Технический комитет по стандартизации

«Трубопроводная арматура и сильфоны» (ТК259)

Акционерное общество «Научно-производственная фирма «Центральное конструкторское бюро арматуростроения»



СТАНДАРТ ЦКБА

СТ ЦКБА 026-2005

Арматура трубопроводная

ТЕРМИЧЕСКАЯ ОБРАБОТКА

ЗАГОТОВОК ИЗ УГЛЕРОДИСТЫХ И ЛЕГИРОВАННЫХ

КОНСТРУКЦИОННЫХ СТАЛЕЙ

Типовой технологический процесс

Предисловие

- 1 РАЗРАБОТАН Акционерным обществом «Научно-производственная фирма «Центральное конструкторское бюро арматуростроения» (АО «НПФ «ЦКБА») и Научно-промышленной ассоциацией арматуростроителей (НПАА).
 - 2 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Приказом от 10.06.2005 г. № 29.

3 СОГЛАСОВАН:

- Техническим комитетом по стандартизации «Трубопроводная арматура и сильфоны» (ТК259);
- ФГУП ЦНИИ КМ «Прометей» (письмо №6-11/984 от 19.07.2005).
- 4 ВЗАМЕН РТМ 26-07-141-73 «Детали трубопроводной арматуры. Термическая обработка заготовок из углеродистых и легированных конструкционных сталей»
 - 5 ПЕРЕИЗДАНИЕ с учетом изменений № 1 (2008г.), № 2 (2010г.), № 3 (2016г.)

По вопросам заказа стандартов ЦКБА обращаться в НПФ «ЦКБА» по телефонам (812) 458-72-21, 458-72-04, факс (812) 458-72-22 195027, Россия, С-Петербург, пр. Шаумяна, 4, корп.1, лит.А, E-mail: standard@ckba.ru

Содержание

| 1 Область применения | 4 |
|--|----------|
| 2 Нормативные ссылки | 4 |
| 3 Режимы термической обработки | 5 |
| 4 Оформление документации | 10 |
| Приложение А (обязательное) Механические свойства углеродистых и легированных конструкционных сталей в зависимости от толщины (диаметра) заготовки | 11 16 |
| Приложение В (рекомендуемое) Продолжительность охлаждения изделий больших сечений в охлаждающих средах при закалке | 18 19 |
| Библиография | 20 |

СТАНДАРТ ЦКБА

Арматура трубопроводная

ТЕРМИЧЕСКАЯ ОБРАБОТКА ЗАГОТОВОК ИЗ УГЛЕРОДИСТЫХ И ЛЕГИРОВАННЫХ КОНСТРУКЦИОННЫХ СТАЛЕЙ

Типовой технологический процесс

Дата введения – 2006-01-01

1 Область применения

Настоящий стандарт содержит основные технологические указания по термической обработке кованых и катаных заготовок для деталей трубопроводной арматуры из углеродистых и легированных конструкционных сталей марок: Ст3сп, Ст3пс, Ст5 по ГОСТ 380, сталь 20, 25, 35, 40, 45 по ГОСТ 1050, 09Г2С, 10ХСНД по ГОСТ 19281, 08ГДНФ по ТУ 108-11-514-80, 10Г2, 20Х, 30Х, 35Х, 40Х, 18ХГ, 30ХМА, 35ХМ, 20ХНЗА, 40ХФА, 40ХН2МА (40ХНМА), 38ХНЗМФА, 18Х2Н4МА (18Х2Н4ВА), 38Х2МЮА (38ХМЮА), 15ХМ по ГОСТ 4543, 12Х1МФ (12ХМФ), 18ХЗМВ (ЭИ578, Н8), 25Х1МФ (ЭИ10), 20ХЗМВФ (ЭИ415, ЭИ579), 15Х5М (Х5М, 12Х5МА) по ГОСТ 20072, 20ЮЧ по ТУ 14-1-3332-82.

2 Нормативные ссылки

В настоящем стандарте использованы нормативные ссылки на следующие межгосударственные стандарты и нормативные документы:

ГОСТ 380-2005 Сталь углеродистая обыкновенного качества. Марки

ГОСТ 1050-2013 Металлопродукция из нелегированных конструкционных качественных и специальных сталей. Общие технические условия

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

ГОСТ 19281-2014 Прокат повышенной прочности. Общие технические условия

ГОСТ 20072-74 Сталь теплоустойчивая. Технические условия

ТУ 14-1-3332-82 Сталь горячекатаная сортовая, стойкая к коррозионному растрескиванию. Опытная партия

ТУ 108-11-514-80 Поковки из легированных сталей. Технические условия

3 Режимы термической обработки

- 3.1 Для обеспечения необходимых показателей механических свойств и твердости заготовки деталей должны быть подвергнуты термической обработке: нормализации или закалке (нормализации) с отпуском.
- 3.2 Механические свойства сталей, определяемые на продольных образцах, вырезанных из заготовок, в зависимости от толщины (диаметра) приведены в приложении А (таблица 1).

Рекомендуемые режимы термической обработки заготовок для получения соответствующего предела текучести в зависимости от толщины (диаметра) заготовок приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Режимы термической обработки углеродистых и легированных конструкционных сталей

| | Предел текучести, | Наиболь- шая | Зака. нормал | | Отпуск | | Твердость, | |
|------------------|--|---|------------------|---------------------------|--------------------------|---------------------------|-------------------------|--|
| Марка стали | о _{0,2} , МПа (диаме (диаме заготов | толщина (диаметр) заготовки, <i>мм</i> | Температура, ° С | Охлаж- дающая среда | Темпера- тура, ° С | Охлаж- дающая среда | НВ (HRC ²⁾) | |
| Ст3сп | 195 (20) | 300 | От 900 | | | | 111-156 | |
| Ст3пс | 175 (18) | 300 | до 950 | D | | December | 101-143 | |
| C=5 | 245 (25) | 100 | 850-880 | Воздух | | Воздух | 143-179 | |
| Ст5 | 195 (20) | 500 | | | | | 111-156 | |
| | | | | Режим I | | | | |
| | 215 (22) | 300 | 900-920 | Воздух | | | 123-167 | |
| | 195 (20) | 300 | | | | Воздух | 111-156 | |
| 20 | 175 (18) | 800 | | | | | 101-143 | |
| 20 | | | | Режим II | | | | |
| | 215(22) | 300 | | Вода | | | 123-167 | |
| | 195 (20) | 300 | 900-920 | или | 600-680 | | 111-156 | |
| | 175 (18) | 800 | | воздух | | | 101-143 | |
| 25 - | 245 (25) | 100 | 890-910 | | | | 143-179 | |
| 23. | 215 (22) | 300 | 690-910 | Воздух | | Воздух | 123-167 | |
| | 275 (28) | 100 | 000 000 | | | | 156-197 | |
| | 245 (25) | 800 | 880-900 | | | | 143-179 | |
| 35 ¹⁾ | 315 (32) | 100 | 0.60.000 | Вода | (00 (50 | | 167-207 | |
| | 275 (28) 300 | 860-880 | или масло | 600-650 | | 156-197 | | |

