#### **YTBEPKIEHO**

Указанием мини**ст**ерства тямелого машиностроения

от " 27 ноября 1990г.

№ BA-002-I-III25

#### лист утвержления

отраслевого стандарта ОСТ 24.201.03-90 "Сосуды и аппараты стальные высокого давления.

Общие технические требования"

Первый заместитель начальня

нто минтяжмам ссср

Начальник сектора

**Директор** ИркутскНИИхимия

Заместитель директора

Заведующий отдела стандартизации

Заведующий отделом руководитель

Temb

Заведующий отделом 5

Заведующий отделом 10

Заведущий отделом II

Завелующий лабораторией сварки

Завелующий лабораторией НАК

Ваведующий лабораторией прочности вышина

Велущий инженер

Научный сотрудных

Научный сотрудных

Старший научный сотрудник Зам. заведующего отд. II В.А.Мажукин

А.Н.Полтарецкий

Е.Р.Хисматулин

B.M. JIMBERTII

В.И.Королев

А.П.Алябьев

А.К. Древин

Л.В.Перегудов

В.В. Иванцов

А.Г.Колмаков

В.И.Этингов

п.Г.Пимпейн

Е. Д. Куприкова

т Б.А.Попов

Р.Р.Чемрукова

В Линган В. Д. Молчанова

Г.Г.Золотенин

#### СОИСПОЛНИТЕЛИ

The shall three of the shall be shall b

Главный светик

Главный металлург

Начальник ОНМК

Начальник КБ

Начальник бюро

Инженер-технолог

Инженер-технолог

Инженер-конструктор

Инженер-технолог

н.к.Глобин

В.Б.Ромашевский

в.в.Геймур

В.А.Синцов

В.Ф. Андриценко

В.Г.Куроптев

м.А.Шаньгин

Б.Г.Зисельман

Ф.А.Батаногов

н.н.корф

Ю.Д.Пащенко

### COLUACOBAHO

Заместитель директора по научной работе Никимал

LOOF JACOBAHO

Заместитель начальника Отдела восстановления средств произволства и энергообеспечения Минхимнейтелююма СССР

Б.Н.Грязнов

Б.И.Микерин

СОГЛАСЖАНО

Заместитель Гравного инженера ВНИШНейть

Seeces B.A. Mahoxuh

COLTACORAHO

Первый зачеститель начальника центра и примеростроению и ремонту Госудерственной посоциации "АГРОХИМ"

жимселев

Mauaeb

# ОТРАСЛЕВОЙ СТАНДАРТ

СОСУДЫ И АППАРАТЫ СТАЛЬНЫЕ ВЫСОКОГО ДАВЛЕНИЯ
Общие технические требования

OCT 24.20I.03-90

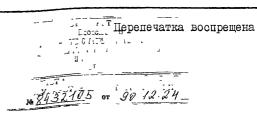
Я

OKII 36 I000, 36 8300

Дата введения 1 июля 1991г.

Настоящий стандарт распространяется на сосуди и аппараты стальные, работающие под внутренним избиточным давлением (далее по тексту — "давлением") свыше 10 до 130 МПа при температуре стенки не ниже минус 40 и не выше 525°С и устанавливает общие технические требования к изготовлению, конструкции, материалам, методам контроля и испытаний, приемке и поставке сосудов и аппаратов с корпусами в кованом, кованосварном, многослойном рулонированном, вальцованосварном и штампосварном исполнениях, предназначенных для эксплуатации в химических, нефтехимических, нефтеперерабатывающих производствах, в производстве минеральных удобрений, а также других смежных отраслях промышленности.

Издание официальное



Стандарт не распространяется на:

- сосуды лабораторного типа, предназначенные для научноэкспериментальных целей;
  - 2) сосуды под наружным давлением;
- 3) сосуды, предназначенные для транспортирования нефтяных, химических продуктов и сжиженных газов:
- 4) сосуды и аппараты стальные сварные, изготавливаемые по ОСТ 26-29I- (с толщиной стенки до I20 мм, работающих под давлением до I6 МПа);
- 5) сосуды и аппараты других ведомств и назначений, указанных в Правилах устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением, Госгортехнадзора СССР.

В стандарте учтены требования "Правил устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением" утвержденных Госгортехнадзором СССР от 27.II.87 г. (далее – Правила Госгортехнадзора).

### І. ОСНОВНЫЕ ПАРАМЕТРЫ И РАЗМЕРЫ

I.І. Номенклатура основных параметров и размеров сосудов и аппаратов, принимаемая в конструкторской документации, должна соответствовать указанной в табл.І, в зависимости от группы оборудования по классификатору (ВКГ ОКП).

Таблица І

Наименование группы оборудования (ВКГ ОКП)	Наименование основных параметров и размеров,единицы физических величин
Аплараты колонные (36 IIOO; 36 83IO)	Объем, м <sup>3</sup> Диаметр внутренний, мм Давление рабочее и расчетное, МПа (кгс/см <sup>2</sup> )
	Температура рабочей среды, <sup>о</sup> С Температура стенки корпуса, расчетная, <sup>о</sup> С

Наименование группы Наименование основных параметров и оборудования (ВКГ ОКП) размеров, единицы физических величин Аппараты теплообменные: Площадь поверхности теплообмена, м2 Кожухотрубчатые (36 1200; 36 8320) Тепловой поток. Вт Диаметр корпуса, внутренний, мм Диаметр наружный и толщина стенки теплообменных труб, мм Длина теплообменных труб, мм Давление рабочее, MПа  $(кrc/cm^2)$ Температура рабочей среды, ОС Температура стенки корпуса. расчетная. <sup>О</sup>С Площадь поверхности теплообмена, 2) Пластинчатые (36 I200)Площадь поверхности теплообмена пластин, м2 Число пластин Диаметр корпуса, внутренний, мм Давление рабочее и расчетное, MIa (kre/ew²) Температура рабочей среды, <sup>О</sup>С Температура стенки корпуса, расчетная, <sup>О</sup>С Сосуды аппараты, емкостные Объем, м3 (36 1500; 36 8330) Диаметр внутренний, мм Давление рабочее и расчетное, MDa ( $\kappa rc/cm^2$ ).

Наименование группы оборудования (ВКГ ОКП)	Наименование основных параметров и размеров, единицы физических величин	
	Температура рабочей среды, <sup>о</sup> С Температура стенки корпуса, расчетная, <sup>о</sup> С	
Нефтеаппаратура	Объем, м <sup>3</sup>	
(нефтегазоперерабаты-	Диаметр внутренний, мм	
вающая)	Давление рабочее и расчетеное,	
(36 8310;	MIa (krc/cm <sup>2</sup> )	
36 8320; 36 8330)	Температура рабочей среды, <sup>О</sup> С	
	Температура стенки корпуса, расчетная, <sup>О</sup> С	

- I.2. Объем, рабочее давление, температура рабочей среды, площадь поверхности теплообмена, тепловой поток, наруж ный диаметр теплообменных труб, устанавливаются техническим заданием на сосуд.
- 1.3. Условные (номинальные) давления сосудов должны соответствовать ГОСТ 9493.
  - I.4. Основные базовые размеры сосудов должны приниматься:
- внутренний диаметр цилиндрической части корпуса по ГОСТ 9617:
  - 2) номинальный объем по ГОСТ 13372;
  - 3) длина по ГОСТ 6636.
- І.5. Определение понятий рабочее, расчетное и пробное давления, расчетная температура стенки корпуса сосуда по ГОСТ 14249.
- 1.6. Типы сосудов устанавливаются в зависимости от исполнений цилиндрической части корпуса:

- І) кованые, изготовленные из одной кованой заготовки;
- 2) кованосварные, изготовленные из однослойных кованых обечаек, сваренных кольцевыми швами между собой и концевыми элементами (днищами, фланцами, горловинами);
- 3) многослойные рулонированные, изготовленные из нескольких рулонированных обечаек, сваренных между собой кольцевыми швами, а также в совокупности с однослойными частями (трубными досками, обечайками с патрубками и т.п.) и концевыми элементами;
- 4) вальцованосварные, обечайки которых изготовлены методом вальцовки из толстолистовой стали с последующей сваркой продольных швов, а затем соединенные кольцевыми сварными швами между собой и концевыми элементами;
- 5) штампосварные, обечайки которых изготовлены из толстолистовой стали методом штамповки полуобечаек с последующей сваркой их продольными швами, а затем кольцевыми швами между собой и концевыми элементами.
- І.7. Тип сосуда принимается в зависимости от технологических возможностей предприятия-изготовителя и необходимых технико--экономических показателей.
- I.8. Основные предпочтительные параметры и условия применяемости сосудов в зависимости от типа конструктивного исполнения рекомендуется выбирать по табл.2.
- I.9. Допускается изготовление сосудов с другими основными параметрами (по внутреннему диаметру и толщине стенки) в зависимости от технологических возможностей предприятия-изготовителя и по согласованию с ИркутскНИИхиммаш<sup>п</sup>ем на другие давления и температуру.

Таблица 2

Тип сосуда (исполнение)	Рабочее давление, МПа	Температура стенки, <sup>О</sup> С	Диаметр внут- ренний, мм	Толщина стенки, мм
Кование			не ограниче	ны
Кованосварн <b>ые</b>	до I30	от минус 40 до 525	не ограничен	до 300
Вальцованосвар- ные			более 700	более 120
Штампосварные			от 600 до 1400	до 160
Многослойные рулонированные		от минус 40 до 420	от 600 до 3600	до 300

### Примечания:

- I. Кованые сосуды, изготовленные из аустенитных сталей допускается эксплуатировать при температуре до минус  $70^{\circ}$ C включительно.
- 2. Кованосварные сосуды с внутренним диаметром до 500 мм допускается изготавливать из труб-по ОСТ 26-01-1434.
- 3. Изготовление вальцованосварных сосудсв на давление до 16 МПа, с толщиной стенки до 120 мм - по ОСТ 26-291.
- 4. Температура стенки сосудов с аустенитной плакировкой или наплавкой при эксплуатации в водородосодержащих средах не должна превышать  $350^{\circ}$ C.
  - 2. ОСНОВНЫЕ ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ
  - 2.1. Требования назначения
- 2.І.І. Сосуды по их назначению голжны соответствовать основным требованиям, указанным во вводной части настоящего стандарта.
- 2.I.2. Основные псказатели назначения сосудов устанавливаются в техническом проекте по РД 26-0I-I72

и разделам І настоящего стандарта.

- 2.2. Требования надежности
- 2.2.1. Номенклатура показателей надежности и их числовые значения должны определяться заказчиком и разработчиком технического задания и технического проекта на сосуд (группу сосудов), применительно к конкретным условиям и параметрам в соответствии с РД 26-01-172 и РД 50-650.

Расчет показателей надежности должен производиться в соответствии с РД 26-01-143.

- 2.2.2. Сосуды относятся к восстанавливаемым изделиям группы I. вида I по РД 50-650.
- 2.3. Требования стойкости квнешним воздействиям
- 2.3.I. Сосуды колонного типа, устанавливаемые на открытом воздухе, должны подвергаться расчету на сейсмическое воздействие (для районов с сейсмичностью 7 и более баллов по I2 балльной шкале) и на ветровые нагрузки в соответствии с ГОСТ 24756 и ГОСТ 24757.
- 2.3.2. Требования стойкости сосудов к внешним воздействиям должны приниматься в соответствии с видом климатического исполнения и категорией размещения изделия, установленными техническим заданием и техническим проектом на сосуд по ГОСТ 15150, в зависимости от воздействия климатических факторов внешней среды в месте размещения эксплуатируемого сосуда.
- 2.4. Требования эргономики и технической эстетики
- 2.4.І. Конструкция сосудов должне обеспечивать удобство обслуживания при монтаже, эксплуатации, техническом освидетельствовании и ремонте, а также доступ к основным сборочным единицам и деталям.

- 2.4.2. Конкретный состав требований по эргономике и технической эстетике на сосуд или группу сосудов должен быть определен в
  документации технического проекта в зависимости от места установки
  (на открытой площадке, в помещении и др.), типа обслуживания при эксплуатации (пультовое, индивидуальное) в соответствии с ГОСТ 20.39.108
  и ГОСТ 30.001.
- 2.5. Требования технического освицетельствования, обслуживания и ремонта

Требования технического освидетельствования, обслуживания и ремонта сосудов должны соответствовать указанным в Правилах Госгортехнадзора СССР (разделы 6.3,7.2,7.4), должностных инструкциях, разработанных потребителем и нормативно-технической документации, утвержденной в установленном порядке.

- 2.6. Требования безопасности и охраны природы
- 2.6. I. Сосуды по конструктивному устройству и их эксплуатации должны соответствовать требованиям безопасности ГОСТ 12.2.003, ГОСТ 12.1.010, ГОСТ 12.1.004, Правилам Госгортехнадзора, "Общим правилам взрывобезопасности для взрывопожарсопасных химических, нефтехимических и нефтеперерабатывающих производств", утвержденными Госгортехнадзором СССР от 06.09.88 г.
- 2.6.2. Конструкция сосудов должна предусматривать электробезопасность и защиту от статического электричества в соответствии с требованиями ГОСТ 12.1.019 и ГОСТ 12.4.124.

Требсвания электростатической искробезопасности при эксплуатации в целях обеспечения пожарной безопасности и вэрывобезопасности должны соответствовать ГОСТ 12.1.018, а также "Правилам защиты от статического электричества в производствах химической, нефтехимической и нефтеперерабатывающей промышленности".

- 2.3.3. Знаки безопасности и сигнальная окраска, наносимая на сосуды, должны соответствовать ГОСТ 12.4.026.
- 2.6.4. Ведение технологических процессов при эксплуатации сосудов должно производиться в соответствии с требованиями безопасности ГОСТ 12.3.002 и должностных инструкций, разработанных потребителем.
- 2.6.5. Общие требования безопасности к ведению сварочных работ при изготовлении, монтаже и на месте эксплуатации сосудов полжны соответствовать ГОСТ 12.3.003.
- 2.6.6. Не допускается разборка и ремонт сосуда до освобождения его от остатков рабочей среды и полного снятия давления.
- 2.6.7. При пуске в эксплуатацию пробки контрольных отверстий рулонированных обечаек корпуса сосуда должны быть удалены. Отверстия должны быть защищены от попадания влаги из атмосферы.
- 2.6.8. Температура нагретых наружных поверхностей сосуда в местах зоны обслуживания не должна превышать  $45^{\circ}$ C.
- 2.6.9. Конструкция сосудов должна исключать попадание в воздух рабочей зоны и окружающей среды вредных и опасных веществ в концентрации более допускаемой ГОСТ 12.1.005.и ГОСТ 12.1.007

Требования к экологической чистоте должны быть отражены в техническом проекте на сосуд в соответствии с действующей нормативно- технической документацией, утвержденной в установленном порядке.

- 2.7. Требования к транспортабель ности
- 2.7. I. Транспортабельность сосудов должна определяться разработчиком технического проекта в соответстьии с требованиями раздела 3 настоящего стандарта, а при необходимости (для тяжеловесных и крупногабаритных сосудов) должна согласовываться с соот-

ветствующим (железнодорожным, водным или автомобильным) Главным Управлением транспорта.

2.7.І. Упаковка, транспортирование и хранение сосудов должны производиться в соответствии с требованиями раздела 9.3.

### 3. ТРЕБОВАНИЯ К КОНСТРУКЦИИ

3.1. Технические проекты и рабочая документация на сосуды разрабатываются проектно-конструкторскими организациями и предприятием-изготовителем в соответствии с настоящим станцартом, Правилами Госгортехнадзора и другой действующей нормативно-технической документацией.

Требования к внутренним устройствам аппаратов устанавливаются техническими проектами.

- 3.2. Технические проекты сосудов должны быть согласованы с ИркутскНИИхиммашем, предприятием-изготовителем, представителем монтажной организации и другими организациями в соответствии с ГОСТ 15.001.
- 3.3. Расчет на прочность сосудов и их элементов должен производиться в соответствии с ОСТ 26-I046, ГОСТ 252I5, ГОСТ 26303, ГОСТ 24755, СТ СЭВ 5206.

При отсутствии стандартизованного метода расчет на прочность должен выполнять автор технического проекта и согласовывать со специализированной научно-исследовательской организацией (ИркутскНИИхиммаш).

- 3.4. При проектировании сосудов автор технического проекта должен учитывать нагрузки, возникающие при монтаже и зависящие от способа монтажа.
- 3.5. Чертеж общего вида, начиная с техничэского проекта, должен содержать следующие технические характеристики и параметры:

- I) padouee давление, MПa  $(krc/cm^2)$ ;
- 2) расчетное давление, MTa  $(krc/cm^2)$ ;
- 3) пробное давление, MПа  $(krc/cm^2)$ ;
- 4) расчетную (максимально-допустимую рабочую) температуру стенки.  $^{\circ}$ C:
- 5) минимально-допустимую отрицательную температуру стенки, находящейся под давлением,  ${}^{\mathrm{O}}\mathrm{C}$ ;
- 6) характеристику рабочей среды (класс опасности по ГОСТ I2.I.007, воспламеняемость, категория и группа вэрывоопасности по ГОСТ I2.I.010, максимальная и минимальная температура, состав);
  - 7) прибавку для компенсации коррозии и эрозии, мм;
  - 8) срок службы, лет;
  - 9) число циклов нагружений сосуда за весь срок службы;
  - IO) объем внутренний (вместимость),  $M^3$ ;
  - II) maccy, kr;
  - 12) расположение центра масс;
  - 13) сейсмичность, балл;
- I4) скоростной напор ветра (в зависимости от климатического района установки сосуда).

П р и м е ч а н и е. Для теплообменных аппаратов и аппаратов с полостями, имеющими различные характеристики и параметры, необходимо указывать их для каждой полости.

3.6. Конструкция сосуда должна быть технологичной, надежной в течение предусмотренного технической документацией срока службы, предусматривать возможность полного опорожнения от рабочей среды, очистки, промывки, продувки, осмотра внутренних и наружных поверхностей, ремонта и проведения гидравлических испытаний со сливом воды как в проектном, так и горизонтальном положении.

Все глухие полости сосуда и его частей должны иметь отверстия для удаления воздуха.

Если конструкция сосудов не обеспечивает возможности проведения осмотра или гидравлического испытания, то автор технического проекта должен указать методику, периодичность и объем контроля, выполнение которых обеспечит своевременное выявление и устранение дефектов.

- 3.7. Для проведения контроля сварных соединений внешним осмотром, цветным или магнитопорошковым методами со стороны внутренней поверхности корпуса сосуда диаметр горловины или лаза должен быть не менее 450 мм.
- 3.8. При проектировании сосудов должны учитываться требования "Правил перевозки грузов железнодорожным, водным и автомобильным транспортом".
- 3.9. Сосуды, которые не могут транспортироваться в собранном виде, должны проектироваться из минимального количества частей. Деление нетранспортабельных сосудов на крупнопоставочные части (блоки, сборечные единицы) должно указываться в техническом проекте и согласовываться с монтажной организацией.
- 3.10. При проектировании крупногабаритных и тяжеловесных сосудов организация-разработчик технического проекта должна разрабатывать и согласовывать с Главным управлением движения МПС техническую документацию на их транспортирование в соответствии с ОСТ 26-15-024.
- 3.II. Для крепления на монтажной площадке к корпусу сосуда металлоконструкций (лестниц, кронштейнов, монтажных цапф и т.п.), а также теплоизоляции, должны быть предусмотрень специальные накладки или другие устройства, привариаемые на предприятии—изготовителе к корпусу сосуда до окончательной термообработки.

Приварка указанных элементов на месте монтажа непосредствен-

но к корпусу не допускается.

3.12. При конструировании сосудов, а также отдельно транспортируемых частей должны быть предусмотрены строповые устройства (цапфы, упоры, хомуты, опоры, захватные приспособления) для проведения погрузочно-разгрузочных работ, подъема и установки в проектное положение с учетом их конструктивных особенностей и монтажа.

Кроме того, для выведения сосудов массой более IOO т в вертикальное положение должны быть предусмотрены, по указанию монтажной организации, шарнирные устройства.

- 3.13. Конструкция, места расположения строповочных устройств и конструктивных элементов для строповки, их число, схема стропов-ки и положение центра массы сосудов и их транспортируемых частей должны быть указаны в техническом проекте и согласованы с монтажной организацией (Гипрохиммонтаж).
- 3.14. Элементы для строповки и монтажа сосудов и их отдельно транспортируемых частей по грузоподъемности должны учитывать возможность монтажа их с внутренним устройством и теплоизоляцией, а
  также нагрузки, возникающие при монтаже в зависимости от способа
  монтажа.
  - 3.15. Указания по строповке и выверке сосуда на фундаменте должны быть приведены в техническом проекте и рабочей документации в соответствии с ГОСТ 24444.
  - 3.16. Необходимость установки на сосудах термопреобразователей, установочных винтов, реперов и устройств для выверки положения сосуда на фундаменте и места их расположения должны определяться техническим проектом.
  - 3.17. Конструкция, размеры и технические требованля к стандартным деталям и другим элементам, входящим в состав сосудов должны устанавливаться по соответствующей нормативно-технической документации: к фланцам ГОСТ 9399; к крепежным деталям ГОСТ 10494,

ГОСТ 10495, ГОСТ 11447, к линзам уплотнительным - ГОСТ 10493 опорам и внутренним устройствам - ОСТ 26-291.

- 3.18. Сосуды по особенностям конструкции и условиям работы должны монтироваться и эксплуатироваться в соответствии с инструкцией по монтажу, эксплуатации, осмотру, ремонту и контролю, входящей в состав технического проекта.
- 3.19. Внутренние устройства в сосудах (змеевики, тарелки, карзины, перегородки и др.), а также наружные металлоконструкции (лестницы, площадки и т.п.), препятствующие осмотру и ремонту соответствующих поверхностей корпуса, должны быть съемными.

При применении приварных устройств должна быть предусмотрена возможность их удаления для проведения осмотра (ремонта) и последующей установки на место.

### 4. ТРЕБОВАНИЯ К МАТЕРИАЛАМ

- 4.1. Общие требования
- 4.І.І. Для изготовления деталей сосудов, работающих под давлением, должны применяться материалы, обеспечивающие их надежную работу в течение расчетного срока службы с учетом заданных условий эксплуатации.
- 4.1.2. Материалы по химическому составу и механическим свойствам должны удовлетворять требованиям государственных стиндартов, технических условий и настоящего стандарта.

Качество и характеристики материалов должны подтверждаться предприятием-поставщиком в соответствующих сертификатах. В сертификате должны быть указанытакже сведения о термообработке материала на предприятии-поставщике.

При отсутствии или неполноте сертификата или маркиг вки предприятие-изготовитель сосуда должно провести все необходимые испытания с оформлением их результатов протоколом, дополняющим или заменяющим сертификаг поставщика материала.

4.І.З. При выборе материалов для изготовления сосудов должны учитываться: расчетное давление; температура стенки (минимальная отрицательная и максимальная расчетная); состав (содержание отдельных компанентов и примесей) и характер среды (коррозионноактивный, взрывоопасный, токсичный и т.п.); технологические свойства; свариваемость и коррозионная стойкость.

Минимальная (отрицательная) и максимальная (положительная) температуры устанавливаются проектной организацией, указываются в техническом проекте и заносятся в паспорт сосуда.

- 4.1.4. Требования к основным материалам, условия их применения, назначения и виды испытаний должны удовлетворять требованиям приложений 1-9.
- 4.I.5. Коррозионностойкие стали (лист, трубы, поковки) при наличии требований в техническом проекте должны подвергаться испытаниям на стойкость против межкристаллитной коррозии по ГОСТ 6032.
- 4.1.6. Применение материалов, предусмотренных в приложениях I-6, для изготовления сосудов, работающих с параметрами, выходящими за установленные пределы, а также применение материалов, не предусмотренных настоящим стандартом, допускается по решению Министерства, утвердившего стандарт, на основании заключения специализированной научно-исследовательской организации. Копия решения Министерства вкладывается в паспорт сосуда.
- 4.І.7. Допускается по согласованию с автором технического проекта и специализированной научно-исследовательской организацией применение материалов, указанных в приложениях І-4 по другим стандартам и техническим условиям, если качество материала не ниже устанавливаемого настоящим стандартом (приложения 5-8).
- 4.I.8. Дополнительные требования к материалам, не предусмотренные стандартами или техническими условиями или предусмотренные

"по требованию заказчика", должны быть обязательно указаны в документации технического проекта.

- 4.2. Сталь листовая и рулонная
- 4.2.І. Листовая и рулонная сталь для деталей сосудов должна приниматься и соответствовать требованиям, приведенным в приложениях I,7.8.
- 4.2.2. При заказе углеродистых сталей по ГОСТ 5520 и низколегированных сталей по ГОСТ 19282 должна быть указана категория стали.

При заказе сталей по ГОСТ 5520 необходимо потребовать поставку стали с массовой долей серы не более 0,035 % и фосфора не более 0,030 %, а сталь марок I6K, I8K, 20K категорий 5 и II – поставку в нормализованном состоянии.

- 4.2.3. Рулонная сталь для изготовления многослойных сосудов, должна приниматься по ТУ I4-I-3609, ТУ I4-I-3226, ТУ I4-I-2026 г ТУ I4-I05-450.
- 4.2.4. Коррозионностойкая листовая сталь по ГОСТ 7350 должна быть заказана горячекатаной, термически обработанной, травленной, с обрезной кромкой, с качеством поверхности по группе М26 и при наличии требований технического проекта стэйкой против межкристаллитной коррозии. По указанию автора технического проекта допускается использование листов с качеством поверхности по группе М36 и М46. Содержание ферритной фазы должно быть оговорено в техническом проекте.
  - 4.2.5. Листы из двухслойных сталей толщиной 25 мм и более должны заказываться по ГОСТ 10885 в термообработанном состоянии с обязательным ультразвуковым контролем и требованиями соответствующими I-му классу сплошности сцепления слоев.
- 4.2.6. Значение нормативного предела текучести материала центральной обечайки не должно превышать нормативного предела теку-

чести материала спиральной навивки, а относительное удлинение ( $\delta_5$ , %) должно быть не менее I8 %.

### 4.3. Поковки

- 4.3.I. Поковки должны изготавливаться в соответствии с требованиями ОСТ 26-0I-I35, ГОСТ 22790, ГОСТ 25054 по рабочей документации, утвержденной в установленном порядке.
- 4.3.2. Размеры поковок должны соответствовать чертежу деталей сосуда с припусками на механическую обработку, технологическими напусками и допусками на точность изготовления в соответствии с ГОСТ 7062, ГОСТ 7829 и ГОСТ 7505.

В чертеже на поковку заводом-изготовителем сосуда должны быть указаны места вырезки проб для всех видов испытаний, предусмотренных ОСТ 26-0I-I35, а также поверхности с которых должен проводиться ультразвуковой контроль.

- 4.3.3. Режимы ковки и термообработки поковок должны соответствовать установленным в действующей технической документации.
- 4.3.4. Поковки должны применяться в термически обработанном состоянии с обязательным ультразвуковым контролем в объеме 100% каждой поковки. Поковки из аустенитных сталей, кроме того, по требованию технического проекта на сосуд, должны быть стойкими против межкристаллитной коррозии.

# 4.4. Трубы

4.4.І. Трубы для изготовления деталей сосудов и аппаратов должны применяться и соответствовать требованиям, приведенным в приложении 3.

Не допускается применение электросварных труб по ГОСТ 10706, ГОСТ 10707.

4.4.2. Трубы для изготовления корпусов кованосварных сосудов и патрубков (штуцеров) внутренним диаметром до 5.00 мм включитель-

но должны приниматься по маркам стали и техническим условиям, указанным в ОСТ 26-01-1434.

- 4.4.3. В теплообменных аппаратах трубы должны соответствовать требованиям раздела 2 и IO по ОСТ 26-29I и п.4.4.I.
- 4.4.4. Сборочные единицы и детали трубопроводов, входящие в комплект сосуда, должны изготавливаться в соответствии с ГОСТ 22790, ГОСТ 22791, ГОСТ 22826.
  - 4.5. Сортовая сталь
- 4.5.I. Сортовая сталь должна выбираться и соответствовать требованиям технических условий и стандартов, указанных в приложении 4.
- 4.5.2. При заказе коррозионностойких сталей по ГОСТ 5949, в соответствии с требованиями технического проекта необходимо заказывать поставку в термообработанном состоянии и стойкими против межкристаллитной коррозии по ГОСТ 6032.
- 4.6. Крепежные и уплотнительные детали

Материалы для изготовления основных крепежных деталей (шпи-лек, гаек, шайб) и уплотнительных колец и прокладок соединений корпус-крышка должны применяться соответственно по ОСТ26-0I-I44 и ОСТ 26-0I-86.

- 4.7. Сварочные материалы
- 4.7.І. Сварочные материалы (электроды, сварочная проволока, флюсы) должны назначаться в соответствии с требованиями приложений IO-I9, При назначении сварочных материалов необходимо учитывать допускаемую температуру эксплуатации сварных соединений, указанную в этих приложениях. Применение сварочных материалов, не указанных в приложениях, допускается по согласованию с Иркутскний киммашем, а для многослойных сосудов дополнительно с ИЭС им. Е.О.Патона.

- 4.7.2. Сварочные материалы должны соответствовать требованиям технических условий или государственных стандартов на их поставку и иметь сертификаты.
- 4.7.3. Приемку, хранение и подготовку сварочных материалов перед выдачей в производство производить в соответствии с требованиями РД 26-17-049, ОСТ 26-3.
- 4.7.4. Для сосудов из сталей аустенитного класса, работающих при температуре стенки свыше 350°С или по требованию технического проекта, сварочные материалы должны быть подвергнуты контролю на содержание ферритной фазы по ГОСТ 9466 и ГОСТ II878. Содержание ферритной фазы не должно быть более указанного в техническом проекте.
- 4.7.5. Сварочные материалы, предназначенные для сварных соединений, к которым предъявляются требования по стойкости против межкристаллитной коррозии (МКК), перед запуском в производство должны подвергаться испытаниям на стойкость против МКК по ГОСТ 6032.
- 4.7.6. Для аргонодуговой сварки неплавящимся электродом должны применяться вольфрамовые электроды по ГОСТ 23949 или прутки вольфрамовые лантанированные по ТУ 48-I9-27.

### 5. ТРЕБОВАНИЯ К ИЗГОТОВЛЕНИЮ

- 5.І. Общие требования
- 5.І.І. Изготовление сосудов, отдельно поставляемых сборочных единиц и деталей должно производиться на предприятиях, которые располагают техническими средствами, обеспечивающими качественное изготовление в соотьетствии с чертежами, настоящим стандартом, Правилами Госгортехнадзора, техническими условиями и имеют разрешение органов Госгортехнадзора на изготовление.
- 5.1.2. Доизготовление нетранспортабельных корпусов сосудов на монтожной площадке должно производиться предприятием-изготовителем или привлеченной им специализированной организацией с ответственностью предприятия-изготовителя за качество доизготовления.
  - 5.І.З. Сосуды, собираемые и свариваемые на монтажной площадке,

должны быть предварительно собраны в заводских условиях, чтобы удостовериться в возможности сборки с заданной точностью.

5.I.4. На предприятии-изготовителе перед запуском в производство основные и сварочные материалы, полуфабрикаты должны быть проверены по сертификатам отделом технического контроля на соответствие их требованиям чертежа, настоящего стандарта, стандартов и технических условий на поставку.

Данные сертификатов, а также результаты испытаний материалов сборочных единиц и деталей сосудов, должны заноситься в паспорт.

- 5.1.5. Процесс изготовления заготовок, деталей, сборка и сварка корпусов, контроль и испытания, приемка сосудов должны контролироваться отделом технического контроля предприятия—изготовителя с составлением необходимой документации (протоколов, актов, карт измерений, паспорта и т.п.).
- 5.I.6. На листах и плитах, принятых к изготовлению обечаек и днищ, должна быть сохранена в процессе изготовления сосудов маркировка металла, содержащая следующие данные:
- марку стали (для двухслейной стали марки основного и коррозионностойкого слоя);
  - 2) номер партии плавки;
  - з) немер листа, для листов с полистными испытаниями.

Если лист и плиту разрезают на части, на каждую из них цолжна быть перенесена маркировка, заверенная клеймом отдела технического контроля.

- 5.І.7. Хранение и транспортирование материалов на предприятии—
  -изготовителе должны быть такими, чтобы исключались механические
  повреждения и коррозия материалов и обеспечивалась возможность сличения даркировки его с данными сопроводительной документации.
- 5.I.8. Методы разметки заготовок деталей из сталей аустенитного класса и из двухслойных сталей с коррозионностойким слоем не должны допускать повреждений рабочей поверхности деталей. Кернение допускается только по линии реза.

- 5.І.9.Вырезка заготовок деталей сосуда может производиться любым промышленным методом. При огневых методах резки заготовок подкаливающихся сталей перлитного класса, необходимо предусматривать припуски на последующую механическую обработку по ГОСТ 12169, а для аустенитных сталей до полного удаления зоны термического влияния.
- 5.І.ІО. На поверхностях деталей не допускаются брызги металла от термической (огневой) резки и сварки, раковины, забоины, риски, царапины и др.дефекты, если после их зачистки толщина стенки будет менее расчетной толщины.
- 5.I.II.Предельные отклонения размеров деталей, если в чертежах или нормативно-технической документации не указаны более жесткие требования, должны быть:
- I) для механически обрабатываемых поверхностей: отверстий HI4, валов h- I4, остальных  $\pm \frac{J\, TI4}{2}$  по ГОСТ 25347;
- 2) для поверхностей без механической обработки, в соответствии с табл.3.

Таблица З

Размеры, мм	Предельные отклонения по ГОСТ 25347-82			
	стверстий	валов	остальных	
до 500	HI7	h 17	± <u>JT 17</u>	
свыше 500 до 3150	HI6	h 16	± <u>JT 16</u>	
свыше 3150	HI5	h 15	± <u>IT 15</u>	

5. J I2. Внутренние устройства сосудов и аппаратов должны изготавливаться по рабочей документации в соответствии с требованиями нормативно-технической документации, указанной в техническом проекте.

- 5.I.I3. Детали основного крепежа (шпильки, гайки, шайбы), уплотнительные кольца и прокладки соединений корпус-крышка, должны изготавливаться в соответствии с требованиями ОСТ 26-0I-I44 и ОСТ 26-0I-86.
  - 5.2. Требования к обечайкам
  - 5.2.1. Кованые
- 5.2.I.I. Кованые обечайки и корпуса должны изготавливаться из поковок, выполненных в соответствии с требованиями ОСТ 25-01-135.
- 5.2.I.2. На поверхности механически обработанных обечаек и корпусов не должно быть острых кромок, заусенцев, забоин, вскрытых плен, заковов, вмятин, усадочных рыхлостей и др.дефектов.

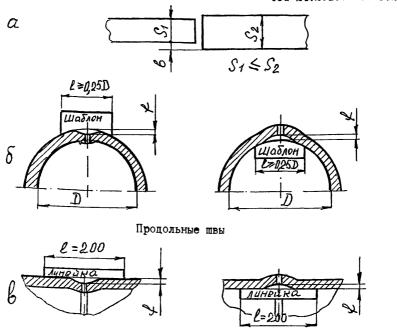
Допускается устранять выявленные дефекты на глубине до IO % толщины стенки обечайки вырубкой с последующей заваркой, зачисткой, термообработкой и контролем места заварки методами, принятыми настоящим стандартом (раздел 8) для данной марки стали. Выполненный ремонт должен быть оформлен соответствующей документацией.

- 5.2.I.3. Предельное отклонение от номинального размера механически обработанного внутреннего диаметра обечайки, корпуса, не должно превышать допуска НІ4 по ГОСТ 25347 на размер диаметра.
- 5.2.I.4. Отклонение от круглости (овальность)  $\triangle$  , мм внутреннего диаметра кованых обечаек и корпусов после окончательной механической обработки не должно превышать половины допуска на размер и вычисляться по формуле  $\triangle = \frac{D_{\text{max}} D_{\text{min}}}{2}$ ,
- где  $D_{min}$ ,  $D_{mix}$  минимальное и максимальное значения внутреннего циалетра, мм.

- 5.2.2. Обечайки вальцованные и штампованные
- 5.2.2. I. Обечайки внутренним диаметром до 1000 мм из толстолистовой стали должны изготавливаться не более, чем с двумя продольными сварными швами, а диаметром свыше 1000 мм из листов максимально возможной длины. Не допускается вставки шириной менее 400 мм.
- 5.2.2.2. Для обечаек, не подвергаемых механической обработке по внутреннему и наружному диаметрам устанавливаются следующие требования:
- номинальный внутренний диаметр обечайки должен приниматься по фактическому диаметру изготовленного днища;
- 2) предельное отклонение значения внутреннего диаметра должно приниматься в соответствии с п.5.І.ІІ, а относительное значение "а" отклонения от круглости (овальность) не должно превышать ±0,5 % и определяться по формуле:

 $Q = \frac{2 \left( D max - D min \right)}{D max + D min} \cdot 100\%$  где  $D_{max}$ ,  $D_{min}$  соответственно максимальное и минимальное значение внутреннего диаметра обечайки, мм.

- 3) отклонение толщины стенки обечайки, вследствие любых причи (дефектов), не должно выводить ее за пределы расчетного значения.
- 4) отклонение от прямолинейности образующей обечайки более  $\pm$  2 мм на метр погонной длины, не допускается.
- 5) смещение кромок "в" в продольных швах, определяемое по внутренней поверхности должно быть не более 3 мм. При этом кром-ки стыкуемых листов должны располагаться относительно друг друга согласно черт. Ia.
- 6) отклонение от круглости (угловатость) в поперечном сечении зоны сварного шва (просвет f от шаблона длиной не менее 0,25Д, где Д -внутренний диаметр обечайки) черт. Іб, в должно быть не более для Д  $\leq$  1000 мм 0,5 % Д; для Д  $\geq$ 1000 мм 5 мм.



#### Кольцевые швы

## Черт. І

- 6) Отклонение от перпендикулярности торца обечайки относительно её оси должно обеспечивать при сборке под сварку требуемый зазор по кольцевому стыку и прямолинейность образующей корпуса по п.5.4.2.
- 5.2.2.3. Для обечаек, подвергаемых механической обработке, отклонения от номинального диаметра и круглости (овальность) должны соответствовать требованиям п.п.5.2.I.3 и 5.2.I.4.
- 5.2.2.4. Коррозионностойкая поверхность обечаек двухслойной стали, а также внутренняя поверхность обечаек на коррозионностой-кой стали, изготовленных методом горячей штамповки или вальцовки

и прошедшие термообработку должны быть полностью очищены от окалины.

