ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА СССР ПРОКАТ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬНЫХ СТАЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ

Общие технические условия

Rolled products for structural steel constructions. General specifications

ОКП 092500, 093000, 097000, 112000

Срок действия с 01.01.89 до 01.01.99*

ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ

1. РАЗРАБОТАН Минчерметом СССР, Госстроем СССР, Минмонтажспецстроем СССР, АН УССР

ВНЕСЕН Минчерметом СССР

РАЗРАБОТЧИКИ

Д.К. Нестеров; С.И. Рудюк, канд. техн. наук; В.Ф. Коваленко; Э.И. Фельдман (руководители работы), канд. техн. наук; Л.Ф. Кузнецов (ответственный исполнитель); Ж.М. Роева, канд. экон. наук; И.Н. Дрюкова, канд. техн. наук; Ю.С. Томенко, канд. техн. наук; Л.В. Климова; В.Г. Абабков, канд. техн. наук; В.Д. Хромов, Ю.Н. Семенов (руководители работы), канд. техн. наук; Л.В. Меандров, д-р техн. наук; Г.Е. Шаронов (ответственный исполнитель), канд. техн. наук; В.П. Поддубный; В.М. Горпинченко, д-р техн. наук; М.Р. Урицкий (руководитель работы), канд. техн. наук; П.Д. Одесский (ответственный исполнитель), д-р техн. наук; Л.И. Гладштейн (руководитель работы), канд. техн. наук; В.С. Кустанович (ответственный исполнитель); К.В. Лялин, канд. техн. наук; В. В. Малов (руководитель работы), канд. техн. наук; П.Г. Самойлов (ответственный исполнитель), канд. техн. наук; И.М. Полякова; Л.М. Лобанов, д-р техн. наук; А.Е. Аснис, д-р техн. наук; В.В. Павлов (руководитель работы), канд. техн. наук

- 2. УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 30.06.88 № 2564
 - 3. Введен впервые
 - 4. ССЫЛОЧНЫЕ НОРМАТИВНО-ТЕХНИЧЕСКИЕ ДОКУМЕНТЫ

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления,
	приложения
ГОСТ 82-70	1.2
ГОСТ 380-71	Приложение 1
ГОСТ 535-88	2.15, 2.27, 3.2, 5.1
ΓΟCT 1497-84	4.8
ГОСТ 5521-86	4.13
ГОСТ 7268-82	4.12
ГОСТ 7511-73	1.2
ГОСТ 7564-73	4.6
ГОСТ 7565-81	4.1
ГОСТ 7566-81	2.28, 3.2, 3.6, 5.1
ГОСТ 8239-72	1.2, приложение 2
ГОСТ 8240-72	1.2, приложение 2
ГОСТ 8278-83	1.2

To 077 0404 00	1
ΓOCT 8281-80	1.2
ГОСТ 8282-83	1.2
ГОСТ 8283-77	1.2
ГОСТ 8509-86	1.2, приложение 2
ГОСТ 8510-86	1.2, приложение 2
ГОСТ 8568-77	1.2
ГОСТ 8706-78	1.2
ΓΟCT 9234-74	1.2
ΓOCT 9454-78	2.25, 4.11
ΓΟCT 10551-75	1.2
ΓΟCT 11474-76	
	2.27, 3.2, 5.1
ГОСТ 12346-78	4.2
ГОСТ 12347-77	4.2
ГОСТ 12348-78	4.2
ГОСТ12350-78	4.2
ГОСТ 12351-81	4.2
ΓΟCT 12352-81	4.2
ΓΟCT 12355-78	4.2
ГОСТ 12356-81	4.2
ГОСТ 12357-84	4.2
ГОСТ 12358-82	4.2
ГОСТ 12359-81	4.2
ΓΟCT 12361-81	4.2
ΓΟCT 12364-84	4.2
ΓΟCT 13229-78	1.2
ΓΟCT 13229-78 ΓΟCT 14019-80	4.10
l .	
ΓΟCT 15635-79	1.2
ΓΟCT 14637-79	2.15, 2.27, 3.2, 5.1
ГОСТ 15467-79	Приложение 3
ГОСТ 15895-77	Приложение 3
ГОСТ 16504-81	Приложение 3
ГОСТ 16523-70	2.15, 2.27, 3.2, 5.1
ГОСТ 17745-72	4.2
ГОСТ 18895-81	4.2
ГОСТ 19282-73	Приложение 1
ГОСТ 19425-74	1.2
ГОСТ 19771-74	1.2
ГОСТ 19772-74	1.2
ГОСТ 19903-74	1.2, 2.16, приложение 2
ГОСТ 20560-81	4.2
ΓΟCT 22536.0-87	4.2
ΓOCT 22536.1-88	4.2
ГОСТ 22536.1-88	4.2
ΓOCT 22536.3-88	4.2
ΓOCT 22536.5-86 ΓOCT 22536.5-87	4.2
ГОСТ 22536.6-88	4.2
ГОСТ 22536.8-87	4.2
ГОСТ 22536.9-88	4.2
ГОСТ 22536.10-88	4.2
ГОСТ 22536.11-87	4.2
ГОСТ 22536.12-77	4.2
ГОСТ 22727-88	4.5
ГОСТ 25577-83	1.2
ГОСТ 26020-83	1.2
ГОСТ 27809-88	4.2
ΓOCT 28473-90	4.2
OCT 14-34-78	Приложение 3
TY 36.26.11-5-89	2.1
13 30.20.11 3-07	2.1

5. Переиздание с Изменением № 1, утвержденным в июне 1989 г. (ИУС 11-89).

Настоящий стандарт распространяется на горячекатаный фасонный (уголки, двугавры, швеллеры), листовой, широкополосный универсальный прокат и гнутые профили из углеродистой и низколегированной стали, предназначенные для строительных стальных конструкций со сварными и другими соединениями.

Допускается применять прокат, изготовленный по настоящему стандарту, для других отраслей промышленности.

1. COPTAMEHT

1.1. Фасонный прокат изготовляют из стали C235, C245, C255, C275, C285, C345, C345K, C375, листовой универсальный прокат и гнутые профили - из стали C235, C245, C255, C275, C285, C345K, C375, C390, C390K, C440, C590, C590K.