Продолжение таблицы 1

| | Предел текучести, | Наиболь- шая | ı | лка, изация | Отп | уск | Твер- | | |
|---------------------|---|---------------------------------|-------------------------|---------------------------|-------------------------|---------------------------|--------------------------------------|--|---------|
| Марка стали | $\sigma_{0,2}$, МПа (кгс/мм ²), не менее | толщина (диаметр) заготовки, мм | Темпе- ратура, °С | Охлаж- дающая среда | Темпера- тура, °С | Охлаж- дающая среда | дость, НВ (HRC ²⁾) | | |
| 40 1) | 275 (28) | 300 | 870-890 | Воздух | | | 156-197 | | |
| 40 9 | 345 (35) | 100 | 830-850 | | 580-640 | | 174-217 | | |
| | 785 (80) | 40 | | Вода от 20°С | 350-400 | | 293-331 | | |
| 45 | 540 (55) | 50 | 830-860 | до 40°С | 540-560 | Воздух | 223-262 | | |
| | 440 (45) | 120 | | ! | | | 560-600 | | 197-235 |
| | 345 (35) | 10 | | | | | 174-217 | | |
| 09Г2С | 323 (33) | 20 | | | | | 174-217 | | |
| | 304 (31) | 32 | 930-940 | | 630-640 | | 167-207 | | |
| 07120 | 284 (29) | 60 | 750-740 | Вода | | | 107 207 | | |
| | 275 (28) | 80 | | | | | 143-197 | | |
| | 265 (27) | 160 | | | | | | | |
| 10ХСНД | 390 (40) | 125 | 930-950 | | 650-680 | | 197-235 | | |
| | Ì | 100 | | | | | | | |
| 10Γ2 | 215 (22) | 200 | 910-930 | Воздух | | | 123-167 | | |
| | | 400 | | | | | ĺ | | |
| | (0.5 (6.5) | 800 | | | 540,600 | | 220 206 | | |
| 20372.44 | 635 (65) | 80 | 060.000 | Вода | 540-600 | | 229-286 | | |
| 30XMA | 540 (55) | 120 | 860-880 | или | 620-640 | | 223-262 187-229 | | |
| | 395 (40) | 300 | | масло | 640-660 | | | | |
| | 1176 (120) | 30 50 | | | 200-220 560-580 | Воздух | (48,4-52,2) 293-331 | | |
| 25714 | 785 (80) | 80 | 840-860 | Масло | 560-600 | | 229-286 | | |
| 35XM | 640 (65) 590 (60) | 120 | 040-000 | iviaciio | 600-630 | | 235-277 | | |
| | 490 (50) | 200 | | | 640-660 | | 212-248 | | |
| | 685 (70) | 50 | | | 070-000 | Вода | 248-293 | | |
| 20XH3A | 640 (65) | 80 | 820-840 | Масло | 500-580 | или масло | 262-311 | | |
| 40XH2MA (40XHMA) | 1470 (150) | 20 | 840-860 | Масло | 200-250 | Масло или воздух | (49,3-54,2) | | |

Продолжение таблицы 1

| | Предел текучести, | Наиболь- шая | Зака нормал | лка, изация | От | пуск | Твер- |
|---------------------------|---|---------------------------------|-------------------------|---------------------------|-------------------------|--|--------------------------------------|
| Марка стали | $\sigma_{0,2}$, МПа (кгс/мм ²), не менее | толщина (диаметр) заготовки, мм | Темпе- ратура, °С | Охлаж- дающая среда | Темпе- ратура, °С | Охлаж- дающая среда | дость, НВ (HRC ²⁾) |
| | 785 (80) | 80 | | | 550-560 | | 293-331 |
| 40XH2MA (40XHMA) | 735 (75) | 100 | 840-860 | | 550-620 | Вода или масло | 277-321 |
| | 590 (60) | 240 | 1 | Масло | 570-600 | Масло | 235-277 |
| | 490 (50) | 500 | | | 580-620 | или воздух | 212-248 |
| | 640 (65) | 60 | | | 660-680 | | 248-293 |
| 40ХФА | 540 (55) | 100 | 880-900 | | | Воздух | 223-262 |
| | 440 (45) | 300 | | | 680-700 | Боздух | 197-235 |
| | 1176 (120) | 30 |] | | 550-570 | | 42,5-46,4 |
| | 980 (100) | 100 | | | 570-580 | | 39,6-43,5 |
| 38ХН3МФА | 880 (90) | 150 | | Масло | 580-590 | | 34,8-42,5 |
| | 785 (80) | 240 | 040.000 | или | 590-600 | | 30,9-38,6 |
| | 685 (70) | 350 | 840-860 | через воду в масло | 600-620 | Масло или воздух | 28-33,8 |
| 18X2H4MA (18X2H4BA) | 635 (65) | 200 | 845-875 | Масло | 620-650 | | 248-293 |
| 38X2MЮA (38XMЮA) | 835 (85) | 40 | 935-965 | Масло | 620-650 | Вода или | (32,8- |
| (36AMIOA) | 590 (60) | 160 | | | | масло | 38,7) |
| 15XM | 490 (50) | 100 | 910-930 | Вода | 560-580 | | 197-217 |
| 13741 | 255 (26) | 300 | 930-950 | Воздух | 620-640 | | 143-163 |
| 12X1MФ (12XMФ) | 255 (26) | 250 | 960-980 | Воздух или масло | 740-760 | Воздух | 131-170 |
| 18X3MB | 440 (45) | 100 | 965-995 | | 680-730 | | 197-235 |
| 25Х1МФ | 590 (60) | 200 | 940-960 | | 660-680 | | 235-272 |
| 25/11/14 | 685 (70) | 150 | 940-900 | Масло | 640-660 | | 269-311 |
| 20Х3МВФ | 735 (75) | 25 | 1030- | | 660-700 | | 277-321 |
| 2071311115 | 635 (65) | 400 | 1080 | | 000-700 | | 248-293 |
| 15X5M (12X5MA, X5M) | 294 (30) | 200 | 950-970 | Воздух | 750-770 | В печи до 400°С, далее на воздухе | 149-197 |