- 5.2.3. Центральные обечайки (для рулонированных сосудов)
- 5.2.3. Толщина центральной обечайки должна быть не менее суммарной толщины трех слоев спиральной навивки рулонированной обечайки.
- 5.2.3.2. Центральные обечайки допускается изготавливать из нескольких листов, но не более чем из трех с продольными стыковыми сварными швами. Ширина замыкающего листа должна быть не менее 400 мм.
- 5.2.3.3. Разделку кромок под сварку продольных швов центральных обечаек следует выполнять по ГОСТ 5264, ГОСТ 8713, ГОСТ 16098.
- 5.2.3.4. Размеры противоположных сторон и диагоналей развертки центральной обечайки не должны отличаться более чем на 3 мм. От-клонение длины развертки не должно превышать  $\pm$  3 мм.
- 5.2.3.5. Смещение кромок по высоте "а" при сборке продольных швов центральной обечайки не должно быть более 10% толщины листа, но не более 2,5 мм (черт.2). При этом смещение кромок по внутренней поверхности обечайки из двухслойной стали не должно быть более 1 мм. Смещение кромок по наружной поверхности должно быть плавно зачищено на ширине не менее 30 мм.

S a s

а - смещение кромок

5 - толщина листа

- 5.2.3.6. Совместный увод кромок (угловатость) в продольных сварных швах центральной обечайки не должен превышать I,5 мм. Угловатость сварного шва определяется по шаблону, длина которого должна быть не менее 0,25 внутреннего диаметра обечайки (черт.I)
- 5.2.3.7. Центральная обечайка должна быть перед навивкой слоев откалибрована. Отклонение от круглости (ГОСТ 24642) обечайки на любом участке окружности длиной не менее 0,25 внутреннего диаметра (Д) не должно превышать I,5 мм (черт.I).
- 5.2.3.8. После сварки усиление продольного шва по наружной и внутренней поверхностям обечайки должно быть снято. В технически обоснованных случаях допускается усиление сварного шва с внутренней поверхности обечайки не снимать.
- 5.2.3.9. Разность длин окружностей, измеренных на обечайке по двум ториам должна быть не более 4 мм.
- 5.2.3.10. На поверхности центральных обечаек не допускаются риски, царапины, вмятины и другие дефекты превышающие требования на поставку листа. Недопустимые дефекты должны быть зачищены на глубину не превышающую значения минусового отклонения толщины листа ГОСТ 19903. Шероховатость поверхности мест зачистки не должна быть более  $R_G$  6,3 по ( $R_z$  40) по ГОСТ 2789.

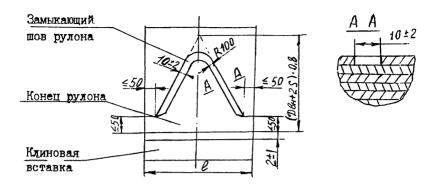
Для двухолойной стали глубина зачистки не должна выводить плакирующий слой за минимальную его толщину по ГОСТ 10885.

Отслоение плкирующего слоя по кромкам разделки под сварку не допускается. Устранение отслоений производится по решению Главного конструктора предприятия-изготовителя.

- 5.2.3.II. Отклонение образующей обечайки от прямолинейности не должно быть более I,5 мм на всей длине.
  - 5.2.4. Рулонированные обечайки
  - 5.2.4. Г. При изготовлении рулонированной обечайки, для полу-

чения правильной концентрической формы, в начале (на центральной обечайке) и конце спиральной навивки следует располагать одну над другой клиновые вставки.

- 5.2.4.2. Клиновые вставки должны соответствовать требованиям:
- I) ширина (по окружности обечайки) не менее 300 мм для обечаек внутренним диаметром до I400 мм и не менее 600 мм при диаметре свыше I400;
- 2) длина на всю длину обечайки. Допускается изготавливать из отдельных частей, не сваренных между собой;
- 3) толщина тонкого конца не более 0,3 мм, толщина противоположного конца должна быть равна толщине рулонной стали;
- 4) поверхность не должна иметь неровностей, уступов, подрезов разшерами более 0,3 мм.
- 5.2.4.3. Расстояние между продольным швом центральной обечайки и началом клиновой вставки должно быть не менее трех толщин центральной обечайки. Зазор в стыковом соединении между клиновой вставкой и началом спиральной навивки должен находиться в пределах (10-2) мм, а между клиновой вставки и концом спиральной навивки (2+1) мм.
- 5.2.4.4. При изготовлении рулонированной обечайки из двух и более рулонов сварной шов, соединяющий концы рулонных полос, должен быть стыковым по ГОСТ 5264, ГОСТ 8713 и выполнен без приварки к нижележащему слою. Усиление шва должно быть зачищено заподлицо с основным металлом.
- 5.2.4.5. Число спиральных слоев в многослойной рулонированной обечайке должно быть не менее семи слоев без учета клиновых вставок.
- 5.2.4.6. Замыкающий шов рулонированной обечайки должен быть выполнен в соответствии с черт.3.

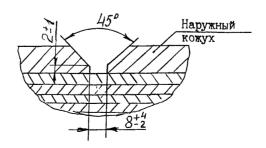


Черт.3

5.2.4.7. Наружный кожух должен быть изготовлен из листовой стали толщиной не менее суммарной толщины двух слоев спиральной навинки, при этом допускается изготавливать из нескольких листов, но не более чем из трех с продольными стыковыми швами.

Допускается изготавливать кожух из двух концентрических слоев рулонной стали.

5.2.4.8. Разделка кромок под сварку замыкающих продольных швов наружных кожухов должна соответствовать черт.4. При толщине слоев кожуха 5 мм и менее разделку допускается выполнять без скоса кромок.



Черт.4

- 5.2.4.9. Замыкающий продольный сварной шов наружного кожуха должен быть смещен относительно шва приварки клиновой вставки по длине окружности не менее, чем на значение наружного диаметра. Продольные швы кожуха из концентрических слоев рулонной стали должны быть смещены относительно друг друга не менее, чем на 30° по дуге.
- 5.2.4.10. Рулонированные обечайки по внутреннему диаметру после намотки слоев и кожуха должны отвечать требованиям:
- I) отклонение от номинального размера в соответствии сп.5.І.ІІ перечисление 2);
- 2) отклонение от круглости (овальность) обечайки не должно приводить при сборке корпуса под сварку к смещению кромок более норм, указанных в п.п.5.12.3, 5.12.4.
- 3) отклонение от круглости (угловатость) в поперечном сечении зоны продольного сварного шва в соответствии с п.5.2.3.7.
- 5.2.4.II. Размеры местных неплотностей между слоями у торцев обечаек, образующихся в процессе навивки не должны превышать следующих значений:
- от 0,1 до 0,3 мм, включительно, суммарной протяженностью более 10 % длины развертки спиральной навивки и наружного кожуха в обечайках внутренним диаметром до 1400 мм, включительно;
- 2) от 0,3 до I мм суммарной протяженностью более 2 % длины развертки спиральной навивки сосудов диаметром до I400 мм;
- 3) от 0,1 до 0,6 мм суммарной протяженностью не более 5 % и от 0,6 до I,5 мм включительно суммарной протяженностью не более I % длины развертки спиральной навивки и наружного кожуха в обечайках внутренним диаметром свыше I400 мм.

В зонах продольных сварных швов рулонированных обечаек допускаются местные зазоры до 2,5 мм, которые после механической обработки торцев перед наплавкой должны быть заполнены вставками из рулонной стали навитых слоев или из листовой стали марок СтЗСП, 20, 09Г2С, 10Г2СІ.

5.2.4.I2. Для создания дренажной системы и выхода диффундирующих газов в многослойной рулонированной обечайке до наплавки торцев должны быть просверлены отверстия на расстоянии 50-I30мм от торца на всю толщину многослойной части до первого слоя спиральной навивки.

Диаметр отверстия должен быть не менее 8 мм. Отверстия необходимо располагать равномерно по длине наружной окружности с шагом не более одного метра. При этом число отверстий должно быть не менее 4 с каждого торца, но не более 8.

- 5.2.4.13. После намотки торцы рулонированных обечаек должны быть механически обработаны, наплавлены и вновь механически обработаны под сварку. Форма разделок под наплавку и сварку должна соответствовать указанным в приложении 20. В технически обоснованных случаях по согласованию с ИркутскНИИхиммашем допускается не наплавлять торцы рулонированных обечаек.
- 5.2.4.14. Толщина наплавленного металла с учетом проплавления на торцах рулонированных обечаек после механической обработки наплавки должна быть не менее 8 мм для обечаек с внутренним диаметром до 1400 мм, включительно, и не менее 10 мм для обечаек с внутренним диаметром более 1400 мм.

В зоне между наружным кожухом и последним слоем спиральной навивки обечайки допускается уменьшение толщины наплавки на 2 мм.

5.2.4.15. На наплавленных торцах допускается утяжка кромок рулонированных обечаек и искривление образующих внутренней и наружной поверхностей на участке до 20 мм от края разделки.

Утяжка кромки внутренней поверхности не должна быть более 5 мм в сторону увеличения диаметра. Утяжка кромки по наружной поверхности не нормируется,

- 5.3. Требования к выпуклым штампованным днищам, крышкам и горловинам
- 5.3.I. Штамповка и термообработка монолитных и многослойных выпуклых днищ эллиптической и полушаровой формы, крышек и горловин должны производиться по технологии предприятия-изготовителя.

Изготовление плоских отбортованных и слабовыпуклых дниц должно производиться из поковок в соответствии с формой и расчетами на прочность по ОСТ 26-1046.

5.3.2. Заготовки из толстолистовой стали или кованокатанных плит допускается изготовлять сварными, не более чем из трех частей с применением ручной дуговой, автоматической под слоем флюса или электрошлаковой сварки.

При этом расстояние от оси сварного шва, расположенного по хорде, до центра заготовки должно быть не более I/5 внутреннего диаметра дница.

- 5.3.3. Заготовки днищ из кованокатаных плит стали марки 22ХЗМ после электрошлаковой сварки и термообработки должны быть механически обработаны с двух сторон по толщине пнища, указанной в техническом проекте. Припуски на механическую обработку заготовки назначаются рабочей документацией предприятия—изготовителя.
- 5.3.4. Днища, крышки и горловины, изготовленные из коррозиснностойкой стали аустенитного класса методом горячей штамповки, а также прошедшие термообработку, должны быть очищены от окалины.

По согласованию с автором технического проекта допускается удаление окалины механическим путем (например, дробеструйным) без травления.

5.3.5. В деталях, изготавливаемых штамповкой, допускается утонение стенки до 15% исходной толщины заготовки. Утонение учитывается при расчете толщины стенки днища по ГОСТ 25215.

- 5.3.6. Отклонение внутреннего диаметра цилиндрической части штампованной цетали не должно превышать ± 0,5% его номинального размера. Допускается при изготовлении сосудов единичного производства отклонение внутреннего диаметра ± 1,0% номинального размера при условии соблюдения допусков на смещение кромок при сборке корпусов в соответствии с требованиями к корпусам должно соответствовать подразделу 5.10.
- 5.3.7. Отклонение от круглости цилиндрической части штампованной детали не должно превышать допуска на размер внутреннего диаметра.
- 5.3.8. Для обеспечения стыковки штампованного днища, горловины с цилиндрической частью сосуда допускается производить механичес-кую обработку наружной и внутренней поверхностей у торца с плавным переходом к необработанной поверхности, при этом, толщина стыкуемой кромки должна быть не менее расчетной, угол переходной обработанной части должен быть не более 15°.
- 5.3.9. Основные размеры элиптических днищ должны соответствовать ГОСТ 6533. Предельные отклонения размеров и форм деталей устанавливаются нормативно-технической документацией предприятия изготовителя.
  - 5.4. Требования к корпусам
- 5.4.І. Отклонение длины корпуса сосуда не должно превышать  $\pm 0,3\%$  её номинального значения, но не более  $\pm 75$  мм.
- 5.4.2. Отклонение от прямолинейности образующей внутренней поверхности цилиндра корпуса, для сосудов без внутренних устройств, не должно быть более:
  - для кованых, кованосварных, вальцованных и штампованных
     мм на I м длины корпуса,
  - IO мм при длине корпуса до IO м,
  - 20 мм при длине корпуса св. 10 м .

- 2) для рулонированных
- 2 мм на I м плины корпуса,
- 30 мм на всю длину корпуса без учета допускаемой местной непрямолинейности в местах сварных швов, зоне вварки штуцеров в корпус.
- 5.4.3. Отклонение от прямолинейности образующей внутренней поверхности цилиндра корпуса, для сосудов с внутренними устройствами или вставляемой антикоррозионной защитой (футеровкой), не должно быть более:
  - I) для кованых, кованосварных, вальцованных и штампованных
  - 0,5 мм на I м длины корпуса,
  - 5 мм при длине корпуса до IO м,
  - 10 мм при длине корпуса св. 10 м;
  - 2) для рулонированных
  - 2 мм на I м длины корпуса,
  - 10 мм при длине корпуса до 10 м,
  - 15 мм при длине корпуса св. 10 м .
- 5.4.4. Отклонение от круглости (овальность) по внутреннему диаметру корпуса сосуда не должно быть более:
- для кованых и кованосварных должно соответствовать подпункту
   1.2.1.4 в пределах значений допусков на диаметр НІ4 по ГОСТ 25347;
- 2) для рулснированных, гальцованосварных и штампосварных должно соответствовать подпункту 5.2.2.2, перечисление 2.
- 5.4.5. Изготовление сосудов, требующих для установки внутренних устройств и футеровки соблюдения особой точности размеров внутреннего диаметра корпуса и минимальных отклонений форм и расположения поверхностей, должно производиться по специальным техническим условиям.
- 5.5. Требования кконструктивной, технологической, антикоррозионной наплавке и футеровке

- 5.5.І. Конструктивная и технологическая наплавки, выполняемые с целью упрощения конструкции и технологии сварки сталей одного структурного класса, но разного легирования или различных структурных классов, должны выполняться в соответствии с требованиями настоящего стандарта и технического проекта.
- 5.5.2. Торцы кованых деталей из сталей марок 22ХЗМ и 20Х2МА, свариваемые с рулонированными обечайками, перед сваркой кольцевых швов должны быть наплавлены.
- 5.5.3. Кованые детали перед наплавкой должны быть термообработаны, для обеспечения требуемых механических свойств. Допускается, в технически обоснованных случаях, проводить термическую обработку после наплавки. Наплавляемые торцы должны быть механически обработаны и проконтролированы, и соответствовать подпункту 8.6.4.1 (таблица 13). Дефекты должны быть удалены. Подварку и контроль дефектных мест производить в соответствии с требованиями настоящего стандарта.

Конструктивные элементы разделки кромок под наплавку в соответствии с приложением 20.

- 5.5.4. Толщина низколегированной наплавки на торцах поковки после механической обработки должна быть не менее 12 мм при сварке со сталью ОВГЗСФБ и 10 мм со стальми 12ХГНМ, 12ХГНМФ, 15ХГНМФТ, оптимальная толщина наплавки может определяться расчетом. Толщина аустенитной наплавки должна быть не менее 8 мм.
- 5.5.5. Массовая доля хрома в поверхностном слое наплавки на торцах поковки после механической обработки под сварку кольцевых швов с рулонированными обечайками не должна превышать:
- I) I,5% при сварке с рулонированными обечайками из сталей  $I2X\Gamma HM$ ,  $I2X\Gamma HM\Phi$ ,  $I5X\Gamma HM\Phi T$ ;
- 2) 0,3% при сварке с рулонированными обечайками из стали 08Г2СФБ для корпусов сосудов и аппаратов, не подвергаемых после-

дующей термообработке;

- 3) 0.6% подвергаемых термообработке при температуре свыше  $580^{\circ}\mathrm{C}$ .
- 5.5.6. Футеровка крышек, днищ, фланцев (горловин), обечаек и штуцеров должна изготавливаться из коррозионостойких материалов, указанных в техническом проекте.

На крышках, днищах, фланцах (горловинах), трубных решетках, монолитных обечайках и штуцерах допускается производить антикоррозионную защитную наплавку. Толщина антикоррозионной наплавки назначается техническим проектом из условия обеспечения антикоррозионной защиты сосуда, аппарата в рабочих средах. Толщина антикоррозионной наплавки, защищающей технологические углеродистую и низколегированную наплавки на деталях из сталей 22ХЗМ и 20ХЗМА должна быть не менее 8 мм.

- 5.6. Требования к изготовлению, п<del>ри</del> варке (вварке) штуцеров к корпусу
- 5.6.1. Изготовление штуцеров должно производиться по рабочим чертежам и технологическим процессам предприятия-изготовителя. Требования к заготовкам штуцеров внутренним диаметром до 200 мм по ГОСТ 22790, диаметром свыше 200 мм по ОСТ 26-01-135.
- 5.6.2. При вварке штуцера не должно быть пересечения сварного шва штуцера и продольного шва обечайки, в т. ч. центральной обечайки многослойного сосуда. Расстояние между этими швами должно быть не менее половины Двн штуцера, но не менее толщины стенки сосуда При размещении штуцеров остальные швы рулонированной обечайки не учитываются.
  - 5.6.3. На штуцерах из стали 22ХЗМ и 20Х2МА, ввариваемых в многослойную стенку, производится технологическая низколегированная наплавка свариваемых кромок и выступа под притупление. Толщина наплавки после механической обработки должна быть не ме-

нее I5 мм. Форма разделок под наплавку в соответствии с приложением 20.

- 5.6.4. При вварке штуцеров в многослойную обечайку с центральной обечайкой из биметалла должна производиться антикоррозионная наплавка торца штуцера на толщину не менее 8 мм в соответствии с приложением 20.
- 5.6.5. Вварка штуцеров внутренним диаметром равным или более 200 мм в многослойную обечайку на полную толщину стенки должна производиться после приварки к ней смежных элементов корпуса сосуда.
- 5.6.6. Для штуцеров, ввариваемых на полную толщину стенки, поверхность отверстия под штуцер в многослойной обечайке и скосы дополнительных слоев укрепления отверстия должны быть наплавлены. Для штуцеров, ввариваемых на неполную толщину стенки рулонированной обечайки в соответствии с приложением 20, черт. 4, наплавку поверхности отверстия в месте вварки штуцера производить с диаметра отверстия более 100 мм. Вырезка отверстий и наплавка поверхности отверстия должны выполняться после наплавки торцев многослойной обечайки и скосов дополнительных слоев. Вырезка отверстий должна производиться механическим способом.

Наплавка поверхности отверстий должна производиться автоматической сваркой под флюсом или ручной электродуговой сваркой валиками, располагающимися поперек слоев навивки. Толщина наплавки в отверстиях после механической обработки должна быть не менее 8 мм.

- 5.6.7. При сборке зазор между кромками отверстий и штуцером в диаметрально-противоположных местах должен быть равномерным. Смещение кромок по притуплению должно быть не более 3 мм
- 5.6.8. Вварка штуцеров в многослойную стенку с полным проваром по толщине стенки должна производиться с общим или местным

предварительным и сопутствующим подогревом до температуры не ниже  $150^{\circ}$ С. При местном подогреве нагрев открытым пламенем производить непосредственно в разделку. Ширина кольцевого пояса подогрева обечайки и штуцера должна быть не менее 100 мм от кромки отверстия.

5.6.9. Конструктивные элементы разделки кромок под вварку (прии монолитные варку) штущеров в рулонированные боечайки в соответствии с приложением 20, черт. 4-7.

В технически обоснованных случаях по согласованию с Иркутск-НИИхиммашем допускается применение других форм разделок.

- 5.6.10. При вварке (приварке) штуцеров необходимо обеспечить с наружной стороны разделки плавный переход наплавленного металла (по радиусу) от корпуса к штуцеру. Исполнительные размеры плавного перехода должны быть не менее значения радиуса, указанного в техническом проекте. Для сталей 22ХЗМ и 20Х2МА на внутренней поверхности сварных швов приварки штуцера, без исправления расточкой, допускаются плавные местные выборки округлой формы с соотношением их глубины к диаметру 1:10, при этом глубина выборки не должна выбодить толдину стенки штуцера за пределы расчетного значения и не должна превышать ± 2,5% внутреннего диаметра штуцера, но не более 10 мм.
- 5.6.II. Сварные соединения вварки (приварки) штуцеров должны подвергаться термической обработке в соответствии с требованиями подраздела 5.I3.
- 5.6.12. При установке (приварке, вварке) штуцеров на обечайках, днищах и крышках смещение оси штуцера от проектного положения должно быть не более  $^{\pm}$  IO мм, перекос оси штуцера не должен быть более  $^{\pm}$  I $^{\circ}$ .
- 5.7. Требования к опорам и приварным элементам
  - 5.7.1. К корпусу сосуда на преприятии изготовителе должны быть

приварены элементы (ребра, накладные листы, переходные обечайки, штыри и др.), для крепления опор, обслуживающих площадок, трубо-проводов, теплоизоляции, строповочных устройств, табличек и др.и намечены места крепления (приварки) опор, если они по условиям транспортирования поставляются отдельно.

Допускается производить технологические и конструктивные наплавки на деталях корпуса, для приварки опор и приварных элементов.

- 5.7.2. Приварка опор, приварных элементов и наплавка к несущим частям корпуса должны производиться до окончательной термической обработки корпуса.
- 5.7.3. Материалы для изготовления привариваемых к корпусу элементов для крепления опор, обслуживающих площадок, трубопроводов, теплоизоляции, строповочных устройств, табличек и т.п., а также материалы для накладок должны быть определены техническим проектом на сосуд. Не допускается применение кипящих сталей, сталей с содержанием углерода более 0,25 % и сталей требующих термообработки после сварки на монтаже.
- 5.8. Требования к внутренним устройствам

Внутренние устройства аппаратов (змеевики, отводы и трубы гнутые, тарелки, корзины, перегородки и др.) должны соответствовать разделам 1. 3. 9. 10 ОСТ 26-291.

- 5.9. Требования к сварке
- 5.9.1. Корпуса сосудов и аппаратов должны изготовляться по технологическим процессам и производственным инструкциям предприятия-изготовителя и в соответствии с требованиями настоящего стандарта.
- 5.9.2. Сосуды и их элементы в зависимости от конструкции и размеров могут быть изготовлены с применением следующих видов сварки:
  - I) ручной электродуговой покрытыми электродами;

- 2) автоматической под флюсом:
- электрошлаковой (сварка плоских заготовок и продольных швов обечаек):
  - 4) ручной, механизированной и автоматической в среде аргона;
- 5) автоматической под флюсом по слов металлической крошки с поперечными колебаниями электрода (наплавка торпев рулонированных обечаек и монолитных деталей);
- 6) автоматической под филосом с подачей в зону дуги нетоковедущей присадочной проволоки сплошного сечения - копир - приседки (сварка кольцевых швов корпуса сосуда).

Применение других видов сварки должно быть согласовано с ИркутскНИИхиммашем, а для многослойных сосудов дополнительно с ИЭС им.Е.О.Патона.

При изготовлении опор допускается применять механизированную и автоматическую сварку в среде углекислого газа (за исключением приварки опор к корпусу сосуда).

- 5.9.3. Сварочные работы при изготовлении сосудов и их элементов должны производиться при положительных температурах в закрытых помещениях.
- 5.9.4. Допускается производить доизготовление корпусов сосудов со сваркой углеродистых, кремнемарганцовистых и аустенитных сталей на открытых площадках. Минимальная отрицательная температура экружающего воздуха, при которой допускается сварка, а также условия сварки приведены в табл.4. Сварщик, место сварки должны быть защищены от воздействия дождя, ветра и снега.

Марки свариваемых сталей	Толщина свари- ваемых элемен- тов, мм	Минимальная тем- пература, при ко- торой допускает- ся сварка, °С	Температура подогрева при <sub>о</sub> сварке
20, 16K, 18K 20K, 22K,20DA	не более 16	<b>минус</b> <b>2</b> 0	<u>без подогрева</u> 100 - 200
0912C, 1012CI, 151C, 16FC, 10F2	не более IO	<b>мину</b> с 10	<u>без подогрева</u> I50 - 250
08Г20ФБ 08Г2МФБ (рудонированные обечайки)	не более 1 <b>6</b> 0	<b>мину</b> с 10	I50 <b>- 2</b> 50
Стали аустенит-	независимо от толщины	<b>мину</b> с 20	без подогрева

5.9.5. К производству сварочных работ допускаются сварщики аттестованные в соответствии с "Правилами аттестации сварщиков", утвержденных Госгортехнадзором СССР и имеющие удостоверение установленной формы.

Сварщики должны допускаться к тем видам работ, которые указаны в их удостоверении.

- 5.9.6. Подготовка кромок под сварку должна производиться механическими методами. Для монолитных деталей из углеродистых и кремнемарганцовистых сталей допускается подготовку кромок производить газовой или плазменной резкой с последующей зачисткой поверхности реза по чистого металла.
- 5.9.7. Форма подготовки кромок под сварку должна соответствовать требованиям ГОСТ 5264, ГОСТ 8713, ГОСТ 16098, ГОСТ 14771, ГОСТ 15164 технических проектов, приложений настоящего стандарта и другой нормативно-технической документации. Форма подготовки кромок под сварку стыковых соединений элементов разной толщины устанавливается техническим проектом.

- 5.9.8 Механическая обработка кромок рулонированных обечаек под наплавку, вварку штуцеров, сверление дренажных огверстий должна про-изводиться без охлаждающей жидкости.
- 5.9.9. Свариваемые кромки и поверхности, прилегающие к ним на ширине не менее 30 мм, а под электрошлаковую сварку на ширине не менее 50 мм, должны быть зачищены от ржавчины, масла, окалины и прочих загрязнений до чистого металла и обезжирены. Подготовленные кромки подвергаются визуальному контролю для выявления пороков металла.

  Трешины, закаты, расслоения, вмятины, а для двухслойной стали отслеения коррозионностойкого слоя не допускаются.

Обнаруженные дефекты должны быть устранены, а места выборок заварены в соответствии с требованиями настоящего стандарта, зачищены заподлицо и проконтролированы в соответствии с п.8.6.4.I.

5.9.10. При толщине монолитной стенки более 36 мм зона, прилегающая к кромкам шириной равной толщина стенки, но не менее 50 мм, должна быть проконтролирована ультразвуковым методом дефектоскопии.

При этом качество зоны, придегающей к кромкам, должно соответствовать требованиям сплошности листа по классу I ГОСТ 22727.

5.9.11. В зависимости от марки свариваемой стали и толщины стенки сосуда сварка, наплавка элементов и корпусов сосудов должна производиться с подогревом в соответствии с табл.5. Температура сварных соединений, наплавленных элементов из хромомолибденовых сталей, за исключением рулонных (марки 12ХІНМ, 12ХІНМФ, 15ХІНМФП), после начала сварки (наплавки) и до посадки в печь на термическую обработку не должна быть ниже температуры подогрева, указанной в табл.5. Допускается до окончательной термической обработки делать после сварки перерыв или низкотемпературный отпуск "отдых" по нормативно-технической документации слециализированной организации по термической обработке.

При местном подогреве ширина зоны нагрева до температуры подогрева должны быть не менее 100 мм в каждую сторону от кромки разделки. Нагрев по длине сварного соединения должен быть равномерным.  $B_{B}$ иду плохой теплопередачи многослойной стенки, местный подстрев рулонированных обечаек должен производиться с внутренней поверхности или с наружной непосредственно в разделку под сварку при непрерывном перемещении газовой горелки вдоль разделки.

Таблиная

		- <del></del>	блица 5
Марка стали	Вид сварочных работ	Толщина сваривае- мых или на- плавляемых элементов, мы	Гемпе- ратура подог- рева
20, 16K, 18K	сварка <sup>ж</sup>	до 60 включ.	без агрева
20K, 22K		свыше 60	100-15
	антикоррозионная наплавка	любая	без поде-
09F2C,	сварка <sup>Ж</sup>	до 30 включ.	грева
15TC, 16TC,		свыше 30	150-20
1015	антикоррозионная наплавка	любая	без папа-
14XPC	сварка	до 16 включ.	грева
		свыше 16	I50-20
08[2CDB, 08[2MDB	сварка рулонной стали	до 6	без
	наплавка торцев рулони- рованных обечаек	любая	подо- грева
	вварка патрубков в руло- нированные обечайки на полную толщину стенки <sup>жи</sup>		I50 - -200
	сварка рулонированных обечаек между собой и	до 100 включ. па	без огрева
	с монолитными элемен- тами <sup>жж</sup>	свыше 100	150 -
I2XI'HM,	сварка рулонной стали	до 6	-250
I2XI'HMO, I5XI'HMOT	наплавка торцев рулони- рованных обечаек	любая	
	Сварка рулонированных обечаек между собой и с монолитными элемен-тами **		

Марка стали	Вид сварочных работ	Толщина свари- ваемых или на- плавлявмых элементов, мм	Температура подогрева, <sup>О</sup> С
12XM	сварка	до I2 включ.	без подог- рева
		свыше I2 до 30 включ.	100 - 150
		свыше 30	I50 <b>-</b> 200
12XM, 15XM,		до 7 включ.	без подог- рева
TOUTHY		свыше 7	200 - 240
30 XMA,			
15ΧΙ <b>ΜΙΦ</b> ,		любая	250 - 300
15X5 <b>M</b>			
20X2MA	сварка, антикорро-		
22X3M	-экойсин и канноис -ваклан каннаводил		
20X2M	Ka		
10 <b>X21HM</b> ,	сварка	свыше 4	100 <b>- 15</b> 0
ΙΟΧ <b>2ΓΗΜΑ</b> , ΙΧ2ΜΙ,			
IOX2MI			
I2Χ2ΜΦA,	сварка	до 80 вклют.	<b>250 - 3</b> 00
15X2MΦA		от 80 до	300 - 350
I5X2HMΦA		160 включ.	
	l t	свыше 160	350 - 400

 $<sup>^{\</sup>mathbf{K}}$ Подогрев при электрошлаковой сварке не требуется при любой толщине элементов.

жжПодогрев до 150-200°С при сварке с элементами из сталей марок 20X2MA, 22X3M назначается при условии предварительной наплавки кромок элементов низколегированными сварочными материалами.

5.9.12. Все сварные швы корпусов сосудов и аппаратов подлежат клеймению, позволяющему установить сварщика, выполнившего эти швы.

Клейма наносятся на основном металле на расстоянии 20-50 мм от линии сплавления сварного шва с наружной стороны корпуса:

- для продольных швов в начале и конце шва на расстоянии
   мм от кольшевого шва:
- для кольцевых швов в месте пересечения их с продольными и далее через каждые 2 м, но не менее двух клейм на каждом шве.
- 5.9.13. Если шов выполняли два и более сварщика, то ставятся клейма каждого сварщика. Клейма наносятся в виде дроби: в числителе которой ставятся клейма сварщиков, выполнявших сварку с наружной стороны корпуса, в знаменателе с внутренней.
- 5.9.I4. Место клеймения заключается в хорошо видимую рамку, выполняемую несмываемой краской.

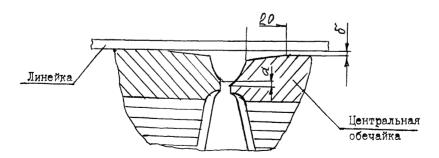
Допускается вместо клеймения сварных швов прилагать к паспорту сосуда схему расположения швов с указанием фамилий сварщиков и их попписями.

- 5.IO. Требования к сборке и сварке корпусов
- 5.10.1. При сборке корпусов сосудов под сварку кольцевых швов продольные швы смежных монолитных обечаек и концевых деталей должны быть смещены относительно друг друга на расстояние равное не менее чем трехкратной толщине наиболее толстого элемента, но не менее чем на 100 мм.

Смещение продольных швов рулонированных обечаек (швов центральных обечаек и наружного кожуха) относительно продольных швов смежных рулонированных и монолитных обечаек, а также концевых деталей должно быть не менее 100 мм.

5.10.2. Смещение кромок по внутреннему диаметру монолитных смежных обечаек и концевых деталей, собранных под сварку, не должно превышать 5 мм. Для вальцованных и штампосварных сосудов, не подвергаемых механической обработке, на внутренней поверхности допускаются местные смещения до 7 мм общей длиной до 20% длины развертки. Для сосудов из двухслойных сталей значение смещения не должно превышать толщины коррозионностойкого слоя. Допускается местные смещения кромок до 7 мм общей длиной до 10% развертки, но не более толщины коррозионностойкого слоя. Смещения более 5 мм для сосудов из однослойных сталей и более 3 мм – для сосудов из двухслойных сталей должны быть выравнены наплавкой с уклоном I:5.

5.10.3 При сборке многослойных рулонированных обечаек между собой и с монолитными элементами под сварку кольцевых швов смещение кромок разделки май не должно быть более 3 мм, смещение мбй, измеренное на расстоянии 20 мм от кромки разделки, не более 5 мм для стыкуемых элементов из углеродистых, низколегированных и высоколегированных сталей (черт.5). При стыковке двух рулонированных обечаек местное смещение мбй кромок до 7 мм на длине развертки до 10 % допускается выравнивать наплавкой шириной до 50 мм от кромки разделки с последующей плавной зачисткой.



- 5.10.4. При стыковке рулонированных обечаек, центральные обечайки которых изготовлены из двухслойной стали, смещение "б" должно быть более 3 мм. Допускается на 10 % длины развертки центральной обечайки смещение кромок до 5 мм при условии, если по всей длине стыка внутренний диаметр одной обечайки больше другого и если техническим проектом не оговорены более жесткие требования.
- 5.10.5. Сборка под сварку должна производиться с помощью прихваток или временных технологических креплений (установка скоб, планок, клиньев и т.п.).

Прихватка и приварка временных технологических креплений должна производиться аттестованными сварщиками по п.5.9.5 с использованием сварочных материалов, с соблюдением всех технологических приемов и условий сварки для свариваемой стали.

- 5.10.6. При сборке элементов из сталей марок 20Х2МА и 22ХЗМ допускается приварку временных технологических креплений при сборке производить электродами марки ЭА-395/9 или АНЖР-2, АНЖР-Зу с местным подогревом до температуры не менее 150°С.
- 5.10.7. Дефекты, обнаруженные визуально в прихватках, перед сваркой шва должны быть удалены механическим способом.
- 5.10.8. Места приварки временных технологических креплений, после их удаления, на деталях, не подвергающихся последующей механической обработке, должны быть зачищены заподлицо с основным металлом и проконтролированы магнитопорошковым или цветным метопами.

Трещины и следы аустенитного металла не допускаются.

При удалении дефектов допускаются плавные местные выборки округлой формы в соотношении глубины к диаметру I: IO. Глубина выборки не должна выводить толщину стенки детали за пределы расчетного значения и должна быть не более 10 мм. Полнота удаления аустенитного наплавленного металла контролируется методом травления.

5.10.9. Правильность сборки элементов сосудов перед сваркой (взаимное расположение деталей, отклонение от прямолинейности образующей цилиндра, зазор в стыке, смещение кромок и т.д.) должны быть приняты отделом технического контроля.

П р и м е ч а н и е. Угол скоса кромки рулонированной обечайки в собранных стыках не является сдаточной величиной.

- 5.10.10. При сварке кольцевых швов корпусов в рулонированном исполнении должны быть приняты меры, исключающие раскатку наружной поверхности и торца рулонированных обечаек от контакта с металлическими роликоопорами и упорным роликом.
- 5.II. Требования к металлу шва и сварным соединениям
- 5.II.I. Механические свойства сварных соединений должны соответствовать приведенным в табл.6. При этом допускается снижение:
- предела прочности и текучести металла кольцевых швов монолитных обечаек, сваренных между собой и с концевыми элементами до 0,9 минимальных значений предела прочности и текучести основного металла, регламентируемых стандартами или техническими условиями на поставку;
- 2) предела прочности и текучести металла кольцевых швов, соединяющих рулонированные обечайки между собой и с монолитными элементами, а также замыкающих швов рулонированных обечаек (черт.3) до 0,75 минимальных значений предела прочности и текучести рулонных сталей, регламентируемых техническими условия на их поставку.

При расчете толщины стенки кориуса, указанные снижения прочностных свойств металла шва не учитываются.

5.II.2. Твердость всех зон сварного соединения на наружной поверхности корпуса сосуда, аппарата и на контрольных образцах

при макроисследованиях полжна соответстовать требованиям табл. 7.

Твердость аустенитного наплавленного металла на поверхности трубной решетки и сварных соединений двухслойной стали не должна превышать 200НВ.

- 5.II.3. Массовая доля хрома в сварных швах элементов корпуса из стали 22ХЗМ и 20Х2МА, работающих при температуре свыше  $200^{\circ}$ С в водородосодержащих средах, должна быть не менее 2 %.
- 5.II.4. Сварные соединения по результатам измерения признаются неудовлетворительными и подлежат исправлению, если будут выявлены:
- смещение кромок свариваемых элементов свыше норм, установленных настоящим стандартом или техническими условиями;
- 2) отклонение от геометрии швов свыше норм, установленных чертежами, при этом ширина усиления кольцевых швов, соединяющих ру-лонированные обечайки между собой и с монолитными деталями являются факультативной величиной.
- 5.II.5. По результатам макроисследований сварных соединений не допустимы следующие дефекты:
- трещины любых размеров и направлений, расположенные в металле шва, по линии сплавления и в околошовной зоне основного металла:,
- 2) продолжения межслойных зазоров (усов) в наплавленном металле длиной более 0,8 мм в любом направлении (для многослойных сосудов);
- 3) непровары (несплавления), расположенные у поверхности и по сечению соединения (между основным металлом, металлом наплавки и металлом шва, а также между отдельными валиками и слоями);
- 4) отдельные поры и шлаковые включения линейным размером более 2,5 мм и более I шт, или мелкие, имеющие суммарный линейный размер более 2,5 мм, выявленные на полосе шириной 10 мм, проходящей

Таблица 6 Механические свойства соединений

Тип стали	Предел прочности Угол изгиба, и текучести, отно сительное удлинение при 20°C и Град, не менее стенки		Ударная вязкос Дж/см2, не мен при температур			енее	
	повышенных темпе- ратурах	до 20 более мм 20 мм				минус 21°С и ниже	
				KCU	KCV	KCU	KCV
Углеродистая	Не ниже минималь— но допустимых ха— рактеристик для основного металла по стандартам или техническим усло— виям	100°	100°	50 3			
Кремнемарган- цовистая		80°	60°		35	30	20
Хромомолиб- деновая		50°	40°				
Хромоникеле- вая, хромони- кельмолибде- новая		100°	100°	70	50		

\*КСU, КСV – ударная вязкость, определенная на образцах с концентраторами вида U (Менаже) и вида V (Парпи).