Примечание. Буква C означает - сталь строительная, цифры условно обозначают предел текучести проката, буква К - вариант химического состава.

Соответствующие марки по действующим стандартам приведены в приложении 1.

1.2. По форме, размерам и предельным отклонениям прокат должен соответствовать требованиям:

ГОСТ 8509-86 - для углового равнополочного,

ГОСТ 8510-86 - для углового неравнополочного,

ГОСТ 8239-72 - для балок двугавровых,

ГОСТ 19425-74 - для балок двутавровых и швеллеров специальных,

ГОСТ 26020-83 - для двугавров с параллельными гранями полок,

ГОСТ 8240-72 - для швеллеров,

ГОСТ 19903-74 - для листового проката,

ГОСТ 82-70 - для широкополосного универсального проката,

ГОСТ 8706-78 - для листов просечно-вытяжных,

ГОСТ 8568-77 - для листов с ромбическим и чечевичным рифлением,

ГОСТ 7511-73, ГОСТ 8278-83, ГОСТ 8281-80, ГОСТ 8282-83, ГОСТ 8283-77, ГОСТ 9234-74, ГОСТ 10551-75, ГОСТ 13229-78, ГОСТ 14635-79, ГОСТ 19771-74, ГОСТ 19772-74, ГОСТ 25577-83 - для профилей гнутых.

1.3. Условные обозначения проката должны соответствовать приведенным в приложении 2.

2. ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ

- 2.1. Прокат изготовляют в соответствии с требованиями настоящего стандарта по технологическому регламенту, утвержденному в установленном порядке.
- 2.2. Химический состав стали по плавочному анализу ковшовой пробы должен соответствовать нормам, приведенным в табл. 1.
- 2.3. Вариант химического состава стали С255 и С285 выбирает изготовитель проката в соответствии с требованиями табл. 1.
- 2.4. Прокат из стали C255 с массовой долей марганца 0.8-1.1% и кремния 0.15-0.30% изготовляют толщиной более 30 мм, из стали C285 того же химического состава толщиной не менее 16 мм.
- 2.5. По требованию потребителя массовая доля меди в стали C345, C375, C390, C440 должна быть 0.15-0.30%, при этом к обозначению стали добавляется буква Д, например C345Д.
- 2.6. Допускается способом термического улучшения со специального нагрева изготовлять листовой прокат стали С390 с химическим составом стали С345, а также способом термического упрочнения с прокатного нагрева изготовлять фасонный прокат с толщиной полки до 12 мм включительно стали С345 и С375 с химическим составом стали С245 и С255.

К обозначению стали добавляют букву Т, например: С390Т, С390ДТ, С345Т-2, С345Т-1.

2.7. Массовая доля азота в стали, кроме стали С390, С390К, С440 и С590К должна быть не более 0,008%, а при выплавке в электропечах - не более 0,012%.

Таблица 1

Наимено	Массовая доля элементов, %

вание стали										
	углерода , не	марганца	кремния	серы,	фосфо	хрома	никеля	меди	вана	других элементов
	более			более	F					
C235	0,22	Не более	Не более	0,050	Не	Не	Не	Не	-	_
	-,	0,60	0,05	-,	более	более	более	более		
		.,	.,		0,040	0,30	0,30	0,30		
C245,	0,22	Не более	0,05-0,15	0,050	Не	Не	He	He	_	_
C275,	- ,	0,65	-,, -	, , , , , ,	более	более	более	более		
C345T*,		,,,,,			0,040	0,30	0,30	0,30		
C375T*					,,,,,,,	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	.,	,,,,,		
C255,	0,22	Не более	0,15-0,30	0,050	Не	Не	Не	Не	_	_
C285,	0,==	0,65	0,10 0,00	0,000	более	более	более	более		
0200,		0,00			0,040	0,30	0,30	0,30		
C345T*	0,22	0,8-1,10	0,05-0,15	0,050	Не	He	He	He	_	_
	0,22	0,01,10	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	0,000	более	более	более	более		
					0,040	0,30	0,30	0,30		
C375T*	0,20	0,8-1,10	0,15-0,30	0,050	He	He	He	He	_	_
03731	0,20	0,0 1,10	0,15 0,50	0,050	более	более	более	более		
					0,040	0,30	0,30	0,30		
C345,	0,15	1,30-1,70	Не более	0,040	Не	He	He	He	_	_
C375,	0,13	1,50-1,70	0,80	0,040	более	более	более	более	_	_
C390T**			0,80		0,035	0,30	0,30	0,30		
C345K	0,12	0,30-0,60	0.17-0.37	0,040	0,033	0,50-	0,30-	0,30-		Алюмини
C343K	0,12	0,30-0,00	0,17-0,37	0,040	0,070	0,30-	0,50-	0,50	-	й 0,08-
					0,120	0,80	0,00	0,50		0,15
C390	0,18	1,20-1,60	Ца банаа	0,040	Не	Не	Не	Не	0,07-	0,13 Азот
C390	0,10	1,20-1,00	0,60	0,040	более	более	более	более	0,07	0,015-
			0,00		0,035	0,40		0,30	0,12	0,013-
С390К	0,18	1,20-1,60	Ца балаа	0,040	He	He	0,30 He	He	0,08-	0,023 Азот
C390K	0,10	1,20-1,00		0,040						0,015-
			0,17		более 0,035	более 0,30	более 0,30	более 0,20-	0,15	0,013-
					0,033	0,30	0,30			0,023
C440	0.20	1,30-1,70	Ца болос	0.040	Цс	Не	Не	0,40 He	0,08-	Anom
C440	0,20	1,30-1,/0		0,040	Не более	не более	не более	не более	-	Азот 0,015-
			0,60						0,14	
C500	0.15	1 20 1 70	0.40.0.70	0,035	0,035	0,40	0,30	0,30	0.07	0,025 Молибден
C590	0,15	1,30-1,/0	0,40-0,70	0,033	Не	Не	Не	Не	0,07-	
					более	более	более	более	0,15	0,15-0,25
CEOOL	0.14	0.00 1.40	0.20.0.50	0.025	0,035	0,30	0,30	0,30	0.07	N4
С590К	0,14	0,90-1,40	0,20-0,50	0,035	He	0,20-	1,40-	He	0,05-	Молибден
					более 0,035	0,50	1,75	более 0,30	0,10	0,15-0,25
										Азот 0,02-
										0,03
										Алюмини
										й 0,05-
										0,10

Примечания:

1. В стали С245, С275, С255 и С285 допускается увеличение массовой доли марганца до 0,85%.

