-ВН ³⁾								
Св-09ХГНМТА	НФ-18М	0,40—0,70	0,01—0,06	—	0,020	0,025	0,15	0,03
Св-09ХГНМТАА-ВН ³⁾	НФ-18М	0,40—0,70	0,01—0,06	—	0,015	0,012	0,10	0,02
					0,010 ²⁾	0,008 ²⁾	0,07 ²⁾	
Св-09ХГНМТАА-ВН ³⁾	ФЦ-16А	0,40—0,75	0,01—0,06	—	0,012 ²⁾	0,008 (+0,002) ²⁾	0,06 ²⁾	0,02
Св-08Х14Н8СЗБ	ОФ-6, ФЦ-17	—	—	0,60—1,10	0,020	0,030	0,25	—
Св-04Х19Н11М3	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17, ФЦ-18, ФЦ-17, СФМ-301	1,50—3,00	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17, ФЦ-18	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-6, ОФ-40, ФЦ-17	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
	ФЦ-18	—	—	0,60—1,20	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
Св-07Х25Н13	ОФ-6, ОФ-40	—	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
	ФЦ-17	—	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
	ФЦ-18	—	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ¹⁾
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-6, ОФ-40	5,00—7,00	—	—	0,020	0,030	0,25	—

Окончание таблицы А.1

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %			
Проволока	Флюс	Сурьма	Олово	Мышья	Азот
Св-12Х2Н2МnАА, Св-12Х2Н2МnАА-ВД, Св-12Х2Н2МnАА-ВН	ФЦ-16А	0,008	0,005	0,010	Определяется ³⁾
Св-09ХГНМnТnАА-ВН	НФ-18М, ФЦ-16А	0,008	0,001	0,010	

1) Конкретные значения содержания кобальта указывают в КД.

2) Для сварных швов напротив активной зоны.

3) Определение содержания азота требуется при контроле качества сварочных материалов. Результаты определения являются информационными.

4) Для заварки корневой части шва.

1) Конкретные значения содержания молибдена указывают в КД.

2) Для сварных швов напрятив активной зоны.

3) Определение содержания азота требуется при контроле качества сварочных материалов. Результаты определения являются информационными.

4) Для заварки корневой части шва.

Таблица А.2 — Химический состав наплавленного металла при автоматической наплавке лентой под флюсом

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %				
Лента	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель
Св-04Х19Н11М3	ФЦ-18	≤ 0,08	0,30—1,20	0,80—2,00	16,00—20,00	9,00—12,00
Св-04Х19Н11М3	ОФ-10	≤ 0,08	0,30—1,20	0,80—2,00	16,00—20,00	9,00—12,00
Св-04Х19Н11М3	ОФ-40	≤ 0,08	0,30—1,20	0,80—2,00	16,00—20,00	9,00—12,00
Св-08Х19Н10Г2Б	ФЦ-18	≤ 0,10	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-10, ОФ-40	≤ 0,10	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-08Х19Н10Г2БА	ОФ-10, ОФ-40	≤ 0,10	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-04Х20Н10Г2Б	ФЦ-18	≤ 0,05	≤ 1,30	0,90—1,80	17,50—20,00	8,00—10,50
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-10	≤ 0,05	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-10	≤ 0,05	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—19,50	8,00—11,00
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-40	≤ 0,05	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—20,50	8,00—11,00
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-40	≤ 0,05	≤ 1,00	1,30—2,20	17,50—19,50	8,00—11,00
Св-03Х22Н11Г2Б	ФЦ-18	≤ 0,04	≤ 1,30	0,90—1,80	19,50—23,00	9,50—11,50
Св-03Х24Н13Г2Б	ФЦ-18	≤ 0,04	≤ 1,30	0,90—1,80	21,50—25,00	11,00—14,00
Св-07Х25Н13	ФЦ-18	≤ 0,09	0,50—1,40	0,80—1,70	22,00—26,00	11,00—14,00
Св-07Х25Н13	ОФ-10	≤ 0,09	0,30—1,20	0,80—2,00	22,00—26,50	11,00—14,00
Св-07Х25Н13А	ОФ-10	≤ 0,09	0,30—1,20	0,80—2,00	22,00—26,00	12,00—14,00
Св-07Х25Н13	ОФ-40	≤ 0,09	0,30—1,20	0,80—2,00	22,00—26,50	11,00—14,00

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %				
Лента	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель
Св-07Х25Н13А	ОФ-40	≤ 0,09	0,30—1,20	0,80—2,00	22,00—26,00	12,00—14,00
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-10	0,05—0,12	≤ 1,00	0,80—2,00	14,00—17,00	23,00—27,00
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-40	0,05—0,12	≤ 1,00	0,80—2,00	14,00—17,00	23,00—27,00

Окончание таблицы А.2

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %						
Лента	Флюс	Молибден	Титан	Ниобий	Сера	Фосфор	Медь	Кобальт ¹⁾
Не более								
Св-04Х19Н11М3	ФЦ-18	1,50—3,00	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05
Св-04Х19Н11М3	ОФ-10	1,50—3,00	—	—	0,020	0,030	—	—
Св-04Х19Н11М3	ОФ-40	1,50—3,00	—	—	0,020	0,030	—	0,05 ²⁾
Св-08Х19Н10Г2Б	ФЦ-18	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	0,25	0,05
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-10, ОФ-40	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	—	—
Св-08Х19Н10Г2БА	ОФ-10, ОФ-40	—	—	0,70—1,20	0,015	0,020	0,12	0,05
Св-04Х20Н10Г2Б	ФЦ-18	≤ 0,25	—	0,60—1,20	0,018	0,030	0,25	0,05
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-10	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	—	—
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-10	—	—	0,70—1,20	0,015	0,020	0,12	0,05
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-40	—	—	0,70—1,20	0,020	0,030	0,25	0,05 ²⁾
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-40	—	—	0,70—1,20	0,015	0,020	0,12	0,05
Св-03Х22Н11Г5Б	ФЦ-18	≤ 0,25	—	0,70—1,20	0,015	0,022	0,25	0,05
Св-03Х22Н11Г5Б	ФЦ-18	≤ 0,25	—	0,70—1,20	0,015	0,022	0,25	0,05
Св-07Х25Н13	ФЦ-18	—	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05
Св-07Х25Н13	ОФ-10	—	—	—	0,020	0,030	—	—
Св-07Х25Н13А	ОФ-10	—	—	—	0,015	0,020	0,12	0,05
Св-07Х25Н13	ОФ-40	—	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ²⁾
Св-07Х25Н13А	ОФ-40	—	—	—	0,015	0,020	0,12	0,05 ²⁾
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-10	5,00—7,00	—	—	0,020	0,030	—	—
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-40	5,00—7,00	—	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ²⁾

¹⁾ В металле антикоррозионного покрытия в пределах активной зоны реактора или в других случаях, оговоренных КД, содержание кобальта — не более 0,03 %.

²⁾ При наличии требований в КД.