Таблица 7
Оценка качества сварных соединений по твердости

Марка стали	Допустимые пределы твердости основного металла, ед.НВ	Допустимая твердость металла шва и зоны термического влияния, ед. НВ, не более
20	100 - 145	180
16K	I00 - I43	180
18K		190
20K, 22K	I23 - I67	200
20104		220
09F2C	120 - 179	225
09F2C	120 - 179	225

Марка стали	Допустимые пределы твердости основно- го металла, ед.НВ	Допустимая твер- дость металла шва и зоны тер- мического влия- ния, ед.НВ, не более
IOLSCI	156 - 190	225
15 <b>°C</b>	I49 - 207	225
16CC	120 - 179	225
101.5	I23 - I68	225
08 <b>1201</b> 5, 08 <b>12M</b> 05	160 - 210	235
14XIC	149 - 207	230
I2XIHM, I2XIHMD, I5XIHMDT	I74 <b>-</b> 240	270
I2MX	I43 - I79	240
I2XM	I37 - I70	240
15XM	нормализация+ +отпуск 156 — 197 закалка+ +отпуск 148 — 217	240
30XMA	212 - 248	270
12XIMΦ 15XIMIΦ	131 - 170 170 - 217	- 240
IOX2IHM, IOX2IHMA IOX2MI, IX2MI	I67 - 216 I6I - 227	240
12X2MDA, 15X2MDA 15X2HMDA	КП-40 I87-229 КП-50 207-225	270
22X3M	I95 - 235	270
20X2MA	197 - 237	1
20 <b>X2M</b>	197 - 235	
15X5M	150 - 190	250

по высоте сварного шва, толщиной до 50 мм включительно в зоне с наибольшим числом пор и шлаковых включений;

5) отдельные поры и шлаковые включения линейным размером более 4 мм и более 3 шт., или мелкие, имеющие суммарный линейный размер более 12 мм, выявленные на полосе шириной 10 мм, проходящей по высоте сварного шва толщиной свыше 50 мм в зоне с наибольшим числом пор и шлаковых включений. При этом расстояние между допустимыми дефектам по высоте полосы должно быть не менее трех линейных размеров максимального дефекта.

Для аустенитной наплавки на трубную решетку и другие элементы корпуса сосуда не допускаются :

- трещины всех видов и направлений;
- 2) непровары, несплавления;
- 3) скопление газовых пор и шлаковых включений;
- 4) отдельные поры и шлаковые включения линейным размером более I мм или мелкие имеющие суммарный линейный размер более I мм, выявленные на шлифе длиной 50 мм.
- 5.II.6. Качество сварных соединений и наплавки по результатам микроисследований считается неудовлетворительным, если в наплавленном металле и в зоне термического влияния будут выявлены микротрещины. В зоне термического влияния основного металла не допускаются закалочные мартенситные структуры с твердостью более 270 ед. НВ, а также видманштетова структура крупнее 3 балла по ГОСТ 5640.
- 5.II.7. Качество сварных соединений и наплавок по результатам неразрушающих методов контроля должно соответствовать подразделу 8.7
- 5.12. Требования к исправлению дефектов в сварных соединениях
  - 5.12.1. Сварные соединения с недопустимыми дефектами подлежат

исправлению. Исправление одного и того же дефектного места допускается не более трех раз, а на аустенитных сталях не более двух раз, после чего шов бракуется.

- 5.12.2. Выборка дефектов должна производиться механическим способом. Допускается для удаления дефектов в монолитных сварных соединениях из углеродистых и кремнемарганцовистых сталей использовать воздушно-дуговую строжку, с последующей механической обработкой поверхностей реза на глубину не менее I,5 мм, считая от максимальной впалины реза.
- 5.12.3. При устранении дефектов с применением сварки требования к сварочным материалам, подогреву, термической обработке должны быть такие же, как и при сварке ремонтируемого сварного шва или наплавки.
- 5.12.4. Для устранения дефектов в сварных соединениях, выполненных ЭШС, могут быть использованы ручная элетродуговая или сварка под флюсом и в среде аргона. Если сварное соединение до исправления дефектов прошло полную термическую обработку, то после исправления оно должно быть подвергнуто отпуску.
- 5.12.5. Допускается после исправления дефектов не производить термическую обработку сварных соединений из углеродистых и кремне-марганцовистых сталей, прошедших термическую обработку до устранения дефектов, если глубина выборки составляет не более 20% толщины стенки, но не более 24 мм для углеродистых и не более 20 мм для кремнемарганцовистых сталей при общей длине выбранных участков не более 5% длины шва.
- 5.12.6. Отремонтированные дефектные участки должны быть подвергнуты тем же видам контроля, что и сварное соединение в объеме IOO% в соответствии с подразделом 8.6.4.
- 5.I3. Требования к термической обработке сварных соединений корпусов и их элементов
- 5.13.1. Сварные соединения, выполненные ЭШС, независимо от марки стали и толщины свариваемых элементов должны подвергаться нормали— зации или закалке с отпуском по режиму для основного металла.
- 5.13.2. Сварные соединения и наплавки, выполненные другими видами сварки ( кроме ЭШС ) подвергаются термической обработке ( высокому отпуску ) в соответствии с табл. 8.

Марка стали	Вид сварочных работ	Толщина свари- ваемых или на- плавляемых эле- ментов, при ко- торой необходи- ма термическая обработка, мм	Температура печи при по- садке, о <sub>С</sub>	Температура нагрева, <sup>О</sup> С	Время выдержки на I мм толщины, мин.	Условия нагрева и охлаж- дения
20,16K,18K, 20K,22K, 20DY	сварка	свыше 36	не выше 350	580_620	2,5_3	скорость нагрева 50-100°С/ч
09F2C,10F2CI, 15FC,16FC, 10F2		свыше 30				охлаждение до 300°С с печью, за- тем на воз- духе
14XFC		любая		520-650***		•
08Г <b>2СФ</b> Б, 08Г <b>2МФ</b> Б	вварка штуцеров в рулонированные обечанки на пол- ную толщину стенки	свыше IOO (обечайки)	не выше I50	580 _600	3 - 4	скорость нагрева не более 30°С/
	сварка рулонирован- ных обечаек между собой и с монолит- ными элементами	свыше I60				охлаждение до 200°С с печью, затем на воздухе
I2XI'HM,	сварка рулонирован-	любая		600-620	4 - 5	
I2ΧΓΉΜΦ.	ных обечаек между			-020	- U	
15ХГНМФТ	ными элементами					

ОСТ 24.20I.03-90 Таблица 8

# Продолжение табл.8

Марка стали	Вид сварочных работ	Толщина свари- ваемых или на- плавляемых эле- ментов, при ко- торой необходи- ма термическая обработка, мм	Температура печи при посадке, <sup>О</sup> С	Температура нагрева,	Время выдержки на I мм толщины, мин.	Условия нагрева и охлаждения
I2MX	сварка	любая	100 - 350	650 - 680	3 - 4	скорость
I2XM, I5XM			200 - 350	690 - 720	1	нагрева 50-100°С/ч,
ISXIMΦ				710 - 750	1	охлаждение до 300°C с
I5XIMIФ				725 - 760	†	печью, затем
30XMA			250 - 350	650 - 570	1	на воздухе
20X2MA, 20X2M	сварка, антикорро- зионная и низколе- гированная нап-			630 - 650	2,5-3, но не менее	
22X3M	лавка			640 - 660	5ч при тол щине стенк до IOO мм	и +
MHISXOI AMHISXOI	сварка		200 - 350	620 - 640	3 - 4	
IOX2MI			I00 - <b>35</b> 0	690 - 730	5 - 6	Ť
IX2MI						
					+	

Марка стали	Вид свароч- ных работ	Толщина свариваемых или наплавляемых элементов, при которой необходима термическая обработка,мм	Температура печи при посадке, С	Температура нагрева, <sub>ОС</sub>	Время выдержки на I мм толщины, мин	Условия наг- рева и ох- лаждения
12X2M <b>©</b> A 15X2M <b>©</b> A 15X2HM <b>©</b> A	сварка	любая	250 - 400	660-700	5 - 6	скорость нагрева 50-100°С/ч, охлаждение с печью до 300°С, затем
15X5M	-			730-750	3 - 4	на воздухе

\*Скорость нагрева уточняется заводом-изготовителем, исходя из толщины стенки и конструктивных особенностей термообрабатываемого узла и корпуса сосуда.

\*\*Температура отпуска сварных соединений стали I4XTC уточняется заводом-изготовителем и должна быть на 20-30°C ниже температуры отпуска свариваемых деталей.

Примечания:

- I. Допускается в обоснованных случаях для стали марки 08Г2СФБ после сварки рулонированных обечаек между собой и с монолитными элементами не производить термообработку отдельных замыкающих кольцевых швов толщиной свыше 160 мм. При этом сварка должна производиться по специальной технологии предприятия—изго—товителя.
- 2. Кольцевые швы рулонированных сосудов, работающих при температуре стенки ниже минус 20°С, по требованию технического проекта подвергаются термической обработке - отпуску, независимо от толщины стенки.
- 3. Для сталей 20,20К,22К,09Г2С,I0Г2СІ,I6ГС допускается температуру отпуска повышать до 650°С при условии обеспечения требуемых механических свойств металла и сварных соединений.
- 4. Температура печи при посадке элементов или корпусов из двухслойных сталей должна быть не выше  $200^{\circ}$ C.

- 5.13.3. Объемной термической обработке после сварки продольных швов по режимам, указанным в табл.8, подвергаются:
- I) монолитные обечайки (в том числе центральные обечайки рулонированных царг), патрубки и другие элементы корпуса изготовленные вальцовкой, из углеродистых и кремнемарганцовистых сталей с плакирующим слоем или без него, если толщина стенки (S) превышает значение, вычисленное по формуле

$$S = 0.009 (Двн + I200)$$

где Двн - внутренний диаметр элемента, мм;

- центральные обечайки независимо от диаметра и толщины стен ки при отсутствии доступа вовнутрь рулонированных сосудов для осмотра и контроля продольных швов этих обечаек в процессе освидетельствования.
- 5.13.4. При наличии в техническом проекте требований по обеспечению стойкости против межкристаллитной коррозии необходимость
  и режимы термической обработки сварных соединений элементов из
  двухслойных сталей, для которых по условиям п.п.5.13.1, 5.13.2,
  5.13.3 термическая обработка необходима, определяется техническим проектом.

Термообработка сварных соединений (стабилизирующий отжиг или аустенизация) коррозионностойких сталей, эксплуатируемых при температуре свыше 350°С в средах, вызывающих межкристаллитную коррозию, а также коррозионное растрескивание, определяется техническим проектом.

- 5.13.5. Для сварных соединений из сталей марки 20X2MA и 22X3M допускается проведение промежуточных отпусков при температуре на 50-60°C ниже температуры отпуска основного металла.
- 5.13.6. При объемной термической обработке посадка в печь мно слойных блоков или корпусов должна производиться при температуре печи не более 150°С. При температуре посадки производится выдерж-

ка, время (Т) которой в часах определяется по формуле:

$$T \geq 5/50$$
.

- Где S -толщина многослойной стенки, мм. Скорость нагрева до температуры отпуска не должна превышать  $30^{\circ}$  С/ч.
- 5.13.7. Допускается проведение местного отпуска кольцевых швов монолитных элементов и корпусов сосудсв, при этом по всей длине шва и примыкающих к нему зон основного металла на ширину не менее двух толщин стенки, но не менее 100 мм в обе стороны от кольцево- го шва, должен быть обеспечен нагрев в пределах заданных для термической обработки температур, а также соблюдены условия нагрева и охлаждения.
- 5.13.8. Приварка внутренних и наружных устройств и корпусам сосудов, подвергаемых термической обработке, должна производиться до термической обработки.
- 5.13.9. Число высокотемпературных обработок (нормализация, закалка) сварного соединения должно быть не более трех. Число отпусков не ограничивается.
- 5.13.10. Допускается термическую обработку сварных соединений элементов корпуса днищ и других из углеродистых и низколегированных кремнемарганцовистых сталей совмещать с нагревом их под штамповку или вальцовку с окончанием штамповки (вальцовки) при температуре не ниже 700°С.
- 5.13.11. При проведении термической обработки сварных соединений должны приниматься меры, исключающие деформации элементов и корпусов сосудов под действием собственной массы.
- 5.13.12. Режимы термической обработки сварных соединений корпуса и его основных элементов должны заноситься в паспорт сосуда.
- 5.I4. Требования к окончательной сборке
  - 5.14.1. Предприятие-изготовитель должно производить контроль-

ную сборку сосуда в соответствии с принятой технологией и настоящим стандартом.

5.14.2. Резьбовые соединения, опорные поверхности гайка-шайба, уплотнительные поверхности уплотнительных колец, корпусов и крышек должны перед сборкой протираться начисто и смазываться противозадирными смазками, указанными в табл. 9. Допускается применение других противозадирных смазок, по свойствам не уступающим указанным в перечисленных стандартах и технических условиях.

Таблица 9

Марка противоза- дирной смазки	Номер стандарта, технических условий	Максимально допусти- мая температура эксплуатации, С
ВНИИНП - 232	ГОСТ 14068	100
BHNNHU - SIS	TY38-I-0I-594	150
ВНИИНП 225	FOCT 19782	300
ВНИИНП - 213	Ty38-I-0I-87	350
ВНИИНП - 229	OCT 38-I28	350
ВНИИНП - 269	ТУЗ8-1-01-58	350

- 5.14.3. Отклонение от параллельности торца крышки относительно торца фланца корпуса после сборки затвора и окончательной затяжки основных шпилек не должно превышать значений, указанных в табл.10.
- 5.14.4. Уплотнение крышки с корпусом должно быть выполнено в расчете на эксплуатацию сосуда при рабочих параметрах в соответствии с действующей нормативно-технической документацией (инструкцией, руководящим документом и др., примененными при расчете затяжки шпилек), указанной в техническом проекте.
- 5.14.5. Предприятие-изготовитель негабаритных сосудов, транспортируемых частями, должен произвести контрольную сборку сосуда.

Допускается вместо сборки проводить контрольную проверку размеров стыкуемых частей при условии, что предприятие-изготовитель гарантирует собираемость сосуда без дополнительной подгонки, обкатки, испытаний отдельных частей.

OCT 24.20I.03-90 C.59

Таблина 10

Наружный диаметр фланца	Отклонение	от параллельно	ости, мм
корпуса, мм	Уплотнение с двухко- нусным ко- льцом	Уплотнение с кольцом треугольно- го или вось- миугольного сечения	Уплотнение с плоской прокладкой
До 400 включ.	0,6	0,3	0,3
Св.400 до 800 ₩	1,0	0,4	0,4
" 800 " I000 "	1,5	0,5	0,6
" I000 " I200 "	2,0	0,6	0,8
" I200 " I400 "	2,5	0,7	1,0
" I400 " I600 "	3,0	0,8	1,2
" I600 " I800 "	3,5	0,9	-
" I800 " 2200 "	4,5	1,0	-
" 2200	5,5	-	-
" 2600	5,0	-	_
# 3600 # 4400 #	6,5		

П р и м е ч а н и е. Отклонение от параллельности определяется разностью максимального и минимального зазора между крышкой и корпусом (фланцем) и измеряется с погрешностью  $\pm$  0, I мм.

## 6. КОМПЛЕКТНОСТЬ И ДОКУМЕНТАЦИЯ

#### 6.I. Комплектность

6.І.І. Сосуд должен поставляться комплектно. В комплект сосуда должны входить:

I) сосуд в собранном виде (в т.ч.с внутренними устройствами) или отдельные транспортируемые части с ответными фланцами, накид-

ными гайками, рабочими прокладками, уплотнительными кольцами и крепежными деталями, не требующими замены при монтаже;

- 2) комплект сменных прокладок (не менее двух), уплотнительных колец для разъемов, которые подлежат разборке во время монтажа (для установки нетранспортабельных внутренних устройств, загрузки катализаторов и т.п.);
- 3) фундаментные болты с закладными деталями для всех опорных частей оборудования, закрепляемого на фундаментах;
- 4) комплект устройства для затяжки основных (соединяющих корпус с крышкой) крепежных деталей;
- 5) установочные (регулировочные) винты, для сосудов массой до 16 т.

Примечание. Допускается детали и сборочные единицы, которые при отправке в сборе с сосудом могут быть повреждены, снять и отправить в отдельной упаковке. Тип и вид тары и упаковки этих деталей и сборочных единиц, а также покупных деталей, должны соответствовать требованиям технических условий на конкретные сосуды.

- 6.1.2. Состав (перечень) и объем комплектности допускается уточнять по согласованию с потребителем (заказчиком), а также устанавливать техническим проектом на сосуд или техническими условиями с учетом фактической потребности.
  - 6.2. Документация
- 6.2.1. Все виды контрольных испытаний сосудов и их элементов должны быть оформлены соответствующей технической документацией, необходимой для составления паспорта сосуда.
- 6.2.2. На каждый сосуд, принятый на предприятии—изготовителе, должен быть составлен паспорт в соответствии с требованиями ГОСТ 25773. Все результаты испытаний, предусмотренные настоящим стандартом, но не содержащиеся в таблицах паспорта, должны быть

вписаны в раздел паспорта "Другие испытания и исследования".

- 6.2.3. В паспорт сосуда должны быть занесены наименования деталей, которые несут нагрузку от давления и подвергаются расчету. Перечень деталей для занесения в паспорт назначается техническим проектом.
- 6.2.4. На каждый сосуд в адрес заказчика должна быть отправлена следующая документация:
  - паспорт на сосуд І экз;
- 2) сборочный чертеж сосуда с указанием схемы строповки и центра массы - I экз:
- 3) чертежи основных сборочных единиц (корпуса, внутренних устройств, отдельно поставляемых частей и т.п.) 2 экз;
- 4) чертежи быстроизнашиваемых деталей (основных крепежных деталей -шпилек, гаек, шайб, крепящих крышку к корпусу, уплотнительных колец, прокладок, линз и др.) 2 экз;
- 5) монтажный чертеж, если он предусмотрен техническим проектом 2 экз;
- 6) для сосудов транспортируемых частями акт о проведении контрольной сборки или контрольной проверки размеров, схема монтажной маркировки, сборочные чертежи в трех экземплярах;
- 7) инструкция по эксплуатации, монтажу, осмотру, ремонту и контролю вс время эксплуатации – 2 экз.

Инструкция составляется автором технического проекта и входит в его состав:

- технические условия при наличии дополнительных требований, не предусмотренных настоящим стандартом ~ 2 экз;
  - 9) расчеты на прочность 2 экз;
  - 10) комплектовочные и упаковочные ведомости І экз.
- 6.2.5. Потребитель составляет на сосуд инструкцию по режиму работы и его безопасному обслуживанию в соответствии с Правилами Госгортехнадзора.

- 6.2.6. Документация должна быть отправлена в сброшюрованном виде в водонепроницаемой упаковке, помещенной в грузовое место номер один.
- 6.2.7. Подлинники технической документации и результати контроля изготовленного сосуда должны храниться в архиве предприятия—изготовителя в течение установленного срока эксплуатации.

### 7. ПРАВИЛА ПРИЕМКИ

- 7.I. Сосуды должны подвергаться на предприятии-изготовителе приемо-сдаточным испытаниям - по ГОСТ 15.001 .
- 7.2. Приемо-сдаточным испытаниям должен подвергаться каждый сосуд для проверки качества изготовления, соответствия требованиям настоящего стандарта, техническим условиям и рабочим чертежам.
- 7.3. При приёмо-сдаточных испитаниях должны проводиться и проверяться :
- внешним осмотром и выполнением необходимых измерений в процессе изготовления – размеры и форма деталей сборочных единиц и сосуда в целом;
- 2) внешним осмотром качество (состояние) внутренних и наружних поверхностей:
- 3) механические свойства материалов деталей и сварных соединенений - по документации ;
  - 4) качество сварных соединений по документации ;
- 5) наличие, содержание места расположения и правильность нанесения клейм на сварных швах и деталях (доступных для внешнего осмотра), маркировки монтажной, транспортной и на табличке — внешним осмотром;
- 6) правильность сборки, в том числе контрольной, для сосудов транспортируемых частями;

- 7) гидравлические и пневматические испытания;
- 8) наличие установленной документации (сертификатов, актов, карт измерения и контроля и др.);
  - 9) комплектность сосуда;
  - 10) качество консервации, окраски, упаковки.
- 7.4. Приемо-сдаточные испытания проводит служба технического контроля предприятия-изготовителя или Государственная приемка.
- 7.5. Результаты приемо-сдаточных испытаний должны быть внесены в паспорт сосуда.

#### 8. МЕТОЛЫ КОНТРОЛЯ И ИСПЫТАНИЙ

## 8.1. Общие требования

В процессе изготовления деталей, сборочных единиц и корпусов сосудов необходимо осуществлять систематический контроль качества выполнения работ, который заключается в организации и проведении предварительного контроля, пооперационного контроля и контроля готовых сварных соединений и изделий.

- 8.1.1. При предварительном контроле подлежат проверке квалификация сварщика, термиста и дефектоскописта; качество сварочных материалов, наличие технологических процессов, состояние сварочного оборудования, сборочно-сварочных приспособлений, термического оборудования и приборов для дефектоскопии.
  - 8.1.2. При пооперационном контроле проверяют:
- соответствие марки материала свариваемой детали и сварочных материалов требованиям чертежа и технических условий;
  - 2) качество подготовки материалов для сварки:
  - 3) качество сборки перед сваркой;
  - 4) режимы подогрева, сварки и термообработки.
- 8.I.3. Готовие сварние соединения и изделия проверяют на соответствие требованиям настоящего стандарта, техническим условиям и чертежам на изделия.
- 8.1.4. Результати контроля и испытаний должны вноситься в дело сосуда, а после изготовления в паспорт сосуда.
- 8.2. Контроль качества листовой и рулонной стали, штампованных заготовок, прковок и ковано-катаных плит.
- 8.2.1. Перед запуском в производство, независимо от наличия сертификата, материалы в зависимости от условий их применения должны контролироваться на предприятии-изготовителе сосудов в соответствии с требованиями настоящего стандарта(раздел 4, подраз-

- делы 8.2.8.6 и приложений 5.6.7.8.
- 8.2.2. Контроль химического состава сталей осуществляется сверкой сертификатных данных на соответствие их требованиям стандартов и технических условий на поставку.
  - 8.2.3. Испытания механических свойств сталей производятся:
  - I) на растяжение при температуре  $20^{\circ}$ C по ГОСТ I 497 :
  - 2) на растяжение при повышенных температурах по ГОСТ 9651:
  - 3) на статический изгиб по ГОСТ 14019:
  - 4) на ударный изгиб по ГОСТ 9454

Отбор проб для механических испытаний производится в соответствии с ГОСТ 7564.

Примечание. Испытания основного металла с острым надрезом (по Шарпи) при 20<sup>0</sup>С и при отрицательной рабочей температуре стенки сосуда являются обязательными.

Результати испытаний факультативны. т.е. справочные дс утверждения нормативных значений после сбора и анализа статистических данных.

8.2.4. При неудовлетворительных результатах механических испытаний допускается проводить повторное испытание на удвоенном числе образцов того вида испытаний, по которому получены неудовлетворительные результаты.

В случае получения неудовлетворительных результатов повторных испытаний материал может быть подвергнут повторной термообработке.

Число повторных термообработок должно быть не более двух. при этом дополнительный отпуск не считается повторной термообработкой.

8.2.5. Коррозионностойкая сталь и плакирующий слой двух-

слойной стали по требованию технического проекта до запуска в производство, независимо от наличия сертификата, должны контролироваться на стойность против межкристаллитной коррозии по ГОСТ 603 и на содержание ферритной фазы.

- 8.2.6. Рулонная сталь должна подвергаться внешнему осмотру, который осуществляется в процессе намотки рулонированных обечаек. При обнаружении расслоений дефектный участок полосы удаляется.
- 8.2.7. Штампованние днища, крышки, горловины, полуобечайки должны контролироваться:
- I) внешним осмотром на отсутствие плен, расслоений, надры-BOB:
- 2/ магнитопорошковым методом выборочно, в местах, где внешним осмотром выявлены дефекты, а также в местах исправления наружных дефектов:
- 3) методом механических испытаний в соответствии с приложением І.
- 8.2.8. Механические свойства материала штампованных деталей должны определяться на тангенциальных образцах, вырезанных из припуска на борту детали. При изготовлении однотипных деталей допускается производить контроль механических свойств на образцах, вырезанных из одной детали от партии. При этом в одну партию могут быть объединены штампованные детали одной марки стали, прошедшие совместную термическую обработку. При совместной термической обработке деталей разной толщины контрольные испытания должны проводиться на детали наибольшей толшины.
- 8.2.9. При неудовлетворительных результатах механических испытаний штампованных деталей допускается проводить повторную,

но не более чем двухразовую термическую обработку, при этом дополнительный отпуск не считается повторной термической обработкой.

- 8.2.10. Металл поковок для цельнокованых корпусов. обечаек. фланцев, днищ, крышек, трубных досок, патрубков и др.деталей подлежит контролю методами и оценкой качества в соответствии с требованиями ОСТ 26-ОІ-ІЗ5.
- 8.3. Контроль плотности рулонированных обечаек
- 8.3.1. Неплотности, образующиеся в процессе намотки, между слоями у торцев рулонированных обечаек, должны контролироваться набором шулов ТУ 2-034-225. Контроль производится до механической обработки торцев по п.5.2.4.II.
- 8.3.2. Для сосудов. требующих проверки на прочность при малоцикловых нагрузках в соответствии с ОСТ 26-1046, у каждой рулонированной обечайки после наплавки торцев должен измеряться объём межслойного пространства пневмотическим методом и определяться значения межслойных зазоров по методике предприятия-изготовителя. Допустимое значение зазоров должно определяться расчетом и указываться в техническом проекте.
- 8.4. Контроль основных геометрических размеров корпуса
- 8.4. І. После изготовления корпуса сосуда должны быть проконтролированы его основные геометрические размеры и отклонения формы и расположения поверхностей:
  - I) внутренний диаметр имлиндрической части:
  - 2) отклонение от круглости(овальность) внутреннего диаметра

пилинпрической части:

- 3) наружный диаметр цилиндрической части;
- 4) отклонение от прямодинейности цилиндрической части корпуса сосуда (отклонение продольного сечения):
  - 5) длина цилиндрической части корпуса по наружной поверхности:
  - 6) отклонение от круглости (угловатость) в поперечном сечении сварного шва:
    - 7) смещение кромок сварных стыковых соединений элементов корпуса; Результаты измерений заносятся в паспорт сосуда.
- 8.4.2. Контроль внутреннего диаметра должен производиться в одних и тех же точках до и после гидравлических испытаний нутромером микрометрическим по ГОСТ IO.

Измерения производятся вне зоны продольного сварного шва обечайки (центральной обечайки) в двух взаимноперпендикулярных плоскостях в доступных местах каждой обечайки на расстоянии не менее 400 мм от кольцевого шва.

Абсолютная погрещность измерений внутреннего диаметра не должна превышать  $\pm 1,0$  мм.

8.4.3. Отклонение от круглости (овальность) внутреннего диаметра цилиндрической части корпуса сосуда определяется как разность результатов измерений наибольшего и наименьшего внутренних диаметров.

Допускается в паспорт сосуда заносить результаты измерений отклонения от круглости каждой обечайки (центральной обечайки).

8.4.4. Наружний диаметр определяется расчетным путем по результатам измерения ллины окружности. Измерение длины окружности производится в средней части каждой обечайки по её наружной поверхности методом опоясывания рулеткой измерительной металлической 2 класса по ГОСТ 7502. Усилие натяжения рулетки при изме-

рении должно составлять не более 50Н.

Абсолютная погрешность косвенного измерении не должна превышать +2.0 мм.

8.4.5. Контроль отклонения от прямолинейности образующей цилиндрической части сварного корпуса производится с помощью натянутой струны из стальной проволоки диаметром от 0,3 до 0,6 мм. Расстояние от струны до поверхности сосуда измеряется линейкой измерительной металлической по ГОСТ 427.

За результат измерений принимается наибольшее значение отклонения от прямолинейности. Абсолютная погрешность измерения не должна превышать  $\pm$  I,0 мм. Измерения отклонений от прямолинейности в местах сварных швов не производится.

8.4.6. Кочтроль смещения кромок продольных (для обечаек) и кольцевых сварных соединений элементов корпуса производить в процессе сборки под сварку в местах наибольшего смещения кромок. Контроль смещения продольных соединений для обечаек по внутренней, а для центральных обечаек по внутренней и наружной поверхностям производится при помощи радиусных шаблонов по ТУ 2-034-228 и набора шупов по ТУ 2-034-225.

Контроль смещения кольцевых соединений для рулонированных обечаек между собой и с коваными элементами производится по внутренней поверхности при помощи поверочной линейки класса точности 1,0 по ГОСТ 8026 и набора шупов или штангенгдубиномера по ГОСТ 162.

Абсолютная погрешность измерения смещения не должны превишать  $\pm \ 0$ , I мм.

8.4.7. Контроль длини наружной цилиндрической части корпуса сосуда производится ручеткой измерительной металлической 3 класса по ГОСТ 7502.

Абсолютная погрешность измерений не должна превышать ± 10 мм. 8.4.8. Действительный объем корпуса сосуда определяется, как правило, расчетным путем по результатам измерений внутреннего диаметра, длины наружной цилиндрической части корпуса и с учетом объёма днищ. Допускается измерения и расчет объёма производить по отдельным элементам корпуса, например: днища, цилиндрической части,
фланца, горловины с последующим суммированием объёмов. При этом
объёмы штуцеров, патрубков и люков не учитываются. Относительная
погрешность косвенного измерения объёма не должна превышать  $\pm I$ ,0%
его номинального значения.

- 8.5. Контроль качества сварных соединений и наплавок
  - 8.5.I. Общие требования
- 8.5.I.I. Сварные соединения сосудов и их элементов должны подвергаться контролю следующими методами:
  - I) внешним осмотром и измерениями;
  - 2) проведением механических испытаний;
  - 3) проведением металлографических исследований;
  - 4) измерением твердости;
  - 5) цветным или магнитопорошковым;
  - 6) ультразвуковым или радиографическим;
  - 7) стилоскопированием;
  - 8) испытанием на стойкость против межкристаллитной коррозии;
  - 9) гидравлическими испытаниями;
- 10) другими методами (акустической эмиссии, люминесцентным, определением содержания ферритной фазы и др.), предусмотренными техническим проектом.

Окончательный контроль качества сварных соединений сосудов, подвергающихся термообработке, должен производиться после проведения термообработки.

- 8.5.I.2. Виды испытаний сварных соединений и наплавок деталей сосуда назначаются в соответствии с табл.II.
  - 8.5.І.З. Объём испытаний сварных соединений и наплавок наз-

Таблица II Виды испытаний сварных соединений

Характеристика сварного соединения		Механи- ческие испыта- ния	Металло- графичес- кие иссле- дования	Опреде- ление твер- дости	Определе- ние хими- ческого состава	Определе- ние стой- кости против МКК	Определе- ние содер- жания &-Фазы
ечай-	Продольные швы вальцованных, штампосварных обечаек и концевых деталей.	+	+	+	+ с учетом п.8.5.9.2	с учетом п.8.5.7	† с учетом п.8.5.8.I
монолитные обечай ки и концевые детали	Низколегированная наплавка торцев монолитных эдементов под сварку с рулонированными обечайками.	+	+	+	с учетом п.5.5.5	-	_
моноли ки и к цетали	Антикоррозионная наплавка, в том числе на трубные ре- шетки.	_	_	+	+	+ с учетом п,8.5.7	с учетом п.8.5.8.I
рулонированные обечайки	Продольные швы центральных обечаек	+	+	+	-	+ с учетом п.8.5.7	-
	Замыкающие швы (черт.3)	+		_	_	_	
	Продольные швы наружного кожуха	†	_	-		_	_
	Наплавка торцев	+	+	+		-	
рулони обечай	Наплавка поверх- ностей отверстий под внар- ку патрубков (штуцеров)	-	+	+	_	-	_

Примечания:

- I. + (плюс) контроль производится, (минус) контроль не производится.
- 2. Механические испытания, металлографические исследования, определение твердости наплавок на торцы монолитных элементов и рулонированных обечаек производятся на контрольных сварных соединениях для кольцевых швов, а наплавок поверхности отверстий в рулонированных обечайках на контрольных сварных соединениях для вварки штуцера.

начаются в соответствии с требованиями, приведенными в подразделах. соответствующих перечислениям (I-IO) п.8.5.1.1.

- 8.5.2. Внешний осмотр и измерения сварных соединений и наплавок
- 8.5.2.1. Внешний осмотр и измерения проводятся в соответствии с ГОСТ 3242 для выявления наружных недопустимых дефектов в сварных швах и наплавках. а также отклонений геометрических размеров сварных соединений. Внешнему осмотру должны также подвергаться участки поверхности корпуса, прилегающие к сварным швам шириной не менее 30 мм.

Внешний осмотр и измерения следует производить с двух сторон в доступных местах по всей протяженности сварных соединений (шва).

- 8.5.2.2. Перед внешним осмотром сварные соединения, наплавки и прилегающие к ним поверхности основного металла должны быть очищены от шлака, брызг и других загрязнений.
- 8.5.2.3. В процессе изготовления корпусов сосудов должно контролироваться качество сборки под сварку (смещение кромок, чистота свариваемых кромок, прямолинейность образующей корпуса и т.п.).
- 8.5.3. Контрольные сварные соединения
- 8.5.3.1. Контрольные сварные соединения предназначены для контроля механических свойств, структуры, твердости, стойкости против межкристаллитной коррозии производственных сварных соединений.

Контрольные сварные соединения должны быть идентичны контролируемым производственным сварным соединениям.

- 8.5.3.2. Идентичными считаются сварные соединения одинаковые по марке стали, форме разделки кромок, виду и режимам сварки, сварочным материалам, пространственному положению шва при сварке, режимам нагрева под сварку, вальцовку, штамповку, термообработку и различающиеся по толщине стенки не более чем на 20%.
- 8.5.3.3. Сварка контрольных сварных соединений, должна выполняться теми же сварщиками, на том же сварочном оборудовании, что и контролируемые производственные сварные соединения.

Контрольные сварные соединения должны подвергаться нагреву совместно с изделием под штамповку, вальцовку и термообработку. Допускается проведение термической обработки контрольных соединений отдельно от изделия продолжительностью, равной суммарной продолжительности всех термообработог контролируемого соединения корпуса сосуда.

- 8.5.3.4. При автоматической сварке на каждую группу индентичных сварных соединений ( п.8.5.3.2) корпуса сваривается одно контрольное соединение, при ручной дуговой сварке по одному контрольному соединению на каждого сварщика, принимаещего участие в сварке швов данной группы. При многопроходной сварке шва, выполняемого несколькими сваршиками, отдельные проходы при сварке контрольного соединения должны выполняться теми же сварщиками, в том же порядке, в каком выполнялось производственное сварное соединение.
- 8.5.3.5. Контрольные сварные соединения должны контролироваться теми же методами, в том же объёме, что и контролируемые производственные сварные соединения. Для проведения испытаний и исследований вырезка образцов из участвов контрольных сварных сое—

динений, имеющих недопустимые дефекты, не допускается.

- 8.5.3.6. Для продольных стыковых швов корпуса свариваются плоские контрольные сварные соединения. Пластины следует прихватывать к свариваемым элементам так, чтобы шов контрольного соединения являлся продолжением шва изделия.
- 8.5.3.7. Контрольные соединения для продольных швов заготовок. подвергаемых штамповке, допускается вырезать из припуска, предусмотренного на борту штамповки.
- 8.5.3.8. Для кольцевых стыковых соединений сосудов внутренним диаметром до 600 мм диаметр контрольного соединения должен соответствовать диаметру сосуда. При большем диаметре сосуда диаметр контрольного соединения должен онть не менее 600 мм. Допускается для кольцевых сварных соединений изготавливать плоское контрольное соединение. Плоское контрольное соединение должно быть жёстким и выполнено с соблюдением всех условий сварки контролируемых швов сосудов.
- 8.5.3.9. Для кольцевых стыковых соединений из двух рулонированных обечаек и из рулонированной обечайки и монолитного элемента допускается изготовлять одно контрольное соединение, состоящее из рулонированной (пакета) и монолитной (пластины) обечайки.
- 8.5.3.10. Для сварных соединений вварки (приварки) патрубков (штуцеров) внутренним диаметром более 100 мм изготавливается контрольное сварное соединение с мужсимальным для контролируемой группы идентичных сварных соединений корпуса сечением сварного шва. При этом в группу идентичных сварных соединений могут быть включены сварные соединения с разной толщиной шва. Контрольное

соединение может быть плоским из пластин или состоять из сектора обечайки (днища и т.д.) радиусом, равным радиусу контролируемого элемента, с вваренным (приваренным) патрубком.

- 8.5.3.II. Для контроля аустенитной наплавки на трубную решетку под приварку теплообменных трубок должно быть изготовлено контрольное соединение, представляющее собой круг диаметром 500мм толщиной IOO мм, на который производится наплавка толщиной, равной толшине наплавки трубной решетки контрлируемого аппарата. Наплавленная поверхность должна быть механически обработана для проведения контроля.
- 8.5.3.I2. Размеры контрольных сварных соединений должны быть выбраны с таким расчетом, чтобы из них можно было вырезать необходимое число образцов для предусмотренных стандартом видов испытаний, а из оставшейся части, в случае повторных испытаний, можно было бы дополнительно вырезать удвоенное число образцов.
- 8.5.3.13. При серийном изготовлении однотипных сосудов или их элементов разрешается на каждую группу идентичных сварных соединений партии сосудов (элементов) изготовлять по одному контрольному соединению, при условии выполнения требований п.п.8.5.3.2, 8.5.3.3, 8.5.3.4. В одну партию могут быть объединены однотилные сосуды (элементы) различающиеся по толщине стенки не более чем на 20%, если цикл изготовления всей партии сосудов (элементов) по сборочно-сварочным работам, термообработке и контрольным операциям не превышает трех месяцев для элементов корпуса сосуда и не более одного года для кольцевых сварных соединений сосуда.

Толщина контрольных сварных соединений должна быть равна максимальной толщине стенки контролируемых производственных стиков. 8.5.3.14. Контрольным сварным соединениям и вырезанным из них образцам следует присваивать регистрационный номер согласно учетной документации предприятия—изготовителя, в которой должны отражаться необходимые сведения по изготавливаемому производственному сварному соединению.