^{*} Сталь термоупрочненная с прокатного нагрева.
** Сталь термоупрочненная со специального нагрева.

- 2. В стали С345К по согласованию изготовителя с потребителем допускается массовая доля никеля до 0.30%.
 - 3. В стали С590К допускается замена части массовой доли никеля кобальтом.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

Массовая доля мышьяка - не более 0,08%.

При выплавке стали из керченских руд массовая доля мышьяка - не более 0,15%, при этом в стали C345, C375, C390, C440, C590 и C590К массовая доля фосфора должна быть не более 0,030%.

2.8. Массовая доля остаточного (кислоторастворимого) алюминия в стали C255 и C285 с массовой долей марганца до 0,85% и кремния 0,15-0,30%, предназначенной для листового и широкополосного универсального проката, должна быть не менее 0,020%.

Для стали C345 допускается добавка алюминия и титана из расчета получения в прокате массовой доли титана 0,01-0,03%.

- 2.9. По требованию потребителя в стали С345, С375, С390, С390К и С440 массовая доля фосфора должна быть не более 0,030%, серы не более 0,035%.
- 2.10. Допускается обработка стали синтетическими шлаками, вакуумирование, продувка аргоном, модифицирование стали кальцием и редкоземельными элементами из расчета введения в металл не более 0,02% кальция и 0,05% редкоземельных элементов.
- 2.11. При обработке синтетическими шлаками стали C590К с массовой долей серы в стали не более 0,015% допускается массовая доля остаточного титана до 0,040% и массовая доля меди до 0,50%; при массовой доле серы более 0,015% допускается массовая доля остаточного титана до 0,030%.
- 2.12. При изготовлении стали С590К методом электрошлакового переплава к обозначению стали добавляется буква Ш С590КШ. Массовая доля серы в стали С590КШ должна быть не более 0,010%, фосфора не более 0,020%.
- 2.13. Предельные отклонения по химическому составу в готовом прокате от норм табл. 1 должны соответствовать табл. 2.

Таблица 2

Наименование элемента	Предельные отклонения по массовой доле элементов, %, в прокате из						
	стали						
	C235	C245-C285	С345-С590К				
Углерод	-	-	+0,020				
Марганец	+0,050	+0,050	$\pm 0,100$				
		-0,030					
Кремний	-	+0,030	$\pm 0,050$				
		-0,020					
Хром	-	-	$\pm 0,050$				
Никель	-	-	$\pm 0,050$				
Медь	-	-	$\pm 0,050$				
Cepa	+0,006	+0,005	+0,005				
Фосфор	+0,006	+0,005	+0,005				
Азот	-	-	+0,005				
Ванадий	-	-	+0,020				
			-0,010				

Примечание. В прокате из стали С345К предельное отклонение по массовой доле фосфора составляет $\pm 0,03\%$, из стали С590 и С590К - предельные отклонения по массовой доле молибдена составляют $\pm 0,02\%$, из стали С345К и С590К - предельные отклонения по массовой доле алюминия составляют $\pm 0,02\%$.

2.13.1. Допускается химический анализ стали на содержание хрома, никеля (кроме стали С345К и С590К), меди (кроме стали С345К, С345Д, С375Д, С390Д, С390К и С440Д), мышьяка и азота (кроме стали С390, С390К, С440 и С590), алюминия (кроме стали С345К и С590К), а в стали С235 также кремния и в стали С590К титана изготовителю не проводить. Требуемый

химический состав гарантируется изготовителем. В стали, выплавляемой из керченских руд, определение мышьяка обязательно.

- 2.13.2. Допускается химический анализ готового проката изготовителю не проводить. Установленные нормы гарантируются изготовителем.
- 2.14. Прокат изготовляют в горячекатаном состоянии. Для обеспечения требуемых свойств допускается применение термической обработки.

Листы из стали C390, C390К и C440 изготовляют в нормализованном или улучшенном состоянии, листы из стали C590 и C590К - в улучшенном состоянии.

- 2.15. Состояние поверхности и кромок для листового и широкополосного универсального проката должно соответствовать требованиям ГОСТ 14637-79 и ГОСТ 16523-70, фасонного проката ГОСТ 535-88, подгруппы 1. Зачистка поверхности проката допускается на глубину, не выводящую за пределы минусовых отклонений.
- 2.16. Плоскостность листового проката должна соответствовать требованиям ГОСТ 19903-74. Вид плоскостности оговаривается в заказе. Для листового проката из стали С590, С590К толщиной до 20 мм включ. отклонения от плоскостности должны быть не более 15 мм на 1 м длины, толщиной свыше 20 мм не более 12 мм на 1м длины.
 - 2.17. Расслоение проката не допускается.

По сплошности при проведении ультразвукового контроля прокат должен соответствовать классам 0, 1, 2, 3 ГОСТ 22727-88.

Необходимость проведения УЗК и класс сплошности указывают в заказе.

2.18. Свариваемость стали гарантируется изготовителем.

По требованию потребителя углеродный эквивалент (C_3) должен быть для стали C390 и C390К не более 0,49%, стали C440 - не более 0,51%.

2.19. Механические свойства при растяжении, ударная вязкость, а также условия испытаний на изгиб должны соответствовать для фасонного проката требованиям табл. 3, листового и широкополосного универсального - табл. 4.