Таблица А.3 — Химический состав металла шва при электрошлаковой сварке

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %				
Проволока	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель
Св-10ГН2МФА	ОФ-6, ФЦ-21	0,07—0,12	0,15—0,45	0,50—1,10	≤ 0,30	1,90—2,80
Св-08ГСМТ	АН-8	≤ 0,14	0,15—0,45	0,40—1,20	≤ 0,30	≤ 0,35
Св-16Х2НМФА	ОФ-6, ФЦ-21	0,12—0,18	0,15—0,45	0,40—1,00	1,60—2,30	1,00—1,50

Окончание таблицы А.3

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %					
Проволока	Флюс	Молибден	Титан	Ванадий	Сера	Фосфор	Медь
Св-10ГН2МФА	ОФ-6, ФЦ-21	0,40—0,70	—	0,02—0,08	0,020	0,025	0,30
Св-08ГСМТ	АН-8	0,15—0,40	≤ 0,06	—	0,025	0,035	—
Св-16Х2НМФА	ОФ-6, ФЦ-21	0,40—0,70	0,02—0,10	0,03—0,12	0,020	0,020	0,25

Таблица А.4 — Химический состав наплавленного металла однородного одноосложного антикоррозионного покрытия, выполненного автоматической электрошлаковой наплавкой лентой под флюсом

Марка применяемого сварочного материала		Содержание элементов, %									
Лента	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель	Нобий	Молибден	Сера	Фосфор	Медь
Св-02Х21Н11Г25	ФЦК-18	≤ 0,04	≤ 1,00	1,00—2,20	17,50—21,00	8,50—11,50	0,50—0,80	0,25	0,015	0,022	0,25
Примечания											
1 Отношение содержания нобия к углероду (Nb/C) в наплавленном металле однородного антикоррозионного покрытия должно быть не менее 12.											
2 Содержание ферритной фазы в наплавленном металле однородного антикоррозионного покрытия должно быть в пределах от 2 % до 8 %.											
3 В соответствии с требованиями КД допускается увеличение содержания кобальта в наплавленном металле до значений, не превышающих 0,05 %.											

Таблица А.5 — Химический состав металла шва (наплавленного металла) при аргодуговой сварке (наплавке)

Марка применяемой сварочной проволоки		Содержание элементов, %				
Проволока	Флюс	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Молибден
Св-08ГСМТ	ОФ-6, ФЦ-21	0,04—0,12	0,25—0,70	0,80—1,30	≤ 0,30	0,15—0,40
Св-08ГС	АН-8	≤ 0,10	0,40—0,80	1,10—1,70	—	—
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О	ОФ-6, ФЦ-21	0,04—0,11	0,60—0,95	1,70—2,10	—	—

Продолжение таблицы А.5

Марка применяемой сварочной проволоки	Содержание элементов, %					
	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель	Молибден
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О (Ar + до 25 % CO ₂)	0,04—0,11	0,40—0,85	1,00—1,80	< 0,20	< 0,25	—
Св-10Г11МА, Св-10Г11МА-ВН	0,05—0,12	0,10—0,40	0,90—1,50	≤ 0,30	1,40—1,80	0,50—0,75
Св-10Г11СН1МА	0,08—0,12	0,45—0,70	1,35—1,65	≤ 0,30	1,50—1,80	0,50—0,70
Св-08Г1НМТА	0,05—0,12	0,10—0,40	0,50—1,00	1,40—2,00	1,00—1,50	0,45—0,70
Св-08Г1НМТАА-ВН	0,05—0,12	0,10—0,40	0,50—1,00	1,40—2,10	1,00—1,30	0,45—0,70
Св-12Х2Н2МА	0,06—0,14	≤ 0,30	0,60—1,20	1,40—2,10	1,00—1,30	0,40—0,70
Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВН, Св-12Х2Н2МАА-ВД	0,06—0,13	≤ 0,30	0,60—1,20	1,40—2,10	1,00—1,30	0,40—0,70
Св-04Х19Н11М3	< 0,06	< 0,60	0,90—2,00	17,80—20,00	9,80—12,00	1,80—3,00
Св-03Х16Н9М2	≤ 0,03	0,15—0,35	1,00—2,00	16,00—17,50	8,00—10,00	1,50—2,50
Св-08Х19Н10Г2Б	≤ 0,10	≤ 0,60	1,50—2,20	18,00—20,50	9,00—10,50	—
Св-04Х20Н10Г2Б	< 0,05	≤ 0,60	1,50—2,20	18,00—20,50	9,00—10,50	—
Св-07Х25Н13	≤ 0,09	0,14—1,00	0,90—2,00	22,80—26,00	11,80—14,00	—
Св-10Х16Н25АМ6	0,06—0,12	≤ 0,60	0,90—2,00	14,80—17,00	24,80—27,00	5,20—7,00
Св-08Х14Н8С3Б	≤ 0,10	2,30—3,50	1,20—2,00	13,00—15,50	7,80—9,00	—
Св-03Х15Н35Г7М6Б	≤ 0,03	≤ 0,30	6,00—7,50	14,00—16,00	34,00—35,00	6,00—7,50
Св-08Н60Г8М7Т	< 0,10	< 0,40	6,50—10,00	—	57,0—60,0	5,50—7,50
Св-08Х15Н60М15	≤ 0,08	≤ 0,50	0,80—2,00	13,50—16,00	57,0—61,0	13,00—16,00
Св-03Х19Н60М15 ¹⁾ (ЭК 185)	≤ 0,03	≤ 0,50	1,00—2,00	18,00—20,00	основа	14,00—16,00
Св-02Х24Н13	≤ 0,04	0,25—0,70	0,75—2,00	22,00—25,00	11,00—14,00	≤ 0,25

Продолжение таблицы А.5

Марка применяемой сварочной проволоки	Содержание элементов, %							
	Ниобий	Титан	Сера	Фосфор	Медь	Кобальт	Сурьма	Олово
Не более								
Св-08ГСМТ	—	≤ 0,12	0,025	0,030	0,25	—	—	—
Св-08ГС	—	—	0,025	0,030	0,25	—	—	—
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О	—	—	0,025	0,030	0,25	—	—	—
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О (Ar + до 25 % CO ₂)	—	—	0,025	0,030	0,25	—	—	—