Окончание таблицы 1

| | Предел | Наиболь- шая | l . | алка, пизация | Оті | Твер- | |
|-------------|---|---------------------------------|-------------------------|---------------------------|-------------------------|---------------------------|--------------------------------------|
| Марка стали | текучести, σ _{0,2} , МПа (кгс/мм ²), не менее | толщина (диаметр) заготовки, мм | Темпе- ратура, °С | Охлаж- дающая среда | Темпе- ратура, °С | Охлаж- дающая среда | дость, НВ (HRC ²⁾) |
| 08ГДНФ | 440 (45) | 200 | 900-940 | Вода | 590-630 | | 159-208 |
| | 395 (40) | | | Воздух | | Воздух | 159-192 |
| 20X | 345 (35) | 80 | 880-900 | Вода | 500-560 | | 174-217 |
| 30X | 440 (45) | 60 | 850-870 | | 470-530 | | 197-235 |
| 3021 | 395 (40) | 150 | 050-070 | | 470-330 | Вода | 187-229 |
| | 640 (65) | 60 | | Масло | | или | 248-293 |
| 35X | 590 (60) | 80 | 840-870 | | 500-550 | масло | 235-277 |
| | 440 (45) | 120 | | | | | 197-235 |
| | 1274 (125) | 25 | | | 130-200 | | (46,4- 53,1) |
| | 880 (90) | 30 | | Масло или | 400-420 | Воздух | (36,7- 43,5) |
| 40X | 785 (80) | 30 | 840-870 | через | 500-560 | | 293-331 |
| | 685 (70) | 50 | | воду в | 560-580 | или | 262-311 |
| | 540 (55) | 80 | | масло | 580-600 | масло | 223-262 |
| | 490 (50) | 120 | | | 600-620 | | 212-248 |
| | 440 (45) | 200 | | | 620-660 | | 197-235 |
| 18ХГ | 735 (75) | 15 | 865-895 | Мооле | 200-220 | | 277-321 |
| 10/1 | 440 (45) | 80 | 003-893 | Масло | 650-700 | | 197-235 |
| 20ЮЧ | 235 (24) | До 180 | 900-920 | Воздух | - | - | не более 190 |

- По указанию технологической документации при нормализации заготовок сечением более 200 мм из сталей марок 35 и 40 для снятия напряжений производится отпуск при температуре от 620 до 650 °C.
- 2) См. примечания к измерениям твердости по шкале Роквелла (приложение Г).

(Измененная редакция, Изм. 3)

Режимы термообработки стали, для которой необходимо получить предел текучести, не указанный в таблице 1, а также для сталей, не приведенных в настоящем стандарте, устанавливает изготовитель.

- 3.3 Если в сопроводительной документации на данную партию проката или поковок из стали марок Ст3, Ст5, 20, 25, 30, 40 имеется указание о проведенной нормализации, то повторную нормализацию заготовок из этой партии можно не проводить при условии соответствия механических свойств или твердости требованиям чертежа.
- 3.4 Термической обработке рекомендуется подвергать заготовки после предварительной механической обработки в наименьших сечениях, без надрезов, резких переходов и острых углов, являющихся местами концентрации напряжений.
 - 3.5 Перепад температуры в рабочем пространстве печи не должен превышать 25 °C.
- 3.6 При установке термопар в печи, их концы (горячий спай) должны находиться на расстоянии не более 100 мм от поверхности заготовок.

Правильность показаний рабочих термопар периодически должна проверяться по контрольной платиновой термопаре.

3.7 Рекомендуемая температура печи во время посадки заготовок для термообработки в зависимости от толщины (диаметра) заготовки приведена в таблице 2 [1].

| Таблица | 2 | _ | Рекомендуемая температура печи |
|---------|---|---|--------------------------------|
|---------|---|---|--------------------------------|

| Марка стали | Наибольшая толщина (диаметр) заготовки, <i>мм</i> | Наибольшая температура печи при посадке заготовок на закалку (нормализацию), °C | Наибольшая температура печи при посадке заготовок на отпуск, °C | |
|---|---|---|---|--|
| Ст3сп, Ст5, Ст3пс, 20, 25, 35, 40, 45, 09Г2С, 18ХГ, 10Г2, | 100 | 850 | Температура отпуска | |
| 20X, 30X, 35X, 40X, 30XMA, 35XM, 40XФА, 15XM | Св. 100 | 650 | 450 | |
| 38Х2МЮА, 10ХСНД, 08ГДНФ, 12Х1МФ, 18Х3МВ, | 100 | 700 | Температура отпуска | |
| 25X1M Ф , 20X3MBФ, X5M | Св. 100 | 450 | 450 | |
| 40XHMA, 20XH3A, 38XH3МФА, | 100 | 700 | 200 | |
| 18X2H4BA | Св. 100 | 450 | | |

3.8 Время прогрева садки устанавливается с учетом наибольшей толщины (диаметра) заготовок, веса садки и расположения заготовок на поду печи.

Рекомендуемые нормы выдержки при нагреве: в пламенных печах -1 минута, в электропечах от 1,5 до 2 минут, в соляных ваннах -0,5 минуты, в свинцовых ваннах от 0,1 до 0,15 минуты на 1 мм толщины (диаметра).

Для более точного расчета времени прогрева садки (время нагрева и выравнивания температуры по сечению) в пламенных и электрических печах может быть рекомендована методика, приведенная в рекомендуемом приложении В. Методика пригодна для расчета при условии, что скорость нагрева не ограничена, а температура посадки заготовок в печь примерно равна температуре проведения операции.