Механические свойства фасонного проката

Наимено	Толщина полки, мм	Механ	ические характери	стики	Изгиб до	Ударная вязкость КСU, Дж/см² (кгс·м/см²)			(кгс·м/см²)
вание		Предел	Временное	Относительное	параллельности				
стали		текучести σ_{T} ,	сопротивление	удлинение δ_5 ,	сторон (<i>a</i> -	пр	и температуре, °	C	после
		$H/мм^2$ (кгс/мм ²)	$\sigma_{\rm B},{\rm H/mm^2}$	%	толщина образца,				механического
			$(\kappa \Gamma c/MM^2)$		в d - диаметр				старения
					оправки)				
						-20	-40	-70	
			не менее				не	менее	
C235	От 4 до 20 включ.	235(24)	360(37)	26	d=a	-	-	_	-
	Св. 20 " 40 "	225(23)	360(37)	25	d=2a	-	-	-	-
C245	От 4 до 20 включ.	245(25)	370(38)	25	d=a	-	-	-	29(3)*
	Св. 20 " 25 "	235(24)	370(38)	24	d=2a	=	-	-	29(3)
	" 25 " 30 "	235(24)	370(38)	24	d=2a	=	-	-	=
C255	От 4 до 10 включ.	255(26)	380(39)	25	d=a	29(3)*	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	245(25)	370(38)	25	d=a	29(3)	-	_	29(3)
	" 20 " 40 "	235(24)	370(38)	24	d=2a	29(3)	-	-	29(3)
C275	От 4 до 10 включ.	275(28)	390(40)	24	d=a	-	-	_	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	275(28)	380(39)	23	d=a	-	-	-	29(3)
C285	От 4 до 10 включ.	285(29)	400(41)	24	d=a	29(3)*	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	275(28)	390(40)	23	d=a	29(3)	-	_	29(3)
C345	От 4 до 10 включ.	345(35)	490(50)	21	d=2a	-	39(4,0)	34(3,5)	29(3)
	Св. 10 " 20 "	325(33)	470(48)	21	d=2a	-	34(3,5)	29(3,0)	29(3)
	" 20 " 40 "	305(31)	460(47)	21	d=2a	-	34(3,5)	-	29(3)
С345К	От 4 до 10 включ.	345(35)	470(48)	20	d=2a	-	39(4,0)	-	-
C375	От 4 до 10 включ.	375(38)	510(52)	20	d=2a	-	39(4,0)	34(3,5)	29(3)
	Св. 10 " 20 "	355(36)	490(50)	20	d=2a	_	34(3,5)	29(3,0)	29(3)
	" 20 " 40 "	335(34)	480(49)	20	d=2a	-	34(3,5)	-	29(3)

^{*} Для профиля толщиной 5 мм норма ударной вязкости 49 Дж/см 2 (5 кгс·м/см 2).

Механические свойства листового и широкополосного универсального проката

Наимено	Толщина листа, мм	Механи	ческие характери	стики	Изгиб до параллельности	Ударна	ая вязкості	ь КСU, Дж/	см² (кгс·м/см²)
вание		Предел текучести	Временное	Относительное	сторон (a - толщина образца,				
стали		$\sigma_{\rm T}$, H/mm ² (kgc/mm ²	сопротивление	удлинение δ5,	d - диаметр оправки)	при	температу	pe, °C	после
)	$\sigma_{\rm B}, {\rm H/mm^2}$	%					механического
			$(\kappa \Gamma c/MM^2)$						старения
						-20	-40	-70	
			не менее					не менее	
C235	От 2 до 3,9	235(24)	360(37)	20	d=a	-	-	-	-
	" 4 " 40 включ.	235(24)	360(37)	26	d=1,5a	-	-	-	-
	Св. 20 " 40 "	225(23)	360(37)	26	d=2.0a	-	-	-	-
	" 40 " 100 "	215(22)	360(37)	24	d=2,0a	-	-	-	-
	" 100	195(20)	360(37)	24	d=2.0a	-	-	-	-
C245	От 2 до 3,9	245(25)	370(38)	20	d=a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	245(25)	370(38)	25	d=1,5a	-	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	245(25)	370(38)	25	d=1,5a	-	-	-	29(3)
C255	От 2 до 3,9	255(26)	380(39)	20	d=1,5a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	245(25)	380(39)	25	d=1,5a	29(3)*	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	245(25)	370(38)	25	d=1,5a	29(3)	-	-	29(3)
	" 20 " 40 "	235(24)	370(38)	25	d=2,0a	29(3)	-	-	29(3)
C275	От 2 до 3,9	275(28)	380(39)	18	d=1,5a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	275(28)	380(39)	24	d=1,5a	-	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	265(27)	370(38)	23	d=1,5a	-	-	-	29(3)
C285	От 2 до 3,9	285(29)	390(40)	17	d=1,5a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	275(28)	390(40)	24	d=1,5a	29(3)	-	-	29(3)*
	Св. 10 " 20 "	265(27)	380(39)	23	d=1,5a	29(3)	-	-	29(3)
C345	От 2 до 3,9	345(35)	490(50)	15	d=2a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	345(35)	490(50)	21	d=2a	-	39(4,0)	34(3,5)	29(3)
	Св. 10 " 20 "	325(33)	470(48)	21	d=2a	-	34(3,5)	29(3)	29(3)
	" 20 " 40 "	305(31)	460(47)	21	d=2a	-	34(3,5)	29(3)	29(3)
	" 40 " 60 "	285(29)	450(46)	21	d=2a	-	34(3,5)	29(3)	29(3)
	" 60 " 80 "	275(28)	440(45)	21	d=2a	-	34(3,5)	29(3)	29(3)
	" 80 " 160 "	265(27)	430(44)	21	d=2a		34(3,5)	29(3)	29(3)
С345К	От 4 до 10 включ.	345(35)	470(48)	20	d=2a	-	39(4,0)	-	-
C375	От 2 до 3,9	375(38)	510(52)	14	d=2a	-	-	-	-
	" 4 " 10 включ.	375(38)	510(52)	20	d=2a	-	39(4,0)	34(3,5)	29(3)
	Св. 10 " 20 "	355(36)	490(50)	20	d=2a	-	34(3,5)	29(3)	29(3)
	" 20 " 40 "	335(34)	480(49)	20	d=2a	_	34(3,5)	29(3)	29(3)