Окончание таблицы А.5

Марка применяемой сварочной проволоки	Содержание элементов, %									
	Никобий	Титан	Сера	Фосфор	Медь	Кобальт	Сурьма	Олово	Азот	
										Не более
Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ	—	—	0,020	0,020	0,020	0,25	—	—	—	—
Св-10Г1СН1МА	—	—	0,020	0,020	—	—	—	Алюминий 0,050	Ванадий 0,010	—
Св-09ХГНМТА	—	0,01—0,06	0,012	0,012	0,10	0,03	—	—	—	—
Св-09ХГНМТАА-ВИ	—	0,01—0,06	0,006	0,006	0,06	0,02	—	—	—	—
Св-12Х2Н2МА	—	—	0,015	0,012	0,10	—	—	—	—	—
Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВИ, Св-12Х2Н2МАА-ВД	—	—	0,012	0,010	0,08	—	—	—	—	—
Св-04Х19Н11М3	—	—	0,018	0,025	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-03Х16Н9М2	—	—	0,015	0,015	—	—	—	—	—	—
Св-08Х19Н10Г2Б	0,70— 1,30	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-04Х20Н10Г2Б	0,70— 1,30	—	0,020	0,030	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-07Х25Н13	—	—	0,018	0,025	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-10Х16Н25АМ6	—	—	0,018	0,025	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-08Х14Н8С3Б	0,70— 1,10	—	0,018	0,025	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—
Св-03Х15Н35Г7М6Б	1,20— 1,80	—	0,020	0,030	—	—	—	—	—	—
Св-08Н60Г8М7Т	—	0,20—0,60	0,020	0,025	—	—	—	—	—	—
Св-06Х15Н60М15	—	—	0,015	0,015	—	—	—	—	—	—
Св-03Х19Н60М15 (ЭК 185)	—	—	0,015	0,015	—	—	—	—	—	—
Св-02Х24Н13	—	—	0,015	0,018	0,25	0,05 ²⁾	—	—	—	—

1) Содержание железа в металле, наплавленном проволокой марки Св-03Х19Н60М15, — не более 0,6 %.
2) По требованию КД.

1) Содержание железа в металле, наплавленном проволокой марки Св-03Х19Н60М15, — не более 0,6 %.

2) По требованию КД.

Таблица А.6 — Химический состав металла шва при сварке деталей из сталей марок 10ГН2МФА, 10ГН2МФА-А дуговой сваркой в двуокиси углерода

Марка применяемой сварочной проволоки	Содержание элементов, %					
	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель	Сера
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О	0,04—0,12	0,30—0,70	0,85—1,65	≤0,20	≤0,25	≤0,025

Таблица А.7 — Химический состав металла шва (наплавленного металла) при ручной дуговой сварке (наплавке) покрытыми электродами

Марка электродов	Содержание элементов, %						
	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель	Молибден	Нитрог
УОНИИ-13/45	≤0,12	0,18—0,35	0,35—0,75	—	—	—	—
УОНИИ-13/45А	≤0,11	0,18—0,35	0,35—0,65	—	—	—	—
УОНИИ-13/45АА	≤0,11	0,18—0,50	0,35—0,80	—	—	—	—
УОНИИ-13/55	≤0,11	0,18—0,50	0,65—1,20	—	—	—	—
УОНИИ-13/55АА	≤0,11	0,18—0,50	0,65—1,20	—	—	—	—
ЦУ-7	0,05—0,12	0,17—0,40	0,90—1,40	—	—	—	—
ЦУ-7А	0,05—0,12	0,17—0,40	0,90—1,40	—	—	—	—
ПТ-30	0,06—0,12	0,17—0,37	0,70—1,30	—	—	—	—
ЭА-395/9	≤0,12	0,35—0,70	1,20—2,80	13,50—17,00	1,30—1,80	0,45—0,75	—
ЭА-400/10Т ²⁾ , ЭА-400/10У ²⁾	≤0,10	≤0,60	1,10—3,10	16,80—19,00	20,0—27,00	4,50—7,00	—
ЦТ-26	≤0,08	0,30—0,75	1,20—2,30	16,50—18,50	9,00—12,00	2,00—3,50	—
ЦТ-26М	≤0,05	0,30—0,75	1,20—2,30	16,50—18,50	7,50—10,00	1,50—2,30	—
ЭА-855/51	≤0,04	≤0,70	≥ 3,00	14,00—18,00	7,50—10,00	1,50—2,30	—
ЭА-898/21Б ²⁾	≤0,10	≤0,70	1,60—2,80	17,5—20,5	34,0—36,00	6,00—7,50	1,60—2,20
ЦТ-15К	≤0,06	0,20—0,80	1,50—2,20	17,5—20,5	9,00—10,50	< 0,30	0,80—1,20
ЗИО-8 ²⁾	≤0,12	< 1,00	1,00—2,70	23,00—27,00	8,50—10,50	—	0,80—1,10
ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2	≤0,12	≤ 1,00	1,00—2,50	23,00—27,00	11,50—14,00	—	—
ЦТ-24	0,06—0,12	2,20—3,30	1,00—1,80	14,00—17,50	7,80—9,00	—	0,60—1,10
РТ-45А	0,04—0,13	0,15—0,45	0,45—1,10	1,40—2,10	1,00—1,30	0,40—0,75	—
РТ-45АА	0,04—0,13	0,15—0,45	0,45—1,10	1,40—2,10	1,00—1,30	0,40—0,75	—
РТ-45Б	≤0,11	0,15—0,42	0,50—1,10	1,30—2,00	0,90—1,30	0,40—0,75	—
ЦТ-36	≤0,10	≤0,30	6,50—8,00	—	58,00—62,00	5,80—7,50	—

Продолжение таблицы А.7

Марка электродов	Содержание элементов, %						
	Углерод	Кремний	Марганец	Хром	Никель	Молибден	Нитроген
ЦТ-48	≤0,10	≤0,50	1,00—3,00	13,00—20,00	Основа	13,50—16,00	—
ЦЛ-51	≤0,035	≤0,35	0,15—0,60	12,00—15,00	1,80—2,50	—	—
ЦЛ-59	0,06—0,12	0,20—0,45	0,70—1,50	—	1,50—2,50	0,45—0,75	—
ЦТ-10	0,08—0,14	0,30—0,70	1,50—2,30	13,50—17,00	23,00—27,00	5,00—7,00	—
ЦЛ-25П	≤0,030	0,65—1,20	0,80—1,40	22,00—26,00	11,50—14,00	—	—
ЦЛ-25ПБ	≤0,025	0,60—1,00	0,80—1,40	22,00—26,00	11,50—14,00	—	0,45—0,65
ЦТ-48У	≤0,04	≤0,50	1,00—3,00	17,00—20,00	Основа	13,50—16,00	—
ЦН-6П	0,05—0,12	5,20—6,00	1,00—2,00	15,50—17,50	7,00—9,00	—	—

Продолжение таблицы А.7

Марка электродов	Содержание элементов, %								
	Ванадий	Азот	Медь	Кобальт	Олово	Сурьма	Мышьяк	Сера	Фосфор
УОНИИ-13/45	—	—	—	—	—	—	—	≤0,030	≤0,030
УОНИИ-13/45А	—	—	—	—	—	—	—	≤0,030	≤0,030
УОНИИ-13/45АА	—	—	≤0,08	≤0,02	≤0,001	≤0,008	≤0,01	≤0,012	≤0,010
УОНИИ-13/55	—	—	—	—	—	—	—	≤0,030	≤0,030
УОНИИ-13/55АА	—	—	≤0,08	≤0,02	≤0,001	≤0,008	≤0,01	≤0,012	≤0,010
ЦУ-7	—	—	—	—	—	—	—	≤0,030	≤0,035
ЦУ-7А	—	—	≤0,08	—	—	—	—	≤0,015	≤0,012
ПТ-30	—	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,025
ЗА-395/9	—	0,08—0,20	—	—	—	—	—	≤0,018	≤0,030
ЗА-400/10Т ²⁾ , ЗА-400/10У ²⁾	0,30—0,75	—	—	≤0,05 ¹⁾	—	—	—	≤0,025	≤0,030
ЦТ-26	—	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,025
ЦТ-26М	—	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,025
ЗА-855/51	—	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,020
ЗА-898/21Б ²⁾	—	—	—	≤0,05 ¹⁾	—	—	—	≤0,025	≤0,025
ЦТ-15К	—	—	—	≤0,05 ¹⁾	—	—	—	≤0,020	≤0,030
ЗИО-8 ²⁾	—	—	—	≤0,05 ¹⁾	—	—	—	≤0,020	≤0,030