- 3.9 Нагрев заготовок для закалки (нормализации) производится с производственной скоростью, если скорость нагрева в технологии не указана.
- 3.10 Время выдержки после полного прогрева садки (при нагреве под закалку, нормализацию) устанавливается технологической картой термической обработки с учетом массы садки из расчета нормы выдержки на 1 мм наибольшей толщины (диаметра) заготовок: для углеродистых сталей 1минута, для легированных от 1,5 до 2 минут.

Рекомендуемое время выдержки заготовок в печи при температурах отпуска в зависимости от толщин (диаметра) заготовки и массы садки заготовок приведено в таблице 3 [1].

3.11 При охлаждении заготовок (в процессе закалки) через воду в масло температура воды должна быть в пределах от 30 до 40 °C. При охлаждении массивных заготовок в масле начальная температура его, во избежание загорания, не должна превышать 50°C.

Продолжительность охлаждения изделий больших сечений в охлаждающих средах при закалке приведена в приложении В (таблица В.1 [3]).

| | | Выдержка (после прогрева металла садки) при температуре отпуска, ч | | | |
|---|--------------------------------------|--|---|--|--|
| Наибольшая толщина (диаметр) заготовки, мм | Наибольшая масса садки заготовок, кг | Для стали марок: Ст3сп, Ст3пс, Ст5, 20, 25, 35, 09Г2С, 40, 45, 10Г2, 20Х, 30Х, 35Х, 40Х, 18ХГ, 30ХМА, 38ХМЮА, 35ХМ, 40ХФА, 15ХМ | Для стали марок: 10ХСНД, 08ГДНФ, 20ХНЗА, 40ХНМА, 38ХНЗМФА, 15Х5М, 18Х2Н4ВА,12Х1МФ, 20Х3МВФ,18ХЗМВ, 25Х1МФ | | |
| | 500 | 2,0 -2,5 | 2,0 - 3,0 | | |
| 100 | 1000 | 2,5 - 3,0 | 3,0 - 3,5 | | |
| | 1500 | 3,0 - 3,5 | 3,5 - 4,0 | | |
| | 500 | 2,5 - 3,0 | 3,0 - 3,5 | | |
| Св. 100 | 1000 | 3,0 - 3,5 | 3,5 - 4,0 | | |
| | 1500 | 3,5 - 4,0 | 4,0 - 4,5 | | |

Таблица3 - Рекомендуемое время выдержки заготовок в печи

- 3.12 Время между охлаждением после закалки и началом отпуска для заготовок из стали мартенситного класса марок 15X5M, 18X2M4BA не должно превышать 3-х часов.
- 3.13 Нагрев заготовок для отпуска производится с производственной скоростью. Для сталей перлитно-мартенситного и мартенситного класса марок 18X2H4MA, $38XH3M\Phi A$, 20XH3A скорость нагрева не должна превышать 240 °C/ч; для этого рекомендуется назначать ступенчатый режим нагрева с полным прогревом при температуре от 300 до 400 °C.

Указанное ограничение скорости нагрева рекомендуется, чтобы избежать появления в структуре отпущенной стали ориентации сорбита по мартенситу, что ведет к понижению ударной вязкости стали.

3.14 Учитывая индивидуальные особенности термического оборудования предприятия-изготовителя, допускаются отклонения от рекомендуемых режимов термической обработки в части длительности выдержек, температуры отпуска и температуры печи во время посадки заготовок для термообработки при условии обеспечения механических свойств или твердости металла согласно требованиям чертежа.

Другие отклонения должны быть согласованы:

- для изделий АС и ВМФ с головной материаловедческой организацией;
- для изделий МО и РФ с представителем заказчика.

4 Оформление документации

- 4.1 Необходимость проведения термической обработки и контроля механических свойств заготовок должно быть оговорено в чертежах со ссылкой на настоящий стандарт.
- 4.2 Фактический режим термической обработки заготовок должен фиксироваться в журнале термического цеха или участка с указанием обозначения чертежей деталей.
- 4.3 После выполнения термической обработки должны быть зафиксированы номер садки, номер печи (для печной термической обработки) и дата проведения термической обработки.

Приложение A (обязательное)

Механические свойства углеродистых и легированных конструкционных сталей в зависимости от толщины (диаметра) заготовки (измененная редакция, изм. 3)

Таблица А.1 — Механические свойства углеродистых и легированных конструкционных сталей в зависимости от толщины (диаметра) заготовки

| | | , | | еханические свой | ства | Y | <u> </u> | 1 |
|-------------|--|--|--|--|---|---|--------------------------------------|--|
| Марка стали | Наибольшая толщина (диаметр) заготовки, мм | Предел текучести, $\sigma_{0,2}$, МПа (кгс/мм ²), не менее | Временное сопротивление разрыву, σ_{B_1} МПа (кгс/мм ²), не менее | Относительное удлинение δ ₅ , %, не менее | Относительное сужение, у, %, не менее | Ударная вязкость, КСU, кДж/м ² (кгс· м/см ²), не менее | Твердость HB (HRC ¹⁾) | |
| Ст3сп | 300 | 195 (20) | 390 (40) | 23 | 50 | 540 (5,5) | 111-156 | |
| Ст3пс | 300 | 175 (18) | 355 (36) | 24 | 50 | 590 (6,0) | 101-143 | |
| C-5 | 100 | 245 (25) | 470 (48) | 22 | 48 | 490 (5,0) | 143-179 | |
| Ст5 | 500 | 195 (20) | 390 (40) | 20 | 45 | 490 (5,0) | 111-156 | |
| | 300 | 215 (22) | 430 (44) | 20 | 48 | 490 (5,0) | 123-167 | |
| 20 | 300 | 195 (20) | 390 (40) | 23 | 50 | 540 (5,5) | 111-143 | |
| | 800 | 175 (18) | 355 (36) | 20 | 40 | 490 (5,0) | 143-179 | |
| 25 | 100 | 245 (25) | 470 (48) | 22 | 48 | 490 (5,0) | 143-179 | |
| 25 | 300 | 215 (22) | 390 (40) | 20 | 48 | 490 (5,0) | 123-167 | |
| | 100 | 275 (28) | 530 (54) | 20 | 40 | 441 (4,5) | 156-197 | 1 |
| 25 | 800 | 245 (25) | 470 (48) | 15 | 30 | 343 (3,5) | 143-179 | (|
| 35 | 100 | 315 (32) | 570 (58) | 17 | 38 | 392 (4,0) | 167-207 | ֚֓֞֝֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֡֜֜֓֓֓֓֡֡֡֓֓֡֡֜֜֓֓֓֡֡֡֡֓֓֡֡֡֡֡֡ |
| | 300 | 275 (28) | 530 (54) | 17 | 38 | 343 (3,5) | 156-197 | |
| 40 | 300 | 275 (28) | 530 (54) | 17 | 38 | 343 (3,5) | . 156-197 | 5 |
| 40 | 100 | 345 (35) | 590 (60) | 18 | 45 | 588 (6,0) | 174-217 | |
| | 40 | 785 (80) | 930 (95) | 12 | 40 | 490 (5,0) | 293-331 | غ ا |
| 45 | 50 | 540 (55) | 785 (80) | 10 | 40 | 490 (5,0) | 223-262 | 2000 |
| | 120 | 440 (45) | 676 (69) | 17 | 40 | 490 (5,0) | 197-235 | ٠ |