C390	От 4 до 50 включ.	390(40)	540(55)	20	d=2a	-	-	29(3)**	-
C390K	От 4 до 30 включ.	390(40)	540(55)	19	d=2a	-	-	29(3)**	=
C440	От 4 до 30 включ.	440(45)	590(60)	20	d=2a	-	-	29(3)**	-
	Св. 30 " 50 "	410(42)	570(58)	20	d=2a	-	-	29(3)	-
C590	От 10 до 36 включ.	590(60)	685(70)	14	d=3a	-	34(3,5)	-	-
C590K	От 10 до 40 включ.	590(60)	685(70)	14	d=3a	-	-	29(3)	-

 $[\]overline{^* \, \text{Для листов}}$ и полосы толщиной 5 мм норма ударной вязкости 39 Дж/см 2 (4,0 кгс·м/см 2)

Примечания:

- 1. Для стали С590К допускается снижение предела текучести и временного сопротивления на 49 Н/мм² (5,0 кгс·м/см²), относительного удлинения на 2% абс.
- 2. Для стали С590КШ ударная вязкость при температуре минус 70°С должна быть не менее 49 Дж/см² (5,0 кгс·м/см²).
- 3. Для стали C590 и C590К проба на изгиб должна выдержать изгиб на 120° без надрывов и трещин и догиб до 180° без разделения на две отдельные части.

^{**} Для листов и полосы толщиной 5 мм норма ударной вязкости 34 Дж/см² (3,5 кгс·м/см²)

- 2.20. Значение временного сопротивления проката из стали С390, С390K, С440, С590 и С590K не должны превышать нормативные более чем на 180 H/mm^2 (18.5 кгс/мm^2).
- 2.21. Для листового проката из стали C235, C245, C255, C275 и C285 толщиной 4-8 мм норма относительного удлинения в табл. 4 уменьшается на 2% абс.
 - 2.22. Нормы ударной вязкости приведены для проката толщиной 5 мм и более.

Для фасонного проката нормы ударной вязкости при температуре минус 70°C относятся к профилям с толщиной полки до 11 мм включительно; по согласованию изготовителя с потребителем эти нормы могут быть распространены на прокат толщиной до 20 мм.

- 2.23. Допускается снижение величины ударной вязкости на одном образце на 30%. При этом среднее значение результатов испытаний должно быть не ниже норм табл. 3 и 4.
- 2.24. Прокат из стали C345 и C375 изготовляют категорий 1, 2, 3 и 4 в зависимости от требований по испытаниям на ударный изгиб. Нормируемые показатели ударной вязкости для проката из стали C345 и C375 различных категорий, оговоренных в заказе, приведены в табл. 5.

Таблица 5

Нормируемая	Категория				
характеристика					
	1	2	3	4	
Ударная вязкость при:					
-40°C	+	-	+	-	
-70°C	_	+	_	+	
Ударная вязкость после	-	-	+	+	
механического старения					

- 2.25. Для листового проката из стали C390, C390K, C440, C590 и C590K дополнительно определяют ударную вязкость при температуре минус 40° C на образцах типа 11 по ГОСТ 9454-78. Ударная вязкость должна быть не менее 20 Дж/см² (2,0 кгс·м/см²). Норма не является браковочной до 01.01.91. Определение обязательно.
- 2.26. Для листов из стали С590К (С590КШ) излом специальных надрезанных образцов должен иметь волокнистое строение на площади не менее 80%.
- 2.27. Остальные требования к листовому прокату по ГОСТ 14637-79, ГОСТ 16523-70, фасонному по ГОСТ 535-88, профилям стальным гнутым по ГОСТ 11474-76.
- 2.28. Маркировка, упаковка по ГОСТ 7566-81 с дополнениями: для фасонного проката по ГОСТ 535-88; для листового и широкополосного универсального по ГОСТ 14637-79; для гнутых профилей по ГОСТ 11474-76.
- 2.28.1. Маркировку фасонного проката из стали C235, C245, C255, C275, C285, C345 и C375 проводят несмываемой краской, при этом используют цвета, приведенные в табл. 6.

Таблица 6

Наименование стали	Цвета маркировки
C235	Желтый и коричневый
C245	Желтый и зеленый
C255	Желтый и синий
C275	Желтый и белый
C285	Белый и коричневый
C345	Синий и коричневый
C375	Синий и белый

3. ПРИЕМКА

- 3.1. Прокат принимают партиями. Партия должна состоять из проката одного размера, одной плавки ковша, а для термообработанного проката и одного режима термической обработки.
- 3.2. Партия должна сопровождаться документом о качестве по ГОСТ 7566-81, ГОСТ 14637-79, ГОСТ 16523-70 для листового проката, ГОСТ 535-88 для фасонного проката, ГОСТ 11474-76 для профилей стальных гнутых с дополнениями: условное обозначение проката;

способ обработки стали в ковше (при наличии обработки);

значения приемочных чисел для двух и шести испытаний, определенных в соответствии с п. 3.1 приложения 3;

значения ударной вязкости для образцов с концентратором вида V при температуре минус $40^{\circ}C$:

класс сплошности листового проката при ультразвуковом контроле.

- 3.3. Для проверки механических свойств проката от партии случайно отбирают две штанги, две универсальных полосы, два листа, два рулона. Случайность обеспечивается методом систематического отбора по ГОСТ 18321-73.
- 3.4. Объем выборки для проверки качества поверхности и размеров по ГОСТ 14637-79, ГОСТ 16523-70, ГОСТ 535-88, для ультразвукового контроля сплошности листового проката по ГОСТ 14637-79.
- 3.5. Испытание на изгиб фасонного проката толщиной до 20 мм изготовитель проводит на каждой двадцатой партии.
- 3.6. При получении неудовлетворительных результатов испытаний на изгиб, ударную вязкость, при контроле качества поверхности и размеров повторные испытания проводят на выборке, отобранной по ГОСТ 7566-81.

При получении неудовлетворительных результатов испытаний по пределу текучести, временному сопротивлению и относительному удлинению повторные испытания проводят на выборке, отобранной в соответствии с приложением 3.

Результаты испытаний распространяют на всю партию.