30 Окончание таблицы А.7

Марка электродов	Содержание элементов, %								
	Ванадий	Азот	Медь	Кобальт	Олово	Сурьма	Мышьяк	Сера	Фосфор
ЦП-25/1, ЦП-25/2	—	—	—	≤0,05 ¹⁾	—	—	—	≤0,020	≤0,030
ЦП-24	—	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,030
РТ-45А	—	—	≤0,15	≤0,03	—	—	—	≤0,020	≤0,025
РТ-45АА	—	—	≤0,08	≤0,02	—	—	—	≤0,015	≤0,012
			≤0,06 ¹⁾	≤0,02	—	—	—	≤0,012 ¹⁾	≤0,008 (+0,002) ¹⁾
РТ-455	—	—	≤0,08	≤0,02	≤0,001	≤0,008	≤0,01	≤0,012	≤0,010
ЦП-36	Титан 0,02—0,09	—	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,025
ЦП-48	Железо ≤0,5	—	—	—	—	—	—	≤0,018	≤0,020
ЦП-51	—	—	—	—	—	—	—	≤0,025	≤0,030
ЦП-59	—	—	—	—	—	—	—	≤0,025	≤0,025
ЦП-10	—	≤0,20	—	—	—	—	—	≤0,020	≤0,030
ЦП-25П	—	—	—	≤0,05	—	—	—	≤0,020	≤0,030
ЦП-25ПБ	—	—	—	≤0,05	—	—	—	≤0,020	≤0,030
ЦП-48У	Железо ≤1,00	—	—	—	—	—	—	≤0,018	≤0,020
ЦП-6П	—	—	—	—	—	—	—	≤0,025	≤0,030

1) Для швов (наплавов) активной зоны или в других случаях по указанию КД.

2) Допускаются отклонения от норм таблицы А.6 в соответствии с нормативной документацией на марки электродов.

¹⁾ Для швов (наплавки) активной зоны или в других случаях по указанию КД.

²⁾ Допускаются отклонения от норм таблицы А.6 в соответствии с нормативной документацией на марки электродов.

Нормы механических свойств наплавленного металла, металла шва и сварных соединений

Б.1 Механические свойства металла шва и/или наплавленного металла приведены в таблицах Б.1—Б.12.

Таблица Б.1 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при автоматической сварке (наплавке) под флюсом после окончательного отпуска (многократных промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указаниями настоящего стандарта

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
		20 °С				350 °С				
Проволока	Флюс	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0,2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0,2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-06А										0
Св-08А, Св-08АА										0
Св-08Г										0
Св-10ГНМА, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ										0(+15) ¹⁾
Св-12Х2Н2МА										(-10)(+15) ¹⁾
Св-12Х2Н2МАА, Св-12Х2Н2МАА-ВД, Св-12Х2Н2МАА-ВИ										0 (-10) ²⁾ (0)(-15) ³⁾
Св-09ХГНМТАА-ВИ										
Св-09ХГНМТА										0

Окончание таблицы Б.1

Марка сварочного материала	Минимальные показатели механических свойств при температуре										Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	Проволока	Флюс	20 °С				350 °С				
			Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-04Х19Н11М3		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40	392	245	20	25	343	196	15	25	—
Св-04Х19Н11М3		ФЦ-18, ФЦК-17, СФМ-301	392	245	20	25	343	167	—	—	—
Св-08Х19Н10Г2Б		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40	539	343	16	30	372	225	12	25	—
Св-08Х19Н10Г2Б		ФЦ-18	490	314	20	30	353	196	—	—	—
Св-04Х20Н10Г2Б		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40	539	343	20	35	372	225	15	30	—
Св-04Х20Н10Г2Б		ФЦ-18	490	265	20	35	353	176	—	—	—
Св-07Х25Н13		ОФ-6 ОФ-40	441	245	16	25	392	176	12	20	—
Св-07Х25Н13		ФЦ-17 ФЦ-18	422	245	13	15	353	157	—	—	—
Св-10Х16Н25АМ6		ОФ-6	539	392	13	15	392	245	12	15	—
Св-08Х14Н8С3Б		ОФ-6, ФЦ-17	539	275	16	22	441	245	10	20	—

1) Конкретное значение величины критической температуры хрупкости, а также необходимость ее определения или подтверждения указывается в конструкторской документации.

2) Для кольцевых сварных швов крышки реактора. При этом допускается при 350 °С: $R_m \geq 460$ МПа, $R_{p0.2} \geq 373$ МПа.

3) Для кольцевых сварных швов корпуса реактора. При этом допускается при 350 °С: $R_m \geq 460$ МПа, $R_{p0.2} \geq 373$ МПа. Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывается в КД.

1) Конкретное значение величины критической температуры хрупкости, а также необходимость ее определения или подтверждения указывается в конструкторской документации.

2) Для кольцевого сварного шва крышки реактора. При этом допускается при 350 °С: $R_m \geq 460$ МПа, $R_{p0.2} \geq 373$ МПа.

3) Для кольцевых сварных швов корпуса реактора. При этом допускается при 350 °С: $R_m \geq 460$ МПа, $R_{p0.2} \geq 373$ МПа. Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывается в КД.

Т а б л и ц а Б.2 — Механические свойства наплавленного металла при автоматической наплавке под флюсом после окончательного отпуска (многократных промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указаниями настоящего стандарта

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °C, не выше		
		20 °C				350 °C						
		Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A_5 , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A_5 , %	Относительное сужение Z , %			
Лента	Флюс	Св-04Х19Н11М3	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	392	245	20	25	343	167	15	25	—
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	490	314	20	30	353	196	12	20	—	—	
Св-08Х19Н10Г2БА	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	490	314	24	40	353	196	18	30	—	—	
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	490	265	20	35	353	176	14	25	—	—	
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	490	265	24	40	353	176	18	30	—	—	
Св-03Х22Н11Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б	ФЦ-18	490	314	20	30	353	196	12	25	—	—	
Св-07Х25Н13	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	422	245	13	15	353	157	10	15	—	—	
Св-07Х25Н13А	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	422	245	13	15	353	157	10	15	—	—	
Св-10Х16Н25АМ6	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	539	392	13	15	372	245	12	15	—	—	

Т а б л и ц а Б.3 — Механические свойства металла шва при электрошлаковой сварке после термической обработки в соответствии с указаниями настоящего стандарта (нормализации или закалки с последующим отпуском)

Марка сварочного материала	Минимальные показатели механических свойств при температуре										Критическая температура хрупкости T_{KH} , °C, не выше
	350 °C										
	20 °C					350 °C					
Проволока	Флюс	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности $R_{p0.2}$, МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %		
Св-10ПН2МФА	ФЦ-21, ОФ-6	539	343	16	55	490	294	14	50	(-10)(+15) ¹⁾	
	АН-8	441	245	18	55	353	216	13	50	—	
Св-16Х2НМФА (КП-50)	ФЦ-21, ОФ-6	608	490	15	55	539	441	14	50	0	
Св-16Х2НМФА (КП-45)	ФЦ-21, ОФ-6	549	441	15	55	490	392	12	45	0	

¹⁾ Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывается в КД.