### 8.5.4. Механические испытания сварных соепинений

- 8.5.4.I. Обязательным механическим испытаниям на контрольных сварных соединениях в объеме, указанном в табл.I2, должны подвергаться стыковые сварные ссединения элементов и корпусов сосудов.
- 8.5.4.2. Показатели механических свойств сварных соединений должны определяться как среднее арифметическое из результатов (черт.6-19) полученных при испытании отдельных образцов. При этом показатели механических свойств считаются неудовлетворительными, если хотя бы один из образцов дал результать, отличающиеся от установленных норм более чем на 10% сторону снижения.
- 8.5.4.3. При неудовлетворительных результатах механических испытаний допускаются повторные испытания на удвоенном числе образцов по тому виду испытаний, который дал неудовлетворительные результаты.
- 8.5.4.4. Образцы для повторных испытаний должны вырезаться из тех же контрольных сварных соединений, из которых вырезались образцы для первичных испытаний.
- 8.5.4.5. При неудовлетворительных результатах повторных испитаний сварные соединения, термически обработанные после сварки,

Таблица I2 Механические испытания контрольных сварных соединений

Характеристика сварных соединений	Вид испытаний	Температура испытаний, ОС	Число об- разцов, шт	Тип образцов, стандарт
Продольные швы вальцо- ванных, штампосварных обечаек и концевых де- талей	Растяжение, металл шва, черт. 16	20	2	тип П ГОСТ 6996
Кольцевые швы корпуса,	Растяжение,	20	2	тип XII ГОСТ 6996 или тип III ГОСТ 1497
соединяющие монолитные обечайки и концевые	сварное сое-	300₩		тип I ГОСТ 965I
детали между собой	черт. 17	350 <sup>*</sup>		
	Статистичес- кий изгиб	20	2	TMI XXVII FOCT 6996
	Ударный изгиб:	20	3	тип УІ ГОСТ 6996
	терт. 18     зона терми-     ческого влия-			тип IX ГОСТ 6996
	ния, черт.19			

Продолжение табл. 12

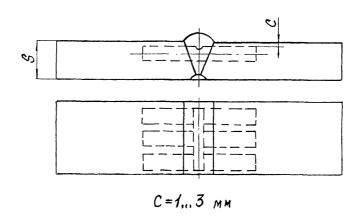
Характеристика сварных соединений	Вид испытаний	Температура ис- пытаний, <sup>О</sup> С	Число образ- цов, шт	Тип образцов, стандарт
Рулонированные обечай- ки :	Растяжение, сварное сое- динение	20	2	тип XII ГОСТ 6996 или тип II ГОСТ 1497 при 5≽ 20 мм
		300 <sup>¥</sup>		плоские или круглые тип I ГОСТ 9651
	Статический изгиб	20	2	тип ХХУП ГОСТ 6996
	Ударный изгиб, металл шва, черт. 6 и черт. 7 (для двухслой—ных сталей)	20 от минус 21 <sup>жж</sup> до минус 40 включ.	3	тип УІ ГОСТ 6996, тип IX ГОСТ 6996

Сольцевые швы корпуса, соединяющие рулониро- ванные обечайки между обой и монолитными	Растяжение, металл шва,		1	<del></del>
	черт.8	20	2	тип П ГОСТ 6996
VICINICITE ANTA	Растяжение, сварное соеди- нение,черт.9	20 300 * 350 *		тип XII ГОСТ 6996 или плоские тип II ГОСТ 1497 плоские, ГОСТ 9651
	Статический изгиб, черт.12	20	2	тип ХХУП ГОСТ 6996
	Ударный изгиб:  1) металл шва,черт. 10  2) металл наплавки на торец рулонированной обечайки, черт. 15  3) зона термического влиния основного металла,черт. 11,13  4) зона термического влияния в наплавки на поковку, черт. 14	от минус 2I <sup>XX</sup> до минус 40 вкл.	3	тип УІ ГОСТ 6996 тип ІХ ГОСТ 6996 тип УШ ГОСТ 6996 тип ХІ ГОСТ 6996

Характеристика сварных соединений	Вид испытаний	Температура испы— таний, <sup>О</sup> С	Число образцов, шт	Тип образцов, стандарт
Шви футеровки	Растяжение, сварное фое- динение	20	2	тип XII ГОСТ 6996
	Статистический изгиб		2	тип ХХУП ГОСТ 6996

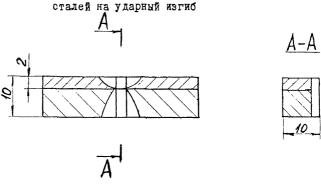
- $\star$  испытания при температурах 300 и 350  $^{\rm O}$ С назначаются для сварных соединений сосудов, работающих при температуре стенки соответственно свыше 200 до 300  $^{\rm O}$ С и свыше 300 до 350  $^{\rm O}$ С .
- жж испытания проводятся при отрицательных (ниже минус 20<sup>0</sup>C) рабочих температурах стенки корпуса сосуда. Примечания :
- І. Испытания на ударный изгиб проводятся для сварных соединений толшиной 12 мм и более.
- 2. При испытании на растяжение сварных соединений начальная расчетная длина образца  $\ell_0$  должна включать все зоны сварного соединения (основной металл, зоны термического влияния, металл наплавок и швов).
- 3. Испытания на ударный изгиб металла шва (образец типа IX ГОСТ 6996) являются обязательными, типа XIназначаются по требованию технического проекта. Результаты испытаний факультативны.
- 4. Образцы для испытаний на ударный изгиб тип УШ, XI ГОСТ 6996 назначаются для испытаний наплавки и зоны термического влияния основного металла со стороны рулонированной обечайки.
- 5. S толщина стенки ( шва ).
- 6. При испытаниях на статический изгиб контрольных сварных соединений толщиной более 30 мм, допускается 8 доводить толщину образцов до 30 мм строжкой или фрезерованием. При толщине контрольного сварного соединения более 80 мм образцы должны вырезаться из его верхней и нижней частей. Диаметр оправки при испытаниях две толщины образца.

## Расположение образцов для испитания металла шва на ударный изгиб



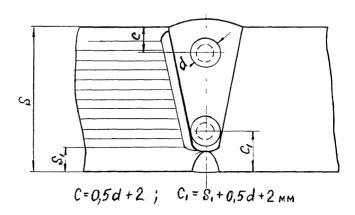
Tepr. 6

Форма образцов для испытания двухслойных сталей на ударный изгиб



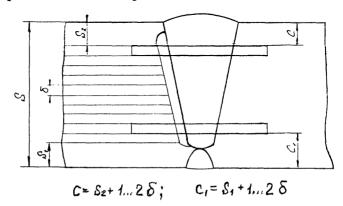
qepr.7

### Расположение образцов для испытания металла шва на растяжение



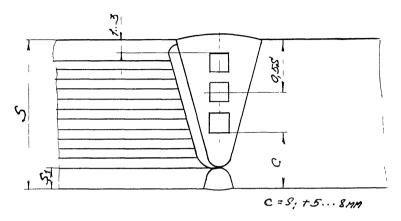
Черт.8

## Расположение образцов для испытания сварного соединения на растяжение



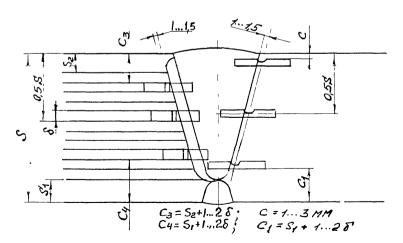
Черт.9

## Расположение образцов для испытания металла шва на ударный изгиб



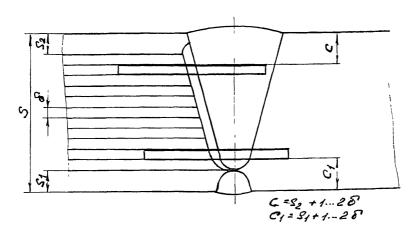
Черт 10

# Расположение образцов для испытания ЗТВ основного металла на ударный изгиб



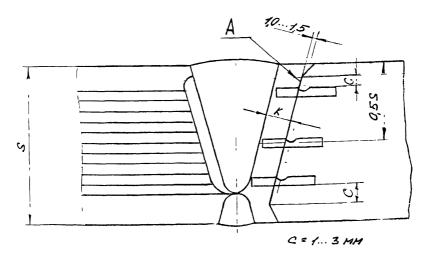
Черт. II

#### Расположение образцов для испытания сварного соединения на статический изгиб



Черт. I2

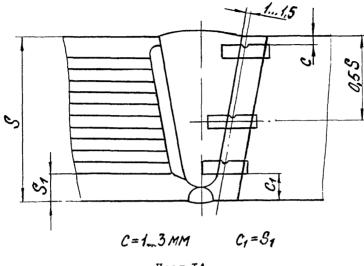
Расположение образцов для испытания ЗТВ основного металла на ударный изгиб



К - толщина наплавки; А - линия сплавления

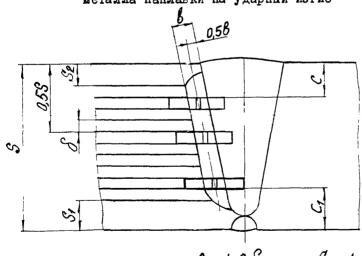
Черт. 13

Расположение образцов для испытания ЗТВ металла наплавки на ударный изгиб



Черт.I4

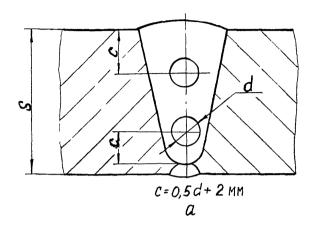
Расположение образцов для испытания металла наплавки на ударный изгиб

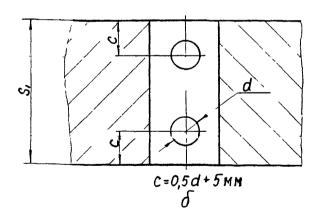


c=S2+1...28; c1=S1+1...28

Черт. I5

# Расположение образцов для испытания металла шва на растяжение





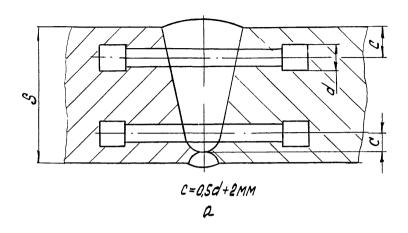
Д - ручная и автоматическая сварка

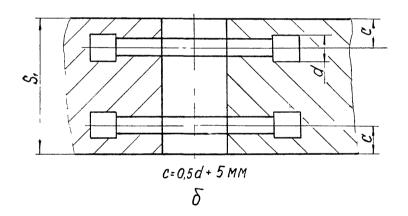
 $\delta$  - электрошлаковая сварка

 $\mathcal{S}_{I}$  - исполнительная толщина заготовки под этамповку

**Черт.** 16

# Расположение образцов для испытания сварного соединения на растяжение





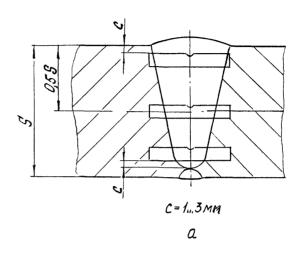
 $\mathcal Q$  - ручная и автоматическая сварка

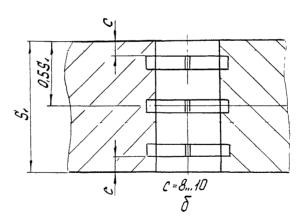
 $\delta$  - электрошлаковая сварка

 $\mathcal{S}_{\prime}$  - исполнительная толщина заготовки под штамповку

Черт. I7

# Расположение образцов для испытания металла шва на ударный изгиб



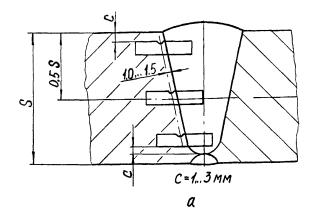


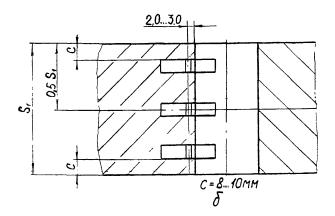
 $\mathcal Q$  - ручная и автоматическая сварка

 $\delta$  - электрошлаковая сварка

 $\mathcal{S}_{\prime}$  - исполнительная толщина заготовки под штамповку

# Расположение образцов для испытания ЗТВ основного металла на ударный изгиб





Q - ручная и автоматическая сварка

 $\delta$  - электрошлаковая сварка

 $\mathcal{S}_{I}$  - исполнительная толщина заготовки под штамповку

должны быть вновь полвергнулы термической обработке вместе с остатками контрольного сварного соединения, после чего вновь проводятся механические испитания в полном объеме на образцах, вырезанных из контрольного сварного соединения.

Пля сварных соединений, не подвергаемых термической обработке. проводятся испытания в полном объеме на образцах, вырезанных из производственных сварных соединений. Решение о вырезке образцов из производственных сварных соединений (термообработанных и нетермообработанных) принимается предприятием-изготовителем, исходя из сложности последующего восстановительного ремонта.

При получении отрицательных результатов и в этом случае сварние шви бракуются.

- 8.5.4.6. Результати механических испытаний сварных эсединений должны быть внесены в паспорт сосуда.
- 8.5.5. Металлографические исследования сварных соединений.
- 8.5.5.1. Металлографические исследования сварных соединений определяющих прочность сосуда должны проводиться в соответствии с ОСТ 26-1379 и имеют целью выявление трещин, пор. раковин. непроваров, шлаковых включений, определение макро и микроструктуры и твердости всех зон сварного соединения.
- 8.5.5.2. Металлографические исследования проводятся на темплетах. вырезанных поперек шва каждого контрольного сварного соелинения".

Контролируемая поверхность должна включать сечение шва с зонами термического влияния и прилегающими к ним участками основного металла.

8.5.5.3. При макроисследовании определяются макродефекты.

твердость всех зон сварного соединения, за исключением твердости переходного слоя в аустенитной наплавке.

При микроисследовании определяются микротрещини и микроотруктури всех зон сварного соединения.

- 8.5.5.4. Измерение твердости в поперечном сечении кольцевопо шва, шва вварки патрубка (штуцера), шва штампованной (вальцованной) детали производится в соответствии с черт.20, 21, 22,23, 24, 25.
- 8.5.5.5. Качество сварного соединения при металлографических исследованиях должно соответствовать требованиям подраздела 5.II.
- 8.5.5.6. Если при металлографическом исследовании в контрольном сварном соединении, проверенном методом ультразвуковой дефектоскопий или радиографическим методом и признанном годным, будут обнаружени недопустимые внутренние дефекти, которые должны
  обнаруживаться этим методом неразрушающего контроля, все выполненные на сосуде сварные соединения, подлежат повторному контролю
  тем же методом в объёме 100%. При этом проверка качества всех
  производственных стыков должна осуществляться другим, более опытным и квалифицированным дефектоскопистом.

В случае получения удовлетворительных результатов повторного контроля более опытным и квалифицированным дефектоскопистом
сварные швы считаются годными.

8.5.5.7. При неудовлетворительных результатах металлографических исследований допускаются повторные исследования на удзоенном числе шлифов, вырезанных из того же контрольного соединения.

В случае получения неудовлетворительных результатов при повторных металлографических исследованиях темплеты вырезаются

из производственного шва сосуда с учетом п.8.5.4.5 и подвергаются исследованиям гольном объеме. При отрицательных результатах исследований все производственные швы бракуются.

8.5.6. Измерение твердости сварных соединений

8.5.6.І. Контроль твердости сварных соединений должен произведиться по наружной поверхности сосуда (сборочной единицы) после окончательной термической обработки сварных соединений.

Измерению твердости подвергаются основной металл, металл шва и зоны термического влияния в соответствии с черт. 26.

В сварных соединениях типа "рулон + поковка" измерению твердости подвергается монолитный металл, металл шва и зона термического влияния только со стороны монолитного металла.

8.5.6.2. На кольцевых швах измерение твердости производится в трех местах на окружности через  $120^{\circ}$ .

На швах приварки (вварки) патрубков (штуцеров) измерение твердости производится в одном доступном месте.

П р и м е ч а н и е. На патрубках, размеры и конструкция которых не позволяют выполнить данную операцию, контроль твердости сварного соединения не производится.

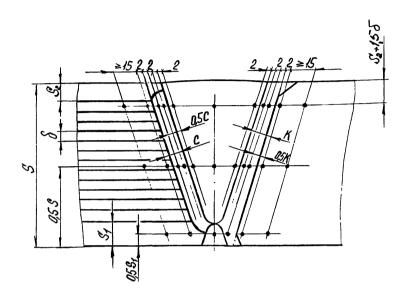
8.5.7. Испытание на межкристаллитную коррозию сварных соединений

Испытание на стойкость против межкристаллитной коррозии сварных соединений аустенитного класса и антикоррозионной наплав-ки должно производиться по требованию технического проекта в соответствии с ГОСТ 6032.

Испытания проводятся на образцах, вырезанных из контрольного сварного соединения, выполненного по аналогии с контролируемым сварным соединением.

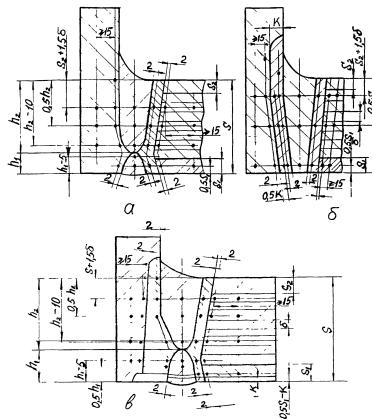
Результаты испытаний оформляются протоколом и прилагаются к паспорту сосуда.

# Схема измерения твердости в поперечном сечении кольпевого шва



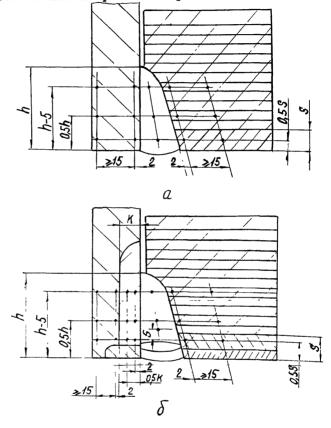
 $\mathcal{K}$  — толщина наплавки поковки;  $\mathcal{C}$  — толщина наплавки рулонированной обечайки;  $\mathcal{S}_{\ell}$  — толщина центральной обечайки. Замер твердости производится в середине слоя

Схема измерения твердости в сварном соединении вварки штуцера на полную толщину стенки рулонированной обечайки



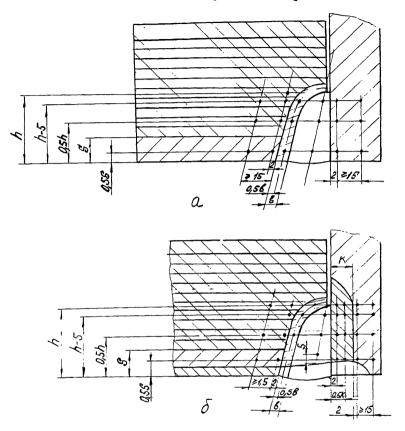
- штуцер и центральная обечайка из углеродистой или низколегированной стали;
- туцер из хромомолибденовой стали, центральная обечайка из двухслойной стали
- втуцер из хромомолибденовой (углеродистой или низколегированной) стали, центральная обечайка из углеродистой или низколегированной стали

Схема измерения твердости в поперечном сечении шва вварки штуцера на неполную толщину стенки рулонированной обечайки без наплавки поверхности отверстия



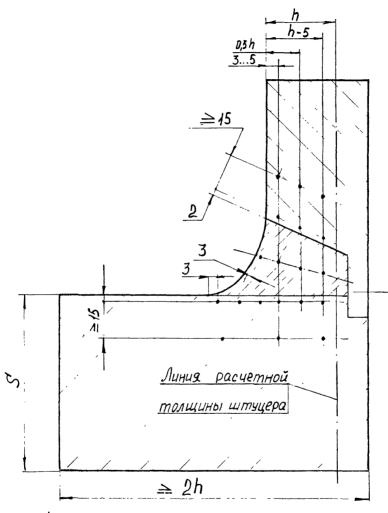
- ${\cal Q}$  штуцер и центральная обечайка из углеродистой или низколегированной стали
- $\delta$  штуцер из хромомолибденовой стали, центральная обечайка из двухслойной стали

Схема измерения твердости в поперечном сечении ива вварки штуцера на неполную толщину стенки рулонированной обечайки с наплавленной поверхностью отверстых



 $\mathcal{Q}$  - штуцер и центральная обечайка из углеродистой стали  $\mathcal{O}$  - штуцер из хромомолибденовой стали, центральная труба из двухслойной стали

# Схема измерения твердости в сечении шва приварки штуцера к монолитным элементам корпуса

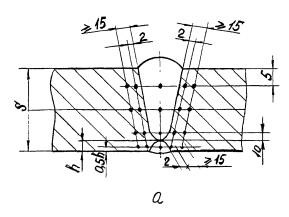


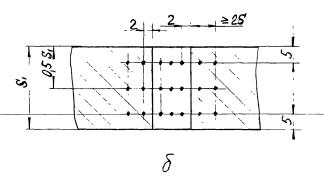
h - толщина стенки штуцера

S - толщина стенки элемента сосуда

Черт. 24

Схема измерения твердости в поперечном сечении сварного соединения "поковка+поковка" "поковка+штамповка"



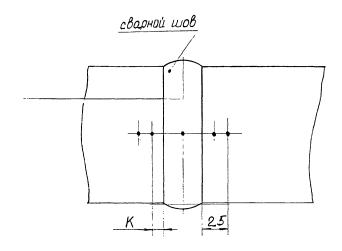


Д - для автоматической и ручной сварки

 $\delta$  - для электрошлаковой сварки

 $\mathcal{S}_{\prime}$  - исполнительная толщина заготовки под штамповку

Схема измерения твердости сварных соединений с наружной поверхности корпуса сосуда, аппарата



K = 1,5...2 для автоматической сварки K = 2...5 для электрошлаковой сварки

- 8.5.8. Контроль на содержание ферритной фазы
- 8.5.8.1. Определение ферритной фазы в металле шва или в металле, направленном аустенитными электродами, следует производить при наличии требований в техническом проекте или технических условиях на сосуд (сборочную единицу) с указанием предельно-допустимого содержания ферритной фазы.
- 8.5.8.2. Определение содержания ферритной фазы в металле шва или наплавленном металле должно определяться объемным магнитным методом в соответствии с ГОСТ 9466.

Содержание феррита определяется ферритометрами, удовлетворяющими ГОСТ 26364. При содержании ферритной фазы более 20% допускается применение металлографического метода.

- 8.5.9. Стилоскопирование сварных соединений
- 8.5.9.1. Стилоскопирование сварных швов и наплавок производится для установления соответствиия приме ненных сварочных материалов маркам, указанным в чертежах, инструкциях по сварке или настоящем стандарте.

При стилоскопировании следует руководствоваться "Инструкцией по стилоскопированию основных и сварочных материалов и готовой продукции ВНИИПТхимнефтеаппаратуры, Волгоград, 1987 г.

8.5.9.2. Стилоскопированию необходимо подвергать металл шва соединений их хромомолибденовых сталей, выполненных с использованием легированных (хромомолибденовых) присадочных материалов, соединений из сталей аустенитного класса з также антикоррозионные наплавки.

- 8.5.9.3. В процессе стилоскопирования следует определять в наплавленном металле наличие основных легирующих элементов (хрома, молибдена и др.), определяющих марку использованных сварочных материалов.
  - 8.5.9.4. Стилоскопированию подвергается:
  - I) каждый сварной шов категорий ABA (черт.27)- в одной точке;
  - 2) сварные швы категории С (черт.27) в доступных местах;
- 3) сварные швы категорий ЕТ (черт.27) по требованию технического проекта - в объеме не менее 10%;
  - 4) наплавка в одной точке;
  - 5) места исправления сварного шва.
- 8.5.9.5. При получении неудовлетворительных результатов контроля должно производиться повторное стилоскопирование того же сварного соединения на удвоенном числе точек.

При неудовлетворительных результатах повторного контроля должен производиться спектральный или химический анализ сварного соединения, результаты которого считаются окончательными.

8.5.IO. Контроль герметичности футеровки

Контроль герметичности футеровки корпуса должен производиться галоидным методом гелиевым или фреоновым течеискателем до и носле гидравлического испытания.

Испытание проводится в соответствии с действующей нормативнотехнической документацией предприяти-изготовителя.

Результаты испытаний оформляются протоколом и прилагаются к паспорту сосуда.

Необходимость контроля устанавливается техническим проектом.

- 8.6. Неразрушающие методы контроля
- 8.6.1. Общие требования
- 8.6.I.I. Методы контроля качества материалов, заготовок и сварных соединений сосудов и их элементов назначаются в соответствии с табл. I3.
- 8.6.I.2. Внешний осмотр, контроль сварных соединений цветным и магнитопорошковым методами - по ГОСТ 3242, ГОСТ 2IIO5, ГОСТ 18442, ОСТ 26-0I-84, ОСТ 26-5.
- 8.6.I.3. Внешний осмотр, цветной или магнитопорошковый методы контроля сварных соединений должны проводиться с внутренней и наружной поверхностей корпуса сосуда, вместе с прилегающими зонами, на расстоянии не менее 30 мм от шва.
- 8.6.I.4. Контроль сварных швов корпуса с внутренней поверхности следует проводить :

магнитопорошковым методом - при внутреннем диаметре сосуда более 600 мм; цветным методом - при внутреннем диаметре сосуда более 800 мм.
Швы сосуда диаметром менее указанных следует контролировать визуально, с применением лушы не менее чем десятикратного увеличения по ГОСТ 2576.

- 8.6.І.5. Поверхности сварних соединений из углеродистих, низколетированных и легированных сталей должны контролироваться магнитопорошковым методом. Допускается, в случае невозможности или неэффективности магнитопорошкового метода, эти сварные соединения контролировать цветным методом.
  - 8.6.1.6. Цветным методом должны контролироваться поверхности сварных соединений из немагнитных сталей.
  - 8.6.1.7. Ультразвуковой или радиографический методы контроля выбираются исходя из необходимости обеспечения более полного и точного выявления негопустимых дефектов с учетом особенностей физи —

ческих свойств металла, а также эффективности данного метода контроля для конкретного вида сварного соединения с учетом его конструктивных особенностей.

- 8.6.1.8. Радиографический контроль сварных соединений должен производиться по ГОСТ 7512.ГОСТ 23055.ОСТ 26-II-03.
- 8.6.7.9. Контроль сварных соединений ультазвуковым методом следует производить в соответствии с требованиями ГОСТ 14782,ОСТ 26-2044 и ОСТ 26-01-163.
- 8.6.1.10.Допускается в технических проектах сосудов и аппаратов назначить дополнительный контроль сварных соединений отдельных элементов корпуса, не предусмотренный настоящим стандартом.
- 8.6.2. Контроль листовой и рулонной стали
- 8.€.2.І. Листовая сталь для изготовления центральных обечаек, штампованные заготовки из листовой стали толщиной свыше 25мм при отсутствии в сертификаие результатов ультразвукового контроля должны подвергаться на предприятии-изготовителе сосудов контролю ульттразвуковым методом в объеме 100%.
- 8.6.2.2. Двухслойная листовая сталь на полосе шириной 200 мм под сварку кольцевого и продольного швов должна подвергаться контролю цветным методом плакирующего слоя на отсутствие поверхностных трещин, а также ультразвуковым методом на сплошность слоев. Нормы допускаемых дефектов по классу I ГОСТ 10885.
- 8.6.2.3. Рулонная сталь должна подвергаться внешенму осмотру, который осуществляется в процессе намотки реломированных обечаек. При обнаружении расслоений дефектный участок полосы удаляется.
- 8.6.3. Контроль поковок и штампованных заготовок
  - 8.6.3. Г. Поковки и штампованные заготовки после окончатель-

ной термической обработки должны подвергаться в объеме IOO% контролю ультра звуковым методом в соответствии с требованиями IOCT 24507 и ОСТ 26-0I-I34.

- 8.6.3.2. Контроль поковок и штампованных заготовок методами цветным или магнитопорошковым проводится после термической обработ-ки выборочно в местах обнаружения дефектов внешним осмотром, а также в местах исправления наружных дефектов.
- 8.6.3.3. Штампованние днища, крышки, горловини должни контролироваться внешним осмотром на отсутствие плен, расслоений,
  надрывов магнитопорошковим или цветным методами выборочно в местах, где внешним осмотром выявлены дефекты, а также в местах исправления наручных дефектов.
- 8.6.3.4. Свариваемые кромки кованых и штампованных заготовок должны проверяться внешним осмотром и цветным методом в объеме 100%.
- 8.6.3.5. Металл штуцеров подлежит контролю ультразвуковым методом по ОСТ 26-OI-I34. Нормы допускаемых дефектов по ОСТ 26-OI-I35.
- 8.6.4. Контроль сварных]соединений инаплавок
- 8.6.4.I. Комплекс методов дефектоскопии сварных соединений, наплавок, кромок под сварку, указанных в табл. I3 назначается в объеме 100%.
- 8.6.4.2. Коль двие сварние шви корпусов, изготовленных из биметалла, по требованию технического проекта должны дополнительно
  контролироваться со стороны плакирующего слоя на висоту аустенитного наплавленного металла ультразвуковым методом до и после гидро-

испытаний.

8.6.4.3. После гидравлических испытаний сварные соединения сосуда, должны контролироваться внешним осмотром, цветным или магнитопорошковым методами 100% длины швов, при этом контролю подвергаются:

сварние соединения категорий A, B, C, A, E в доступных для контроля местах.

8.6.4.4. Контроль наплавки после гидравлических испытаний производится в доступных местах внешним осмотром и цветным методом дефектоскопии.

Таблица I3 Методы контроля качества листовой стали, поковок и штампованных заготовок, наплавки, кромок под сварку и сварных соединений.

Объект контроля	Условные обозначен методов контроля	я Примечание	
Листовая сталь	ВО + УЗД	С учетом п.8.6.21	
Двухолойная сталь	ВО + ЦД + УЗД	С учетом п.8.6.2.2	
Рулонная сталь	ВО		
Поковки	ВО <b>+(</b> ЦД <b>,МПД)+УЗ</b> Д	С учетом п.8.6.3.2	
Заготовки для шпилек	ВО+ <b>(ЦД,МПД)+УЗ</b> Д		
Цилиндрическая поверх- ность стержня шпилек, торцевые поверхности гаек, шайо	во +(Ц <b>л,</b> мпд)		
Резьбы	ВО		
Кромки под сварку	во + Щ		
Наплавки	ВО + ЦД + УЗД	УЗД кроме аустенит- ной наплавки	
Сварные соединения: А	ВО+(ЦЛ,МПД)+ (УЗД,РГ)	ЦД или МПД продоль- ных швов центрально обечайки проводятся	

Продолжение табл. 13

Объект контроля		Условные обознач методов контроля	примечание
	В	во+(цд,мпд)+ (узд,рг)	с наружной и внут- ренней поверхности.
Z	C	ВО+(ЦД,МПД)+УЗД	
вгори	Д	ВО+(ЦД,МПД)+ (УЗД,РГ)	Контроль методами РТ или УЗД производится для штуцеров внутрен- ним диаметром 100 мм и более
K B T	E	во+(цл,мпд)+узд	Объем контроля УЗД назначается техничес- ким проектом.
	T	ВО+(ЦД,МПД)	

#### ПРимечания:

- I. ВО внешний осмотр, ЦД цветной метод контроля; УЗД ультразвуковой метод дефектоскопии; РГ - радиографический метод.
- 2. Знак "+" соответствует слову "и", запятая слову "или".
- 3. Кагегории сварных соединений приведени на черт. 27.

К категории A относятся продольные сварные швы в обечайках, в оферических и эллиптических днищах и их заготовках.

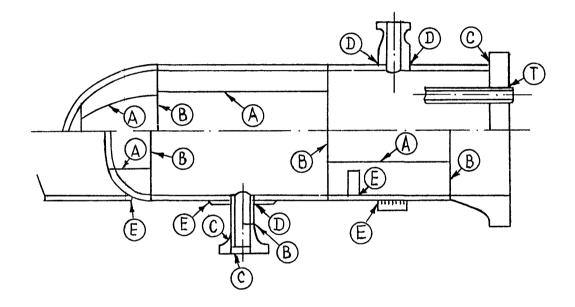
К категории В относятся кольцевие сварние шви в обечайках, кольцевие сварние шви, соединяющие кование, штампование, рулонированние обечайки между собой и с днищами, фланцами, горловинами.

К категории С относятся сварные швы, соединяющие фланцы, трубные доски с обечайками, а также фланцы с патрубками.

К категории Д относятся сварные шви вварки (приварки) шту- церов, патрубков, горловин s обечайки, днища.

К категории Е относятся сварние шви приварки опорных конст-

C. I08



Черт. 27

рукций, приварных элементов к корпусу.

К категории Т относятся шви приварки труб к трубной решетке; в многослойных обечайках — дополнительно шви приварки клиновой вставки к центральной обечайке, шви стиковки концов рулонной полоси, замыкающие шви рулонной полоси.

- 8.7. Оценка качества материалов, заготовок и сварных соединений порезультатам неразрушающих методов контроля
- 8.7.1. По результатам контроля внешним осмотром, цветным или магнитопорошковым методами поковок, штампованных заготовок, заготовок шпилей, гаек, шайб, плакирующего слоя двухслойной стали, кромск под сварку, резьб не допускаются следующие дефекты:

трещини, закови, закати, плени, песочини, раковини, расслоения, рванини.

- 8.7.2. По результатам ультразвукового контроля листовой стали и листовых штампованных заготовок не допускаются нарушения сплошности металла, превышающие нормы для I класса сплошности по ГОСТ 22727.
- 8.7.3. По результатам ультразвукового контроля двухолойной стали не допускаются нарушения сплошности сцепления слоев, превышающие нормы для I класса листа по ГОСТ 10885.
- 8.7.4. По результатам ультразвукового контроля металла поковок, штампованных заготовок не допускаются дефекты, превышающие нормы по ОСТ 26-ОІ-Т35.
- 8.7.5. По результатам ультразвукового контроля заготовок шилек не допускаются следующие дефекти:
  - 1) отдельные непротяженные превышающие нормы, приведенные

в табл. 14.

2) протяженные, превышающие условную протяженность искусственного отражателя  $S_0$  мм<sup>2</sup> при чувствительности контроля  $S_0$  мм<sup>2</sup>.

Таблица 14

	Наименьшая Фиксируемая эксиралент- ная площаль дефекта 5,	Недопустимая эквивалент- ная площаль дебекта $S_{i, \text{ мм}}^2$ более.	Недопустимое суммарное число дефек- тов в заго- товке, более шт.	Недопусти- мое суммар ное число дефектов в одном попе речном се- чении, бочее шт.
До 90 включ.	1		10	I
Св.90% 125вкл	l 04. 7	10	15	2
Св.125		15	10	3

П р и м е ч а н и е . Суммарное число отдельных дефектов в заготовке определяется суммой дефектов эквивалентной площадью от  $S_a'$  до  $S_a'$  .

- 8.7.6. По результатам внешнего осмотра на поверхности сварных соединений и наплавок не допускаются следующие дефекты:
  - I) трещины всех видов и направлений:
  - 2) поры, свищи;
  - 3) подрези, непровари, несплавления;
  - 4) наплывы, прожоги, незаплавленные кратеры.
- 8.7.7. В сварных соединениях приварки штуцеров из хромомолибденовых сталей, выполненных ручной электродуговой сваркой по результатам внешнего осмотра не допускаются дефекти, указанные в п.8. .6, при этом отдельные поры и шлаковые включения не допускаются свыше норм, предусмотренных табл.15

Таблица I5

Толщина сварного соедине- ния, мм	Недопусти- мый размер дефекта, мм, более	Недопустимое суммарное недопустимое число дефектов на участке шва 100 мм, шт более ми,мм, менее			
		наружная поверх- ность	внутренняя поверх- ность	Наружная поверх— ность	Внутренняя поверх- ность
От 20 до 40 включ.	I <b>,</b> 5	4	3	5 <b>,</b> 0	I5 <b>,</b> 0
Св.40 до 150 включ.	2,0	4	3	6,0	15,0

- 8.7.8. Чувствительность магнитопорошкового метода контроля должна соответствовать условному уровню чувствительности Б по ГОСТ 2IIO5. Чувствительность цветного метода 2 классу по ГОСТ 18442.
- 8.7.9. По результатам магнитопорошкового метода контроля на поверхности сварных соединений и наплавок, а также в сварных соединениях приварки штуцеров не допускаются индикаторные рисунки осаждений магнитного порошка.
- 8.7.10. По результатам цветного метода контроля на поверхности сварных соединений и наплавок не допускаются единичные и групповые индикаторные рисунки округлой или удлиненной формы.

В сварных соединениях штуцеров, указанных в п.8.7.7 по результатам цветной дефектоскопии не допускаются дефекты свыше норм, предусмотренных табл.16.

Таблица 16

Толцина недопустим линейный размер инд каторного рисунка, мм		марное число индикаторных ри- сунков на участ- ке шва		Недопустимое рас- стояние между индикаторными ри- сунками,мм,менее		
	более	IOOMM,	ut	наружная поверх-	внутренняя поверх-	
		наружная поверх- ность	внутренняя поверх— ность		HOCTE	
От 20 до 40 включ.	3	4	3	5,0	15,0	
Св.40 до I50 включ	4	4	3	6,0	15,0	

8.7.II. По результатам радиационного контроля сварных соединений корпуса и его элементов не допускаются следующие дефекты:

- I). трешины всех видов и направлений:
- 2) непровари, несплавления;
- 3) поры и шлаковые включения свыше норм, установленных ГОСТ 23055 в соответствии с табл. 17.

При оценке суммарной длины дефектов в соответствии с ГОСТ 23055 учитываются все дефекты сварного шва, выявленные на снимке.

В кольцевых сварных соединениях рулонированных корпусов толщиной свыше IIO мм допускаются удлиненные шлаковые включения шириной и длиной не превышающей значения ширины и суммарной длины для соответствующей толщины по 3 классу дефектности по гост 23055.

Расстояние между двумя близлежащими удлиненными шлаковыми включениями должно быть не менее двухкратной максимальной длины включения. Данные нормы распространяются на дефекты. ориентиро—

ванные вдоль оси шва.

Таблица 17

Вид сварного соединения	Толцина сварного соединения,мм	Класс дефектности по ГОСТ 23055
Стыковые категории А	до 50 вкдюч.	2
категории к	св.50	3
Стыковне, угловне	независимо	3

Примечание. Для уточнения координат дефектов в сварных соединениях может быть использован метод ультразвукового контроля.

- 8.7.12. Чувствительность радиографического метода контроля должна соответствовать классу 2 по ГОСТ 7512.
- 8.7.13. В сварных соединениях монолитных деталей и наплавках по результатам ультразвукового контроля недопустимы следующие дефекти:
- отдельные непротяженные, превышающие нормы, приведенные в табл.18.19:
- 2) протяженные, условная протяженность которых превышает условную протяженность искусственного отражателя площадью  $\mathcal{S}_o$  (табл.18.19) на соответствующей гдубине;
  - 3) группа дефектов.

Оценка протяженных дефектов должна производиться при максимальных амплитудах отраженных сиглалов, составляющих 0,5 и более значений амплитуды сигнала от искусственного отражателя площадью  $\leq_{\varrho}$  (табл.18.19) на соответствующей глубине.

8.7.14. Оценка качества сварных швов вварки(приварки) шту-

церов, выполненных автоматической и ручной сваркой, производится в соответствии с требованиями п.п.8.7.6, 8.7.9, 8.7.10, 8.7.13 и табл.18,19.

8.7.15. Качество наплавки торцев многослойных и монолитных обечаек оценивается согласно п.8.7.6, 8.7.10.и табл.19.