Продолжение таблицы А.1

| | Наибольшая | | Механические свойства | | | | | | |
|-------------|--|---|--|---|---|--|--------------------------------------|--|--|
| Марка стали | толщина (диаметр) заготовки, <i>м</i> м | Предел текучести, $\sigma_{0,2}$, <i>МПа (кгс/мм²)</i> , не менее | Временное сопротивление разрыву, $\sigma_{\rm B}$, $M\Pi a$ (кгс/мм²), не менее | Относительное удлинение, δ ₅ , %, не менее | Относительное сужение, ψ, %, не менсе | Ударная вязкость, КСU, кДж/м ² (кгс·м/см ²), не менее | Твердость НВ (HRC ¹⁾) | | |
| 10ХСНД | 125 | 395 (40) | 615 (63) | 15 | 40 | 539 (5,5) | 197-235 | | |
| | 10 | 345 (35) | 490 (50) | | | | 174 017 | | |
| | 20 | 323 (33) | 470 (48) | 21 - | | 599 (6.0) | 174-217 | | |
| 09Г2С | 32 | 304 (31) | 461 (47) | | | | 167-207 | | |
| 091 2C | 60 | 284 (29) | 451 (46) | 21 | - | 588 (6,0) | 107-207 | | |
| | 80 | 275 (28) | 441 (45) | | | | 143-197 | | |
| | 160 | 265 (27) | 430 (44) | | | | 143-197 | | |
| | 100 | | 430 (44) | 22 | 53 | 539 (5,5) | 123-167 | | |
| 10Γ2 | 200 | 215 (22) | | 20 | 48 | 441 (4,5) | | | |
| 101 2 | 400 | 213 (22) | | 18 | 40 | 392 (4,0) | | | |
| | 800 | | | 16 | 35 | 343 (3,5) | | | |
| 08ГДНФ | 200 | 440 (45) | 539 (55) | 20 | 45 | 392 (4,0) | 159-208 | | |
| оог диф | 200 | 395 (40) | 490 (50) | 20 | 45 | 392 (4,0) | 159-192 | | |
| 20X | 80 | 345 (35) | 590 (60) | 16 | 45 | 588 (6,0) | 174-217 | | |
| 30X | 60 | 440 (45) | 635 (65) | 16 | 45 | 588 (6,0) | 197-235 | | |
| 30A | 150 | 395 (40) | 615 (63) | 15 | 40 | 539 (5,5) | 187-229 | | |
| | 60 | 640 (65) | 785 (80) | 13 | 45 | 588 (6,0) | 248-293 | | |
| 35X | 80 | 590 (60) | 685 (70) | 14 | 45 | 588 (6,0) | 235-277 | | |
| | 120 | 440 (45) | 635 (65) | 14 | 40 | 539 (5,5) | 197-235 | | |
| 40X | 25 | 1275 (130) | 1470 (150) | 7 | 25 | ~ 294 (3,0) | (46,4-51,3) | | |

Продолжение таблицы А.1

| | | Механические свойства | | | | | | |
|-------------|--|--|--|---|---|--|--------------------------------------|--|
| Марка стали | Наибольшая толщина (диаметр) заготовки, мм | Предел текуче- сти $\sigma_{0,2}$, <i>МПа</i> (кгс/мм ²), не менее | Временное сопротивлен ие разрыву, $\sigma_{\rm B}$, $M\Pi a$ (кгс/мм ²), не менее | Относительное удлинение, δ_5 , %, не менее | Относительное сужение, ψ, %, не менее | Ударная вязкость, КСU, кДж/м ² (кгс·м/см ²), не менее | Твердость НВ (HRC ¹⁾) | |
| | 30 | 880 (90) | 1078 (110) | ~ 7 | ~ 35 | ~ 392 (4,0) | (36,7-43,5) | |
| 40X | 30 | 785 (80) | 930 (95) | 12 | 40 | 588 (6,0) | 293-331 | |
| | 50 | 675 (70) | 835 (85) | 13 | 42 | 588 (6,0) | 262-311 | |
| | 80 | 540 (55) | 685 (70) | 15 | 45 | 588 (6,0) | 223-262 | |
| | 120 | 490 (50) | 655 (67) | 13 | 40 | 490 (5,0) | 212-248 | |
| | 200 | 440 (45) | 635 (65) | 14 | 40 | 539 (5,5) | 197-235 | |
| 18ΧΓ | 15 | 735 (75) | 880 (90) | 10 | 40 | • | 277-321 | |
| 10/1 | 80 | 440 (45) | 635 (65) | 16 | 45 | 588 (6,0) | 197-235 | |
| 30XMA | 80 | От 640 до 785 (от 65 до 80) | 880 (90) | 13 | 42 | 588 (6,0) | 229-286 | |
| JUANIA | 120 | 540 (55) | 813 (83) | 16 | 40 | 392 (4,0) | 223-262 | |
| | 300 | 395 (40) | 590 (60) | 15 | 40 | 392 (4,0) | 187-229 | |
| | 30 | От 1176 до 1274 (от 120 до130) | 1372 (140) | 10 | 45 | 490 (5,0) | (48,4-52,2) | |
| 25VM | 50 | От 785 до 880 (от 80 до 90) | 980 (100) | 11 | 45 | 686 (7,0) | 293-331 | |
| 35XM | 80 | От 640 до 785 (от 65 до 80) | 785 (80) | 13 | 42 | 588 (6,0) | 229-286 | |
| | 120 | 590 (60) | 785 (80) | 15 | 50 | 686 (7,0) | 235-277 | |
| | 200 | 490 (50) | 685 (70) | 15 | 45 | 588 (6,0) | 212-248 | |