Т а б л и ц а Б.4 — Механические свойства наплавленного металла однородного антикоррозийного покрытия, полученного при автоматической электрошлаковой наплавке под флюсом, после окончательного отпуса (многократных промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указаниями настоящего стандарта

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре									
		20 °С					350 °С				
Лента	Флюс	Предел проч-ности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел проч-ности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %		
		490	265	16	25	353	176	10	25		
Св-02Х21Н11Г25	ФЦК-18										

Таблица Б.5 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при ручной дуговой сварке (наплавке) покрытиями электродами после окончательного отпуска (многократных промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указаниями настоящего стандарта

Марка применяемых электродов	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости $T_{K0}^{\circ}\text{C}$, не выше
	20 °C				350 °C				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
УОНИИ-13/45	353	216	22	55	314	176	20	55	0
УОНИИ-13/45А	353	216	22	60	314	176	22	55	-10
УОНИИ-13/55	431	255	20	50	372	216	18	50	0
УОНИИ-13/45АА	353	216	22	60	314	176	22	55	-10
УОНИИ-13/55АА	431	255	20	50	372	216	18	55	-10
ЦУ-7, ЦУ-7А	431	255	20	55	372	216	20	55	-10
ПТ-30	539	343	16	55	490	294	14	50	$(-10)(+15)^{1)}$ $(-20)^{1)}$
ЦЛ-59	539	343	16	55	490	294	14	50	$(-10)(+15)^{1)}$
ЦТ-24 ²⁾	539	275	16	22	441	245	10	20	—
ЦТ-26, ЦТ-26М	490	265	25	35	431	245	18	30	—
ЭА-855/51	539	343	15	15	490	294	—	—	—
ЭА-400/10У ЭА-400/10Т	539	343	18	30	431	294	15	25	—
ЭА-898/21Б, ЦТ-15К	539	343	16	30	441	245	10	20	—
ЗНО-8	539	294	13	15	392	196	10	13	—
ЭА-395/9	588	363	13	15	490	294	10	13	—
РТ-45А, РТ-45АА	539	422	15	55	510	392	14	50	0
РТ-45Б	539	422	15	60	510	392	14	50	-10
ЦТ-10	588	363	13	15	490	294	10	13	—
ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2, ЦЛ-25П, ЦЛ-25ПБ	539	294	13	15	392	196	10	13	—
ЦЛ-51	637	490	12	35	510	442	10	40	20

¹⁾ Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывается в КД.
²⁾ Твердость металла шва (наплавленного металла), выполненного электродами марки ЦТ-24, по требованию КД должна быть более 180 НВ.

¹⁾ Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывается в КД.

²⁾ Твердость металла шва (наплавленного металла), выполненного электродами марки ЦТ-24, по требованию КД должна быть более 180 НВ.

Т а б л и ц а Б.6 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при аргонодуговой сварке (наплавка) после окончательного отпуска (многократных промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указаниями настоящего стандарта

Марка присадочной проволоки	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08ГС	431	245	18	55	392	225	13	50	0
Св-08Г2С Св-08ГСМТ	432	255	18	50	372	226	16	50	0
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О (Ar + до 25 % CO ₂)	432	255	18	50	372	226	16	50	0
Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ	539	343	16	55	490	294	14	50	(-10)/(+15)
Св-10Г1СН1МА	539	343	16	55	490	294	14	50	(-10)/(+15)
Св-04Х19Н11М3	539	294	30	45	392	216	12	22	—
Св-02Х17Н10М2-ВИ Св-04Х17Н10М2	539	294	30	45	530 °С				
Св-08Х14Н8С3Б ¹⁾	588	294	20	28	343	196	20	45	—
Св-03Х15Н35Г7М6Б	539	343	15	15	490	275	14	23	—
Св-08Х19Н10Г2Б	539	343	16	30	372	225	10	20	—
Св-04Х20Н10Г2Б	539	343	20	35	372	225	10	25	—
Св-07Х25Н13	442	245	12	15	392	176	10	15	—
Св-10Х16Н25АМ6	539	363	13	18	392	245	10	13	—

¹⁾ Твердость металла шва (наплавленного металла) по требованию КД.

¹⁾ Твердость металла шва (наплавленного металла) по требованию КД.

Т а б л и ц а 5.7 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при сварке (наплавке) в двухмисли углерода после окончательного отпуса (многоразовых промежуточных и окончательных отпусков) в соответствии с указанными настоящим стандарта

Марка присадочной проволоки	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости $T_{\text{кр}}$, °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности $R_{\text{пр}}$, МПа	Предел текучести $R_{\text{р0,2}}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности $R_{\text{пр}}$, МПа	Предел текучести $R_{\text{р0,2}}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О	432	255	18	50	372	226	16	50	0

Т а б л и ц а 5.8 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при автоматической сварке (наплавке) под флюсом в исходном состоянии после сварки (наплавки)

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре										Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
		20 °С						350 °С				
		Проволока	Флюс	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08А, Св-08АА		ФЦ-16, АН-42, АН-42М	412	226	18	50	363	196	16	50	0	
	Св-08ГС	ФЦ-16, ФЦ-16А	452	255	18	50	432	245	18	50	0	
	Св-08Х14Н8С3Б	ОФ-6, ФЦ-17	539	294	20	25	490	275	14	23	—	
Св-04Х19Н11М3		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40, ФЦК-17, СОМ-301	491	245	25	35	392	245	18	30	—	
		ФЦ-18	441	245	22	30	353	196	16	25	—	
Св-08Х19Н10Г2Б		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40	539	343	20	25	392	216	14	25	—	
		ФЦ-18	490	294	25	35	353	196	14	22	—	

38 Окончание таблицы Б.8

Марка сварочного материала	Минимальные показатели механических свойств при температуре										Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	Проволока	Флюс	20 °С				350 °С				
			Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-04Х20Н10Г2Б		ОФ-6, ФЦ-17, ОФ-40	539	343	24	35	392	216	18	30	—
		ФЦ-18	490	294	25	35	353	196	16	25	—
		ОФ-6, ОФ-40	539	294	22	30	441	245	16	28	—
Св-07Х25Н13		ФЦ-17, ФЦ-18	441	274	22	30	353	196	16	25	—
		ОФ-6	588	392	22	35	490	294	16	30	—

Таблица Б.9 — Механические свойства наплавленного металла при автоматической наплавке под флюсом в исходном состоянии после наплавки