Таблица 18

Оценка качества сварных соединений по результатам ультразвукового метода дефектоскопии по отдельным непротяженным дефектам

Тип сварного соединения	Толщина свар- ного соеди- нения,мм	Наименьшая фиксируемая эквивалент- ная площаль дефекта, \$,	Недопустимая эквивалент- ная площаль дефекта, $S_1$ мм <sup>2</sup> , более	Недопусти- мое суммар- ное число отдельных дефектов на 300 мм протяжен- ности шва, более
Стиковне и	до IIO включ.	7,0	10,0	3
угловые соединения	св. IIO	10,0	20,0	I
Сварные	от 8 до 12 включ1,0		2,0	3
соединения централь— ной обе— чайки и наружного кожуха	св.12 до 20 включ.	2,0	2,5	3
	св.20 до 30 включ.	2,5	3,0	3
	свыше 30	3,0	5,0	3

Примечание «Расстояние между дефектами по поверхности сканирования должно быть не менее условной протяженности большего из соседних дефектов на соответствующей глубине.

Таблица 19 Оценка качества наплавки по результатам ультразвуковой дефектоскопии по отдельным непротяженным дефектам

Вид наплавки	Наименьшая фиксируе— мая эквива- лентная площаль дефекта, S <sub>g,MM</sub>	мая экви-	Недопу мое су ное чи отдели дефект на уча наплан более	MMAP— ICJO SHUX POBH ROTKE	Недопусти- мое рас- стояние между дефек- тами, мм, менее
			100 mm	1000x x1000 mm <sup>2</sup>	
Наплавка тор- цев многослой- ных обечаек по слою металли- ческой крошки.	1,0	3,0	2	5	30
Наплавка тор- цев многослой- ных обечаек проволокой	2,0	3,0	2	4	30
Наплавка тор— цев и поверхнос— тей кованых деталей	5,0	7,0	2	4	30

П р и м е ч а н и е. Суммарное число отдельных дефектов определяется суммой дефектов эквивалентной площадью от S, до  $S_1$ ,

### 8.8. Гидравлическое испытание

- 8.8.1. Сосуды (сборочные единицы) после изготовления и сборки на предприятии-изготовителе должны подвергаться гидравлическому испытанию пробным избыточным давлением в соответствии с технической характеристикой, приведенной в конструкторской документации на сосуд. Допускается гидравлическое испытание негабаритных сосудов, транспортируемых частями и собираемые на монтажной площадке, производить после окончания сварки, сборки и других работ на месте установки.
- 8.8.2. Гидравлическое испытание должно проводиться при температуре стенки сосуда, исключающей возможность хрупкого ражрушения. При отсутствии указаний в техническом проекте температура воды должна быть в пределах от 5 до  $40^{\circ}$ С.

Разность температур стенки сосуда и окружающего воздуха во время испитания не должна вызывать выпадение влаги на поверхности стенок сосуда.

- 8.8.3. Давление в испытываемом сосуде следует повышать и снижать плавно по инструкции предприятия—изготовителя. Скорость подъема и снижения давления не должна превышать I.0 МПа/мин.
- 8.8.4. Давление при испытаниях должно контролироваться двумя манометрами (один из которых контрольный) показывающими, общепромышленного назначения класса точности не ниже 1,5.

Оценка погрешности измерения производится в зависимости от значения и допускаемых отклонений, пробного давления, заданных в конструкторской документации.

- 8.8.5. Время выдержки сосуда под пробным давлением должно быть не менее значений, указанных в табл.20.
- 8.8.6. После выдержки под пробным давлением, его снижают до расчетного, при котором производят осмотр наружной повер хнос-

ти сосуда, всех его разъемных и сварных соединений.

Таблица 20

Толщина стенки корпуса,мм	Время видержки,ч(мин)
До 50 включ.	0,15(10)
CB.50 go IOO	0,35(20)
" IOO	0,5(30)
Для многослойных-	I,0 (60)
независимо от толщины	1,0 (00)

- 8.8.7. Испытания кованых, кованосварных, вальцованосварных и штампосварных сосудов.
- 8.8.7.1. Гидравлическое испытание сосудов должно производиться пробным давлением Рпр., МПа, определяемым по формуле:

$$P_{np} = 1,25 p \frac{[0]_{20}}{[0]_{+}},$$

где P - расчетное давление, определяемое по POCT 25215 и OCT 26-IO46, MIa;

 $[\sigma]_{20}$ ,  $[\sigma]_{t}$ — допускаемые напряжения для материала стенки сосуда или его элементов соответственно при  $20^{\circ}$ С и расчетной температуре t, MIIa.

### Примечания:

- I. Значение пробного давления для сосудов, работающих при отрицательных температурах, принимают так $_{\rm IM}$  же, как при температуре  $20^{\rm O}$ C.
- 2. Отношение 10120 должно принуматься по тому из использованных материалов для элементов (обечайки, дница, фланцы, горловины, крышки, основной крепеж, патрубки и др.) сосуда, для которого оно является наименьшим.

- 3. Значение пробного давления должно сыть подтверждено расчетом на прочность по элементам сосуда, в соответствии с ОСТ 26-1046.
- 8.8.7.2. Сосуды признаются выдержавшими испытание пробным давлением, если во время его проведения и по его завершению отсутствуют:
  - I) Видимое падение давления по манометру:
- пропуски испытательной среды (течь, потение, пузирьки воздуха) в сварных соединениях и на основном металле;
  - 3) течи в разъемных соединениях;
  - 4) признаки разрыва;
  - 5) остаточные деформации.

Допускается не считать течью пропуски воды через неплотности арматуры, если они не мещают сохранению пробного давления.

- 8.8.7.3. После гидравлического испытания сосуд должен онть открыт просушен, а затем произведен контроль качества сварных соединений внешним осмотром магнитопорошковым или цветным методами, а при необходимости-ультразвуковым.
- 8.8.7.4. В случае выявления дефектов после гидравлического испытания сосудов должно производиться устранение выявленных дефектов и повторное гидравлическое испытание пробным давлением.
- 8.8.7.5. Значение пробного давления и результати испытаний должны быть оформлены актом и занесены в паспорт сосуда.
  - 8.8.8. Испытания многослойных рулонированных сосудов.
- 8.8.8.1. Многослойные рулонированные сосуды после изготовления до проведения испытаний пробным давлением однократно подвергаются гидравлической опрессовке повышенным давлением опрессовки.
- 8.8.8.2. Значение давления опрессовки Ропр, МПа многослойных рудонированных сосудов, имеющих доступ к сварным соединениям центральных обечаек, определяется по формуле:

где S - общая толщина стенки(центральная обечайка, навивка, кожух) сосуда, мм;

Вн − наружный диаметр сосуда, мм;

 $G_{T}^{20}$  средний предел текучести материала стенки сосуда при температуре 20°С, МПа;

Средний предел текучести  $G_{\tau}^{20}$  , MIa определяется по формуле

где  $C_{7}^{5}$ ,  $C_{7}^{6}$ ,  $C_{7}^{6}$  - нормативные пределы текучести материалов центральной обечайки, навивки(слоев) и наружного соответственно, МПа

Su, Sh, Sk- толщина центральной обечайки, навивки и кожуха соответственно, мм. При наличии плакирующего слоя он учитивается соответствующим слагаемым в числителе формулы.

8.8.8.3. Многослойные-рулонированные сосуды с внутренними устройствами, не имеющие доступа к сварным соединениям центральных обечаек, должны подвергаться гидравлическому испытанию повышенным давлением опрессовки, определяемым по формуле:

где  $G_{7}^{20}$ ,  $G_{7}^{+}$  - средние пределы текучести материала стенки сосуда обечайки при температуре  $20^{\circ}$ C и расчетной температуре, МПа, P - расчетное давление, МПа.

8.8.4. Значение давления гидравлического испытания должно быть указано в техническом проекте и подтверждено расчетом на

прочность в соответствии с требованиями ГОСТ 25215 и ОСТ 26-IO46 по всем элементам сосуда, кроме рулонированных частей.

В случае, если при расчете на прочность не обеспечивается запас прочности, установленный по ГОСТ 25215 и ОСТ 26-1046 допускается снижать давление опрессовки до значения, обеспечивающего прочность всех элементов сосуда, но не менее значения определенного по п.8.8.8.3.

8.8.8.5. Гидравлическое испытание максимальным давлением опрессовки рулонированных сосудов должно производиться при температуре внутренней поверхности стенки не ниже  $60^{\circ}$ С. Контроль температуры производится с помощью термопреобразователей или других измерительных устройств, установленных на дне дренажных отверстий не менее чем у трех рулонированных обечаек, расположенных в середине корпуса.

Возможность испытания сосудов при более низкой температуре стенки должна обосновываться расчетом.

При давлении опрессовки сосуд видерживается в течение трех часов, затем давление снижается до пробного и видерживается в течение одного часа. После снижения давления до расчетного должен производиться тшательный осмотр в доступных местах всех сварных соединений и прилегающих к ним участков.

8.8.8.6. Сосуды рулонированные признаются выдержавшими гидравлическое испытание давлением опрессовки, если в процессе его проведения не наблюдалось: видимого падения давления по манометру, потения или пропуска жидкости через контрольные отверстия (дренажные), сварные швы и уплотнения.

После гидравлического испитания увеличение внутреннего диаметра цилиндрической рулонированной части корпуса не должно превышать 0,6% от его действительного значения. Измерения внутреннего диметра и длины окружности производить в середине каждой обечайки.

- 8.8.8.7. Результаты гидравлического испытания и измерений внутреннего диаметра и длины окружности проведенные в соответствии с п.8.8.8, должны быть занесены в паспорт сосуда.
- 8.9. Испытания на плотность и герметичность
- 8.9.1. Усилительные накладки, облицовки типа втулок (стаканов) для патрубков, щтуцеров и др.устройств до гидравлического испытания должны быть испытаны на плотность путем подачи воздуха между устройствами и основным металлом.
- 8.9.2. Для кожухотрубчатых теплообменников соединения "труба-трубная доска" должны быть испытаны со стороны межтрубного пространства воздухом, фреоном или гелием. Если в технической документации на аппарат неоговорено значение давления испытания, то его следует принимать равным расчетному для межтрубного пространства, но не более 0,6 МПа (6 кгс/см²).

- 9. МАРКИРОВКА, КОНСЕРВАЦИЯ И ОКРАСКА. УПАКОВКА, ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ И ХРАНЕНИЕ
- 9.I. Маркировка
- 9.І.І. Сосуды, отдельно транспортируемые части негабаритных сосудов, а также их элементы должны иметь маркировку, выполняемую предприятием-изготовителем.
- 9.1.2. На каждом сосуде должна быть прикреплена на видном месте табличка, выполненная в соответствии с ГОСТ I2971. На табличку должны быть нанесены:
- I) наименование или товарный знак предприятия-изготовителя (для экспорта указывать  $^{n}$ Сделано в СССР $^{n}$ );
  - 2) наименование или обозначение (шифр заказа) сосуда;
- 3) порядковый номер сосуда по системе нумерации предприятия--изготовителя;
  - 4) расчетное давление, МПа;
  - 5) рабочее или условное избыточное давление, ЖПа;
  - 6) пробное давление, МПа;
  - 7) расчетная температура стенки, °С;
  - 8) масса сосуда, кг;
  - 9) год изготовления;
  - 10) клеймо технического контроля.
- 9.1.3. Табличка должна крепиться на приварном подкладном листе, приварной скобе, приварных планках или приварном кронштейне. Приварка таблички к корпусу не допускается.
- 9.1.4. Табличка должна прикрепляться у горизонтальных сосудов -
- на днищах или вблизи от них на корпусе, у вертикальных сосудов-
- в нижней части корпуса. Допускается устанавливать табличку на другом видном месте по указанию в чертежах.

- 9.I.5. На наружной поверхности стенки сосуда в местах по п.9.I.4 должно быть нанесено:
  - I) наименование или товарный знак предприятия-изготовителя;
- 2) порядковый номер сосуда по системе нумерации предприятия--изготовителя:
  - 3) год изготовления
  - 4) клеймо технического контроля

Допускаются другие дополнительные надписи на сосуде при соответствующих указанных в конструкторской документации.

- 9.1.6. На транспортируемых частях (блоках) негабаритных сосудов должно быть нанесено:
  - обозначение сосуда;
- 2) порядковый номер по системе нумерации предприятия-изготовителя:
  - 3) обозначение теранспортируемой части.
- 9.І.7. На каждом сосуде, поставочной части негабаритных в сборе сосудов, должны быть нанесены по ГОСТ 24444 монтажные метки, показывающие положение главных осей в плане и взаимное расположение прошедших контрольную сборку частей аппарата, поставляемых отдельными сборочными единицами, а также указаны места крепления стропов, положение центра масс, предусмотрены устройства и поставлены предприятием-изготовителем в соответствии с техническим проектом, обеспечивающие установку сосуда в собранном виде или поставочной части с использованием подъемно-погрузочных механизмов для подъема и установки в проектном положении.
- 9.1.8. Маркировка грузовых мест по ГОСТ 14192 и техническим условиям на конкретный сосуд (блок) с указанием манипуляционных знаков (центра масс, мест строповки и др.).
  - 9.2. Консервация и окраска
- 9.2.1. Консервации и окраске подлежат сосуды, принятые отделом технического контроля.
- 9.2.2. Наружные поверхности соуда должны быть окраше ны по ГОСТ 9.105, ГОСТ 9.402. Окраска не подле -

жат опорные поверхности, соприкасающиеся с бетонной смесью подливки при монтаже, поверхности шириной 50-60 мм, прилегающие к кромкам, свариваемым на монтаже.

9.2.3. Консервация металлических неокрашенных поверхностей сосудов, поставляемых в полностью собранном виде, негабаритных поставочных частей, комплектующих деталей и сборочных единиц, входящих в объём поставки, а также кромок, подлежащих сварке при монтаже и прилегающих к ним поверхностей, должна производиться — по ГОСТ 9.014 и обеспечивать защиту от коррозии при транспортировании, хранении и монтаже в течение не менее 24 месяцев со дня отгрузки изделий с предприятия—изготовителя.

Внутренние поверхности корпусов сосудов подлежат временной противокоррозионной защите — по ГОСТ 9.014. Для сосудов, просушенных и загерметизированных, временную противокоррозионную защиту допускается не производить.

- 9.2.4. Марки лакокрасочных и консервационных материалов выбираются в каждом отдельном случае в зависимости от условий эксплуатации сосудов - по ГОСТ 9.032, ГОСТ 9.054,ГОСТ 9.104,ГОСТ 9.014,ГОСТ 9404.
- 9.2.5. Методы консервации и применяемые для этого материалы должны обеспечивать возможность расконсервации сосудов в сборе и транспортируемых частей без их разборки. Если по условиям эксплуатации требуется обезжиривание, которое невозможно выполнить без разборки сборочных единиц, то требование о безразборной расконсервации на эти сосуды не распространяется.
- 9.2.6. Изделия, изготовленные из материалов стойких против атмосферной коррозии, защите не подлежат.
- 9.2.7. Свидетельство с консервации, в котором указываются дата консервации, марка консервационного материала, срок консервации

и способы расконсервации, должно прилагаться к паспорту сосуда. При этом должны приниматься обозначения по ГОСТ 9.014.

- 9.3. Упаковка, транспортирование и хранение
- 9.3.І. Упаковка сосудов по ГОСТ 23170 и техническим условиям на конкретный сосуд с указанием комплекта поставки (наименования и количества мест, вида упаковки, габаритных размеров, массы и др.).

Упаковка сосудов предназначенных на экспорт должна производиться по заказ-наряду.

9.3.2. Все отверстия, патрубки, штуцера, муфты и присоединительные фланцы корпусов сосудов, отдельно поставляемых частей (блоков) и сборочных единиц, должны быть закрыты пробками или заглушками для защиты от повреждений и загрязнений уплотнительных и присоединительных поверхностей и резьб. При этом ответственные из них по усмотрению предприятия—изготовителя подлежат опломбированию.

Разъемы сосудов, отправляемых частями, должны быть заглушены средствами, предусмотренными предприятием-изготовителем.

- 9.3.3. Концы основных шпилек, выступающие из гаек, должны быть защищены от механических повреждений.
- 9.3.4. Прокладки для уплотнительных соединений должны поставляться в отформованном виде, в соответствии с чертежом. Условия хранения и транспортирования прокладок должны исключать их деформацию и механические повреждения.

Внутренние устройства, отправляемые в собранном сосуде, при необходимости, должны быть закреплены в корпусе для предохранения от деформации под влиянием собственного веса и динамических нагрузок при транспортировании.

9.3.5. Отдельно отправляемые детали, запаслые части и сборочные единицы должны быть законсервированы, согласно инструкций предприятия-изготовителя и упакованы в деревянные ящики или устройства.

Тип применяемых для упаковки ящиков и технические требования к ним - по ГОСТ 2991, ГОСТ 5959, ГОСТ 10198.

Ящики для запасных частей сосуда, предназначенные на экспортпо ГОСТ 24634.

Требования по упаковке (масса, габаритные размеры, способ укладки и крепление груза внутри тары и другие параметры), должны быть указаны в технических условиях на конкретный вид продукции. Категория упаковки — по ГОСТ 23170.

- 9.3.6. При отправке в ящиках, запасные прокладки следует завернуть в непроницаемую бумагу по ГОСТ 8828, а шпильки для фланцевых соединений в оберточную или парафинированную— по ГОСТ 8273, ГОСТ 9569.
- 9.3.7. Сосуды должны транспортироваться железнодорожным транс-портом на открытом подвижном составе.

Допускается транспортирование автомобильным и водным транс-портом.

9.3.8. Погрузка, размещение и крепление сосудов, отдельно поставляемых частей и сборочных единиц на железнодорожных платформах должны производиться в соответствии с требованиями "Правил перевозок грузов", "Технических условий погрузки и крепления грузов", а также "Инструкция по перевозке негабаритных и тяжеловесных грузов на железных дорогах СССР колеи 1520 мм", утвержденных Министерством путей сообщения.

Технические условия предприятия-изготовителя на конкретный негабаритный сосуд должны быть согласованы с отделом негабаритных перевозок Главного управления МПС СССР.

9.3.9. Условия транспортирования и хранения сосудов на предприятии-изготовителе и монтажных площадках должны обеспечивать сохранность качества сосуда, предохранять их от коррозии, зрозии, загрязнения, механических повреждений и деформации.

9.3.10. Сосуды должны храниться и транспортироваться по "условиям хранения" - 8(ОЖЗ - открытые площадки в микроклиматических районах с умеренным и холодным климатом) по ГОСТ 15150.

Для сосудов поставляемых на экспорт <sup>\*</sup>Условия хранения устанавливаются - 9(ОЖІ - открытые площадки) по ГОСТ 15150.

### 10. УКАЗАНИЯ ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ

- 10.1. Эксплуатация сосуда должна производиться при соблюдении "Правил устройства и безопасной эксплуатации сосудов работающих под давлением" Госгортехнадзора, 1987 г., "Общих Правил взрывобезопасности, для взрывопожароопасных химических и нефтехимических пронизводств" Госгортехнадзора, 1988 г., технологического регламента процесса, инструкций по режиму работы и безопасной эксплуатации, разработанных потребителями и инструкции по эксплуатации, монтажу, осмотру, ремонту и контролю во время эксплуатации, входящей в состав технического проекта.
- 10.2.Сосуды должны эксплуатироваться при параметрах, не превышающих значений указанных в технической характеристике паспорта
  сосуда. Использование сосуда при других значениях параметров, отличающихся от указанных в технической характеристике, подлежат согласованию с организацией-автором технического проекта и предприятием-изготовителем.
- 10.3. Скорость подъема и снижения допускается не более 0.5 МПа/мин.
- 10.4. Скорость повышения и снижения температуры внутренней поверхности сосуда не должны превышать  $30^{\circ}$ С/Ч кроме случаев,особо оговоренных в техническом проекте.

Способ контроля и точки измерения температуры устанавливаются техническим проектом.

Допускается за температуру внутренней поверхности принимать температуру среды.

В технически обоснованных случаях в проекте могут быть установлены другие скорости изменения температуры при наличии температурного и прочностного расчета, согласованного с головной организацией по сосудам высокого давления.

- 10.5. Пуск сосудов при отрицательных температурах окружающего воздуха должен производиться в соответствии с пусковым регламентом, приведенным в приложении 21.
- 10.6. Выверку проектного положения на фундаменте, соблюдение главных осей и отемок, производить с помощью монтажных меток или штырей, предусмотренных предприятием—изготовителем.
- 10.7. При установке, пуске и эксплуатации сосуда защитные колпачки, если они предусмотрены рабочей документацией, должны быть навернуты на шпильки (основные).
- 10.8. При пуске и эксплуатации сосуда должны быть удалены пробки из контрольных отверстий рулонированных обечаек корпуса.

В сосудах с теплоизоляцией должны быть предусмотрены в изоляции окна в местах расположения контрольных отверстий или ввернуты в контрольные отверстия трубки с выходом их концов за изоляцию.

- 10.9. Эксплуатация сосуда должна быть запрещена:
- І) в случаях предусмотренных п.7.3.І Правил Госгортехнадзора;
- 2) при истечении срока очередного освидетельствования;
- 3) если выявлены дефекты, вызывающие сомнения в надежной и безопасной работе.
- 10.10. Разборка сосуда, остановленного для ремонта или освидетельствования, может производиться только после освобождения его от рабочей среды и отключения заглушками от технологических трубопроводог
- IO.II. Сосуды, работающие с вэрывоопасными средами, перед вскрытием и пуском должны продуваться инертным газом.
- 10.12. Выполнение работ при осмотре, освидетельствовании и ремонте сосудов, работающих с взрывоопасными средами, должно производиться инструментами в искробезопасном исполнении.

10.13. Контроль температуры корпуса сосуда при эксплуатации производится термопреобразователями или другими измерительными устройствами, расположенными на наружной поверхности корпуса в соответствии с техническим проектом.

### II. FAPAHTUM USTOTOBUTELIS

II.І Гарантийный срок эксплуатации сосудов устанавливается 18 месяцев с момента пуска их в эксплуатацию, но не более 24 месяцев после отгрузки с предприятия—изготовителя при условии соблюдения правил транспортирования, хранения в соответствии с требованиями настоящего стандарта и инструкций по эксплуатации, монтажу, осмотру, ремонту и контролю во время эксплуатации.

Предприятие-изготовитель гарантирует качество изготовления, контроля и испытания сосудов в соответствии с требованиями черте-жей и настоящего стандарта.

- II.2. Срок служон сосуда и допустимое при этом число циклов нагружения определяются техническим проектом и заносятся в паспорт сосуда. Настоящий стандарт устанавливает необходимие требования к качеству изготовления сосудов, обеспечивающие срок их служон при условии соблюдения правил транспортирования, хранения, регламентированных проектом режимов работы, правил эксплуатации, обслуживания и освидетельствования.
- II.3. Предприятие-изготовитель должно гарантировать соорку сосудов, поставляемых в разобранном виде ( частями ), без проведения дополнительных подгоночных работ.

## Листовая и рулонная сталь

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требования	Назначение и условия при- менения	
20К, 09Г2С, 10Г2СІ, 16ГС, 10Х2М1 категории 5 ГОСТ 5520		От минус 20 до 200			
09Г2С, 10Г2СІ, 16ГС категории 6 ГОСТ 5520	ГОСТ 5520,	От минус 40 до 200	ГОСТ 5520		
20К категории II ГОСТ 5520	ГОСТІ 928І (после норма-	От минус 20 до 380	ГОСТ 1928I		
09Г2С, I0Г2СI, I6ГС категории I7 ГОСТ 5520	лизации)	От минус 40 до 420		- Для централь-	
20K-II c плакирующим слоем из стали марок OBXI8HIOT,12XI8HIOT кл.1,К ГОСТ 10885		От минус 20 до 350		ных обечаек рулонирован- ных сосудов	06; 06;
20K-II с плакирующим слоем из стали марки 08XI7HI5M3T -кл. I ГОСТ 10885	ГОСТ 10885 (после норма-	От минус 20 до 300	FOCT 10885		ПРИПОЖЕНИЕ І
09Г2С - I7, 16ГС-I7 с плакирующим слоем из стали марок 08Х18Н10Т,12Х18Н10Т, 10Х17Н13М3Т, 08Х17Н15М3Т-кл. I ГОСТ 10885	лизации)	От минус 40 до 350			0e
IOX2MI с плакирующим слоем из стали марки O8XI8HIOT - кл. I ГОСТ 10885		От минус 20 до 420			

ì	2	
	4	

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требования	Назначение и условия при- менения
12XM-16, 12MX-16 с плакирующим слоем из стали марок ОВХІВНІОТ, 12XI8HIOT - кл. I ГОСТ 10885	ГОСТ 10885 (после норма- лизации)	от 0 до 420	FOCT 10885	Для центральных обечаек рулони- рованных сосудов
08Г2СФБ ТУ 14-1-3609	ТУІ4-І-3609	От минус 40	ТУІ4-І-3609	Для спиральных
08F2MDE TY-14-I-2026	ТУІ4-І-2026 изменение І	до 350	ТУ14-1-2026	слоев многослой- ных рулонирован- ных обечаек
I2XΓHM, I2XΓHMΦ Ty I4-1-3226	ТУ 14-1-3226	От минус 40 до 450	ТУІ4-І-3226	nax obequer
I5XTHMOT TY I4-I05-450	ТУ 14-105-450	От минус 40 до 400	ТУІ4-105-450	
09Г2С,10Г2СІ,16ГС категории <sup>17</sup> 7 ГОСТ 5520	FOCT 5520, FOCT 19281	От минус 40 до 350	FOCT 5520	Наружные кожухи для рулонирован- ных обечаек из
09Г2С; I0Г2СI,I6ГС категории 5 ГОСТ 5520		От минус 20 дс 200	FOCT 19281	стали марок О8Г2СФБ, О8Г2СФБ
08Г2СФБ ТУІ4-І-3609	ТУІ4-І-3609	От минус 40	ТУІ4-І-3609	
08Г2МФБ ТУ14-1-2026	ТУІ4-І-2026	до 350	TYI4-I-2026	1
I2XTHM,I2XTHM© TYI4-I-3226	ТУ 14-1-3226	От минус 40 до 450	ТУІ4-І-3226	Наружные кожухи для рулонирован-
I5XTHMOT TY I4-I05-450	ТУ14-105-450	От минус 40 До 400	TY14-105-450	ных обечаек из стали марок I2XГНМ, I2XГНМФ, I5XГНМФТ
16K,18K,20K,22K категории 5 ГОСТ 5520 16K,18K,20K, 22K	FOCT 5520,	От минус 20 до 200	FOCT 5520	Для корпусов, днищ плоских фланцев и пругих деталей.
категории 3 ГОСТ 5520		От 0 до 200	1001 1001	других деталеи.

Марка стали, обозначение стандарта или технических условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требования	Назначение и условия при- менения	
16K, 18K, 20K, 22K категории 18 ГОСТ 5520 09Г2С,10Г2С1,16Г,17Г1С категории 6 ГОСТ 5520	- FOCT 5520, FOCT 19281	От 200 до 380 От минус 40 200	- FOCT 5520, FOCT 19281		
09Г2С, I0Г2СІ, I6ГС, I7ГІС категории I7 ГОСТ 5520	_	От минус 40 до 420		Для корпусов, днищ, плоских фланцев и	
I2MX категории I7 ГОСТ 20072	FOCT 20072		FOCT 20072	других деталей.	
I2XM категории I7 ГОСТ 5520	FOCT 5520		ГОСТ 5520	-	
IOX2FHM, ICXXFHMA-A TY IO8.11.928, TY 14-3102	TY108.11.928, TY14-1-3102		ТУІОВ.ІІ.928. ТУІ4-І-ЗІО2		001
ISXSWAV TAIO8-I3I	ТУ 108-131	От О до 420	ТУ 108-131		24.201
I5Χ2ΗΜΦΑ ΤΥ I08.829	ТУ 108.829	От минус 40 до 420	ТУ 108.829		.03-90

Марка стали, обозначение стандарта или технических условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испыта- ний и требо- вания	Назначение и условия при- менения
15X5M FOCT 20072-	Группа М2б	От минус 40 до 420	ГОСТ 7350	Для труоных решеток, стяж- ных колец и других деталей
08X22H6T, 08X2IH6M2T FOCT 5632	FOCT 7350	От минус 40 до 300	ГОСТ 7350 с механическими свойствами по ТУ14-I-2676	Для корпусов,
O8XI8HIOT, O8XI8HI2T FOCT 5632			ГОСТ 7350	днищ,плоских фланцев и дру-
12X18H9T, 12X18H10T FOCT 5632	Группа M2б ГОСТ 7350, ТУ14-1-1151, ТУ14-1-2542, ТУ108-930	От минус 40 до 525	TOCT 7350   TY14-1-1151   TY14-1-2542   TY108-930	гих деталей
08XI7HI3M2T,I0XI7HI3M2T FOCT 5632 IOXI7HI3M3T,08XI7HI5M3T FOCT 5632	Группа M2б ГОСТ 7350		FOCT 7350	
OBXIBHIOT IZXIBHIOT IOXI7HI3M3T, OBXI7HI3M2T FOCT 5632	Группа M2б ГОСТ 7350	От минус 40 ДО 350	ГОСТ 7350	Футеровка
03XI7HI4M3-B0 TV I4-I-II54	ТУІ4-І-ІІ54		ТУІ4-І-ІІ54	

Марки стали, обозначение стандарта или технических условий	πηροδοποτινια	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требования	Назначения и ус- ловия применения	
I2XI8HIOT FOCT 5632	Группа M26 ГОСТ 7350	от минус 40	ГОСТ 7350	Для внутренних деталей аппара-	
08XI3 FOCT 5632	Группа M2a и M3a гост 5582	до 525	Группа М2а и М3а ГОСТ5582	тов	
12XI3, 20XI3 FOCT 5632	Группа M26 ГОСТ 7350		Группа M26 ГОСТ 7350	Для несвариваемых деталей внутрен- них устройств	

### Примечания:

- I. Объем контроля на предприятии-изготовителе сосудов листовой стали по ГОСТ 5520, ГОСТ 1928I, ГОСТ 7350 и по указанным в таблице техническим условиям 2 листа от партии, рулонной стали 2 рулона от партии.
- 2. Испытание на механическое старение производится в том случае, если при изготовлении сосудов или их деталей, эксплуатируемых при температуре выше 200°С, сталь подвергается холодной деформации (вальцовке, т. 5ке, отбортовке и др.).
  - 3. Допускается, для сосудов работающих в средах не содержащих водород, применять материалы на температуры, указанные в приложении э.Правил Госгортехнадзора.

## Поковки

Марка стали, обозначение стандар- та или технических условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требований	Назначение и условия при- менения
20 FOCT 1050 22H OCT 26-01-135 15FC OCT 26-01-135 09F2C, 16FC, 14XFC-FOCT 19281 22X3M, 20X2MA, 20X2M, 15X2MΦA, 18X2MΦA OCT 26-01-135	0CT26-0I-I35	От минус 30 до 380 От минус 40 до 420 От минус 40 до 420	OCT 26-01-135	Для корпусов, обечаек, днищ, крышек, горловин фланцев, патруб-ков, штуцеров
I5X5M FOCT 20072	ГОСТ 8479 группа IУ КП-40	От минус 40 до 420		Для трубных ре- шеток, патрубков штуцеров и дру-
22X3M OCT 26-01-135 25X2MΦA, 25X3MΦA TV108-131, 30XMA, 38XH3MΦA FOCT 4543, 18X3MB FOCT 20072	0CT26-0I-I35	От минус 40 до 420	OCT 26-01-135	гих деталей.  Для корпусов, трубных решеток крышек и других
08XI3, 12XI3, 20XI3, 30XI3, TOCT 5632	ГОСТ 25054 группа ІУ	От минус 40 до 525	FOCT 25054-8I OCT26-0I-I35	деталей не под- вергающихся сварке
O8XI7HI5M3T, IOXI7HI3M2T, IOXI7HI3M3T, O3XI7HI4M3, I2XI8HIOT FOCT 5632	ГОСТ 25054 группа ІУК			Для корпусов, обечаек, крышек, горловин, патруб
XH32T FOCT 5632			ГОСТ 25054 группа IУ	ков,штуцеров и других деталей.

марка стали, обозначение станцарта или техничес- ких условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>О</sup> С	Виды испытаний и требования	Назначение и ус- ловия применения	
22K OCT 26-01-135	OCT 26-01-135	от минус 30 до 380		Для штампосварных	
09F2C F0CT 1928I	Слитки ТУ II От минус 40 до 420		OCT26-01-135	днищ, горловин, фланцев из плоских	
22X3M, 20X2MA OCT 26-01-135				поковок.	
10, 20, 25 FOCT 1050		От минус 30 до 200			-
09F2C FOCT 1928I	OCT 26-01-135		OCT26-01-135,	Для металлических	
22X3M,20X2MA OCT 26-01-135		От минус 40	OCT26-01-86	неподвижных уплот-	
18X3MB, 20X3MBΦ ГОСТ 20072		до 420		нений.	_
I5XM, 30XMA FOCT 4543	-				CI
08XI3, 12XI3, 20XI3, 30XI3, 12XI8HIOT, 10XI7HI3M2T FOCT 5632					24.20
20 FOCT 1050		От минус 30 до 380		Для приварных трой-	$\sim$
09F2C, I4XFC FOCT I928I				ников, колен, уголь- ников, переходов и	9
15FC OCT 26-01-135	ГОСТ 22790	От минус 40	FOCT 22790	других деталей тру-	_
2004 TY 26-0303-1532 IOF2 FOCT 4543	-  	до 420		бопроводов.	C.I
I5X5M FOCT 20072				1	36

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Технические требования	Температура применения материалов, <sup>о</sup> С	Виды испытаний и требований	Назначение и условия при- менения
22X3M, 20X2M OCT 26-01-135- 30XMA, FOCT 4543 03X17H14M3, 08X17H15M3T, 10X17H13M2T, 10X17H13M3T, 08X18H10T, 08X18H12T, 12X18H10T, 12X18H12T, FOCT 5632	ГОСТ 22790	От минус 30 до 420 От минус 40 до 510	FOCT 22790	Для приварных тройников, колен, угольников, переходов и других деталей трубопроводов.
18X3MB, 20X3MBΦ, X5M FOCT 20072		От 0 до <b>4</b> 20		

Примечание.

Допускается, для сосудов работающих в средах не содержащих водород, применять материалы на температуры, указанные в приложении 5 Правил Госгортехнадзора.

Трубы стальные

Марка стали, обозначение	Технические	Рабочие у	словия	Виды испытаний	Назначение и
стандарта или технических условий	требования	Температура стенки, оС	Давление среды, МЛа	и требования	условия при- менения
20 FOCT IO50	Ty I4-3-25I, Ty I4-3-460 FOCT 550 FOCT 8733 FOCT 8733 FOCT 8733	От О до 380	100	TY 14-3-251, TY 14-3-460, FOCT 440, FOCT 8733	Для трубных пучков тепло- обменников, патрубков и других деталей.
20 <b>1</b> 04 TY 14-3-1073, TY 14-3-1074	ТУ 14-3-1073, ТУ 14-3-1074			TY 14-3-1073, TY 14-3-1074	
I5FC TY 14-3-460, TY 14-3-420	Ty 14-3-460, Ty 14-3-420			TY 14-3-460, TY 14-3-420	
09F2C FOCT 1928I	ТУ 14-3-500	От минус 40		ТУ 14-3-500	Для корпусов
1012 FOCT 4543	POCT 550 POUR A, E, POCT 8733 POUR B, POCT 8731 POUR B	до 420		POCT 550	сосудов и од аппаратов патрубков и других деталей него об о
I4XIC FOCT I928I	Ty 14-3-251, Ty 14-3-433.		100	TY I4-3-25I, TY I4-3-433.	Для трубных пучков теплооб-
I5MX TY I4-3-460	ТУ 14-3-460			ТУ 14-3-460	менников, змее- виков, патрубков
ЗОХМА Г <b>ОСТ 4</b> 543	ТУ 14-3-251, ТУ 14-3-433			Ty 14-3-251, Ty 14-3-433	и других дета- лей.
I2XIMO FOCT 20072	ТУ 14-3-460	]		ТУ 14-3-460	
IX2MI TY 14-3-517	ТУ 14-3-517	1		ТУ 14-3-517	1

Марка стали, обозначение стандарта или технических	Технические требования	Рабочие	условия	Виды испытаний и требований	Назначение и условия при-	
условий	треоования	Температура стенки, о <sub>С</sub>	Давление среды,МПа	и треоовании	менения	
I5XIMIФ ТУ 14-3-460	ТУ I4-3-420, ТУ I4-3-460	От минус 20 до 420		ТУ 14-3-420, ТУ 14-3-460	Для трубных пучков тепло-	
15X5M FOCT 20072	ГОСТ 550 группа А,Б	От минус 40 до 420	100	ГОСТ 550 группа А, Б	обменников, змеевиков,пат- рубков и др. деталей	
18X3MB FOCT 20072	ТУ 14-3-251	От минус 40 по 420			Для деталей	
20X3MBΦ	13 14-0-201	ДО 420	100	ТУ 14-3-251	сосудов	
08XI3,12XI3 FOCT 5632	POCT 9941	От минус 40 до 525	64	ГОСТ 994I	Для трубных пучков тепло- обменников	
O8XI8HIOT FOCT 5632	ГОСТ 9940, ГОСТ 9941			ГОСТ 9940, ГОСТ 9941	Для змеевиков, трубных пуч-	
12XI8HIOT FOCT 5632	ТУ 14-3-731		130	TY 14-3-73I	ков, патруб-	
I2XI8HI2T FOCT 5632	ТУ 14-3-460		130	ТУ 14-3-460	ков и других деталей	
IOXI7HI3M2T,08XI7HI5M3T FOCT 5632	ГОСТ 9940	1		ГОСТ 9940, ГОСТ 9941		

Примечание.

Допускается, для сосудов работающих в средах не содержащих водород, применять материалы на температуры, указанные в приложении 5 Правил Госгортехнадзора.

## Сортовая сталь (круглая и профильная)

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Технические требования	Рабочая тем- пература о <sub>С</sub>	Виды испытаний и требования	Назначения и ус- ловия применения
20 FOCT 1050	POCTIO50	От минус 20 до 380	POCT 1050	Для муфт, пробок и других деталей
09F2-6, 09F2C-6 FOCT 1928I 09F2-12, 09F2C-12 FOCT 1928I	FOCT 19281	От минус 40 до 200 От минус 40 до 420	гост 1 <b>9</b> 281	
2004 TY14-1-3332 08X22H6T, 08X2IH6M2T	TVI4-I-3332	От минус 40	ГОСТ 4543	Для фланцев, патрубков и деталей с учетом коррозионной стойкос-
FOCT 5632  I2XI8HIOT FOCT 5632	FOCT 5943	до 300 От минус 40 до 525	ГОСТ 5949	ти сталей в рабочих средах.
15X5M <u>FOCT 20072</u> 08X18H10T, 08X18H12B	ГОСТ 20072	От минус 40 до 420 От минус 40	ГОСТ 20072	обязательн
FOCT 5632	ГОСТ 5949	до 525	ГОСТ 5949	гельное

цp.