При получении неудовлетворительных результатов испытаний при УЗК изготовитель проводит испытания на каждом листе партии.

4. МЕТОДЫ КОНТРОЛЯ

- 4.1. Отбор проб для определения химического состава стали проводят по ГОСТ 7565-81.
- 4.2. Химический анализ стали проводят по ГОСТ 12346-78, ГОСТ 12347-77, ГОСТ 12348-78, ГОСТ 12350-78, ГОСТ 12351-81, ГОСТ 12352-81, ГОСТ 12355-78, ГОСТ 12356-81, ГОСТ 12357-84, ГОСТ 12358-82, ГОСТ 12359-81, ГОСТ 12361-81, ГОСТ 12364-84, ГОСТ 17745-72, ГОСТ 18895-81, ГОСТ 20560-81, ГОСТ 22536.0-87, ГОСТ 22536.1-88, ГОСТ 22536.2-87, ГОСТ 22536.3-88, ГОСТ 22536.4-77, ГОСТ 22536.5-87, ГОСТ 22536.6-88, ГОСТ 22536.7-77, ГОСТ 22536.8-87, ГОСТ 22536.9-88, ГОСТ 22536.10-88, ГОСТ 22536.11-87, ГОСТ 22536.12-88, ГОСТ 27809-88 или другими методами, обеспечивающими необходимую точность анализа.

При разногласиях между изготовителем и потребителем оценку проводят стандартными методами.

4.3. Углеродный эквивалент (C_3), %, определяют по формуле

$$C_{3} = C + \frac{Mn}{6} + \frac{Si}{24} + \frac{Cr}{5} + \frac{Ni}{40} + \frac{Cu}{13} + \frac{V}{14} + \frac{P}{2},$$
 (1)

где C, Mn, Si, Cr, Ni, Cu, V, P - массовые доли углерода, марганца, кремния, хрома, никеля, меди, ванадия и фосфора, %.

- 4.4. Расслоение проката контролируют при порезке у изготовителя и потребителя осмотром кромок.
- 4.5. Ультразвуковой контроль сплошности листового проката проводят в соответствии с ГОСТ 22727-78.

(Измененная редакция, Изм. № 1).

- 4.6. Отбор проб и изготовление образцов для механических и технологических испытаний проводят по ГОСТ 7564-73. Из фасонного проката и универсальной полосы образцы вырезают вдоль, из листового поперек направления прокатки.
- 4.7. От каждой отобранной для контроля штанги, листа, универсальной полосы, рулона отбирают пробы и изготовляют для испытания на растяжение, изгиб и определение количества волокна в изломе по одному образцу, для определения ударной вязкости по два образца для каждой температуры.

Контроль гнутых профилей проводят по заготовке.

- 4.8. Испытание на растяжение проводят на образцах пятикратной длины по ГОСТ 1497-84. Для проката толщиной менее 3 мм ширина образца 15 мм. Предел текучести определяют по диаграмме растяжения.
- 4.9. Контроль предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения проводят по методике, приведенной в приложении 3.

При возникновении разногласий испытывают шесть образцов, отобранных случайно по ГОСТ 18321-73.

- 4.10. Испытание на изгиб проводят по ГОСТ 14019-80.
- 4.11. Определение ударной вязкости проводят для проката с номинальной толщиной 5 мм и более по ГОСТ 9454-78 на образцах с концентратором вида U.

Ударную вязкость проката с номинальной толщиной до 10 мм включительно определяют на образцах толщиной, равной толщине проката. Для проката толщиной более 10 мм ударную вязкость определяют на образцах типа 1 по ГОСТ 9454-78.

Кроме того, ударную вязкость листового проката из стали С390, С390К, С440, С590 и С590К при температуре минус 40° С определяют на образцах типа 11, вырезанных поперек направления прокатки.

4.12. Ударную вязкость после механического старения определяют по ГОСТ 7268-82 на образцах с концентратором вида U.

Толщина образцов должна соответствовать принятой в п. 4.11.

4.13. В листовом прокате из стали С590К (С590КШ) определяют по ГОСТ 5521-86 количество волокна в изломе при плюс 20°С на образцах с толщиной, равной толщине листа.

5. ТРАНСПОРТИРОВАНИЕ И ХРАНЕНИЕ

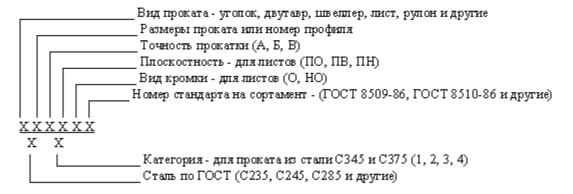
- 5.1. Транспортирование и хранение по ГОСТ 7566-81 с дополнением: для фасонного проката по ГОСТ 535-88, для листового и широкополосного универсального по ГОСТ 14637-79, ГОСТ 16523-70, а для гнутых профилей по ГОСТ 11474-76.
- 5.1.1. Железнодорожным транспортом прокат транспортируется на платформах и в полувагонах. Вид отправки повагонный.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 Справочное

Марки по действующей нормативно-технической документации

Наименование стали	Марки по действующим стандартам					
	Марка стали	Обозначение стандарта				
C235	Ст3кп2	ГОСТ 380-88, ГОСТ 535-88				
C245	Ст3пс5	ГОСТ 380-88, ГОСТ 535-88				
	Ст3сп5	ГОСТ 380-88, ГОСТ 535-88				
C255	Ст3Гпс, Ст3Гсп	ГОСТ 380-88				
C275	Ст3пс	ГОСТ 380-88				
C285	Ст3сп, Ст3Гпс, Ст3Гсп	ГОСТ 380-88				
C345	12Г2С	-				
	09Г2С	ΓOCT 19282-73				
С345Д	12Г2СД	-				
	09Г2СД	-				
C345K	10ХНДП	ΓOCT 19282-73				
C375	12Г2С	-				
С375Д	12Г2СД	-				
C390	14Г2АФ	ГОСТ 19282-73				
С390Д	14Г2АФД	ГОСТ 19282-73				
С390К	15Г2АФДпс	ГОСТ 19282-73				
C440	16Г2АФ	ГОСТ 19282-73				
С440Д	16Г2АФД	ГОСТ 19282-73				
C590	12Г2СМФ	-				
С590К	12ГН2МФАЮ	-				