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
		20 °С				350 °С				
Лента	Флюс	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-04Х19Н11М3	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	392	245	15	25	353	196	16	25	
		—	—	—	—	—	—	—	—	
Св-08Х19Н10Г2Б	ОФ-10, ФЦ-18	490	294	25	35	353	196	14	22	
		—	—	—	—	—	—	—	—	
Св-08Х19Н10Г2БА	ОФ-10, ОФ-40	490	294	25	35	353	196	14	22	
		—	—	—	—	—	—	—	—	
Св-04Х20Н10Г2Б	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	490	294	25	35	353	196	16	25	
		—	—	—	—	—	—	—	—	
Св-04Х20Н10Г2БА	ОФ-10 ОФ-40	490	294	25	35	353	196	16	25	
		—	—	—	—	—	—	—	—	

Окончание таблицы Б.9

Марка сварочного материала		Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °C, не выше
		20 °C				350 °C				
		Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A_1 , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A_1 , %	Относительное сужение Z , %	
Лента	Флюс									
Св-03Х22Н11Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б	ФЦ-18	490	314	23	32	353	196	14	22	—
Св-07Х25Н13	ОФ-10, ФЦ-18, ОФ-40	441	274	22	30	353	196	16	25	—
Св-07Х25Н13А	ОФ-10, ОФ-40	441	274	22	30	353	196	16	25	—

Т а б л и ц а Б.10 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при ручной дуговой сварке и наплавке покрытыми электродами в состоянии после сварки (наплавки) изделия

Марка применяемых электродов	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °C, не выше
	20 °C				350 °C				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относи- тельное удлинение A , %	Относи- тельное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относи- тельное удлинение A , %	Относи- тельное сужение Z , %	
УОНИИ-13/45	412	255	22	50	363	216	20	55	-20
УОНИИ-13/45А	412	255	26	60	363	216	22	56	-20
УОНИИ-13/55	490	294	20	50	432	255	18	50	-20
ЦУ-7, ЦУ-7А	490	294	20	55	432	255	20	52	-10
ЭА-400/10У ЭА-400/10Т	539	343	25	35	441	275	18	32	—
ЦТ-26, ЦТ-26М	539	294	30	40	441	245	20	35	—
ЦТ-24	588	294	20	25	490	275	14	23	—
ЭА-898/21Б	588	343	24	35	441	294	16	30	—
ЦТ-15К	539	294	23	40	392	245	16	30	—
ЦЛ-25/1, ЦЛ-25Л, ЗЮ-8	539	294	23	40	392	245	16	25	—
ЦЛ-25/2	539	294	23	40	392	245	18	32	—

Марка применяемых электродов	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
ЦП-25ПБ	539	294	23	40	392	245	16	20	—
ЭА-395/9, ЦТ-10	588	363	30	40	490	294	20	35	—
ЦТ-36	441	310	15	20	441	250	25	30	—
ЦТ-48	580	400	15	20	530	360	15	20	—
ЦТ-48У	539	431	15	20	530	360	15	20	—

Таблица Б.11 — Механические свойства металла шва (наплавленного металла) при аргонодуговой сварке и наплавке в состоянии после сварки (наплавки)

Марка присадочной проволоки	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08ГС	452	245	18	50	353	216	13	45	0
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О, Св-08ГСМТ	490	294	18	50	432	255	16	50	0
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О (Ar + до 25 % CO ₂)	490	294	18	50	432	255	16	50	0
Св-10Г1СН1МА	539	343	16	55	490	294	14	50	(-10)(+15) ¹⁾
Св-04Х19Н11М3	490	294	25	35	441	245	18	30	—
Св-03Х16Н9М2	520	200	28	35	400	180	25	40	—
Св-08Х14Н8С3Б	588	294	20	28	490	275	14	23	—
Св-08Х19Н10Г2Б	539	343	22	35	392	216	16	28	—
Св-04Х20Н10Г2Б	539	343	24	35	392	216	18	30	—
Св-07Х25Н13	490	294	22	35	392	196	15	30	—
Св-10Х16Н25АМ6	539	294	23	28	392	245	15	25	—

Окончание таблицы Б.11

Марка присадочной проволоки	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_m , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08Н60Г8М7Т	441	196	20	22	412	196	20	22	—
Св-06Х15Н60М15	580	400	15	20	530	360	15	22	—
Св-03Х19Н60М15 (ЭК185)	580	400	15	20	530	360	15	22	—
Св-03Х15Н35Г7М6Б	539	294	25	35	392	196	—	—	—
Св-02Х24Н13	490	294	22	35	392	196	15	30	—

1) Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывают в КД.

¹⁾ Конкретное значение величины критической температуры хрупкости указывают в КД.

Т а б л и ц а Б.12 — Механические свойства металла шва и наплавленного металла при сварке (наплавке) в двухфазном состоянии после сварки (наплавки)

Марка присадочной проволоки	Минимальные показатели механических свойств при температуре								Критическая температура хрупкости T_{KH} , °С, не выше
	20 °С				350 °С				
	Предел прочности R_{m0} , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	Предел прочности R_{m0} , МПа	Предел текучести $R_{p0.2}$, МПа	Относительное удлинение A , %	Относительное сужение Z , %	
Св-08Г2С, Св-08Г2С-О	490	294	18	50	432	255	16	50	0

Приложение В
(справочное)

Указатель стандартов и технических условий на сварочные (наплавочные) материалы

Таблица В.1

Сварочный (наплавочный) материал		Вид и номер документа
Наименование	Марка	
Сварочная проволока	Св-06А	[6]
	Св-08А, Св-08АА, Св-08ГС	ГОСТ 2246
	Св-08АА, Св-08ГС	[7], [8], [9]
	Св-08ГС	[10]
	Св-08ГА	ГОСТ 2246
	Св-08Г2С	ГОСТ 2246
	Св-08Г2С-О	ГОСТ 2246, [13], [12]
	Св-08ГСМТ	ГОСТ 2246
	Св-08АА	[14]
	Св-10ГНМА	[15]
	Св-10ГН1МА	[16], [7]
	Св-10ГН1МА Св-10ГН1МА-ВИ	[10], [8], [9]
	Св-10ГН2МФА	[14]
	Св-12Х2Н2МА, Св-12Х2Н2МАО	[17]
	Св-12Х2Н2МАО	[7]
	Св-12Х2Н2МАО	[10], [8], [9]
	Св-12Х2Н2МАО-ВИ	[10]
	Св-09ХГНМТА, Св-09ХГНМТАА-ВИ	[18]
	Св-16Х2НМФТА	[11]
	Св-08Х19Н10Г2Б	ГОСТ 2246, [19], [20], [21], [22]
	Св-10Х16Н25АМ6	ГОСТ 2246, [19], [20], [21], [22]
	Св-08Х14Н8С3Б	[23], [20], [21]
	Св-03Х16Н9М2	[24]
	Св-04Х17Н10М2	[25]
	Св-03Х15Н35Г7М6Б	[26]
	Св-04Х19Н11М3	ГОСТ 2246, [19], [20], [21], [22]
	Св-04Х20Н10Г2Б	[27], [19], [20], [21], [22]
	Св-03Х24Н13Г2Б	[19], [20], [21], [22]
	Св-02Х24Н13	[20], [21]
	Св-07Х25Н13	ГОСТ 2246, [19], [20], [21], [22]
	Св-06Х15Н60М15	ГОСТ 2246
	Св-03Х19Н60М15 (ЭК185)	[28], [20], [21], [22]
	Св-08Н60Г8М7Т	[29]
	Св-10Г1СН1МА	[30]
Сварочная (наплавочная) лента	Св-04Х19Н11М3	[31]
	Св-07Х25Н13	[31], [32], [33]