Марка стали, обозначение станцарта или техничес- ких условий	Технические требования	Рабочая тем- пература о <sub>С</sub>	Виды испытаний и требования	Назначения и ус- ловия применения
IOXI7HI3M2T, IOXI7HI3M3T, O8XI7HI5M3T FOCT 5632 O8XI3, I2XI3 FOCT 5632	FOCT 5949		ГОСТ 5949	Для фланцев, патрубков пр. деталей
03XI7HI4M3 TY I4-I-3303	ТУ 14-1-3303	От минус 40	ТУ 14-1-3303	Для деталей сосудов
ХНЗ2Т по ТУ I4-I-284	ТУ 14-1-284	до 525	ТУ 14-1-284	
XH78T TY I4-I-I67I, XH7BT	ту 14-1-1671,		ту 14-1-1671,	
ли 14–1–378	ТУ 14-1-378		ТУ 14-1-378	
Примеч	ание.	i	†	ì

Допускается, для сосудов работающих в средах не содержащих водород, применять матерчалы на температуры, указанные в приложении 5 Правил Госгортехнадзора.

# Сталь листовая и рулонная. Механические свойства и виды испытаний

Марка стали, ка- тегория, обозна-	ние ма∔	Толщи- на,	Темпе- ратура	Предел теку-	Времен-	Относи- тельное	)	ая вязкость		, Дж/см <sup>2</sup>
чение стандарта	териа- ла	MM	испыта	чести	против- ление	удли- нение	п	ри температ	ype, oc	
условий		ния, °С €т, МП	G <sub>T</sub> , M∏a	разрыву 66, МПа	δ <sub>5</sub> ,%	20	- 20	- 40	После ме- ханичес- кого ста- рения	
						не	менее			
16K	}		20	260	410-500	22	70/50	30/20		35/25
категорий 3,5,18	•		200	230						
в зависимости от	·	20	300	180		)			ļ	
рабочей темпера-	.		350	I60				l		
туры	l		400	<b>I4</b> 0				l		
FOCT 5520	t		20	250	410-500	22	70/50	30/20		35/25
	Норма		200	220						
	лиза-	21-40	300	170				1		유무유
	ция		350	150				1	ł	прав
			400	130						q 萬
I	T		20	240	410-500	22	70/50	30/20		ПРИЛОЖЕНИЕ Справочное 35/25
			200	210						079
	1	41-70	300	160					1	
	1		350	I40						
	ļ		400	120						
	ţ							<del> </del>		

тегория, обозна-	Состоя- ние ма-	на,	ратура	Предел теку-	Времен-	тельное	L	я вязкость и температ	Ο-	<b>,</b> Дж/см <sup>2</sup>
чение стандарта или технических условий	териа- ла	ММ	ислыта ния, °С	чести $G_{\tau}$ , MIa	против- ление разрыву 6%, МПа	ние	20	-20	-40	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не м	енее			
18K			20	280	440-530	20	60/45	30/20	1	30/25
категорий 3,5,18		j	200	250			[			
в зависимости от	Норма-	1	300	200						
рабочей темпера-	лиза-	до 20	350	I70						
туры	ция		400	I50						
TOCT 5520			20	270	440-530	20	60/45	30/20		30/20
			200	240					1	
		21-40	300	190						
	1		350	I70			}	l l	} }	
			400	<b>I50</b>	}				1	
		T	20	260	440-530	20	60/45	30/20	]	30/20
		Ì	200	230				1		
		41-70	300	180					1	
			350	160					]	
		l	400	<b>I4</b> 0						
20К		до 20	20	250	410-520	25	60/45	30/20		30/20
категорий 3,5,18			200	240						
в зависимости от			300	195					}	
рабочей темпера-	}	1	350	175						
туры ГОСТ 5520			400	150						

Марка стали, кате- гория, обозначение стандарта или тех	Состоя- ние ма- териа-	Толщи- на,мм	Темпе- ратура испы-	Предел текучес ти	Времен- ное со- против-	Относи-	e nr	ная вяз и темпе	кость К	CU/KCV,Дж/с
нических условий	ла		тания,	<i>6</i> т, МПа	ление разрыву бымпа	удлине- ние $\delta_{5}$ ,%	20	- 20	-40	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не	менее			
20K			20	240	410-520	24	55/35	30/20		25/20
категорий 3,5,18	Норма-	21-40	200	230						1
в зависимости от	лиза-		300	190				l		
рабочей темпера-	ция	1	350	165				]		l
туры ГОСТ 5520			400	145						
			20	230	410-520	23	50/30	30/20		25/20
			200	220				·		
		41-70	300	180				Ì	Ì	ĺ
			350	160						1
			400	140						
			20	330	480	21	60/45	35/20	35/20	30/25
		ļ	200	275	460			1	1	Ì
09Г2C		до 20	300	225	425				1	
категорий 5,6,7			350	205	400				1	l
8,9,17 в зависи-		l	400	180	3 <b>9</b> 0	ì				
мости от рабочей			420	170	385					
температуры			20	310	470	21	60/45	35/20	35/20	30/25
FOCTI928I		1	200	260	435				1	
		21-32	300	215	400				1	ļ
			350 400	190 170	390 380					

	l .	1 1						L		
	Норма-	21-32	420	<b>I</b> 60	375					
09F2C	лиза-		20	290	460	21	60/45	35/22	35/22	30/20
категорий 5,6,7,	ция		200	240	420		00, 10	33,	1	23, 133
8,9,17 в зависи-		33-60	300	200	400					
мости от рабочей			350	180	3 <b>9</b> 0					
температуры		1 1	400	160	380					
TOCT 1928I			420	<b>I50</b>	370					
	ļ		20	280	450	SI	60/45	35/22	35/22	30/20
	1	1	200	235	410		00, 10	55, 155	00, 100	- 0, 120
	)	61-80	300	195	3 <b>9</b> 0					
	l		350	175	380				1	
			400	155	370					
	l		420	150	360					
	1		20	270	440	21	60/45	35/22	35/22	30/20
	Į.	8I-16d	200	225	<b>4</b> 00	~-	00, 10	00/ 22	00, 1	,
			300	185	380					
		1 1	350	170	370					
			400	150	360					
			420	145	355	{				
		1		1	l ———	<del></del>		<u> </u>		

Времен-

ное со-

против-

разрыву  $G_{b}$  , MIa

ление

Относи-

тельное

удлине-

05 ,%

не менее

20

ние

Марка стали, категория, обозначение станцарта или технических условий

Состоя-

териа-

ла

ние ма-

Толщи+

на мм

Темпе-| Предел |

тания,  $G_{\tau}$ , MIa

ратура теку-

°C

ударная вязкость KCU/KC∨,Дж/см<sup>2</sup>

- 40

при температуре

- 20

°C

После ме-

кого старения

ханичес-

Марка стали, кате- гория, обозначение		Толщи- на,мм	Темпе- ратура	Предел теку-	Времен- ное со-	тельное	ударн		ость КСU / гемперату	ИСV,Дж/см <sup>2</sup>
стандарта или тех- нических условий	териала		оС тания,	чести $\mathcal{E}_{\mathcal{T}}$ , МПа	против- ление разры- ву 66,МПа	удли- нение $\hat{o}_5$ ,%	20	- 20	- 40	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не	менее			
IO Г2СІ категорий 5,6,17	Норма- лиза-	до 20	20 200	340 275	<b>49</b> 0 <b>4</b> 70	21	60/45	35/22	30/20	30/20
в зависимости от рабочей темпера-	ция		300 350	235 205	425 415					
туры ГОСТ 19281			400 420	I85 I80	400 3 <b>9</b> 5					
		21-32	20 200 300 350 400 420	330 265 220 200 180 170	480 460 420 405 390 385	21	60/45	35/22	30/20	30/20
		33–60	20 200 300 350 400 420	330 265 220 200 180 170	460 450 410 400 380 380	21	60/45	35/22	30/20	30/20

OCT 24.20I.03-90 C.I46

TEUNS-1	на,мм	Темпе- ратура испы-	Предел теку- чести	ное со-		<i>э</i> д <b>а</b> р		мпературе	<u>СV,Дж/см²</u> , °С
териа- ла		тания, <sup>О</sup> С	Gτ, MΠa	ление равры— ву бъмпа	ние $\delta_{5}$ %	20	-20	<b>—4</b> 0	После ме- ханичес- кого ста- рения
					F	е менее		•	
		20	300	440	21	60/45	35/22	30/20	30/20
Норма-		200	245	420					
лиза-	61-160	300	200	3 <b>9</b> 0					
ция		350	180	380					i
		400	165	370					
		420	160	365					
	до 20	20	320	490	21	60/45	35/22	40/30	30/20
		200	275	460					
		300	220	420					
		350	200	410					
		400	175	400					
		420	170	3 <b>9</b> 5					
	21-32	20	300	480	21	60/45	35/22	30/20	30/20
		200	260	450					
		300	205	415					
		350	185	400					
		400	165	3 <b>9</b> 0					
		420	160	385					
	лиза-	лиза- ция до 20	Норма- лиза- ция 6I-I60 300 350 400 420 до 20 300 350 400 420 2I-32 20 200 300 350 400 420	Норма- диза- ция  Ворожного ворожно	Норма- лиза- ция  20 300 440 200 245 420 390 390 400 165 370 420 160 365 до 20 275 460 300 200 275 460 300 200 420 420 175 400 400 175 400 420 170 395 21-32 20 300 260 450 300 205 415 350 185 400 400 165 390	Норма- лиза- ция  20 300 440 21  Ву Карита  200 245 420  350 180 380  400 165 370  420 160 365  до 20 320 490 21  200 275 460  300 220 420  350 200 410  400 175 400  420 170 395  21-32 20 300 480 21  200 260 450  300 205 415  350 185 400  400 165 390	Норма- лиза- ция  Ву СД МПа	ЭС Ву МПа Бу Ж         20 —20           Не менее           Не менее           Не менее           Норма- лиза- пия           болиза в болиза	Норма- лиза- ция  Вородо Воро

OCT 24.20I.03-90 C.I47

Марка стали,катего- рия,обозначение	ние ма-	Толщи- на,мм	Темпера- тура ис-	теку-	Hoe co-	тельное			сть КС <i>U</i> ратуре, О	/KCV ,Дж/см :
стандарта или тех- нических условий	териа- ла		пытания, С	чести $G_{T_i}$ МПа	против- ление разрыву бъмпа	удлине- ние $\delta_{5}$ ,%	20	-20	- 40	После ме- ханичес- кого ста- рения
					,	не	мене	е		•
I6ГС категорий 5,6,17	Норма-		20 200	290 250	470 430	SI	60/45	35/22	30/20	30/20
в зависимости т	лиза-	33-60	300	200	4I0					
рабочей темпера-	ция		350	180	390	1	{		1	Ĭ.
туры			400	160	380	}		1	1	1
гост 1928I			420	I55	375				<u> </u>	
			20	280	460	21	60/45	35/20	30/20	30/20
			200	240	420					1
	}	6I-I60	300	195	3 <b>9</b> 0	}			1	
	1		350	I75	380					ł
			400	I55	370				1	l
			420	I50	365	·			<u> </u>	1
I2MX	Норма-	4-60	20	240	<b>4</b> 50	21	60/45	Ударна	я вяз-	
TOCT 20072	лиза-		200	230	<b>44</b> 0		Ì	кость деляет		
	ция и		300	220	<b>44</b> 0			требов	анию	
	отпуск		350	210	410		1	потреб	ителя	
			400	200	380	1	}	1		
			420	200	380		1			

Марка стали, ка- тегория, обозна- чение стандарта	Состоя- ние ма- териала	Толщи- на,мм	Темпе- ратура испы-	Предел текучес- ти	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удлине-	Ударная пр	вязкость и темпера:	KC <i>U/kev</i> ,	Дж/см <sup>∠</sup>
или технических условий	ropnaia		тания, °С		ление разрыву С <sub>6,</sub> МПа	ние	20	-20	<del>- 4</del> 0	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не	менее			
			20	250	450	22	60/45	30/20	30/20	30/20
			200	240	430					ŀ
		4-50	300	220	420					1
		i i	350	210	400		, }			
		1	400	200	400					
			420	200	400			<u> </u>		
I2XM	Норма-	1	20	240	440	20	50/35	30/20	30/20	30/20
категория 17	лиза-		200	220	420					1
FOCT 5520	ция и	51-100	300	210	410			1		
	отпуск		350	210	400		{			l
			400	200	3 <b>9</b> 0		}	1		
			420	200	390				<u></u>	
		<b>!</b>	20	230	430	18	40/30	30/20	30/20	
			200	220	410					1
		101-160	300	210	400			1		,
			350	200	3 <b>9</b> 0					30/20
			400	190	380	1		}		
			420	190	380					- 3

Марка стали, ка- тегория, обозна-	Состоя-	Толщи- на,мм	Темпе- ратура	Предел теку-	Времен-	Относи- тельное		я вязкос		
чение стандарта	териала	na,mm	ратура испыта-	чести	против-	удлине-		при темп	ературе,	°C
или технических условий	-		ния, ос	<i>G</i> <sub>τ</sub> , ΜΠα	ление разрыву, $G_{B_{j}}$ МПа	ние $\delta_5$ ,%	20	- 20	-40	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не мен	ее			•
IOX2THM			20	420	560	18	80/35	50/30	40/25	30/20
ТУ 14-1-3102			200	370	490		·	· ·		
		20-50	300	340	450				1	
			350	330	440					
			400	320	430				1	
			420	320	430					
	Терми-		20	400	520	18	80/35	50/30	40/25	30/20
	чески		200	353	470				ļ	
	обрабо-	51-80	300	315	420					1
	танное		350	310	415	}				
	по ре-		400	305	410					
	жиму		420	305	410					
	пред-		20	360	500	I8	<b>9</b> 0/35	50/30	40/25	30/20
	прия-		200	330	435				İ	
	RNT	81-160	300	300	400				1	
	постав-		350	294	395					
	щика		400	290	390					
			420	290	390					
	i .	1	ł	l .	1	ī	1	ı	1	7

Марка стали,ка- тегория,обозна-	Состоя- ние ма-	Толщи- на,мм	Темпе- ратура	Предел теку-	нае со-	Относи- тельное		я вязкость при темпера		
чение стандарта или технических условий	териала		ния, оС испыта-	чести $G_{\mathcal{T}}$ , МПа	против- ление разрыву 6,МПа	удлине- $\delta_s$ ,%	20	_ 20	<b>-4</b> 0	После ме ханичес- кого ста рения
						не менее				
IOX2FHMA-A	Терми-	20-50	20	470	620	18	80/35	50/30	40/25	30/20
ТУ108.11.928	чески		200	415	540		1			1
	обра-		300	385	495					1
	ботан-		350	370	475					1
	ное по	}	400	355	455			}		1
	режиму		420	345	450					
-	пред-		20	450	580	18	80/35	50/30	40/25	3.0/20
	-кидп		200	400	512			į.	ł	ł
	RNT	5I 80	300	375	480			1	l	1
	постав-		350	360	460				]	1
	щика		400	345	445			1	l	l
		<u> </u>	420	340	440			ļ	20 /20	20./00
			20	420	560	15	60/45	40/30	30/20	30/20
			200	380	505		ļ	Į.		1
		81-110	300	360	475			1		Ì
		į	350	350	460			ì	}	l
			400	340	445			1	1	
		1	420	340	440					

Марка стали, ка-	Состоя-		Темпера-	Предел	Времен-	Относи-				<i>кои</i> Дж/см <sup>2</sup>
тегория, обозна-	ние ма- териала		тура ис- пытания	теку- чести	ное соп- ротивле-	тельное удлине-	пр	и темпе	parype, C	C C
или технических условий			o <sub>C</sub>	67, M∏a	ние раз- рыву G, МПа		20	-20	- 40	После ме- ханич. старения
					не м	енее				
IOX2FHMA-A			20	353	490	15	50/35	35/25	30/20	30/20
Ty108.11.928			200	330	435					[
		III-240	300	300	400	l				1
			350	295	3 <b>9</b> 5	ł				{
			400	290	3 <b>9</b> 0					
			420	290	3 <b>9</b> 0					
I2X2MΦA,	Термо-		20	540	650	<b>I4</b>	50/37	-	-	30/20
I2X2MΦA-A	обрабо- танная		200	510	600					}
ТУ 108.131	по ре-		300	500	570					1
	жиму пред-	до I80	350	500	560					
	приятия		400	500	550					
	постав- щика		420	490	530					
	щина		20	440	550	13	40/30	-	-	30/20
			200	420	530					
		св. 180	300	405	510					
I			350	400	500					
			400	380	480					
			420	380	<b>4</b> 60					
•	l	<del> </del>	1							ľ

Марка стали, ка- тегория, обозна- чение стандарта	Состоя-	Толщи- на,мм	Темпера- тура ис-	теку-	Времен-	тельное	1	ная вязк при темп		<i>I кс</i> у, Дж/см <sup>2</sup> °С
или технических условий	териала		пытания, <sup>О</sup> С	чести 6 <sub>7</sub> , МПа	против- ление разрыву С <sub>в.</sub> МПа	нение С	20	-20	- 40	После ме- ханич. старения
							нее			
15X5M	Отжиг	до 50	20	240	<b>4</b> 80	18	80/40	40/30	30/20	30/20
ГОСТ 7350	840-860°		200	190	<b>43</b> 0		İ	İ		ł
			300	180	415			1	Į	
			350	175	410		ì	1		į
			400	170	390			1	1	
			420	170	380			<u> </u>		, L
I5X5M-y	Норма-		20	400	600	<b>I4</b>	100/40	50/30	30/20	30/20
ГОСТ 7350	лиза ниц		200	337	535			1		ł
	980- 1000°C	до 50	300	315	503		1	1	1	1
:	отпуск		ყ50	300	<b>49</b> 0					ł
	1 600-		400	255	470		ļ		1	
	620°C		420	235	450				<u> </u>	<u> </u>
I5X2HMØA,	Термо-	}	20	500	620	15	40/30	30/20	30/20	30/20
I5X2HMΦA-A	обра- ботка	1	200	460	580		1			
Ty 108.829	по ре-	до 160	300	460	560			1	1	
	жиму постав-		350	450	550			1	1	
	щика	l	400	430	530		1	}		
			420	420	520					

OCT 24.20I.03-90 C.I53

Марка стали,кате- гория,обозначе- ние стандарта или	Состоя- ние ма- териала	Толщи- на,мм	Темпера- тура ис- пытания,	Предел теку- чести	Времен- ное со- против-	тельное			кость КС пературе	<i>U кс</i> v, Дж/см <sup>2</sup> , °С
технических усло- вий	-		°C	6τ, M∏a	ление <sub>6.МПа</sub>	ние $\delta_{5}$ %	20	-20	<b>– 4</b> 0	После ме- ханичес- кого ста-
				l <del></del>	b, MIIA		енее	L	<u> </u>	рения
001001100									<del></del>	
08X22H6T,	Терми- чески	до 50	20	350	600	18	60/45	40/30	30/20	30/20
O8X2IH6M2T	обра-		200	283	515			1		
ΓOCT 7350	ботан- ная		300	240	500			1	1	
	nan		350	240	500			1		
			400	240	500		}		1	
			420	240	500		ļ	ļ		
OBXISHIOT,	Терми- чески		20	252	520	35	-	-	-	-
08XI7HI3M2T,	обра-	до 50	200	210	430		İ			ľ
O8XI7HI5M3T	ботан-		300	185	417				ŀ	}
ГОСТ 5632,	ная (аусте-		350	170	408			l		1
ГОСТ 7350	низа-		<b>4</b> 00	I55	402		1	)		
	ция)		500	143	3 <b>8</b> 3			ļ	1	
			530	I38	374					
TOIHSI <b>X</b> 80	Терми-		20	206	490	35	-	-	-	-
ГОСТ 5632,	чески обра-	41-200	200	I85						
OCTIO8.109-01	ботан-		300	I70					l	
	ная (avc-	•	350	I64				1		1
	тени-		400	I55			1	l		1
	зация)		500 530	I43 I38						
	i			1			1			

OCT 24.201.03-90 C.154

Марка стали, кате- гория, обозначение	Состоя- ние ма-	на,мм	тура ис-	теку-	Времен-	Относи- тельное	1	я вязкос темпера	7.0	суДж/см <sup>2</sup>
стандарта или технических ус- ловий	териа- ( ла		пытания, °С	чести $6_7$ , МПа	против- ление разрыву $\mathcal{C}_{6}$ , MIa	удлине- ние $\delta_s$ ,%	20	-20	- 40	После ме- ханичес- кого ста- рения
						не мен	iee			
TOIH81X80	Терми-		20	206	490	35	-	Ī -	<del> </del>	T -
POCT 5632,	чески обра-		200	172			1			1
OCT108.109-01	ботан-	свыше	300	154		1		l	1	
	ная (аус-	200	350	144	ļ		1	•		j
	тени-		400	139		1		1		
	за- ция)		500	119			1			1
	цип		530	108	<u> </u>			1	1	1
08X18H12T			20	252	520	35		-	_	T -
ΓΟCT 5632,		до 50	200	210	430					1
FOCT 7350			300	185	417		}	ì	}	}
			350	170	408			1	1	ì
			400	155	402			1		
			500	143	383			}	1	
			530	138	374				l	
	t			1	1	1				

Марка стали, кате- гория, обозначение стандарта или	Состоя- ние ма- териала	на, мм	Темпе- ратура испы-	Предел теку- чести	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удли-	Ударі прі	ная вяз и темпе	кость К ратуре,	
технический усло- вий	Торнала		тания, <sup>О</sup> С	$G_{\mathcal{T}}$ , M $\Pi$ a	ление разрыву $\widetilde{\mathcal{O}}_{\mathcal{E}}$ , MПа	нение	20	-20	- 40	llocле ме- ханичес- кого ста- рения
						не	менее			
I2XI8HIOT,	Терми-		20	276	520	43	-	-	-	
IOXI7HI3M2T,	чески обра-		200	240	430		1	1		
IOXI7HI3M3T	ботан-	до 50	300	222	417		ł	1 1		
roct 5632,	ная аусте-		350	216	408	İ	1			
FOCT 7350	низа-	}	400	206	402		1			
	ция)		500	191	383	i	1			
			530	186	374	1		l		
			20	235	490	40	-	i -	-	_
TOIH8IXSI		41-200	200	211	417		1			
OCTIO8.109.01		Ì	300	194	358		l	l	1	
		ĺ	350	188	333	}	}	1	1	
	<b>l</b>		400	182	309	}				
			500	164	265					
			530	158	235		}			
	İ								1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·

Марка стали, кате- гория, обозначение стандарта или тех-	Состоя- ние ма- териала	Толщи- на,мм	Темпе- рату- ра ис-	Предел теку- чести	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удли-		т вязкос гемперат		/КС <b>V</b> Дж/см <sup>2</sup> °С
нических условий	Тормала		пыта- ния, о <sub>С</sub>	G <sub>7</sub> ,M∏a		нение $\delta_{\bar{j}}$ , %	20	1 -20 1	-40	После ме- ханичес- кого ста- рания
						не м	енее			
I2XI8HIOT	_		20	235	<b>49</b> 0	40	-	_	-	-
OCTIO8.109.01	Терми- чески	свыше 200	200	197	392		1	1	İ	
	обра-	~00	300	176	343		[	1	1	
	ботан- ная		350	164	314	ļ			ļ	}
	(ayc-		400	158	289	ļ			1	}
	тени- зация)		500	<b>I3</b> 6	235				l	ł
	0 3441117		530	I24	206	<u> </u>	l			<u> </u>
12X18H <b>9</b> T			20	235	530	40	-	-	-	-
ГОСТ 5632,			200	186	402	ļ		1	ļ	}
FOCT 7350		or 0,5	300	177	402			į	1	i
		до I60	350	177	3 <b>9</b> 2	Ì		}	1	
			400	167	383					l
			500	137	373	<b>!</b>	1		1	
			530	137	343	ļ				

Марка стали, кате- гория, обозначение стандарта или тех-	Состоя- ние мате- риала	Толщи- на,мм	Темпера- тура ис- пытания.	теку- чести	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удлине-			кость <i>кеи/</i> ературе,	ксуДж/см <sup>2</sup>
нических увловий			°C	G <sub>τ,</sub> M∏a	ление разрыву, $G_{6}$ , MIIa	hue $\delta_5$ ,%	20	-20	-40	После ме- ханичес- кого ста- рения
							е ме	нее		
08XI3	Терми-	4-50	20	28.0	430	23		-		_
FOCT 5632,	чески обра-	!	200	250	410			1		
FOCT 7350	ботан-		300	240	390					
	ное		350	230	380					
			400	220	350					
			450	200	320					
			500	190	220					
			525	I40_	180					
20XI3		4-50	20	375	510	I8	_		_	_
ΓΟCT 5632,			200	324	44I					•
ГОСТ 7350			300	294	412					
08F2C <b>Ø</b> B	Горяче-		20	450	600	21	50	_	40	_
ТУ14-1-3609	катаная с души-	5	200	385	570					
	ровани-		300	350	550					
	ем		350	320	480					
08L3WAP			20	500	650	18	100	_	80	
ТУІ4-І-2026		5	200	400	580					
		1	300	360	560					
			350	330	500					

0CT 24.20I.03-90 C. I58

Марка стали, кате-	Состоя-		Темпе-	Предел теку-	Времен- ное со-	Отно- сите-	Ударна	ая вязко	сть КС <i>U/к</i>	<sub>сеV</sub> , Дж/см <sup>2</sup>
стандарта или тех-	териа-	IMIM	ра ис-	чести	против-	льное		при тем	пературе	°C
нических условий	ла		пыта- ния, <sup>О</sup> С	$G_{\mathcal{T}}$ , MI a	ление разрыву С, МПа	удли- нение $\delta_{s}$ ,%	20	-20	-40	После ме- ханичес- кого ста- рения
							не ме	нее		
I2XTHM,I2XTHMΦ	Норма-		20	500	700	17	-	_	_	_
ТУІ4-І-3226	лиза-		200	475	670					
	ция 920°С,	4	300	450	650					
	отпуск 720°С		350	450	650	15		ļ		
	7200		400	3 <b>9</b> 0	630					
			<b>45</b> 0	350	600	13				
I5XTHM⊈T			20	450	650	17	-	_	-	_
ТУІ4-І-ІО5-450	Норма-		200	425	625			1		Ĭ
	лиза-	5	300	410	605	l	l	l	1	
	900°С,		350	400	600			ŀ		1
	700°C		400	370	580				1	
22K	199				 				-	+
категорий 3,5,18 в зависимости от рабочей температуры ГОСТ 5520	Норма- лизация	до 70	20 200 300 350 400	260 220 195 180 160	440- 660	22	60/35	30/20	-	25/20
_	!_	Π		AOVT	DITTOR OON	TOUTON	TOVTOUTA	TAVIOU	TOMOT TO	עבטב במסת

Примечание.Для сталей марок ОВХІВНІОТ, ОВХІВНІСТ, ІЗХІВНІОТ, ІОХІ7НІЗМЗТ, ІЗХІВНІОТ, ІЗХІВНІОТ, ІЗХІВНОТ в таблице цано значение предела текучести  $\sigma_{1,0}$ , MTa.

## Сталь листовая двуслойная. Механические свойства и виды испытаний

Марка стали, обозначе- ние стандарта или тех- нических условий		ачение а марку	Сос- тоя- ние ма-		дел теку	Вре- менное сопро-	льное	попере	я вязкос чном обр СV, Дж/см	азце	Холод ный изгиб на
	основ- ного слоя	корро- зионно стой- кого слоя	ма- те- риа- ла		чес- ти <i>6т</i> , МПа	тивле- ние разры- ву <i>6</i> %, МПа	не- ние	20°С	после ста- рения	при ми- нималь- ной темпе- ратуре	180°
20K-3+08X18HIOT, 20K-3+12X18HIOT, 20K-3+08X17HI5M3T, 20K-5+08X18HIOT, 20K-5+12X18HIOT, 20K-5+08X17HI5M3T, 20K-18+08X18HIOT, 20K-18+12X18HIOT, 20K-18+08X17HI5M3T FOCTIO885	ГОСТ 5520		Тер- ми- чес- ки об- ра- бо- тан- ное	33-60	)		Для ст	али 20К	(см.при	ложение 7	)
09F2C-6+08X18H10T, 09F2C-6+12X18H10T, 09F2C-6+08X171.15M3T, 09F2C-7+08X18H10T, 09F2C-7+12X18H10T, 09F2C-7+08X17H15M3T, 09F2C-8+08X18H10T, 09F2C-8+12X18H10T, 09F2C-8+08X17H15M3T, 09F2C-9+08X18H10T	FOCT 1928I	FOCT 5632		33-60			Для ст	али 09Г	2С (см.п	риложение	7)

ОСТ24.20I.03-90 С. 160 ПРИЛОЖЕНИЕ 6

Справочное

Марка стали, обозначение стандарта или техничес-ких условий	Обознач ние НТД на марк основ-		Сос- тоя- ние мате- риа-	щина, мм	теку- чес- ти	Вре- мен- ное сопро- тивле-	Отно- сите- льное удли- нение	на п обра	ная вяз оперечн эце ксу,Дж/с	OM 2	Холод- ный из- гиб <sub>о</sub> на 180°
	ного слоя	зионно- стой- кого слоя	ла		Ĝτ, MΠa	ние разры- ву 66, МПа	85,%	при 20°C	после старе- ния	при мини- маль- ной темпе рату- ре	
09F2C-9+I2XI8HIOT, 09F2C-9+08XI7HI5M3T 09F2C-I7+08XI8HIOT, 09F2C-I7+I2XI8HIOT, 09F2C-I7+08XI7HI5M3T FOCT I0885			Терми- чески обра-	33-60		Для ст	али 091	'2C (c	onugn.	жение '	7)
IGIC-5+08XI8HIOT,IGIC+5- +12XI8HIOT,IGIC-5+ +08XI7HI5M3T, IGIC-6+08XI8HIOT, IGIC-6+12XI8HIOT, IGIC-6+08XI7HI5M3T, IGIC-17+08XI8HIOT IGIC-I7+08XI8HIOT IGIC-I7+08XI8HIOT IGIC-I7+08X.7I5M3T IOCT IO885	ГОСТ 19281	FOCT 5632	ботан- ное	33-60		Для ста	ли 16ГС	(см.)	приложе	ние 7)	
I2XM-I6+08XI8HI0T, I2XM-I6+12XI8HI0T, FOCT 10885	Г <b>ОСТ</b> 5520			30-60	240	450	19	<u>80</u> 60	30 20	30 20	d= 3a

Марка стали, обозначе- ние стандарта или технических условий	Обознач на марк	ение НТД у стали	Сос- тоя- ние	Толщи- на,мм	Пре- дел теку	мен-	Отно- сите- льное	поперт	ия вязко пном обр кси, Дж/ст	aarre	Холодный изгиб на
<b>,</b>	основ- ного слоя	корро- зионно- стойко- го слоя	мате риа- ла	l.	чес- тибт, МПа		упли-	при 20°C	после ста- рения	при ми- нималь- ной тем перату- ре	180°
I2MX+08XI8HIOT, I2MX+I2XI8HIOT, FOCT 10885	ГОСТ 20072			I2-40	225	430	24	60 45	30 20	30 20	d=2a
IOX2MI+08XI8HIOT FOCT IO885	ГОСТ 10885	ГОСТ 5632		30-60	240	450	19	<u>80</u> 60	30 20	30 20	d =2a
20X2M+08XI8HIOT TV #3TM 4IO	ТУ ЖЗТМ 410			3-180	400	20 <sup>0</sup> C 560 425 <sup>0</sup> 440	16	<u>80</u> 60	<del>-</del>	-	d =2a < I20°

## Поковки. Механические свойства.

Марка стали, обоз- начение стандарта или технических	. ние ма-			Предел теку-		тельное	Относи-	Ударна КСU /КС	я вязкость V, Дж/см <sup>2</sup>	Твер- дость по
условий	териа- ла	на, диа- метр), мм	оС оС	чести $G_{ au}$ ,МПа		удлине- ние 8 <sub>5</sub> ,%	ное су- жение У "%	при 20 <sup>0</sup> С	при мини- мальной темпера- туре	Бринел- лю, НВ
						не мене	е			
00			20	196	440	20	48	50/35	30/20	123-167
20			200	190	430					
FOCT 1050	<b></b>	до 300	300	I60	405	Ì	ł			
OCT 26-01-135	Терми-	до обо	3 <b>5</b> 0	I40	3 <b>9</b> 0					
	чески		400	120	375				1	
	обра-		420	120	370				1	
	ботан-		20	I70	340	15	38	40/30	30/20	103-148
ļ	ное	301-800	200	160	320					110
		302 000	300	140	300	}	}		j	
			350	130	290		l			
			400	IIO	280					
			420	IIO	275					
22K		до 500	20	220	440	15	39	40/30	30/20	I23-I67
OCT 26-01-135			200	200	400				,	160-107
			300	190	380					
			350	185	380					[ Ci
			400	170	370					, Çab
			420	165	360	1				Справочное
				l			1			<del> </del>

OCT24.20I.03-90 C. I

Марка стали, обоз начение стандар- та или техничес- ких условий	Состоя- ние ма- териа- ла	Размер поковки (толщи- на,диа- метр), мм	Темпера- тура ис- пытания, <sup>о</sup> С	Предел теку- чести $\mathscr{G}_{\mathcal{T}}$ , МПа	Времен- ное со- против- ление разрыв- бу, МПа	тельное удлине- ние	Относи- тельное сужение	Ударна НС <i>U /к</i> при 20°C	я вязкость су , Дж/см при ми нималь ной тем пературе	Твер- дость по Бринел- лю,НВ
					H	е менее		<u> </u>	To Produce	
09F2C			20	300	460	24	45	60/45	30/20	120-179
FOCT 19282,			200	260	440					
OCT26-0I-I35		до 500	300	210	390					
00120-01-100			350	200	385					
			400	190	380					
	Терми-		420	I85	375					
I4XI°C	чески		20	320	500	17		60/45	30/20	149-207
ГОСТ 19282,	обрабо-		200	280	450					
ГОСТ 22790	тан-	до 500	300	260	430			i		
	ное		350	250	420					
			400	230	400					
			420	225	3 <b>9</b> 5					
ISIC			20	300	500	17	38	60/45	30/20	149-207
OCT26-0I-I35		до 350	200	280	450					
			300	230	420		1			
			350	200	410					
			400	170	400					
			420	165	3 <b>9</b> 5					

.03-90 C.I64

Марка стали, обоз- начение стандарта или технических	ние ма- териа-	поковки (толщи-	Темпе- ратура испыта	Предел теку- чести,	Времен- ное со- против-		Относи- тельное сужение	Ударная КС <i>U /кС</i>	вязкость См2, жД,	дость
условий	ла	на,диа- метр), мм	ния, ос	G <sub>T</sub> ,MNa	ление разрыву Сь,МПа	ние $\delta_5$ , %	Ψ,%	при 20 <sup>0</sup> С	при ми- нималь- ной тем- пературе	по Брин- нелю, НВ
						не ме	нее			
IGIC		до 400	20	280	460	18	38	50/45	30/20	<b>I40-I9</b> 0
TOCT 19282. OCT 108.030.113			200	260	450			]		
200,000,000	терми-		300	230	420					
	чески		350	200	410					
	обра-		400	170	400					
	бо		420	I65	3 <b>9</b> 5					
20104	Tah-		20	230	400	17		80/60	30/20	143-190
ТУ26-0303-1532,	ное		200	200	365					
TOCT 22790.			300	190	345		1			
			350	185	335					
			400	170	325					
			420	165	320					
1012			20	240	420	15		80/60	30/20	143-197
ГОСТ 4543,		до 350	200	190	380					
TOCT 22790			300	170	360					
			350	150	355			ļ		:
			400	140	345					
			420	135	340					

	Состоя- ние ма- териа- ла	поков-	ния, ос ратура испыта- ратура	Предел теку- чести $\mathcal{C}_{\tau}$ , МПа	Времен- ное со- против- ление разрыву, 66, МПа	85, %	тельное сужение Ч,%	Ударна НС <i>U /ко</i> при 20°C	я вязкость сv , Дж/см2 при мини- мальной темпера- туре	Твер- дость по Бри- неллю, НВ
DOMA			20	400			менее	00/45	1 00/00	TOO 005
30XMA			20	400	600	<b>I</b> 6	40	80/45	30/20	1 <b>9</b> 7-235
гост4543,			200	370	550					
OCT 26-0I-I35	терми-		300	340	520					
	чески	до 350	350	340	500					
	обра-		400	330	<b>49</b> 0					
	ботан-		420	320	480					
20X2M	ное		20	450	600	<b>I</b> 6	45	60/45	30/20	197-235
FOCT 22790	1100		200	400	550					
			300	350	500					
			350	330	480					
			400	300	450					
			<b>4</b> 50	275	425					
			500	250	400					
20X2M			20	400	550	<b>I</b> 6	45	60/45	30/20	197-235
OCT 26-01-135			200	355	510					
		до 550	300	310	<b>4</b> 60					
		,,,,,,,,	350	2 <b>9</b> 5	440					
			400	265	410					
			450	245	390			i		
			500	220	365					

Марка стали, обоз- начение стандарта	ние ма-	поков-	Темпе- ратура	Предел т <b>еку</b> -	Времен- ное со-	тель-	Относи- тельное	Ударная НС <i>U / КС</i>	вязкость Уж/см2	Твер- дость по
или технических условий	териа- ла	ки(тол- щина, диа- метр), мм	испыта- ния, о <sub>С</sub>	чөсти $\mathscr{O}_{\mathcal{T}}$ ,МПа	против- ление разрыву, <i>бъ</i> ,МПа	ное уд- линение $\delta_5$ ,%	сужение	при 20 <sup>0</sup> С	при ми- нималь- ной тем- пературе	Бри- неллю, НВ
					<del></del>	не ме	1ee			
22X3M	Терми-	до 550	20	<b>4</b> 50	600	I6	50	60/45	30/20	I <b>97-</b> 235
TY108.11.917	чес-		200	400	<b>5</b> 50					
	ки об-		300	350	500					ļ
	рабо-		350	330	480					
	тан-		400	300	<b>4</b> 50		) 			
	ное		450	275	420				1 	İ
			500	250	400					
22X3M		CCT 700	20	400	550	I6	45	60/45	30/20	172-217
OCT26-01-135	1	551-700	200	350	500		İ			}
			300	300	450	į	1	}		
			350	275	425			ł		ļ
			400	250	400				<b>{</b>	
			450	225	375					
			500	200	340					
15 <b>Χ2Μ</b> ΦΑ		до 400	]	}						
18X2MΦA	]	до 400	20	440	550	II	40	50/35	30/20	187-229
25X2MΦA		до 450	1	}			}			
25X3M <b>Φ</b> A		до 600								}
TY 108-131 (MT 40)			200	420	530					