Схемы и примеры условных обозначений проката



Прокат угловой равнополочный, обычной точности прокатки (B), размерами 75x75x6 мм по ГОСТ 8509-86, из стали C245 по ГОСТ 27772-88

$$У$$
голок $\frac{75 \times 75 \times 6 - B}{C245}$ $\frac{FOCT}{FOCT}$ $\frac{8509 - 86}{27782 - 88}$

Балка двугавровая № 20 по ГОСТ 8239-72, из стали С275 по ГОСТ 27772-88

Двутавр
$$\frac{20 \quad \Gamma OCT}{C275 \quad \Gamma OCT} \quad 8239 - 72}{C275 \quad \Gamma OCT} \quad 27772 - 88}$$

Швеллер № 18 с уклоном внутренних граней полок по ГОСТ 8240-72 из стали С285 по ГОСТ 27772-88

$$H$$
Івеллер $\frac{18}{C285}$ $\frac{\Gamma OCT}{\Gamma OCT}$ $\frac{8240-72}{27772-88}$

Прокат листовой размерами 10x1000x2000 мм, повышенной точности (A), высокой плоскостности (ПВ), с обрезной кромкой (O), из стали C390 по ГОСТ 27772-88

$$\textit{Jucm} \frac{10 \times 1000 \times 2000 - \textit{A} - \textit{\Pi}\textit{B} - \textit{O} \quad \textit{FOCT} \quad 19903 - 74}{\textit{C390} \quad \textit{FOCT} \quad 27772 - 88}$$

Прокат листовой размерами 8x1000x2000 мм, нормальной точности (Б), улучшенной плоскостности (ПУ), с необрезной кромкой (НО), по ГОСТ 19903-74, из стали С345 с повышенным содержанием меди (Д), категории 3 по ГОСТ 27772-88

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 Обязательное Настоящая методика предназначена для оценивания соответствия механических свойств партии проката требованиям стандарта.

Заданная вероятность выполнения норм предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения каждой партии и всего объема поставляемого проката достигается статистической оценкой уровня и неоднородности свойств металла при определенном технологическом процессе, а также процедурой контроля, предусмотренными настоящим стандартом и осуществляемыми изготовителем.

1. Общие положения

- 1.1. Термины, основные понятия и обозначения в соответствии с ГОСТ 16504-81, ГОСТ 15895-77, ГОСТ 15467-79 и другой нормативно-технической документацией.
- 1.2. Вероятность выполнения норм стандарта по пределу текучести, временному сопротивлению и относительному удлинению в каждой партии проката должна быть не ниже 0,95.
- 1.3. Оценивание соответствия механических свойств каждой партии требованиям стандарта и дифференцирование партий по прочности сталей C245 и C275, а также C255 и C285, C345 и C375 осуществляется на основании результатов испытаний образцов, отобранных и изготовленных в соответствии с пп. 3.3, 4.6, 4.7 стандарта, или с помощью уравнений регрессии, отражающих связь между пределом текучести, временным сопротивлением и относительным удлинением с одной стороны и плавочным химическим составом, размером профиля и прочими регистрируемыми технологическими факторами с другой.

2. Требования к выборке, статистики распределений

2.1. Механические свойства проката, изготовленного из одной стали, на одном стане, одного или группы близких профилеразмеров, одного варианта химического состава образуют генеральную совокупность.

Оценивание параметров, отражающих уровень и неоднородность контролируемой характеристики проката в генеральной совокупности, проводится на основании результатов первичных испытаний, образующих выборку.

- 2.2. Для проката из стали C245 и C275; C255 и C285; C345 и C375 попарно формируется общая выборка.
- 2.3. Выборка должна быть представительной и включать все результаты первичных испытаний за достаточно длительный промежуток времени (не менее полугода), в течение которого технологический процесс не претерпевал направленных изменений (смена агрегатов, способов разливки, изменение сырья, развеса слитка, температурного режима прокатки и т. п.). Минимальный объем выборки (N) 250 партий-плавок. Для получения представительных выборок возможна группировка профилей разных размеров в одну совокупность с проверкой неоднородности общей выборки.
- 2.4. При статистической обработке результатов испытаний, образующих выборку, определяют выборочное среднее (\overline{X}) по формуле

$$\overline{X} = \frac{1}{N} \sum_{i=1}^{N} X_i, \quad (2)$$

где X_1 , X_2 ... X_N - совокупность значений случайной величины X, образующих выборку, и несмещенную оценку среднего квадратического отклонения (S) по формуле

$$S = \sqrt{\frac{2}{N-1} \sum_{i=1}^{N} (X_i - \overline{X})^2}, \quad (3)$$

а также разность (h) между \overline{X} и нормативным значением (C) приведенным в табл. 3 и 4 стандарта.

Величина h для предела текучести и временного сопротивления должна быть не менее 1,64S. Если это условие для каких-либо выборок не выполняется, то изготовление этого вида проката по настоящему стандарту не допускается.

2.5. Распределение характеристики в выборке предполагается соответствующим нормальному закону. Проверка гипотезы о нормальном законе распределения выполняется в соответствии с нормативно-технической документацией. Уровень значимости согласия эмпирического и нормального распределений должен быть не ниже 0,01.

Оценивание анормальности результатов испытаний, вошедших в выборку, проводят по нормативно-технической документации при уровне значимости, равном 0,05.

2.6. Оценку среднего квадратического отклонения предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения в партии определяет предприятие-изготовитель экспериментально. Испытывается не менее трех случайных партий проката, входящих в данную генеральную совокупность. От каждой партии испытывается не менее 50 образцов, отобранных случайно. Случайность обеспечивается соответствием ГОСТ 18321-73.

Для последующего использования принимается величина S_0 полученная как среднее арифметическое значение выборочных средних квадратических отклонений в испытанных партиях, вычисленных по формуле (3).