Окончание таблицы В.1

Сварочный (наплавочный) материал		Вид и номер документа
Наименование	Марка	
Сварочная (наплавочная) лента	Св-08Х19Н10Г2Б	[31], [32]
	Св-04Х20Н10Г2Б	[34], [32], [33]
	Св-08Х19Н10Г2БА, Св-04Х20Н10Г2БА, Св-07Х25Н13А	[35]
	Св-02Х21Н11Г2Б Св-03Х22Н11Г2Б Св-03Х24Н13Г2Б	[32], [33]
	Св-02Х24Н13ГБ	[33]
Покрываемые электроды	УОНИИ-13/45, УОНИИ-13/45А, УОНИИ-13/55	[36]
	УОНИИ-13/45АА, УОНИИ-13/55АА	[37]
Покрываемые электроды	РТ-45Б	[37]
	ЭА-395/9	[38]
	ЭА-400/10Т, ЭА-400/10У, ЗИО-8, ЭА-898/21Б	[39]
	ЭА-855/51	[40]
	ЦУ-7, ЦУ-7А, ПТ-30, РТ-45А, РТ-45АА, ЦТ-10, ЦТ-15К, ЦТ-24, ЦЛ-25/1, ЦЛ-25/2, ЦН-6Л, ЦТ-26, ЦТ-26М, ЦТ-36, ЦТ-48, ЦЛ-51, ЦЛ-59	[41]
	ЦЛ-25Л	[42]
	ЦЛ-25ЛБ	[43]
	ЦТ-48У	[44]
Флюсы	АН-8	ГОСТ 9087
	АН-42М, АН-42	[45], [46], ГОСТ Р 52222
	НФ-18М	[47]
	ОФ-6, ОФ-10	[48]
	ОФ-40	[49]
	ФЦ-16, ФЦ-16А, ФЦ-17, ФЦ-18, ФЦ-21	[46] ГОСТ Р 52222
	ФЦК-17	[50]
	ФЦК-18	[51]
	ФЦК-19	[52]
	СФМ-301	[53]
Защитный газ	Аргон газообразный	ГОСТ 10157
	Двуокись углерода	ГОСТ 8050
Неплавящийся электрод	Прутки из вольфрама ЭВЛ, ЭВИ-1, ЭВИ-2, ЭВ-3, ЭВТ-15	ГОСТ 23949
	Прутки из вольфрама иттрированного СВИ-1	[54]
	Прутки из вольфрама лантанированного ВЛ	[55]
П р и м е ч а н и е — Порядок применения сварочных материалов по другим (не указанным в настоящем приложении) стандартам и техническим условиям определяется ФНП, устанавливающими требования к сварке и наплавке оборудования и трубопроводов АЗУ.		

Библиография

- | | | |
|------|---|--|
| [1] | Федеральные нормы и правила в области использования атомной энергии НП-001-15 | Общие положения обеспечения безопасности атомных станций |
| [2] | Федеральные нормы и правила в области использования атомной энергии НП-089-15 | Правила устройства и безопасной эксплуатации оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок |
| [3] | Федеральные нормы и правила в области использования атомной энергии НП-105-18 | Правила контроля металла оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок при изготовлении и монтаже |
| [4] | Федеральные нормы и правила в области использования атомной энергии НП-104-18 | Сварка и наплавка оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок |
| [5] | Правила и нормы в атомной энергетике ПНАЭ Г-7-002-86 | Нормы расчета на прочность оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок |
| [6] | ТУ 14-1-1569-2016 | Проволока сварочная из стали марок Св-06А и Св-06АА. Технические условия |
| [7] | ТУ 27.30.09.020-2008 | Проволока стальная сварочная марок Св-08АА, Св-08ГС, Св-12Х2Н2МАН, Св-10ГН1МА. Технические условия |
| [8] | ТУ 27.30.09.042-2012 | Проволока стальная сварочная марок Св-08АА, Св-08ГС, Св-10Х9НМФА, Св-10Х9СНМФ, Св-10Х9СНМФ-ВИ, Св-12Х2Н2МАН, Св-12Х2Н2МАН-ВИ, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ. Технические условия |
| [9] | ТУ 27.30.09.045-2013 | Проволока стальная сварочная марок Св-08АА, Св-08ГС, Св-12Х2Н2МАН, Св-12Х2Н2МАН-ВИ, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ. Технические условия |
| [10] | ТУ 2730.09.33-2012 | Проволока стальная сварочная из низкоуглеродистых и легированных марок стали Св-08ГС, Св-10Х9НМФА, Св-10Х9НМФА-ВИ, Св-10Х9СНМФ, Св-10Х9СНМФ-ВИ, Св-12Х2Н2МАН, Св-12Х2Н2МАН-ВИ, Св-12Х2Н2МАН-ВД, Св-10ГН1МА, Св-10ГН1МА-ВИ. Технические условия |
| [11] | ТУ 14-1-3633-83 | Проволока стальная сварочная марки Св-06Х2НМФА. Технические условия |
| [12] | ТУ 1227-002-46979325-2007 | Проволока стальная сварочная марки Св-08Г2С (Св-08Г2С-О). Технические условия |
| [13] | ТУ 1227-058-27286438-2007 | Проволока сварочная омедненная. Технические условия |
| [14] | ТУ 14-1-4355-2015 | Проволока сварочная из стали марок Св-08АА, Св-08ХМА, Св-08ХМАН, Св-08ХМФА, Св-08ХМФАА, Св-08ГТАА, Св-10Х2ГМФАА. Технические условия |
| [15] | ТУ 14-1-2860-79 | Проволока стальная сварочная марок Св-10ГНМА и Св-10ГН2МФА. Технические условия |
| [16] | ТУ 14-1-1549-2015 | Проволока сварочная из стали марки Св-10ГН1МА. Технические условия |
| [17] | ТУ 14-1-2502-78 | Проволока стальная сварочная из стали марок Св-12Х2Н2МА и Св-12Х2Н2МАН. Технические условия |
| [18] | ТУ 14-1-3675-2001 | Проволока сварочная из стали марок Св-09ХГНМТА и Св-09ХГНМТАА-ВИ. Технические условия |
| [19] | ТУ 27.30.09.021-2008 | Проволока стальная сварочная марок Св-01Х12Н2-ВИ, Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н11МЗ, Св-07Х25Н13, Св-10Х16Н25АМ6, Св-04Х20Н10Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б. Технические условия |
| [20] | ТУ 27.30.09.32-2012 | Проволока сварочная из высоколегированных марок стали Св-01Х12Н2-ВИ, Св-08Х14Н8СЗБ, Св-03Х14Н8СЗБУ, Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н11МЗ, Св-02Х24Н13, Св-02Х24Н13Б, Св-07Х25Н13, Св-10Х16Н25АМ6, Св-04Х20Н10Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б, Св-03Х19Н60М15, Св-06Х24Н6ТАФМ, Св-02Х27Н6ТАМЗ, Св-04Х19Н9С2, Св-07Х19Н10Б, Св-15Х18Н12С4ТЮ, Св-10Х18Н11С4. Технические условия |