Марка стали, обоз- начение стантарта или технических условий	Соотоя- ние ма- териала	поковки	Темпера- тура ис- пытания, <sup>О</sup> С	теку-	ное со-	Относи- тельное удлине- ние $\delta_{5}$ , %	Относи- тельное сужение	Упарна НС <i>U / КС</i> при 20°C	я вязкость У <sub>2</sub> Дж/ <sub>см</sub> 2 при ми- нималь- ной тем- пературе	Твер- дость по Бри- неллю, НВ
						не мен	ee			
	терми-		300	405	510					
	чески		350	400	500					
	обра-		400	375	<b>4</b> 80					
	ботан-		420	370	<b>44</b> 0					
15X2M <b>Φ</b> A	ное	до 400								
18Χ2MΦA		до 400	20	540	650	II	<b>4</b> 0	50/35	30/20	207-265
25X2MΦA	1	до 450								
25X3MΦA		до 600								
ТУ 108-131			200	520	600					
(KI 50)			300	505	570					
			350	500	560					
			400	460	530					
			420	460	5 <b>3</b> 0					
18X3MB			20	450	600	I6	40	60/35	30/20	197-241
			200	400	550					
FOCT 22790		до 350	300	380	525					
	{	,	400	350	500			1		
			450	310	<b>47</b> 0		ļ		J	
			500	280	<b>4</b> I0					

OCT 24.201.03-90 C.I68

Марка стали, обоз- начение стандар- та или техничес- ких условий	Состоя- ние ма- териа- ла	Размер поковки (толщи- на,диа- метр), мм	ния, о <sub>С</sub>	Предел теку- чести $\mathcal{G}_{\mathcal{T}}$ ,МПа	против-	Относи- тельное удлине- ние $\delta_5$ ,%	Относи- тельное сужение	Ударная КС <i>V   ксv</i> , при 20°C	вязкость Дж/см <sup>2</sup> при ми- нималь- ной тем- пературе	Твер- дость по Бринел- лю,НВ
						не м	енее	<del></del>	<b>†</b>	
20X3MBΦ ГОСТ 22790		до 350	20 200	680 630	800 730	I4	40	60/35	30/20	241 <b>-2</b> 85
			300	600	6 <b>9</b> 0				{	
			350	5 <b>9</b> 0	670				}	
			400	580	650	l				
	терми-		450	540	620	l			1	
	чески		500	510	560					
З8ХНЗМФА	обра-	до 450	20	650	800	13	35	60/40	30/20	262-311
ኮርሲኖጥ ላይላል	оора бо-		200	590	720	1				
OCT26_OT_T35	тан-		300	575	710					
	ное		350	570	700				<b>,</b>	
	1100		400	560	680	l .				
			<b>4</b> 50	550	620					
I5X5M		до 400	20	220	400	22	50	100/40	30/20	I50-I <b>9</b> 0
FOCT20072,		ДО 400	200	190	330					
OCT26-0I-I35			300	180	320					
			350	175	315					
			400	170	310					
			420	165	290					
** · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	Ī			1						

OCT 24.20I.03-90 C.I6 9

Марка стали, обозначение стандарта или	Состоя- ние ма- териала	поковки		Предел теку- чести	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удлине-	Относи- тельное сужение	Ударная КС <i>U   ксv</i>	вязкость , Дж/см	Твер- дость по
технических условий	2 Opnionia	на диа- метр), мм		$G_{\tau}$ , MIa	ление разрыву 66,МПа	ние $\delta_{\bar{s}}$ , %	Ψ,%	50 <sub>о</sub> С ири	при ми- нималь- ной тем- пературе	Бринел- лю,НВ
						не ме	нее			
08XI3 FOCT 25054				400	550	<b>I</b> 4	<b>3</b> 5	50/35	30/20	I87-22 <b>9</b>
I2XI3 FOCT 25054	Терми- чески			<b>44</b> I	617	<b>I4</b>	35	50/35	30/20	187-229
20XI3 FOCT 25054	обра- ботан-	до 300	20	441	588	I4	40	40/30	30/20	1 <b>9</b> 7-248
30XI3 FOCT 25054	ное			588	735	14	40	30/20	30/20	235–277
IZXI8HIOT,			20	276	540	35	40	_	-	179-200
IOXI7HI3MŹT,			200	240	450	1		!		
IOXI7HI3M3T			300	222	440	1				
OCTIO8.109.01,		до 50	350	216	438					
OCT26-II-04			400	206	436					
			500	191	420			!		
			525	186	412			1		

Марка стали, обозначение стандарта или технических условий	Состоя- ние ма- териала	Размер поковки (толщи- на диа- метра), мм	Темпе- ратура испы- тания, <sup>О</sup> С	Предел теку- чести $\mathcal{G}_{\mathcal{T}}$ ,МПа	Времен- ное со- против- ление разрыву бу, МПа	Относи- тельное удлине- ние $\delta_5$ , %		Ударнал НС <i>V   ксv</i> при 20 <sup>°</sup> C	н вязкость , Дж/см2 при ми- нималь- ной тем- пературе	дость по Бри- неллю, НВ
						не мене				
I2XI8HIOT, IOXI7HI3M2T,		51-200	20	235	490	35	40			179–200
IOXI7HI3M3T'		01-200	200	211	417					
OCTIO8.109.01, OCT26-II-04			300	194	358	ł				
00120-11-04			350	I88	333	ļ				
•			400	182	309	1		'		
	терми-		500	I64	260					
	чески		525	158	235					
	обра-	до 450	20	235	490	35	<b>4</b> 0			179-200
	<b>б</b> о-	до 450	200	197	392					
	тан-		300	I76	343					
	ное		350	I 64	314	l				
			400	158	289	ł				
			500	I36	235					
			525	123	206					
O8XI7HI5M3T			20	252	500	35	45			500
ГОСТ 25054,		до 300	200	210	430					
OCT 26-II-04			300	184	417					
	}		350	169	408	1				
	1		400	154	402	ļ				
			450	I48	392					

OCT 24.201.03-90 C.171

Марка стали, обозначение стандарта	Состоя- ние ма- териала	Размер поковки (толщи-	Темпе- ратура испыта-	Предел теку- чести	Времен- ное со- против-	Относи- тельное удлине-	Относи- тельное сужение	Ударна НСИ / кс	ая вязкость v , Дж/ см2	Твер- дость
или техни- ческих усло- вий	•	на диа- метра), мм	ния, <sup>О</sup> С	€ <sub>τ</sub> ,ΜΠα	ление разрыву 66,МПа	$\delta_{5}$ , %	Ψ,%	20°С	при ми- нималь- ной тем- пературе	по Бри- неллю, НВ
	! !					не менее				
O8XI7HI5M3T	Терми-		500	I42	3 <b>8</b> 3					
ГОСТ 25054,	чески	}	525	138	374		ł.			
OCT26-II-04	обра-									
03XI7HI4M3	бо-	200	20	230	470	40	45			179
<b>FOCT 25054</b> ,	тан-	до 300	200	180	432	•				
OCT26-II-04	ное		300	155	3 <b>92</b>	<u> </u>				
			350	152	376		1	<b>i</b> 1		
			400	130	360					
			450	120	350					
XH3 2T			20	176	470	30	35			179-217
<b>FOCT 25054</b>		}	200	130	410	1				
			400	IIO	380					}
			500	109	364				}	3
			525	108	350	1	1			

Примечания:

- Механические свойства поковок из углеродистых, низколегированных и легированных сталей определяются на тангенциальных образцах, а поковок из коррозионно-стойких сталей и сплавов на продольных образцах.
- 2. Для сталей манок I2XI8HI0T, I2XI7HI3M2T, I0XI7HI3M3T, 08XI7HI5M3T, 08XI7HI4M3 дан предел текучести  $\mathcal{C}_{1,0}$ , МПа, по ОСТ 26-II-04.

Трубы. Механические свойства и виды испытаний.

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Состоя- ние ма- териа- ла		Предел теку- чести б <sub>т,</sub> МПа	Времен- ное со- против- ление разрыву <sub>Б,</sub> МПа	Относи- тельное удлине- ние	Относи- тельное сужение	Ударн кость <u>КС</u> <i>U</i> , 20 <sup>0</sup> С	ная вяз- Дж/см <sup>2</sup> при ми- нималь- ной ра- бочей темпе- ратуре	Бринеллю, НВ	Технические требования, сплющивание раздача и гилравличес испытания
20 FOCT 1050	Терми-	20 200 300 350 400	220 210 180 160 140	440 410 380 370 360	20	45	50	30	123-167	TOCT 22790, TV14-3-251, TV14-3-460
20 104 TYI4-3-I652	чески обра- бо-	20	250	420	17	40	80	50	143-190	ГОСТ 22790, ТУ14-3-1073 ТУ14-3-1074
15IC TY14-3-460, TY14-3-420	Тан- ное	20 200 300 350 400	300 280 230 200 170	500 450 420 420 420	18	40	60	30	1	OCT 22790, TY14-3-460, TY14-3-Cn pabout -420 bout

80 C. I73

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	ние ма- териа-	Темпе- ратура испы- тания, <sup>О</sup> С	Предел теку- чести ©т, MПа	Времен- ное со- против- ление разрыву	Относи- тельное удлине- ние \$\int_{\delta}\$,%	Относи- тельное сужение		ыя вяз- Дж/см <sup>2</sup> при ми-	Твер- дость по Бринеллю, НВ	Техничес- кие требо- вания, сплю- щивание, раздач и
				G <sub>6</sub> ,M∏a	U <sub>5</sub> ,%	Y ,70		нималь— ной ра— бочей темпе— ратуре		гидравли- ческие испытания
					не менее					
09F2C		20	300	<b>46</b> 0	24	40	60	30	I20-I79	ГОСТ227 <b>9</b> 0
ГОСТ 5520	1	200	240	420		ł				ТУІ4-3-500
		300	240	400		į				
		350	180	3 <b>9</b> 0	}		l			
	Терми-	400	I60	380			<u> </u>			
10Г2 ГОСТ 4543	чески обра-	20	240	420	15	45	80	30	143-1 <b>9</b> 7	ГОСТ 500 группа А,В
I4XIC	ботан-	20	320	500	17	40	60	30	149-207	
ГОСТ 5520	ное	200	280	450			}			ТУІ4-3-25І
		300	260	430			l			ТУІ4-3-433
		350	250	420		•	1			10 14-0-100
		400	230	400						
15XM		20	240	450	21	50	60	30	I37-I70	
ΓΟ <b>CT 4543</b>		200	240	430			1			ТУІ4-3-460
		300	220	420	1	}				
		350	210	400						
		400	200	380		1	}			
		420	195	360						

0CT24.20I.03-90 C.I7 4

обозначение	Состоя- ние ма- териажа	Темпе- ратура испы- тания, <sup>О</sup> С	Предел теку- чести, $\mathcal{C}_{\mathcal{T}}$ , МІа	Времен- ное со- против- ление разрыву 6 <sub>b</sub> , МПа	Относи- тельное удлине- ние 05 %	Относи- тельное сужение У, %	Ударна кост КС <i>U</i> ,		Твер- дость по Бринеллю, НВ	Технические требования, сплющивание, раздача и гиправлические испытания
30XMA		20	400	600	I5	45	80	30	169-217	
TOCT 4543	Mana	200	370	550		1			100 22.	ТУІ4-3-25І,
	Терми- чески	300	340	520						ТУІ4-3-433
	чески обра-	350	340	500						1314-3-433
	оора- бо-	400	330	490						
	тан-	420	320	480						
	ное	20	280	450	21	55	60	30	I3I-I70	
I2XIMΦ	1100	200	280	430						ТУІ4-3-460
FOCT 20072		300	260	420						
		400	220	380						
		420	215	370						
IX2MI										ГОСТЗ845,
ГУІ4-3-517		20	270	450	20	45	100	30	227-23I	ТУІ4-3-517
I5XIM <b>I</b> Φ		20	320	500	18	50	50	30	145-217	
ГУ <del>1</del> 4-3-460		200	290	500						ТУІ4-3-420,
		300	270	480				İ		ТУІ4-3-460
		350	260	450						
		400 420	240 235	420 410						

Марка стали, обозначение станцарта или техничес-ких условий	Состоя- ние ма- териала	Темпе- ратура испы- тания, <sup>о</sup> С	теку- чести	Времен- ное со- против- ление разрыву б <sub>6</sub> , МПа	Относи- тельное удлине- ние 05,%	Относи- тельное сужение , %	Ударн КС <i>U</i> , 20 <sup>0</sup> C	ая вяз- сть Дж/см <sup>2</sup> при ми- нималь- ной ра- бочей темпе- ратуре	Твер- дость по Вринеллю НВ	Технические требования сплющивание, раздача и гиправли-ческие испытания
T (1700 ) (		}	00.0							
I5X5M	В ото- женном	20	220	400	20	45	80	30	I70	гост 550
ГОСТ 20072	состоя-	200	201	330		}				ł-
	HNN	300	I80	318						rp.A,B
		350	I7I	314		1	}			
		400	I58	310						
TEVEN II	177	420	152	300	7.0		ļ		<u> </u>	
І5Х5М-У	Норма- лиза-	20	400	600	16	45	IO	30	150-190	ту14-3-1080
FOCT 20072	и вид	200	338	535				1		
	отпуск	300	315	503	j		1			
		350	300	492	}		}	}		
		400	255	472	1		1			
		420	225	462						
18X3MB	терми-	20	450	650	16	40	60	30	I97-24I	
FOCT 20072	чески обра-	200	400	550	<u> </u>		}		1	
	ботан-	300	380	525						ту14-3-251
	ное	350	370	510			}			
		400	350	500						
	.}	420	330	485		<u> </u>	1			
	1	I	I	ı	l .	1	1			

OCT24-201.03-90C.I76

Марка стали, обозначение стандарта или техничес- ких условий	Состоя- ние ма- териала	Темпе- ратура испы- тания, <sup>О</sup> С	чести	Времен- ное со- против- ление разрыву Сь,МПа	Относи- тельное удлине- ние $\delta_{5}$ ,%	Относи- тельное сужение У ,%	Ударн КС <i>U</i> , 20 <sup>°</sup> C	ная. вяв- Пж/см  При ми- нималь- ной ра- бочей темпе- ратуре	Твер- дость по Бринеллю НВ	Технические требования сплющивание, раздача и гидравлические испытания
20ХЗМВФ	терми-	20	500	800	14	40	60	30	241-285	
FOCT20072	чески	200	465	730						ТУІ4-3-25І
	обра-	300	440	6 <b>9</b> 0						
	ботан-	350	435	670						
	ное	400	425	650	1					
		420	415	630						
08XI3	Отожен-	20	250	380	22	43	_	-	116-179	ΓΟCT 9940 1
<b>FOCT</b> 5632	ное	200	220	330						ГОСТ 9941
		300	220	320						
I2XI3 <u>FOCT</u> 5632		20	270	400	21	40	-	-	121-187	
OSXISHIOT,	Норма-	20	252	520	35	-	-	-		ГОСТ 9940,
08XI7HI3M2T	лиза-	200	210	430	l				17 <b>9-</b> 200	ГОСТ 9941
FOCT 5632	ция	300	185	417	•					OCT 26-II-04
	или аус- тениза-	350	170	408						
	ция	400	155	402	!					
	1	450	149	392	1			l		
		500	143	383						
	1	525	<b>I4</b> 0	380						
	[			1	1		l			

Марка стали, обозначение станцарта или техничес-ких условий	Состоя- ние ма- териа- ла	Темпе- ратура испы- тания, <sup>О</sup> С	Предел теку- чести $\mathscr{E}_{\tau}$ , МПа	Времен- ное со- против- ление разрыву Сь, МПа	Относи- тель- ное уд- линение $\delta_{\mathcal{F}}$ , %	Относи- тель- ное сужение у, %	Ударн кос <i>кси</i> 20 <sup>0</sup> С	rb ,	Твер- дость по Бринеллю, НВ	Технические требования сплющивание, раздача и гиправличес- кие испытв- ния
					не менее					
12X18H10T, 12X18H12T, 10X17H13M2T FOCT 5632	Нормали зация или аусте- низа- ция	200 300 350 400 450 500	276 240 222 216 205 198 190	540 450 440 438 436 428 420	35	_	_	-	179-200	roct 9940, roct9941, oct 26-II-04
[	1	525	185	415						· 

П р и м е ч а н и е. Для сталей марок О8ХІЗНІОТ, О8ХІ7НІЗМ2Т, I2ХІЗНІОТ, I2ХІЗНІСТ, I0ХІ7НІЗМ2Т предел текучести приведен  $G_{1.0}$ , МПа, по ОСТ 26-II-04.

ОСТ 24.20I.03-90 С.I79 ПРИЛОЖЕНИЕ 9 Справочное

Таблица I Максимально допустимая температура применения сталей в водородосодержащих средах ( $^{
m O}$ C)

	арка стали	Па	Парциальное давление водорода, МПа					
147	apra Crain	I,5	2,5	5,0	10,0	20,0	30,0	40,0
-	K, 22K, 15FC, 09F2C, 10F2C7	290	280	260	230	210	200	190
I4XIC	00120, 101201	310	300	280	$\frac{260}{260}$	250	240	230
30XMA, I2XIM⊅	I2XM, I5XM,	400	3 <b>9</b> 0	370	330	290	260	250
20X2M		480	460	450	430	400	390	380
10Χ2MI,12Χ2MΦA, 15Χ1ΜΙΦ, 25Χ2MΦA		510	490	460	420	390	380	380
22X3M, <b>2</b> 5X3MΦA		510	500	490	475	<b>44</b> 0	430	420
I8X3MΦ			510			500	470	450
20Χ3MBΦ; 15Χ5M, 12Χ18H10T,08Χ17H13M2T, 10Χ17H13M2T, 10Χ17H13M3T					510			
	Цвух- 20, 09Г2С, глой- 16ГС+12Х18НІОТ		380				350	
ные стали	12MX+12X18H10T, 12XM+12X18H10T		400			3 <b>9</b> 0		370

#### Примечания:

- I. Условия применения двухслойной стали установлены для отношения толщин основного и плакирующего слоя не более 9 и парциального давления водорода за основным слоем не более 0.1 MTa.
- 2. Параметры применения сталей, указанные в таблице, относятся также и к сварным соединениям при условии, если легирование металла шва не ниже, чем основного металла.

### Максимально допустимые температуры применения сталей средах, содержащих аммиак ( $^{\circ}$ C)

Марки стали	Парциальное давление аммиака, МПа				
	св.І до 2	св.2 до 5	св.5 до 8		
20, 20K, 22K, 09F2C, 10F2CI, 15FC, 16FC	_	300			
14XTC, 30XMA, 12MX, 15XM, 12XIMΦ	340	330	310		
15X1MIΦ, 20X2M, 10X2MI, 22X3M, 12X2MΦA, 15X2MΦA, 25X2MΦA, 25X3MΦA, 18X3MB,20X3MBΦ, 15X5M	360	350	340		
IRXI8HIOT, IOXI7HI3M2T, IOXI7HI3M3T, O8XI7HI3M3T, O8XI7HI3M2T	-	560			

П р и м е ч а н и е. Условия применения установлены для скорости азотирования не более 0,5 мм/год.

Предельно допустимые парциальные давления окиси углерода, МПа

Таблица З

Тип стали	Температура, <sup>О</sup> С		
	до 100	свыше 100	
Углеродистые и низколегированные с массовой долей хрома до 2 %		менее ІО	
Низколегированные стали с массо- вой долей хрома 2 до 5 %	24	10	
Коррозионностойкие стали аусте- нитного класса		24	

П р и м е ч а н и е. Условия применения установлены для скорости карбонильной коррозии не более 0,5 мм/год.

#### ОСТ 24.20I.03-90 С. 18I ПРИЛОЖЕНИЕ 10 Обязательное

# Сварочные материалы для ручной электродуговой сварки углеродистых и легированных сталей

Марка свариваемой стали	Тип или марка элек- тродов	Обозначение стандартов или технических условий на электроды	Допустимая температура эксплуатации сварных сое- динений
20,16K,18K,20K, 22K,20%0Y; 20K-	942A, 950A	FOCT 9467	По обязательно- му приложению
-основной слой			I,2,3, но не
двухслойной стали			ниже минус 40°C
09F2C,10F2C1,15FC,	950A		
I6ΓC, I0Γ2, 08Γ2CΦE,			
08Γ2MΦB, I4XΓC;			
09Γ2C,16ΓC - oc-			
новной слой двух-			}
слойной стали.			
I2XTHM, I2XTHMФ,	уони 13/55н2	ПОІІ2-37	От минус 40°С
I5XTHMФT		ПО Уралхиммаш	до 400°C
I2MX; I2MX-основ-			He ниже О°С,
ной слой двух-	Э-0 <b>9</b> MX,	ГОСТ 9467	верхний предел-
слойной стали	Э-0 <b>9</b> XIM		му приложению
I2XM, I5XM; I2XM-	Э-09XIM,		1,2,3.
основной слой	Э-09XIM©		
двухслойной стали	- 01717		
30XMA	<b>∋</b> _09XIMФ,		
	Э-10X5MФ		1
	X3M-I	ПОІІ2-9	
		ПО Уралхиммаш	
12XIMΦ,15XIMIΦ	Э-09XIMФ	FOCT 9467	
IOX2FHM, IOX2FHMA,	∂-05X2M		
IOX2MI, IX2MI;			
10Х2МІ-основной			
слой двухслойной			
стали			]

Марка свариваемой стали	Тип или марка электро- дов	Обозначение стандартов или технических условий на электроды	Допустимая температура эксплуатации сварных сое- динений
I2X2MΦA, I5X2MΦA, I5X2HMΦA	48 H-3, 48 H-6 Э-09ΧΙΜΦ, Э-ΙΟΧ5ΜΦ	OCT5.9244  FOCT 9467	
22X3M, 20X2MA,20X2M I5X5M	X3M-I Э-I0X5MФ	ПОІІ2-9 ПО Уралхиммаш ГОСТ 9467	От минус 40°C до 400°C От 0°C до 510°C

#### ОСТ 24.20I.03-90 С.183 ПРИЛОЖЕНИЕ II Обязательное

## Сварочные материалы для ручной электродуговой сварки высоколегированных сталей

Марка свариваемой стали	Тип электродов по ГОСТ 10052	Допускаемая температура эксплуатации сварных соединений	Требования по стойкос- ти против МКК
08X22H6T	Э-04X20H9, Э-07X20H9	От минус 40 <sup>0</sup> C по 300 <sup>0</sup> C	нет
	9-08X20H9T2E, 9-08X19H10T2E	•	есть
O8X2IH6M2T	3-02X20HI4F2M2		нет
	Э-09XI9HI0Г2M2Б, Э-07XI9HIIM3Г2Ф		есть
08XI8HIOT, I2XI8HIOT,	Э-04X20Н <b>9,</b> Э-07X20Н <b>9</b>	От минус 40°C до 400°C	нет
08X18H125, 12X18H9T	9-08X20H9F2E, 9-08XI9HI0F2E	От минус 40°C по 350°C	есть
08XI7HI3M2T, I0XI7HI3M2T, I0XI7HI3M3T,	Э-07ХІ9НІІМЗГ2Ф, Э-02Х20НІ4Г2М2, Э-09ХІ9НІІГЗМ2Ф		нет
08XI7HI5M3T	Э-09XI9HI0Г2M2Б, Э-02XI9HI8Г5AM3		есть
03XI7HI4M3	Э-02XI <b>9</b> HI8Г5АМЗ		
хнз2Т	9-27XI5H35B3F2E2	От минус 40°C до 550°C	нет

#### OCT 24.20I.03-90 С.184 ПРИЛОЖЕНИЕ 12 Обязательное

### Сварочные материалы для ручной электродуговой сварки двухслойных сталей и антикоррозионый наплавки

Марка свариваемой стали	Тип электродов или марка электродовия на	Требова- ния по стойкости	
	переходный слой	облицовочный слой	против МКК
20K,09F2C, 16FC+08X18HIOT; 20K,09F2C,	Ə-IOX25HI3T2	Э-I0X25HI3Г2, Э-04X20Н9, Э-07X20Н9	нет
TOIHSIXXI+20191		9-08X20H9F25, 9-08X19H10F25	есть
20K+08XI7HI5M3T;	Э-10Х25Н13Г2,	Э-09ХІ9НІІГЗМ2Ф	нет
O9F2C, I6FC+ IOXI7HI3M3T() (PHISM3T	Э-IIXI5H25M6AГ2, АНЖР-ЗУ	9-02XI9HI8F5AM3, 9-09XI9HI0F2M2B	есть
I2MX,I2XM,I0X2MI+ 08XI8HIOT;I2MX, I2XM+I2XI8HIOT	TV14-168-23, AHMP-2 TV14-4-598	3-I0X25HI3F2, 3-04X20H9, 3-07X20H9, 3-09XI9HIIF3M2Φ	нет
		3-08X20H9F25, 3-08X19H10F25, 3-09X19H10F2M25	есть
20,22К,09Г2С,22ХЗМ, 20Х2МА, 20Х2М антикоррозионная наплавка		Э-I0X25HI3Г2, Э-04X20Н9, Э-07X20Н9, Э-09XI9HIIГЗМ2Ф	нет
		3-08X20H9T2E, 3-08X19H10T2E, 3-09X19H10T2M2E, 3-02X19H18T5AM3	есть

#### Примечания:

- I. Сварочные материалы для основного слоя двухслойной стали назначать по обязательному приложению IO,I3.
- 2. Допустимая температура эксплуатации сварных соединений двухслойных сталей по обязательному приложению I с учётом примечания 3) табл.2.
- 3. Допустимая температура эксплуатации элементов с антикоррозион-

ной наплавкой назначается по основному металлу (обязательные приложения 1,2,3) с учетом примечания 3) табл.2, но не ниже минус  $40^{\circ}$ C.

- 4. Сварочные материалы для антикоррозионной наплавки обеспечивают стойкость против межкристаллитной коррозии при температуре эксплуатации не выше  $350^{\circ}$ C.
- 5. Антикоррозионную наплавку элементов из стали марки  $I2X2M\Phi A$ ,  $I5X2M\Phi A$ ,  $I5X2M\Phi A$ ,  $I5X2M\Phi A$ ,  $I5X2HM\Phi A$  производить в соответствии с ОСТ 5.9660.

#### ОСТ 24.20I.03-90 С. I86 ПРИЛОЖЕНИЕ I3 Обязательное

## Сварочные материалы для автометической сварки под флюсом углеродистых и легирог энных сталей

Марка свариваемой стали	Марка свароч- ной проволоки по ГОСТ 2246 или техничес- ким условиям	Марка свароч- ного флюса по ГОСТ9087 или техническим условиям	Допускаемая температура эксплуатации сварных соединений
20, 16K, 18K, 20K, 22K, 2004, 0972C, 1072CI, 15TC, 16TC, 1072, 0872CΦE,	Св-08ГА, Св-10ГА Св-08ГС	AH-348A, OCU-45, AH-60 AH-43	По обязатель- ному приложе- нию I,2,3, но не ниже минус
08Г2МФБ, I4XГС; 20К, 09Г2С, I6ГС- основной слой двухслойной стали	CB-08F2C, CB-08FCMT	AH-17M, AH-43	По обязатель- ному приложе- нию I,2,3, но не ниже минус 40°C.
I2XTHM,I2XTHMD, I5XTHMDT	CB-IOXTCH2MT TYI4-I-30I	AH-17M, AH-43	От минус 40°C до 400°C
I2MX; I2MX-основной слой двухслойной стали	C <sub>B</sub> -08MX	AH-43 , AH-22 , AH-348A	Не ниже ОС, верхний предел по обязательному
I2XM, I5XM; I2XM- основной слой двухслойной стали	C <sub>B</sub> -08XM, C <sub>B</sub> -I0X2M TYI4-I-22I9		приложени <i>ю</i> I, 2, 3.
30XMA	CB-I8XMA	AH-43	Ī
I2XIMΦ, I5XIMIΦ	C <sub>B</sub> −08XMΦA	AH-42 TY5.965-4075	
IOX2FHM, IOX2FHMA	C <sub>B</sub> -04X2MA, C <sub>B</sub> -10X3ΓM TYI4-1-4181	AH-47	
IOX2MI, IX2MI; IOX2MI- основной слой двухслойной стали	C <sub>B</sub> -04X2MA	KQ-16 TY5.965-4074	
Ι2Χ2ΜΦΑ, Ι5Χ2ΜΦΑ,	C <sub>B</sub> -IOXMФT	AH-42 TY5.965-4075	1
I5X2HMΦA	Cs -IOX5M	AH-42 TV5.965-4075, AH-43	1
22X3M,20X2MA,20X2M 15X5M	C∋ -IOX5M	AH-43, AH-42, TV5.965-4075	от минус 40°с до 400°С от 0°с до 510°С.

# Сварочные материалы для автоматической сварки под флюсом высоколегированных сталей

Марка свариваемой стали	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246 или техни- ческим условиям	Марка свароч- ного флюса по ГОСТ 9087 или техническим условиям	Допустимая темпера- тура эксплуатации сварных соединений	Требования по стойкос- ти против МКК
08X22H6T	Св -04ХІ9Н <b>9</b> , Св -06ХІ <b>9</b> Н <b>9</b> Т	AH-26C	От минус 40°С до 300°С	нет
	CB-07XI8H9TO, CB-05X20H9DEC, CB-06X2IH7ET (3I-500) TVI4-I-I389	AH-26C, 48-0Ф-6 OCT5.9206		<b>ӨСТЬ</b>
O8X2IH6M2T	Св -04X19HIIM3, Св -06X19HI0M3T Св -08X19HI0M3B, Св -06X20HIIM3TB			нет
08X18H10T, 12X18H10T, 08X18H12E,	C <sub>B</sub> -04XI9H9, C <sub>B</sub> -06XI9H9T, C <sub>B</sub> -06X25HI2TM		От минус 40°C до 400°C	нет
12X18H9T	CB -07XI9HIOE, CB -08X25HI3ETXO, CB -08XI9HI0F2E		От минус 40°C до 350°C	есть
08X17H13M2T, 10X17H13M2T, 10X17H13M3T,	CB -04XI9HIIM3 CB -08XI9HI0M3 5, CB -06X20HIIM3TE		От минус 40°C до 350°C	нет есть
08XI7HI5M3T 03XI7HI4M3	CB-00A20HIM315 CB-0IXI9HI8FI0AM4 (3I-690) TVI4-I-1892	AH-18		

OCT24.20I.03-90 C.187

## Сварочные материалы для автоматической сварки под флюсом двухслойных сталей и антикоррозионной наплавки

Марка свариваемой	Переходной	слой	Облицовочный сло	ой	Требовал	
стали	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246 или техничес-ким условиям	Марка свароч- ного флюса по ГОСТ 9087 или техническим условиям	Марка сварочной прово- локи по ГОСТ 2246 или техническим условиям		по стойі ти проті МКК	
20К,0 <b>9Г2С,</b>	Св-07X25HI3,	AH-26C,	Св-07Х25НІЗ,	AH-26C,		
16IC+08XI8HIOT;	Св-06X25H12TXO,	АН-26П,	Св-06X25HI2TM0,	АН-26П,	нет	
20К, 0 <b>9Г2С</b> ,	Св-07Х25Н12Г2Т,	<b>4</b> 8-0 <b>⊈</b> -6	Св-07Х25Н12Г2Т,			
I6TC+I2XI8HIOT;	C <sub>B</sub> -IOXI6H25AM6	OCT5.9206	Св-04XI <b>9</b> Н <b>9</b> ,	48-0⊈-6		
I2MX, I2XM,			Св-06XI <b>9</b> Н <b>9</b> Т,	OCT5.9206	!	
OX2MI+O8XI8HIOT;			Св-04XI9HIIM3			
[2MX,			C <sub>B</sub> -07XI <b>9</b> HI0B,			
TOIH8IXSI+MXSI			Св-08Х25НІЗБТЮ,		есть	
			Св-08ХІЭНІОГ2Б			
20K+08XI7HI5M3T;			CB-04XI9HIIM3		нет	200
)9F2C,			Св-06X20HIIMЗТБ,		есть	Обязательно
I6IC+I0XI7HI3M3T			CB-08XI9HIOM3E			Обязательное
			CB-OIXI9HI8FICAM4	AH-I8		H
20,22К,			C <sub>B</sub> -07X25HI3,	AH-26C,	нет	0 5
O9F2C,22X3M,			Св-06X25HI2TW,	АН-26П,		,
ROX2MA, 20X2M			Св-07Х25Н12Г2Т,	48-0Φ-6		
антикоррозион-			Св -04ХІ9Н9,	OCT5.9206		
ная наплавка			Св-06XI <b>9</b> H <b>9</b> T, Св-04XI9HIIM3			

Марка	свариваемой стали	Переход	ной слой	Облицовочный слой		Требования по стойкос-
		Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246 или техническим условиям	Марка свароч- ного флюса по ГОСТ 9087 или техническим условиям	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246 или техническим условиям	Марка сва- рочного блюса по ГОСТ 9087 или техни- ческим ус- ловиям	по стоикос- ти против МКК
				Св-07XI <b>9</b> HIOB,		есть
				Св-08Х25НІЗБТЮ,		
				Св-08ХІ9НІОГ2Б		
				Св-01X1 <b>9</b> H18Г10AM4	AH-I8	
		Лента	АН-26ПЧ	Лента	АН-26ПЧ	нот
		Св-07Х25НІЗ	ТУИЭС-347	Св-07X25HI3	ТУИЭС-347	
		ТУІ4-І-ЗІ46		ТУІ4-І-ЗІ46		
			48-0Φ-10	Лента	48-0 <b>Φ</b> -I0	есть
			OCT5.9206	Св-08Х19Н10Г2Б	OCT5.9206	
				ТУІ4-І-ЗІ46		
		JIC-02X25H22AF4M2	АН-26ПЧ	JIC-02X25H22AF4M2	АН-26ПЧ	
		ТУИЭС-406	ТУИЭС-347	туиэс-406	ТУИЭС-347	

Примечания:

- I. Сварочные материалы для основного слоя двухслойных сталей назначать по обязательному приложению IO,I3.
- 2. Допустимая температура эксплуатации сварных соединений двухслойных сталей  $_{\Pi O}$  обязательному приложению I, с учетом примечания 3), табл. 2

- 4. Сварочные материалы для антикоррозионной наплавки обеспечивает стойкость против межкристаллитной коррозии при температуре эксплуатации не выше 350 °C.
- 5. Антикоррозионную наплавку элементов из стали I2X2MФA, I5X2MФA, I5X2HMФA производить в соответствии с ОСТ 5.9669.

### ОСТ 24.20I.03-90 С.19I ПРИЛОЖЕНИЕ 16 Обязательное

## Сварочные магериалы для автоматической наплавки под флюсом элементов рулонированных сосудов

		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Марка стали наплавляемого элемента	Марка сварочной прово- локи по ГОСТ 2246 или техническим условиям	Марка сва- рочного флюса по ГОСТ-9087 или техни- ческим ус- ловиям	Допустимая тем- пература экс- плуатации свар- ных соединений
08Г2СФБ,	Св-08ГА с крошкой	AH-60	не ниже
08L3W4P	Св-08ГА или Св-08А*		минус 20 <sup>0</sup> С
торцы	Св-08ГА с крошкой		не ниже
обечаек	Св -08Г2С*		минус 30 <sup>0</sup> С
	Св-08Г2С с крошкой		
	CB-08A*		
	Св-08ГСМТ с крошкой		не ниже
	С <sub>В</sub> -08ГА или С <sub>В</sub> -08А*		минус 40 <sup>0</sup> С
I2XTHM,	CB-IOXICH2MT	AH-I7M	не ниже
I2XΓHΜΦ,	ТУІ4-І-30І		минус 40 <sup>0</sup> С
I5XTHMΦT	CB -08XM **	AH-60	
торцы обечаек			
	Св-08ХМ с крошкой		
	Св -08ХМ или Св -08Г2С *		
22X3M,	Cæ −IOHMA	AH-43,	
20X2MA,		AH-42	
20X2M		TY5.965-4075	
подсварку с обечайками из	Св-08ГА с крошкой	AH-60	не ниже
стали	Св -08Г2С или Св -I0HMA*		минус 20 <sup>0</sup> С
08 <b>Г2С</b> Ф <b>Б</b> ,	Св-ІОНМА с крошкой		
08Г2MФБ	<u>Св -08ГА или Св -08А**</u>		
	СБ-08ГСМТ с крошкой		не ниже
	Св-08А*		минус 40 <sup>0</sup> С
22X3M,20X2MA,	CB-IOXTCH2MT	AH-43,	
20X2M	ТУІ4-І-30І	AH-I7M	
под сварку с обечайками из			
стали І2ХГНМ,			
TΦMHTX3, ΦMHTXS	(	•	•

<sup>\*</sup> Шпрокослойная наплавка колеблющимся электродом.

П р и м е ч а н и е. Наплавка с колебаниями электрода по слою крошки стали 22X3M, 20X2MA и 20X2M должна выполняться в три слоя со снятием последнего на глубину не менее  $10\,$  мм.

#### OCT24.20I.03-90 С. **Т**92 ПРИЛОЖЕНИЕ 17 Обязательное

## Сварочные материалы для аргонодуговой сварки углеродистых и легированных сталей

Марка свариваемой стали	Марка сварочной про- волоки по ГОСТ 2246 или техническим ус- ловиям	Допустимая тем- пература экс- плуатации свар- ных соединений
20, 16K, 18K, 20K, 22K,	CB-08F2C	По обязательно-
20104, 09F2C, IOF2CI,		му приложению
15ΓC, 16ΓC, 08Γ2CΦE,		I,2,3, но не
08Г2МФБ, І4ХГС;		ниже минус 40°C.
20K,09F2C, I6FC - oc-		
новной слой двухслой-		
ной стали.		
IZXTHM, IZXTHMD,	CB-IOXICH2MT	От минус 40°C
I5XI'HMTT	TY14-I-30I	до 400°C
12MX, 12XM, 15XM; 12MX,	CB-TOXF2CMA,	Не ниже О <sup>О</sup> С,
I2XM- основной слой	Св-08ХМ	верхний предел
двухслойной стали		по обязательному
ЗОХМА	CB-I8XMA.	приложению 1,2,3
	Св-08ХМ	
I2XIM⊅,	Св-08ХМФА,	
<u>15ΧΙΜΙΦ</u>	CB-08XTCMΦA	
IOX2THM, IOX2THMA,	Св-08ХЗГ2СМ,	
IOX2MI, IX2MI;	CB-04X2MA	
ІОХ2МІ - основной слой		
двухслойной стали		
22X3M, 20X2MA, 20X2M	CB-IOX5M,	От минус 40°C
, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	Св-08ХМ	до 400°C
I5X5M	1	От О <sup>О</sup> С до
		510°C

#### Примечания:

- Проволоки марки Св-О8XM, Св-О8XMФА можно применять при содержании кремния не менее 0,22 %.
- 2. Аргон по ГОСТ 10157.