| | | | Механические свойства | | | | | | | |
|---------------------|--|--|--|---|---|---|--------------------------------------|--|--|--|
| Марка стали | Наибольшая толщина (диаметр) заготовки, мм | Предел текучести, $\sigma_{0,2}$, <i>МПа</i> (кгс/мм²), не менее | Временное сопротивление разрыву, о _в , <i>МПа</i> (кгс/мм²), не менее | Относительное удлинение, δ_5 , %, не менее | Относительное сужение, ψ, %, не менее | Ударная вязкость, КСU, кДж/м ² (кгс·м/см ²), не менее | Твердость НВ (HRC ¹⁾) | | | |
| 20XH3A | 50 | От 675 до 785 (от 70 до 80) | 835 (85) | 12 | 55 | 784 (8,0) | 248-294 | | | |
| | 80 | 640 (65) | 785 (80) | 10 | 42 | 784 (8,0) | 262-311 | | | |
| | 60 | 640 (65) | 785 (80) | 15 | 42 | 588 (6,0) | 248-293 | | | |
| 40ХФА | 100 | 540 (55) | 685 (70) | 15 | 45 | 588 (6,0) | 223-262 | | | |
| | 300 | 440 (45) | 635 (65) | 14 | 40 | 539 (5,5) | 197-235 | | | |
| | 20 | 1470 (150) | 1617 (165) | 9 | 45 | 490 (5,0) | (44-54,2) | | | |
| 407/101/4 | 80 | От 785 до 930 (от 80 до 95) | 930 (95) | 12 | 40 | 588 (6,0) | 293-331 | | | |
| 40XH2MA (40XHMA) | 100 | От 735 до 835 (от 75 до 85) | 880 (90) | 13 | 40 | 588 (6,0) | 277-321 | | | |
| | 240 | 590 (60) | 735 (75) | 13 | 40 | 490 (5,0) | 235-277 | | | |
| | 500 | 490 (50) | 655 (67) | 12 | 35 | 490 (5,0) | 212-248 | | | |
| | 30 | От 1176 до1274 (от 120 до 130) | 1372 (140) | 7 | 35 | 392 (4,0) | (42,5-46,4) | | | |
| 38ХН3МФА | 100 | От 1078 до 980 (от 110 до 100) | 1176 (120) | 7 | 35 | 490 (5,0) | (39,6-43,5) | | | |
| | 150 | От 880 до 980 (от 90 до 100) | 1078 (110) | 10 | 35 | 490 (5,0) | (34,8-42,5) | | | |
| | 240 | От 785 до 880 (от 80 до 90) | 980 (100) | 10 | 38 | 490 (5,0) | (30,9-38,7) | | | |

| | Наибольшая | | | | | | |
|------------------------|---|--|--|---|---|---|-------------------------------------|
| Марка стали | толщина (диаметр) заготовки, <i>мм</i> | Предел теку- чести, $\sigma_{0,2}$, $M\Pi a~(\kappa z c/m m^2)$, не менее | Временное сопротивление разрыву, $\sigma_{\rm B}$, $M\Pi a (\kappa z c/m M^2)$, не менее | Относительное удлинение, δ_5 , %, не менее | Относительное сужение, ψ , $\%$, не менее | Ударная вязкость, КСU, кДж/м² (кгс·м/см²), не менее | Твердость HB(HRC ¹⁾) |
| 38ХН3МФА | 350 | От 675 до 785 (от 70 до 80) | 882 (90) | 10 | 40 | 588 (6,0) | (28-33,8) |
| 18X2H4MA (18X2H4BA) | 200 | От 640 до 735 (от 65 до 75) | 835 (85) | 13 | 50 | 882 (9,0) | 248-293 |
| 38Х2МЮА (38ХМЮА) | 40 | От 835 до 880 (от 85 до 90) | 1078 (110) | 10 | 35 | 686 (7,0) | (32,8-38,7) |
| (SOMMICA) | 160 | 590 (60) | 735 (75) | 13 | 40 | 490 (5,0) | 235-277 |
| 15XM | 100 | 490 (50) | 615 (63) | 18 | 50 | 686 (7,0) | 197-217 |
| IJANI | 300 | 255 (26) | 441 (45) | 22 | 40 | 588 (6,0) | 143-163 |
| 12Х1МФ | 250 | 255 (26) | 470 (48) | 20 | 50 | 588 (6,0) | 131-170 |
| 18X3MB | 100 | 440 (45) | 590(60) | 15 | 45 | 588 (6,0) | 197-235 |
| 25Х1МФ | 200 | От 590 до 675 (от 60 до 70) | 735 (75) | 16 | 50 | 588 (6,0) | 235-272 |
| 23Χ1ΝΙΦ | 150 | От 675 до 785 (от 70 до 80) | 813 (83) | 16 | 50 | 588 (6,0) | 269-311 |
| 20Х3МВФ | 25 | От 735 до 835 (от 75 до 85) | 880 (90) | 12 | 40 | 588 (6,0) | 277-321 |
| ZUAJMDY | 400 | От 640 до 735 (от 65 до 75) | 735 (75) | 13 | 40 | 490 (5,0) | 248-293 |
| 15X5M (12X5MA) | 200 | 294 (30) | 490 (50) | 18 | 40 | 588 (6,0) | 149-197 |
| 20ЮЧ | н.б.180 | 235 (24) | 412 (42) | 23 | - | KCU 490(5,0) | не более 190 |
| 1) См. примеча | ния к измерения | м твердости по ши | але Роквелла (при | иложение Г). | | | |

Приложение Б (рекомендуемое)