- [21] ТУ 27.30.09.41-2012 Проволока стальная сварочная марок Св-01Х12Н2-ВИ, Св-08Х14Н8СЗБ, Св-03Х14Н8СЗБУ, Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н11М3, Св-02Х24Н13, Св-02Х24Н13Б, Св-07Х25Н13, Св-10Х16Н25АМ6, Св-04Х20Н10Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б, Св-03Х19Н60М15, Св-06Х24Н6ТАФМ, Св-02Х27Н6ТАМ3, Св-04Х19Н9С2, Св-07Х19Н10Б, Св-15Х18Н12С4ТЮ, Св-10Х18Н11С4. Технические условия
- [22] ТУ 27.30.09.44-2013 Проволока стальная сварочная марок Св-01Х12Н2-ВИ, Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х19Н11М3, Св-07Х25Н13, Св-10Х16Н25АМ6, Св-04Х20Н10Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б, Св-03Х19Н60М15. Технические условия
- [23] ТУ 14-1-1890-76 Проволока сварочная из стали марки Св-08Х14Н8СЗБ (ЭП305). Технические условия
- [24] ТУ 14-1-2208-77 Проволока сварочная из стали Св-03Х16Н9М2 (ЭП954). Опытная партия. Технические условия
- [25] ТУ 14-1-1959-77 Проволока стальная сварочная марки Св-04Х17Н10М2. Технические условия
- [26] ТУ 14-1-2143-77 Проволока стальная сварочная марки Св-03Х15Н35Г7М6Б (ЭП855). Технические условия
- [27] ТУ 14-1-4591-89 Проволока стальная сварочная марки Св-04Х20Н10Г2Б (ЭП762). Технические условия
- [28] ТУ 14-131-1035-2007 Проволока стальная сварочная марки Св-03Х19Н60М15 (ЭК185). Технические условия
- [29] ТУ 14-1-1836-76 Проволока сварочная из сплава марки Св-08Н60Г8М7Т (ЭП705). Технические условия
- [30] ТУ 14-131-1135-2014 Проволока стальная сварочная марки Св-10Г1СН1МА. Технические условия
- [31] ТУ 14-1-3146-81 Лента стальная сварочная из коррозионностойкой стали марок Св-08Х19Н10Г2Б, Св-10Х16Н25АМ6 (ЭИ395), Св-04Х19Н11М3, Св-07Х25Н13. Технические условия
- [32] ТУ 27.30.09.019-2008 Лента холоднокатаная стальная наплавочная марок Св-08Х19Н10Г2Б, Св-04Х20Н10Г2Б, Св-02Х21Н11Г2Б, Св-03Х22Н11Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б, Св-07Х25Н13. Технические условия
- [33] ТУ 2730.09.034-2012 Лента холоднокатаная стальная марок Св-07Х25Н13, Св-04Х20Н10Г2Б (ЭП762), Св-02Х21Н11Г2Б, Св-02Х24Н13Г2Б, Св-03Х22Н11Г2Б, Св-03Х24Н13Г2Б. Технические условия
- [34] ТУ 14-1-2270-2013 Лента холоднокатаная сварочная из стали марки Св-04Х20Н10Г2Б (ЭП762). Технические условия
- [35] ТУ 14-1-5363-2008 Лента стальная сварочная марок Св-07Х25Н13А, Св-04Х20Н10Г2БА, Св-08Х19Н10Г2БА, Св-02Х23Н15, Св-02Х18Н10Б. Технические условия
- [36] ОСТ 5.9224-87 Электроды покрытые металлические специального назначения для ручной дуговой сварки и наплавки. Общие технические условия
- [37] ОСТ 5Р.9369-2015 Электроды покрытые металлические специального назначения для ручной дуговой сварки стали перлитного класса. Технические условия
- [38] ОСТ Б5Р.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. Технические требования
- [39] ОСТ 5Р.9370-2011 Стандарт судостроения. Электроды покрытые металлические специального назначения для ручной дуговой сварки стали аустенитного класса. Технические условия
- [40] ТУ 5.965-11187-81 Электроды марок ЭА-855/51 и ЭА-582/23. Технические условия
- [41] ОСТ 24.948.01-90 Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки и наплавки оборудования атомных электростанций. Марки (с Изменениями № 1—15)
- [42] ТУ 127300 5-046-00212179-2010 Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки марки ЦЛ-25Л. Технические условия

[43]	ТУ 127300 5-048-00212179-2010	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки марки ЦЛ-25ЛБ. Технические условия
[44]	ТУ 27.30.09.026-2010	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки марки ЦТ-48У. Технические условия
[45]	ОСТ В5Р.9449-85	Флюс АН-42
[46]	ОСТ 24.948.02-99	Флюсы сварочные плавные для энергомашиностроения (с Изменениями № 01-2001, № 02-2003, № 03-2013)
[47]	ТУ 5.965-11175-2002	Флюс марки 48НФ-18М (НФ-18М). Технические условия
[48]	ОСТ 5Р.9206-75	Плавный флюс 48-ОФ-6
[49]	ТУ 5.965-11364-2002	Плавный флюс ОФ-40. Технические условия
[50]	ТУ 27.50.09.039-2012	Флюс керамический марки ФЦК-17. Технические условия
[51]	ТУ 27.50.09.030-2012	Флюс керамический марки ФЦК-18. Технические условия
[52]	ТУ 27.50.09.037-2012	Флюс керамический марки ФЦК-19. Технические условия
[53]	ТУ 17 1800 4-07-14253733-08	Керамический легирующий флюс марки СФМ-301. Технические условия
[54]	ТУ 48-19-221-83	Прутки из иттрированного вольфрама марки СВН-1. Технические условия
[55]	ТУ 48-19-27-88	Вольфрам лантанированный в виде прутков. Технические условия

УДК 621.039:621.791:621.791.92:669

ОКС 27.120.10

Ключевые слова. стали, сварка, наплавка, термическая обработка, контроль, устранение дефектов

БЗ 9—2018/12

Редактор *Е.А. Моисеева*
 Технический редактор *В.Н. Прусакова*
 Корректор *Е.Д. Дульнева*
 Компьютерная верстка *Е.О. Асташина*

Сдано в набор 10.12.2019. Подписано в печать 04.02.2020. Формат 60×84¹/₈. Гарнитура Ариал.
 Усл. печ. л. 5,58. Уч.-изд. л. 5,05.

Подготовлено на основе электронной версии, предоставленной разработчиком стандарта