#### OCT 24.20I.03-90 С.193 ПРИЛОЖЕНИЕ 18 Обязательное

### Сварочные материалы для аргонодуговой сварки в "соколегированных сталей

Марка свариваемой стали	Марка сварочной проволоки по ГОСТ 2246 или техничес-ким условиям	Допустимая температу- ра эксплуа- тации свар- ных соеди- нений	Требова- ния по стойкости против МКК
08X22H6T	CB -04XI9H9, CB -06XI9H9T CB -07XI9HI0E, CB -07XI8H9T00	От минус 40 <sup>°</sup> С цо 300 <sup>°</sup> С.	есть
08X2IH6M2T	CB -04XI9HIIM3 CB -06XI9HIOM3T, CB -06X20HIIM3TB, CB -08XI9HIOM3B		нет
08X18H10T,	Cв-01X19Н9, Св-04X19Н9	От минус 40° до 400°C	С нет
ОВХІВНІ2Б,  I2ХІВНЭТ  в том числе корро- зионностойкого слоя двухслойной стали по переход- ному слою	CB -06X19H9T, CB -07X19H10B, CB -07X19H9H0, CB -05X20H9ΦBC	От минус 40 <sup>0</sup> до 350 <sup>0</sup> С	С есть
08X17M13M2T, 10X17H13M2T, 10X17H13M3T, 08X17H15M3T в том числе коррозионно— стойкого слоя двухслойной стали	CB -04X19H11M3  CB -06X19H10M3T, CB -06X20H11M3TE, CB -08X19H10M3E  CB -01X19H18F10AM4  TY14-I-1892		есть
по переходному слою ОЗХІ7НІ4МЗ	Св-01X19H18Г10AM4 ТУ14-1-1892		

 $<sup>\</sup>Pi$  римечание. Аргон по ГОСТ 10157.

#### ОСТ24.201.03-90 С.194 ПРИЛОЖЕНИЕ 19 Обязательное

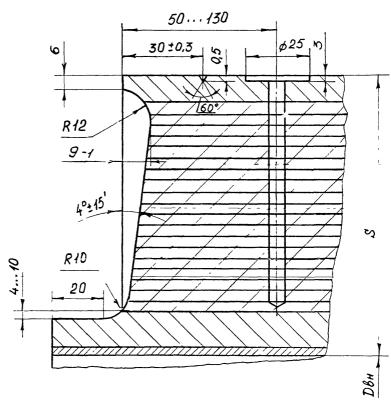
# Сварочные материалы для электрошлаковой сварки углеродистых и легированных сталей

Марка сваривае- мой стали	Марка свароч- ней проволоки по ГОСТ 2246 или техническим условиям	Марка свароч- ного флюса по ГОСТ 9087 или техническим условиям	Допускаемая температура эксплуатации сварных сое-
20, 18K, 20K, 22K, 20104, 09F2C, 10F2CI, 16FC	CB-IOT2, CB-08FC, CB-08F2C, CB-08FCMT	AH-8, AH-22, AH-9 TYHƏC 201; AH-9V TYNƏC 291;	По обязатель- ному приложе- нию I,2,3,но не ниже минус 40°C.
IRMX, IRXM	Св-IOXT2CMA, Св-O8XM, Св-O4X2MA	АН-8М ПО II2-I86 ПО Уралхиммаш	Не ниже 0°С, верхний пре- дел по обяза-
IOX2CHM, IOX2CHMA	Св-08ХЗГМ ТУІ4-І-4І8І	АН-8, АН-9У ТУИЭС-29I	тельному при- ложению I,2,3.
12Χ2ΜΦΑ,15Χ2ΜΦΑ, 15Χ2ΗΜΦΑ	Св-ІЗХ2МФТ	48-0Φ-6 0CT5.9206	
22X3M, 20X2MA, 20X2M	Св-08ХЗГ2СМ	АН-8, АН-8М ПО II2-I86 ПО Уралхиммаш АН-9У ТУ ИЭС-29I	от минус 40 <sup>°</sup> C до 400 <sup>°</sup> C

OCT 24.20I.03-90 C.195

ПРИЛОЖЕНИЕ 20 Обязательное

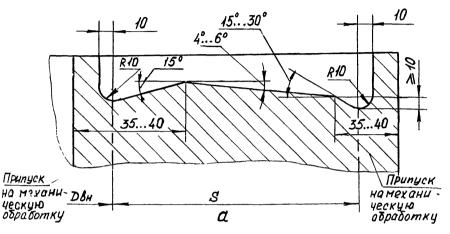
КОНСТРУКТИВНЫЕ ЭЛЕЛЕНТЫ РАЗДЕЛКИ КРОМОК ПОД НАПЛАВКУ И СВАРКУ Разделка кромок под автоматическую наплавку торцев рулонированных обечаек



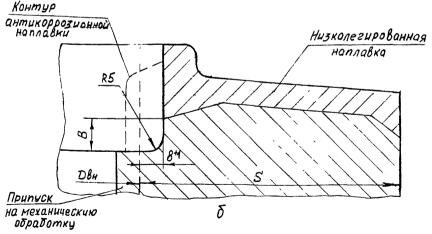
Черт.І

Разделка кромок под автоматическую наплавку торцев монолитных обечаек и концевых деталей из хромомолибденовых сталей с толшиной стенки до 300 мм

под низколегированную наплавку



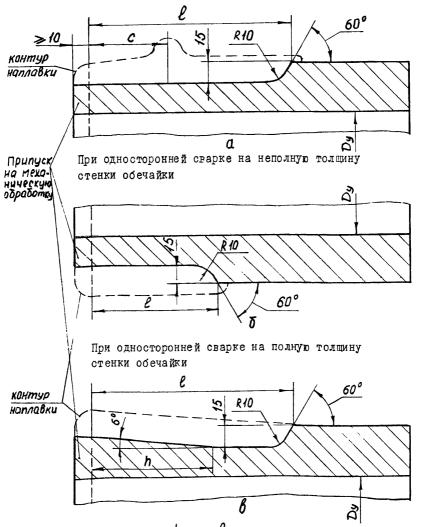
под местную антикоррозионную наплавку



Размер "В"(черт.б) назначается для сосудов, работающих в контакте с водородосодержащими средами, техническим проектом, в остальных случаях — не менее IO мм.

Разделка кромок под ручную дуговую и автоматическую низколегированную наплавку штуцеров из хромомолибденовых сталей при вварке в рулонированную обечайку

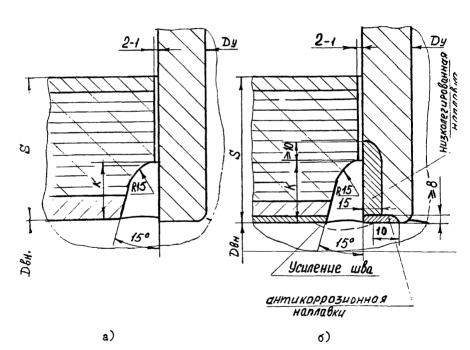
При двухсторонней сварке на полную толщину стенки обечайки



Размеры "С", " h ", " l " назначаются чертежом проекта Черт.3

#### Разделка кромок под вварку штуцеров в рулонированные обечайки

### Односторонняя ручная дуговая сварка на неполную толщину стенки обечайки



- а) Штуцер из углеродистой или низколегированной стали
- б) Штуцер из хромомолибденовой стали. Центральная труба из биметалла.

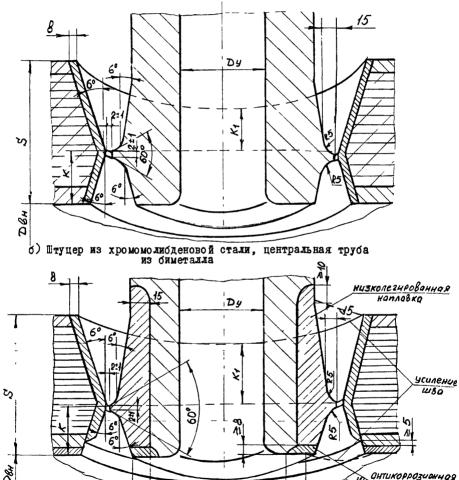
Примечание: I. Показано сечение шва по образующей рудонированной обечайки

2. Размер "К" назначается чертежом проекта черт. Ц

HOMMOBKO

Разделка кромок под вварку штуцеров в рудонированную обечайку Двухсторонняя ручная дуговая сварка на полную толщину стенки обечайки

а) Штуцер из углеродистой или низколегированной стали

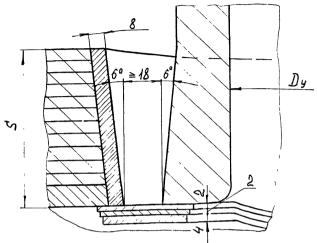


Примечание: Размеры "К" и "Кт" должны быть примерно равными

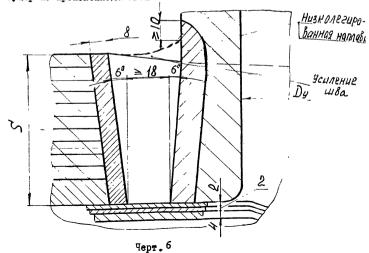
Черт.5

Разделка кромок под вварку штуперов в рулонированную обечайку методом "поперечной горки"

#### а) Штупер из углеродистой или низколегированной стали



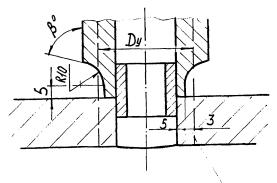
#### б) Штуцер из хромомодибденовой стали



### Разделка кромок под приварку штуцеров к монолитным деталям

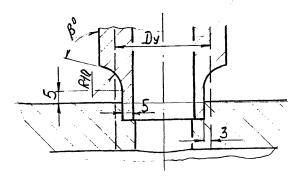
#### Ручная дуговая сварка

#### а) на удаляемом подкладном кольце



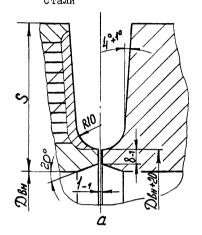
б) на удаляемом усе

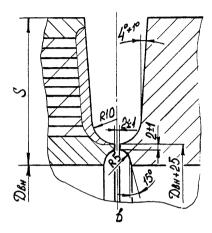
Линия расточни после сварки



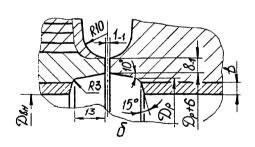
Примечание: Для штуцеров  $\mathcal{D}_{\mathcal{G}}$  150 мм угол  $\mathcal{B}=75^{\circ}$ , а для  $\mathcal{D}_{\mathcal{G}}$  более 150 мм угол  $\mathcal{B}$  изменяется по длине развертки торца штуцера в пределах  $75^{\circ}...90^{\circ}$  и назначается рабочей документацией

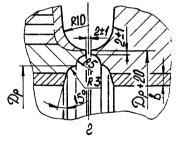
Разделка кромок под автоматическую сварку кольцевых швов рулонированных с монолитными обечайками и концевыми частями из углеродистой или низколегированной стали Центральная обечайка из углеродистой или низколегированной стали:





Центральная обечайка из друхслойной стали





- а,б) Для обечаек и концевых частей с внутренним диаметром свыше I200 мм. Автоматическая сварка внутренней части разделки.
- в,г) Для обечаек и концевых частей с внутренним диаметром до 1200 мм. Ручная дуговая сварка внутренней части разделки.

где 2p - диаметр разделки кромки, мм,

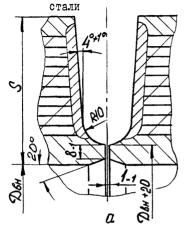
 $\mathscr{D}_{\ell_{H}}$  - номинальный внутренний диаметр обечайки, мм,

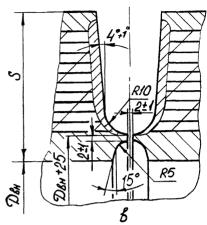
h - толщина плакирующего слоя, мм,

🛮 - овальность рудонированной обечайки , мм

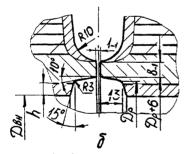
Разделка кромок под автоматическую сварку кольцевых швов рулснированных обечаек.

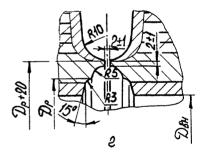
Центральная обечайка из углеродистой или низколегированной





Центральная обечайка из двухслойной стали

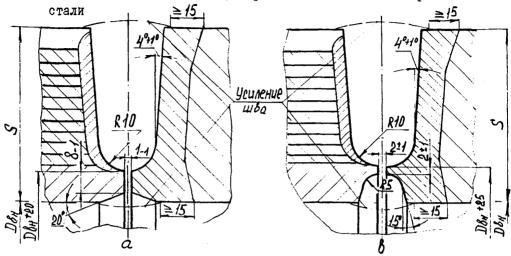




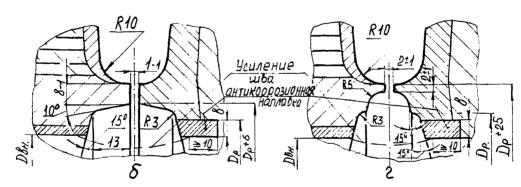
- а),б) Для обечаек внутренним диаметром свыше I200 мм. Автоматическая сварка внутренней части разделки.
- в),г) Для обечаек внутренним диаметром до 1200 мм. Ручная дуговая сварка внутренней части разделки.
  - $\mathcal{D}_{\rho} = \mathcal{D}_{\theta r} + 2(h+\Delta) + 3\mu n$ , где  $\mathcal{D}_{\theta r}$  номинальный внутренний диал этр обечайки, h толщина плакирующего слоя,  $\Delta$  овальность обечайки.

Разделка кромок под автоматическую сварку кольцевых швов рулонированных обечаек с монолитными обечайками и концевыми частями из хромомолибденовой стали.

Центральная обечайка из углеродистой или низколегированной



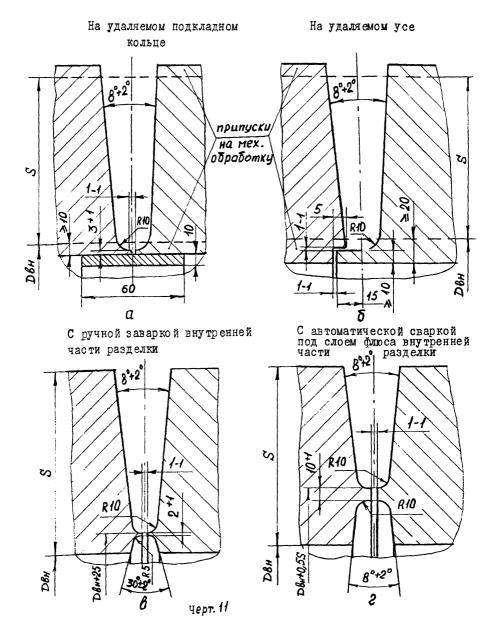
Центральная обечайка из двухслойной стали



- а),б) Для обечаек и концевых частей с внутренним диаметром свыше I200 мм. Автоматическая сварка внутренней части разделки.
- в),г) Для обечаек и концевых частей с внутренним диаметром до I200 мм. Ручная дуговая сварка внутренней части разделки.

 $D_{\rho} = D_{\ell m} + 2\ell + 2\ell + 3(mm)$ , где  $\ell = 0$  — толшина антикоррозионной наплавки,  $\ell = 0$  — овальность рулонированной обечайки.  $\ell = 0$  — номинальный внутренний диаметр обечайки.

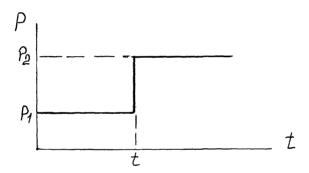
Разделка кромок под автоматическую сварку кольцевых швов монолитных деталей с толщиной стенки до 300 мм



#### РЕГЛАМЕНТ

по пуску сосудов и аппаратов высокого давления в зимнее время года

I. Пуск в зимнее время сосудов и аппаратов, установленных на открытом воздухе или в необогреваемых помещениях должен осуществляться в соответствии с графиком



Р<sub>Т</sub> - давление пуска;

Р2 - номинальное рабочее давление в аппарате;

t – минимальная температура, при которой сталь и ее сварные соединения допускаются в эксплуатацию на давление  $P_2$ .

Величина давления  $P_{\mathsf{T}}$  должна определяться по формуле

$$P_{I} = 0.35 P_{2}$$

Значения температур + для применяемых марок стали приведены в таблице I.

Марки стали	Значение темпе- ратур, °C +
Листовая сталь 16К, 18К, 22К, IOX2MI	минус 20
12Χ2ΜΦ	0
09Γ2C, 10Γ2CI, 16ΓC, 17Γ1C, 12ΜX, 12XM, 10Χ2ΓΗΜ, 10Χ2ΓΗΜΑ-Α, 15Χ2ΗΜΦΑ	минус 40
Рулонная сталь 08Г2СФБ, 08Г2МФБ, 12ХГНМ, 12ХГНМФ, 15ХГНМФТ	минус 40
Поковки	
20, 22K	минус 30
09F2C, I5FC, I6FC, I4XFC, 22X3M, 20X2MA,20X2M, I5X2MΦA, I8X2MΦA, 25X2MΦA, 25X3MΦA, 30XMA, 38XH3MΦA, I8X3MP, 08XI3, I2XI3, 20XI3, 30XI3	минус 40
Стали и сплавы	
высоколегированные и коррозионностойкие 08X22H6T, 08X2IH6M2T	минус 40
08X18H10T,08X18H12T, 12X18H9T,12X18H10T, 08X17H13M2T, 10X17H13M2T,10X17H13M3T, 08X17H15M3T; 03X17H14M3, XH32T, XH78T	минус 70

- 2. При остановке сосуда в зимнее время снижение давления при понижении температуры стенки должно отвечать требованиям графика.
- 3. Скорость подъема или снижения температуры рекомендуется не более  $30^{\circ}$ С/ч, если нет других указаний в технической документации.
- 4. Достижение давления  $P_I$  и  $P_2$  рекомендуется осуществлять постепенно по 0,25  $P_I$  (или  $P_2$ ) в течение часа, с I5-ти минутными выдержками давлений на ступенях 0,25  $P_I(P_2)$ ;0,5  $P_I(P_2)$ ;0,75  $P_I(P_2)$ .
- 5. При необходимости испытания на плотность сосуда на рабочее давление в зимнее время должны выполняться все требования, предъявляемые к пуску.
- 6. Для сосудов, корпуса которых имеют сварные швы толшиной t 160 мм и более, температура t должна быть не ниже минус t 20°C.

#### UHDOPMALINOHHUE JIAHHUE

- I. УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ УКАЗАНИЕМ МИНИСТЕРСТВА ТЯЖЕЛОГО МАШИНОСТРОЕНИЯ СССР № В А-002-1-Mi25ot 27 нсября 1990 г.
- 2. РАЗРАБОТЧИКИ: А.П. АЛЯОЬЕВ (руководитель темм); Е.Р. Хисматулин, канд.техн.наук; В.И. Лившиц, канд.техн.наук; А.К. Древин, канд. техн.наук; В.В. Иванцов, канд.техн.наук; П.Г. Пимштейн, д-р техн. наук; Л.В. Перегудов; А.Г. Колмаков; В.И. Этингов, канд.техн. наук; Е.Д. Кудрикова; Б.А. Попов; Р.Р. Чемрукова; В.Д. Молчанова; Г.Г. Золотенин; Б.И. Бондаренко; Б.Ф. Юрайдо, канд.техн. наук; Н.К. Глобин, канд.техн.наук; В.Б. Ромашевский; В.В. Геймур; В.А. Синцов, канд.техн.наук; В.Ф. Андрющенко; В.Г. Куроптев; М.А. Шаньгин; Б.Г. Зисельман; Ф.А. Батаногов; Н.Н. Корф; Ю.Д. Пащенко
- 3. ЗАРЕГИСТРИРОВАН Государственным комитетом СССР по управлению качеством продукции и стандартам № \_\_\_\_\_\_ от \_\_\_\_ 199 г.
- Срок первой проверки 1996 г. периодичность проверки 5 лет
- 5. BBAMEH FOCT II879-8I, OCT 26-0I-9-80, OCT 26-0I-22I-86

### 6. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕНТЫ

Обозначение НТД, на эторый цана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
POCT 10-88	8.4.2
FOCT 162-80 (CT CƏB 704-77, CT CƏB 708-77, CT CƏB 1309-78)	8.4.6.
FOCT 427-75	8.4.5
ГОСТ 495-77 (СТ СЭВ 955-78)	4.6.6, прилож.6
ГОСТ 5 <b>5</b> 0-75	С.жолидп
FOCT I050-74	4.6.3,прилож.2,3,4,5,6,9,IO,II
FOCT II33-7I	<b>5.9.</b> 3
FOCT 1412-85 (CT C3B 4560-84)	4.6.7
ГОСТ I497-84	8.2.3,8.6.3, табл. I5
FOCT 2246-70	прилож. 15,16,17
FOCT 2789-73 (CT C3B 638-77)	5.2.3.9, табл.4,6
FOCT 2590-88 (CT C3B 3898-82)	5.9.3
ГОСТ 2 <b>99</b> I-85	9.3.5
ГОСТ 3242-79	8.7.2.1, 8.8.1.2
ΓΟCT 4543-7I	прилож.2,3,4,5,6,9,10
ΓOCT 5264-80	5.2.3.3,5.2.4.4, II.7
FOCT 5520-79 (CT C9B IO3-74)	4,2,2, прилож. I,2,7,8
FOCT 5632-72 FOCT 5639-82 (CT C3B 1959-79)	прилож.I,2,3,4,5,6,7.8,9 5.I3.6

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
FOCT 5949-75	4.5.2, прилож.4
FOCT 5959-80	9.3.5
FOCT 6032-89 (CT C3B 4076-83)	4.1.5,4.5.2,4.7.5,8.2.5,8.7.7
FOCT 6533-78	5.3.9
POCT 6636-69 (CT C9B 5I4-87)	I.4
FOCT 6996-66 (CT.CƏB~3521-82, CT CƏB 3524-82)	табл. I5
FOCT 7062-79	4.3.2
FOCT 7350-77	4.2.4, прилож.І
FOCT 7502-80	8.4.4,8.4.7
FOCT 7512-82	8.8.1.8,8.9.9
FOCT 7564-73 (CT C3B 2859-8I, NCO 377-85)	8.6.3,8.2.3
ГОСТ 7565-8I (СТ СЭВ 466-77)	4.3.2
FOCT 7829-70	4.3.2
FOCT 8026-75 (CT C9B 243-75)	8.4.6
FOCT 8273-75	9.3.6
FOCT 8479-70	4.6.3,8.6.2, прилож. 2,II
FOCT 8713-79	5.2.3.3,5.2.4.4, 5.II.7
ГОСТ 8733-87	прилож.З
TOCT 8828-75	9.3.6
FOCT 9087-8I	прилож. 15, 16, 17
ГОСТ <b>9</b> 399-8I	3,17, прилож.5

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, поцпункта, перечисления, приложения
ГОСТ 9454-78	
(CT CƏB 472-77,	
CT CƏB 473-77)	8.2.3, 8.6.3
ГОСТ <b>94</b> 66-75	4.7.4,8.7,8.2, прилож. I4
TOCT 9467-75	прилож. 14
POCT 94 <b>93</b> -80 (CT CƏB I327 <b>-</b> 78)	1.3
TOCT 9569-79	9.8.6
FOCT 9617-76	1.4
ГОСТ 965I-84	8.2.3,8.6.5,табл. I5
ГОСТ <b>994</b> 0-8I	прилож.З
ГОСТ 994I-8I	прилож.З
FOCT 10052-75	прилож. 14
POCT 10157-79	прилож.17
POCT 10198-78	9.3.5
ГОСТ I0493-8I	3.17,5.8.1, прилож.5
ГОСТ I0494-80	3.17, прилож.5
TOCT 10495-80	3.17, прилож.5
FOCT 10706-76 (CT CƏB 489-77)	4.4.I
FOCT 10707-80 (CT CƏB 1479-78, CT CƏB 1480-78)	4.4.I
ГОСТ I0885-85	5.2.3.9,8.2.2,8.9.3, прилож. I,8
ΓΟCT II447-80	3.17, прилож.5
FOCT II878-66	4.7.4
FOCT 13372-78	1.4
ΓΌCT 14019-80 (CT CƏB 474-77)	8.2.3
FOCT I4068-79	табл. 12

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
FOCT 14192-77 (CT C3B 257-80, CT C3B 258-81)	9.I.I
FOCT 14249-80 (CT C3B 1040-88, CT C3B 1041-88) FOCT 14771-76	I.5 5.II.7
ГОСТ I4782-86	8.8.1.9
FOCT 15150-69 (CT CƏB 458-77, CT CƏB 460-77, CT CƏB 991-76 CT CƏB 6136-87)	2.3,2,9.3.II
ΓΟCT 15164-78	5.II.7
FOCT 16093-81 (CT CƏB 640-77)	табл.6
POCT 16098-80	5.II.7,5.2.3.3
FOCT 18126-72	5.9.14
ГОСТ I8442-80	5.9.8,8.6.7,8.8.1.2,8.9.8
ГОСТ 19150-84	табл.6
FOCT 19281-89 (MCO 4950/2, MCO 4950/3, MCO 4951, MCO 4995, MCO 4996, MCO 5952)	прилож.І,2,3,4,5,5,7,8,9; 4.2.2
ГОСТ 19782-74	табл.12
FOCT 19903-74 (CT C3B 1969-79, CT C3B 3901-82)	4.6.3, 5.2.3.9
FOCT 20072-74 FOCT 21105-87	прилож.І ÷ 10 5.9.8,8.6.7,8.8.І.2,8.9.8

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
FOCT 21631-76	4.6.6, прилож.6
FOCT 22727-88	8 <b>.9.</b> 2
ГОСТ 2276I-77	8.6.5
FOCT 22790-89	4.4.4,5.6.І, прилож. 2,8
FOCT 2279I-83	4.4.4
FOCT 22826-83	4.4.4
FOCT 22975-78 (CT C3B 2190-80)	8.6.5
ΓΟCT 23055-78	8.8.1.8, 8.9.9
FOCT 23170-78 E	9.3.9
ГОСТ 23949-80	4.7.6
ГОСТ 24444-87	3.15
ГОСТ 24507-80	8.6.6,8.8.3.4
ΓΟCT 24634-8I	9.3.9, табл.6
ГССТ 24755-89 (СТ СЭВ 1639-88)	3.3
FOCT 24756-8I (CT C9B I644-79)	2.3.1
ΓΟCT 25054-8I	прилож.2
FOCT 25215-82 (CT C9B 3027-81)	3.3,5.3.5,8,10.6.1,8.10.7.4
POCT 25346-89 (CT C9B I45-88)	табл.4
ГОСТ 25347-82 (СТ СЭВ I44-75)	5.I.II,5.2.I.3,5.4.2, табл.4
ГОСТ 25706-83	8.8.1.4
ГОСТ 25773-83 (СТ СЭВ 289-82)	6.2.2 <b>,</b> 5.II.I4
ГОСТ 26303-84 (СТ СЭВ 4350-83)	3.3

Обозначение НТД, на который дана	Номер пункта, подпункта, перечисления,
ссылка	приложения
ГОСТ 26364-84	8.7.8.2
FOCT 9.014-78 (CT CƏB 992-78)	9.2.3,9.2.4,9.2.7,9.3.9
FOCT 9.032-74	9.2.4
ΓΟCT 9.054-75	9.2.4
FOCT 9.104-79	9.2.4
FOCT 9.105.80	9.2.2
ГОСТ 9.402-90 (СТ СЭВ 5732-86)	9.2.2
FOCT 9.404-8I	9.2.4
FOCT 12.1.010-76 (CT CƏB 3517-81)	2.6.1,3.5
ΓΟCT 12.I.004-85	2.6.I
POCT 12.1.005-88	2.6.9
FOCT 12.1.007-76	2.6.9,3.5
FOCT 12.1.011-78 (CT CƏE 2775-80)	3.5
FOCT 12.1.018-86 (CT C3B 5037-85)	2.6.2
FOCT I2.I.01979 (CT C3B 4830-84)	2.6.2
FOCT 12.2.003-74 (CT C9B 1085-78)	2.6.1
FOCT 12.3.002-75 (CT C3B 1728-79)	2.6.4
FOCT 12.3.003-86	2.6.5
ГОСТ I2.4.026-76	2.6.3
FOCT 12.4.124-83	2.6.2

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта,подпункта,перечисления, приложения
ΓΟCT 15.00I-88	3.2,7.I
FOCT 20.39.108-85	2.4.3
FOCT 30.00I-83	2.4.3
CT C9B 5206-85	3.3
OCT 5.9206-75	прилож. 15
OCT 26-3-87	4.7.3,5.8.5
OCT 26-5-88	8.8.1.9
OCT 26-29I-87	4.4.3,5.10.5.15.1,4.4.1, вводная
OCT 26-425-79 ÷	
OCT 26-432-79	5.8.I
OCT 26-I046-87	3.3,1.5,5.3.1,8.20.6.1,8.10.7.4
OCT 26-2044-83	8.8.1.9
OCT 26-0I-84-78	8.8.1.2
OCT 26-0I-86-88	прилож.2
OCT 26-0I-I34-8I	8.8.3.4,8.8.3.7
OCT 26-01-135-81	4.3.1,4.3.2,4.6.3,5.2.1.1,5.6.1,8.2.10,
OCT 26-01-163-81	8.8.1.9
OCT 26-0I-I434-87	4.4.2.2, табл.2
OCT 26-II-03-84	8.8.1.8
OCT 26-I5-024-84	3.10
OCT 38-I28-75	табл. 12
OCT 108.030.113-87	прилож.2
OCT 108-109.01-79	прилож.7
РД 26-01-143-83	2.2.1, 2.2.2
РД 26-01-168-88	5.8.2
РД 26-17-049-85	4.7.3
РД 50-650-87	2.2.1,2.2.2
OCT 26-0I-I44-8I	4.6

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения	
PTM 26-44-82	5.I5.2, табл.II	
T <b>y</b> 2-034-225-87	8.4.6	
ТУ 3-811-74	прилож. 2,9	
ТУ 5-965.4015-72	прилож. I4	
ТУ 5.965.4075-74	прилож. I5	
TY II-80	прилож.2	
Ty I4-I-284-72	прилож.4	
ТУ 14-1-301-72	прилож. I5	
ТУ 14-1-378-72	прилож.4	
Ty I4-I-II5I-82	прилож. І	
Ty I4-I-I67I-76	прилож.4	
ТУ 14-1-1892-76	прилож. 15, 17	
ТУ 14-1-2026-77	4 2.3, прилож.І	
Ty I4-I-2393-78	прилож. I5	
ТУ 14-1-2676-79	прилож. І	
TY I4-I-3I02-8I	прилож. I,7	
ТУ 14-1-3146-81	прилож. 15	
ТУ 14-1-3226-81	4.2.3, прилож.І	
ТУ 14-1-3332-82	прилож.4	
ТУ 14-1-3609-83	4.2.3, прилож.І	
ТУ 14-1-4034-85	прилож. І	
ТУ 14-3-251-74	В.жолидп	
ТУ 14-3-420-75	прилож.З	
ТУ 14-3-433-75	Е. жолидп	
TY I4-3-460-75	Е.жолидп	
ТУ 14-3-500-76	ε. ποπυση	
ТУ 14-3-517-76	С.жолидп	
ТУ 14-3-1652-89	прилож.8	

Обоснование НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
TY 14-3-1073-82	прилож. З
ТУ 14-3-1074-82	прилож.З
ТУ 14-4-598-75	прилож.4
Ty I4-25-42-78	прилож. І
TY 14.108.11.928-87	прилож. І
ТУ 14-168-23-78	прилож. 14
ТУ 14-1154-74	прилож. І
TY 24-3-I5-865-75	прилож.2
TY 24-I0-002-73	прилож. І,7
TY 24-315-865-75	прилож.9
ТУ 26-0303-1532-84	прилож.2
TY 38-I-0I-58-73	табл.12
TY 38-I-0I-87-75	табл. 12
TV 38-I-0I-594-75	табл. 12
TY 108.11.928-87	прилож.7
TY 108-131-86	прилож. I,2,7,9
TY 108.II.917-87	прилож.2,9
TY 108-1029-81	прилож.5,10
ТУ 410-69	прилож.8
ТУ ИЭС-347-82	прилож.16
ТУ ИЭС-406-84	прилож.15

#### СОДЕРЖАНИЕ

_	
Вволная	USCTL

I.	Основ	вные параметры и размеры	2
2.	Основ	зные технико-экономические требования	6
	2.1.	Требования назначения	6
	2.2.	Требования надежности	7
	2.3.	Требования стойкости к внешним воздействиям	7
	2.4.	Требования эргономики и технической эстетики	7
	2.5.	Требования технического обслуживания и ремонта	8
	2.6.	Требования безопасности и охраны природы	8
	2.7.	Требования к транспортабельности	9
3.	Требо	ования к конструкции	0
4.	Требо	вания к материалам	4
	4.I.	Общие требования	4
	4.2.	Сталь листовая и рулонная	6
	4.3.	Поковки	7
	4.4.	Трубы	7
	4.5.	Сортовая сталь	8
	4.6.	Крепежные и уплотнительные детали	8
	4.7.	Сварочные материалы	8
5.	Требо	льания к изготовлению инэвстотования к	9
	5.I.	Общие требования	[9
	5.2.	Требования к обечайкам	2
		5.2.І. Кованые	22
		5.2.2. Обечайки вальцованные и штампованные	23
		5.2.3. Центральные обечайки	25
		5.2.4. Рулонированные обечайки	?6
	5.3.	Требования к выпуклым штампованным днищам,	
		крышкам и горловинам	31

	5.4. T	ребования к корпусам
	5.5. Ty	ребования к конструктивной, технологической,
	aı	нтикоррозионной наплавке и футеровке
		ребования к изготовлению, прива <sub>к</sub> ке (вварке)
	ш	туцеров к корпусу
	5.7. T	ребования к опорам и приварным элементам37
	5.8. T	ребования к внутренним устройствам
	5.9. T	ребования к сварке
	5.IO.	Требования к сборке и сварке корпусов44
	5.II.	Требования к металлу шва и сварным
	(	соединениям
	5.I2.	Требования к исправлению дефектов в сварных
	•	соединениях51
	5.I3.	Требования к термической обработке сварных
	(	соединений корпусов и их элементов54
	5.I4.	Требования к окончательной сборке57
6.	Компле	ктность и документация59
7.	Правил	а приемки62
8.	Методы	контроля и испытаний
	8.I. 0	бщие требования64
	8.2. K	онтроль качества листовой и рулонной стали,
	ш	тампованных заготовок, поковок и ковано-катаных
	п	лит64
	8.3. K	онтроль плотности рулонированных обечаек67
	8.4. K	онтроль основных геометрических размеров корпуса67
	8.5. K	онтроль качества сварных соецинений и наплавок70
	8	.5.І. Общие требования70
	8	.5.2. Внешний осмотр и измерения сварных соеди-
		нений и наплавок

8.5.3.	Контрольные сварные соецинения
8.5.4.	Механические испытания сварных соединений 77
8.5.5.	Металлографические исследования сварных соединений. 91
8.5.6.	Измерение твердости сварных оединений 93
8.5.7.	Испытание на межкристаллитнук коррозию сварных
(	соецинений 93
8.5.8.	Контроль на содержание ферритной фазыIOI
8.5.9.	Стилоскопирование сварных соецинений101
8.5.10.	Контроль герметичности футеровки102
8.6. Hepas	рушающие методы контроля
8.6.I.	Общие требования
8.6.2.	Контроль листовой и рулонной стали
8.6.3.	Контроль поковок и штампованных заготовокIO4
8.6.4.	Контроль сварных соединений и наплавокIO5
8.7. Оценк	а качества материалов, заготовок и сварных сое-
динен	ий по результатам неразрушающих методов контроля109
8.8. Гицра	влические испытанияII6
8.9. Испыт	ания на плотность и герметичность
9. Маркировк	а. Консервация и окраска.
Упаковка,	транспортирование и хранение 122
9.1. Марки	ровка 122
9.2. Консе	рвация и окраска I23
9.3. Упако	вка, транспортирование и хранение 125
10. Указания	по эксплуатации
II. Гарантии	129
Приложение І	. Листовая и рулонная сталь 130
Приложение 2	. Поковки 135
Приложение 3	. Трубы стальны <b>е</b> I38
Приложение 4	. Сортовая сталь (круглая и профильная) 140
	. Сталь листовая. Механические свойства и виды

Приложение	6. Сталь листовая цвухслойная. Механические	
	свойства и виды испытаний	160
Приложение	7. Поковки. Механические свойства	163
Приложение	8. Трубы. Механические свойства и виды испытаний.	I73
Приложение	9. Максимально допустимая температура применения	
	сталей в водородосодержащих средах, аммиака	
	и окиси углерода	I79
Приложение	10.Сварочные материалы для ручной электродуго-	
	вой сварки углеродистых и легированных	
	сталей	I8I
Приложение	II. Сварочные материалы для ручной электродуговой	
	сварки высоколегированных сталей	183
Приложение	12.Сварочные материалы для ручной электродуговой	
	сварки двухслойных сталей и антикоррозионной	
	наплавки	I84
Приложение	ІЗ.Сварочные материалы для автоматической сварки	
	под флюсом углеродистых и легь рованных сталей	I86
Приложение	14.Сварочные материалы для автоматической сварки	
	под флюсом высоколегированных сталей	I87
Приложение	15.Сварочные материалы для автоматической свар-	
	ки под флюсом двухслойных сталей и антикор-	
	розионной наплавки	I8 8
Приложение	16.Сварочные материалы для автоматической нап-	
	лавки под флюсом элементов рулонированных	
	сосудов	191
Приложение	17. Сварочные материалы для аргоно-дуговой	
	сварки углеродистых и легированных сталей	I92
Приложение	18.Сварочные материалы для аргоно-дуговой сварки	
	высоколегированных сталей	193

Приложение	19.	Сварочные материалы для электрошлаковой	
		сварки углеродистых и легированных сталей	194
Приложение	20.	Конструктивные элементы разделки под нап-	
		лавку и сварку (черт.I - II)	I <b>9</b> 5
Приложение	2I.	Регламент по пуску сосудов в зимнее время	
		года	207
Информацион	ные	цанные	209
Лист регист	раці	ии изменений	219