Методика расчета времени нагрева садки

В.1 Для заготовок с отношением

 $\frac{l}{d} \ge 3$,

где 1 - длина,

- d диаметр, расчет продолжительности периода нагрева и выравнивания температуры по сечению следует вести на максимальное поперечное сечение изделия по следующей методике:
 - а) при сплошных круглых сечениях на максимальный диаметр;
 - б) при сплошных прямоугольных сечениях на меньшую сторону прямоугольного максимального сечения;
 - в) при полых, круглых и прямоугольных сечениях:
- для изделий с осевым отверстием до 50 мм (если наружный диаметр или минимальная сторона прямоугольника более 500 мм) на сплошное сечение, без учета величины диаметра осевого отверстия;
- для заготовок с осевым отверстием до 50 мм (при наружных размерах сечения менее 500 мм), а также для изделий с осевым отверстием диаметром свыше 50 мм, но не более 500 мм (при любой величине наружного диаметра или минимальной стороны прямоугольника) сечение приводить к «сплошному», для этого сумму толщин стенок считать за сплошное круглое или прямоугольное сечение;
- для заготовок с осевым отверстием свыше 500 мм (при любой величине наружного диаметра или стороны прямоугольника) максимальную толщину стенки следует умножить на коэффициент 1,7, полученную величину считать приведенным диаметром «сплошного сечения».

Нормы продолжительности нагрева в минутах на 1 мм поперечного сечения (с подразделением по областям температур) приведены в таблице Б.1 [2].

Таблица Б.1 – Нормы продолжительности нагрева садки (измененная редакция, изм. 3)

| Наименование операции | Температура, ${}^{\circ}C$ | Время, мин | |
|------------------------|----------------------------|---|--|
| | 850-920 | 1,5 | |
| Нормализация (закалка) | 950-980 | 1,3 | |
| | 1000-1100 | 1,0 | |
| Отпуск | 150-400 | От 3 до 4 (включая выдержку, т.е. для общей продолжительности операции) | |
| | 400-600 | 3-2,5 | |
| | 600-740 | 2-3 | |

Примечание - При нагреве изделий в электрических печах следует умножать каждую норму на коэффициент 1,2.

Если садка печи состоит из нескольких заготовок с различным положением на поду (или в рабочем пространстве вертикальной печи), то полученный при расчете результат нужно умножить на коэффициент равномерности нагрева соответственно требованиям таблицы Б.2 [2].

Таблица Б.2 – Коэффициенты равномерности нагрева (Измененная редакция, Изм. 3)

| Схема расположения заготовок | | | | 2d | 0.50 | | <u> </u> | |
|--------------------------------------|--------------|------------|------------|---------------|--------------|------------|-----------------|-----------|
| Коэффициен-ты равномернос-ти нагрева | | 1 | | 1.8 | 1.4 | 1.7 | 2.2 | от 4 до 8 |
| Примечание | : - Коэфd | оициент вь | ібирается, | исходя из фак | гического ра | асположени | я заготовок в п | ечи. |

Б.2 Для изделий с величиной:

$$\frac{l}{d} \le 3$$
,

где l-длина.

d – приведенный диаметр,

расчет продолжительности периода нагрева и выравнивания температуры по сечению (τ_{H}) производится по формуле:

$$\tau_H = kW$$
,

где k — коэффициент, характеризующий суммарный физический фактор нагрева в мин/см; он выбирается в пределах от 45 до 50;

$$W=\frac{V}{F},$$

где W - геометрический показатель тела,

V – объем заготовки, $c M^3$,

F – поверхность заготовки, $c M^2$.

Величина W определяется по формулам, приведенным в таблице Б.3 [2].

Таблица Б.3 - Формулы вычисления геометрического показателя тела (Измененная редакция, Изм. 3)

| Форма изделия | Геометрический показатель тела | Условное обозначение | | |
|---------------------|--------------------------------|--|--|--|
| Сплошной цилиндр | $\frac{Dl}{4l+2D}$ | D – наружный диаметр, <i>см</i> ; | | |
| Полый цилиндр | $\frac{(D-d)l}{4l+2(D-d)}$ | d – внутренний диаметр, см;d – внутренний диаметр, см;В – ребро куба или толщина | | |
| Куб | $\frac{B}{6}$ | плиты, <i>см;</i> а- ширина пластины, <i>см</i> | | |
| Прямоугольная плита | $\frac{Bal}{2(Bl+Ba+al)}$ | <i>l</i> - длина, <i>см;</i> | | |

Полученные результаты реальны при нагреве заготовки со всех сторон, в противном случае применять коэффициенты равномерности, приведенные в таблице Б.2 [2].

Приложение В (рекомендуемое)

Продолжительность охлаждения изделий больших сечений в охлаждающих средах при закалке

(Измененная редакция, Изм. 3)

Таблица В.1 – Продолжительность охлаждения изделий больших сечений в охлаждающих средах при закалке

| Overoversorving | Продолжительность охлаждения в мин | | | | | | | | |
|---------------------|------------------------------------|---------|---------|---------|----------|--|--|--|--|
| Охлаждающая | Максимальное сечение изделия в мм | | | | | | | | |
| среда | до 200 | 200-400 | 400-600 | 600-800 | 800-1000 | | | | |
| Масло 30-70 70- | | 70-120 | 120-180 | 180-240 | 240-300 | | | | |
| Через воду в масло: | | | | | | | | | |
| в воде | 1-3 | 3-4 | 4-6 | 6-8 | 8-10 | | | | |
| в масле | 20-50 | 50-90 | 90-140 | 140-200 | 200-260 | | | | |

Приложение Г (справочное)

(Измененная редакция, Изм. 3)

Примечания к измерениям твердости по шкале «С» Роквелла

Значения твердости (HRC) указаны в соответствии с ГОСТ 8.064-94 для измерений рабочими средствами измерений, воспроизводящими шкалы «С» Роквелла от Государственного специального эталона.

До введения в действие ГОСТ 8.064-94 (01.01.1997 г.) значения твердости при введении Государственного эталона обозначались HRC_Э. Таким образом, значения твердости, приведенные в стандарте (HRC) соответствуют по численности значениям применяемым ранее HRC_Э.