Если для предела текучести и временного сопротивления полученное значение S_0 меньше $10 \text{ H/mm}^2 (1 \text{кгс/mm}^2)$, принимается $S_0 = 10 \text{ H/mm}^2 (1 \text{кгс/mm}^2)$.

3. Оценивание соответствия механических свойств партий листового, широкополосного и фасонного проката требованиям стандарта

3.1. Механические свойства партии проката оценивают по результатам испытания на растяжение двух образцов (n=2). Средние арифметические значения (\overline{X}_n) этих результатов для предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения должна быть не меньше соответствующих значений приемочных чисел (C_n), определяемых по формуле

$$C_n = \frac{1}{n} [C(d+n) + 1,64S_0 \sqrt{(d+n)(d+n+1)} - d\overline{X}], \quad (4)$$

где
$$d = \frac{S_0^2}{S^2 - S_0^2}$$
.

При этом значения временного сопротивления при испытании каждого из образцов партии проката из сталей, указанных в п. 2.20 стандарта, должны быть не больше величины C+180 (H/mm^2).

3.2. Если при испытании на растяжение двух образцов требование п. 3.1 настоящего приложения не выполняется хотя бы для одной из характеристик, то проводится испытание еще четырех образцов, отобранных от четырех разных листов или штанг. Результаты испытаний считаются удовлетворительными, если для предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения X_n не меньше C_n при n=6.

При необходимости формирования выборки используют результаты первых двух испытаний. При этом значения временного сопротивления при испытании каждого из четырех образцов партии проката из сталей, указанных в п. 2.20 стандарта, должны быть не больше величины C+180 (H/мм²).

- 3.3. Для сталей C235, C245, C255, C275, C285, C345, C375 оценивание соответствия механических свойств партий проката требованиям стандарта может проводиться с помощью уравнений регрессии в соответствии с ОСТ 14-34-78.
- 3.4. При статистическом оценивании соответствия механических свойств партий проката требованиям стандарта с помощью уравнений регрессии минимальное количество партий, подвергаемых прямым испытаниям на растяжение, устанавливается в зависимости от меньшего из значений параметра Z, вычисленных для предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения по формуле

$$Z = \frac{n - 1.64 \cdot S_0}{\sqrt{S^2 - S_0^2}}$$
 (5)

При $Z \ge 2,0$ - испытывается не менее одной из 10 партий;

при $1,6 \le Z < 2,0$ - испытывается не менее одной из 5 партий;

при Z<1,6 - испытывается каждая партия.

3.5. Оценивание надежности прогнозирования механических свойств по уравнениям регрессии с помощью контрольных карт и контроль стабильности качества проката проводят в соответствии с ОСТ 14-34-78.

4. Оценивание соответствия механических свойств рулонного проката требованиям стандарта

- 4.1. Оценивание соответствия уровня механических свойств партии проката, поставляемого в рулонах, требованиям стандарта осуществляется с использованием статистических зависимостей и учетом разницы в уровне прочностных и пластических характеристик наружных витков и средней части рулона.
- 4.2. Статистические зависимости могут быть выражены уравнениями регрессии, отражающими связь предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения в средней части рулона с результатами испытаний наружных витков, плавочным химическим составом, толщиной листа, температурными режимами прокатки и смотки в рулон, а также с другими регистрируемыми параметрами, получаемыми при использовании неразрушающих методов контроля.
- 4.3. Выборка, используемая для оценивания уровня и неоднородности механических свойств проката, поставляемого в рулонах, составляется по результатам испытаний образцов, случайно отобранных из средней части рулонов при их порезке на листы. В выборку включают результаты испытания образцов, отобранных не менее чем от 50 партий-плавок. От каждой партии образцы отбирают от равного числа рулонов (не менее двух), от каждого рулона отбирается равное число образцов. Для выборки определяют значения \overline{X} , S и h.

Остальные требования к выборкам, характеризующим механические свойства проката, поставляемого в рулонах, в соответствии с пп. 2.1-2.5 настоящего приложения.

Выборки для характеристик, являющихся аргументами в уравнениях регрессии, составляют в соответствующих объемах.

- 4.4. Прогнозирование и оценивание соответствия свойств партии проката, поставляемого в рулонах, требованиям стандарта с помощью уравнений парной и множественной регрессии допускается при величине коэффициента парной и, соответственно, множественной корреляции не ниже 0,4 и проводится в соответствии с пп. 3.1, 3.2, 3.4 настоящего приложения.
- 4.5. Если требование п. 4.4 настоящего приложения не выполняется в части величины коэффициента корреляции, то предприятие-изготовитель проводит оценивание соответствия свойств проката, поставляемого в рулонах, в соответствии с требованиями, излагаемыми в пп. 4.5.1-4.5.3.
- 4.5.1. Для предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения определяется экспериментальная величина S_0 , для чего испытывается прокат не менее трех случайных партий, входящих в данную генеральную совокупность. От каждой партии отбирают три рулона, от каждого рулона не менее 20 образцов равномерно по длине раската.

Остальные требования по определению величины S_{θ} в соответствии с п. 2.6 настоящего приложения.

4.5.2. Для предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения, кроме выборок, составляемых в соответствии с требованиями п. 4.3, параллельно формируется выборка случайной величины - Δ . Величина Δ - разность среднего арифметического значения результатов испытаний двух образцов, отобранных от наружных витков двух рулонов партии, и среднего арифметического значения результатов испытаний такого же числа образцов, отобранных от средней части этих же рулонов.

Для величины Δ определяются выборочное среднее ($\overline{\Delta}$) и среднее квадратическое отклонение (S_{Δ}).

4.5.3. Для оценивания соответствия партии проката требованиям стандарта проводят испытание двух образцов, отобранных из наружных витков двух случайных рулонов партии, и определяют среднее арифметическое значение ($\overline{X_n}$) результатов этих испытаний.

Расчетные значения предела текучести, временного сопротивления и относительного удлинения определяют по формуле

$$X_0 = \overline{X_n} - \overline{\Delta} - S_{\Delta}. \quad (6)$$

Расчетные значения должны быть не меньше приемочного числа C_n , определяемого по формуле п. 3.1 настоящего приложения, при n=2.