В документации, разработанной до 1980 года, числа твердости указаны до введения государственного специального эталона. Перевод численных значений производится по таблице Г.1, которая соответствует ранее применявшемуся ГОСТ 8.064-79.

Т а б л и ц а Г.1 – Перевод чисел твердости HRC шкалы «С» Роквелла, воспроизводимой Государственным специальным эталоном, в числа твердости HRC шкалы «С» Роквелла, ранее применявшейся в промышленности (ГОСТ 8.064-79)

| HRC | HRC* | HRC | HRC* | HRC | HRC* | HRC | HRC* |
|-------------------|-------|------------|------|------------|------|------------|------|
| (HRC _∋ | | (HRC₃ | | (HRC₃ | | (HRC₃ | |
| до1997 г.) | | до1997 г.) | | до1997 г.) | | до1997 г.) | |
| 20,0 | 17,8 | 32,0 | 30,2 | 44,0 | 42,5 | 56,0 | 54,9 |
| 20,5 | 18,3 | 32,5 | 30,7 | 44,5 | 43,0 | 56,5 | 55,4 |
| 21,0 | 18,8 | 33,0 | 31,2 | 45,0 | 43,5 | 57,0 | 55,9 |
| 21,5 | 19,3 | 33,5 | 31,7 | 45,5 | 44,1 | 57,5 | 56,4 |
| 22,0 | 19,9 | 34,0 | 32,2 | 46,0 | 44,6 | 58,0 | 56,9 |
| 22,5 | 20,4 | 34,5 | 32,7 | 46,5 | 45,1 | 58,5 | 57,4 |
| 23,0 | 20,9 | 35,0 | 33,2 | 47,0 | 45,6 | 59,0 | 58,0 |
| 23,5 | 21,4 | 35,5 | 33,8 | 47,5 | 46,1 | 59,5 | 58,5 |
| 24,0 | 21,9. | 36,0 | 34,3 | 48,0 | 46,6 | 60,0 | 59,0 |
| 24,5 | 22,4 | 36,5 | 34,8 | 48,5 | 47,1 | 60,5 | 59,5 |
| 25,0 | 23,0 | 37,0 | 35,3 | 49,0 | 47,7 | 61,0 | 60,0 |
| 25,5 | 23,5 | 37,5 | 35,8 | 49,5 | 48,2 | 61,5 | 60,5 |
| 26,0 | 24,0 | 38,0 | 36,3 | 50,0 | 48,7 | 62,0 | 61,0 |
| 26,5 | 24,5 | 38,5 | 36,8 | 50,5 | 49,2 | 62,5 | 61,6 |
| 27,0 | 25,0 | 39,0 | 37,4 | 51,0 | 49,7 | 63,0 | 62,1 |
| 27,5 | 25,5 | 39,5 | 37,9 | 51,5 | 50,2 | 63,5 | 62,6 |
| 28,0 | 26,0 | 40,0 | 38,4 | 52,0 | 50,7 | 64,0 | 63,1 |
| 28,5 | 26,6 | 40,5 | 38,9 | 52,5 | 51,3 | 64,5 | 63,6 |
| 29,0 | 27,1 | 41,0 | 39,4 | 53,0 | 51,8 | 65,0 | 64,1 |
| 29,5 | 27,6 | 41,5 | 39,9 | 53,5 | 52,3 | 65,5 | 64,6 |
| 30,0 | 28,1 | 42,0 | 40,5 | 54,0 | 52,8 | 66,0 | 65,2 |
| 30,5 | 28,6 | 42,5 | 41,0 | 54,5 | 53,3 | 66,5 | 65,7 |
| 31,0 | 29,1 | 43,0 | 41,5 | 55,0 | 53,8 | 67,0 | 66,2 |
| 31,5 | 29,6 | 43,5 | 42,0 | 55,5 | 54,3 | 67,5 | 66,7 |

^{*} Значение твердости до введения государственного специального эталона. Примечания:

¹ Промежуточные значения находятся методом линейной интерполяции.

² Числа твердости в колонках HRC допускается округлять до значений, кратных 0,5.

Библиография

- [1] Инструкция №49-124-64 По термической обработке кованых и катаных заготовок деталей из конструкционной стали, «Металлический завод».
- [2] Технологическая инструкция №186-66 По определению продолжительности периода нагрева и выравнивания температуры по сечению изделия в печи, работающей при заданной температуре, завод «Большевик».
- [3] Филинов С. А., Фиргер И. В. Справочник термиста. Л., «Машиностроение», 1975, 352 с.

Лист регистрации изменений

| | Номера листов (страниц) | | | Всего | No | Входящий № сопроводи- | | | |
|------|--------------------------|-----------------|-----|--------------------------|------------------------------------|--------------------------|--|--------------|------------------|
| Изм. | изме- ненных | заме- ненных | но- | анну- лиро- ванных | листов (страниц) в документе | доку- | тельного документа и дата | Под- пись | Дата |
| 1 | _ | 4 | - | _ | 22 | Изм.1 | Пр. № 62 от 18.11.08 | Freys | 27.11. 2008 |
| 2 | - | 5 | _ | • | 22 | Изм.2 | Пр. № 48 от 14.12.2009 | £ay) | c01.04 2010 |
| 3 | 8, 11, 16, 14, 18, 19 | 3, 4,5 | _ | | 22 | Изн. 3 | 14.12.2009 [1p. N 77 07 27.12.2016 | Juy | c 01,04. 2014 |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | | | | | | | | |

Генеральный директор ЗАО «НПФ «ЦКБА»

Первый заместитель генерального директора – директор по научной работе

Заместитель генерального директора – главный конструктор

Начальник отдела стандартизации

Исполнители:

Руководитель подразделения разработчика

Ведущий специалист

по металловедению

Согласовано:

Председатель ТК 259

Заместитель начальника 1024 ВП МО

ФГУП ЦНИИКМ «Прометей»

Зам.генерального директора

письмом №

<u>6-11/984</u> Г.П. Карзов

<u>«19» июля</u> 2005 г.

СОГЛАСОВАНО

Айриев В.А.

Тарасьев Ю.И.

Ширяев В.В.

Дунаевский С.Н.

COM

) su shawas/

Rens

Ольховская С.Г.

Снегур И.З.

Власов М.И.

Хапин А.А.