

27772-88



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР

ПРОКАТ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬНЫХ СТАЛЬНЫХ
КОНСТРУКЦИЙ

ОБЩИЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ УСЛОВИЯ

ГОСТ 27772—88

Издание официальное



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ
Москва

**ПРОКАТ ДЛЯ СТРОИТЕЛЬНЫХ
СТАЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ**

Общие технические условия

Structural steel structure rolled products.
General specifications

ГОСТ

27772—88

ОКП 092500, 093000, 097000, 112000

Срок действия с 01.01.89

до 01.01.99

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на горячекатанный фасонный (уголки, двутавры, 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. СОДЕРЖАНИЕ

1.1. Фасонный прокат изготавливают из стали С235, С245, С255, С275, С285, С345, С345К, С375, листовой, универсальный прокат и гнутые профили — из стали С235, С245, С255, С275, С285, С345, С345К, С375, С390, С390К, С440, С590, С590К.

Примечание. Буква С 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,



С. 2 ГОСТ 27772—88

ГОСТ 8239—72 — для балок двутавровых,

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

ГОСТ 26020—83 — для двутавров 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 профилированием.

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 изготавливают 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 С255 с массовой долей марганца 0,8—1,1% и кремния 0,15—0,30% изготавливают толщиной более 30 мм, из стали С285 того же химического состава — толщиной не менее 16 мм.

2.5. По требованию потребителя массовая доля меди в стали С345, С375, С390, С440 должна быть 0,15—0,30%, при этом к обозначению стали добавляется буква Д, например С345Д.

2.6. Допускается способом термического улучшения со специального нагрева изготавливать листовой прокат стали С390 с химическим составом стали С345, а также способом термического упрочнения с прокатного нагрева изготавливать 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

Массовая доля элементов, %

Наимено- вание стали	углеро- да, не более	марганца	кремния	серы, не более	фосфора	хрома	никеля	меди	ванадия	других элементов
C235	0,22	Не более 0,60	Не более 0,05	0,050	Не более 0,040	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	—	—
C245, C275, C345T*, C375T*	0,22	Не более 0,65	0,05—0,15	0,050	Не более 0,040	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	—	—
C255, C285, C345T*, C375T*	0,22	Не более 0,65 0,8—1,10	0,15—0,30 0,05—0,15	0,050	Не более 0,040	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	—	—
C345, C375, C390T**	0,20	0,8—1,10	0,15—0,30	0,050	Не более 0,040	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	—	—
C345K	0,15	1,30—1,70	Не более 0,80	0,040	Не более 0,035	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	—	—
C390	0,12	0,30—0,60	0,17—0,37	0,040	0,070— 0,120	0,50— 0,80	0,30— 0,60	0,30— 0,50	—	Алюминий 0,08—0,15
C390K	0,18	1,20—1,60	Не более 0,60	0,040	Не более 0,035	Не более 0,40	Не более 0,30	Не более 0,30	0,07— 0,12	Азот 0,015—0,025
C440	0,20	1,30—1,70	Не более 0,60	0,040	Не более 0,035	Не более 0,40	Не более 0,30	Не более 0,30	0,08— 0,15	Азот 0,015—0,025
C590	0,15	1,30—1,70	0,40—0,70	0,035	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	Не более 0,30	0,07— 0,15	Молибден 0,15—0,25

Продолжение табл. 1

Наимено- вание стали	Углеро- да, не более	Массовая доля элементов, %								
		марганца	кремния	серы, не более	фосфора	хрома	никеля	меди	ванадия	других элементов
C590K	0,14	0,90—1,40	0,20—0,50	0,035	Не более 0,035 0,50	0,20— 0,50	1,40— 1,75	Не более 0,30	0,05— 0,10	Молибден 0,15—0,25 Азот 0,02—0,03 Алюминий 0,05—0,10

* Сталь термоулучшенная с прокатного нагрева.

**Сталь термоупрочченная со специального нагрева.

П р и м е ч а н и я:

1. В стали C245, C275, C295 и C285 допускается увеличение массовой доли марганца до 0,85%.
2. В стали C345K по согласованию изготовителя с потребителем допускается массовая доля никеля до 0,30%.
3. В стали C590K допускается замена части массовой доли никеля кобальтом.

Массовая доля мышьяка — не более 0,08%.

При выплавке стали из керченских руд массовая доля мышьяка — не более 0,15%, при этом в стали С345, С375, С390, С440, С590 и С590К массовая доля фосфора должна быть не более 0,030%.

2.8. Массовая доля остаточного (кислоторастворимого) алюминия в стали С255 и С285 с массовой долей марганца до 0,85% и кремния 0,15—0,30%, предназначеннной для листового и широкополосного универсального проката, должна быть не менее 0,020%.

Для стали С345 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 С590К 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	C345—C590К
Углерод	—	—	+0,020
Марганец	+0,050	+0,050 —0,030	±0,100
Кремний	—	+0,030 —0,020	±0,050
Хром	—	—	±0,050
Никель	—	—	±0,050
Медь	—	—	±0,050

Продолжение табл. 2

Наименование элемента	Предельные отклонения по массовой доле элементов, %, в прокате из стали		
	C235	C245—C285	C345—C590К
Сера	+0,006	+0,005	+0,005
Фосфор	+0,006	+0,005	+0,005
Азот	—	—	+0,005
Ванадий	—	—	+0,020 —0,010

П р и м е ч а н и е. В прокате из стали С345К предельное отклонение по массовой доле фосфора составляет +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 $+0,02$
 $-0,01\%$.

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 изготавливают в горячекатаном состоянии. Для обеспечения требуемых свойств допускается применение термической обработки.

Листы из стали С390, С390К и С440 изготавливают в нормализованном или улучшенном состоянии, листы из стали С590 и С590К — 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—79, подгруппы 1. Зачистка поверхности проката допускается на глубину, не выходящую за пределы минувших отклонений.

2.16. Плоскостность листового проката должна соответствовать требованиям ГОСТ 19903—74. Вид плоскости оговаривается в заказе. Для листового проката из стали С590, С590К толщиной до 20 мм включ. отклонения от плоскости должны

Таблица 3

Механические свойства фасонного проката

Наименование стали	Толщина полки, мм	Механические характеристики			Ударная вязкость КСУ, Дж/см ² (кгс · м/см ²)		
		Предел текучести σ_t , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Временное сопротивление σ_p , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Относительное удлинение δ_5 , %	Изгиб до параллельности сторон (a —толщина обреза, d —диаметр оправки)		после механического старения
					при температуре, °C	не менее	
C235	От 4 до 20 включ. Св. 20 » 40 »	235(24) 225(23)	360(37) 360(37)	26 25	$d=a$ $d=2a$	— —	— —
C245	От 4 до 20 включ. Св. 20 » 25 » » 25 » 30 »	245(25) 235(24) 235(24)	370(38) 370(38) 370(38)	25 24 24	$d=a$ $d=2a$ $d=2a$	— — —	29(3)* 29(3) —
C255	От 4 до 10 включ. Св. 10 » 20 » » 20 » 40 »	255(26) 245(25) 235(24)	380(39) 370(38) 370(38)	25 25 24	$d=a$ $d=a$ $d=2a$	29(3)* 29(3) 29(3)	29(3)* 29(3) 29(3)
C275	От 4 до 10 включ. Св. 10 » 20 »	275(28) 275(28)	390(40) 380(39)	24 23	$d=a$ $d=a$	— —	29(3)* 29(3)
C285	От 4 до 10 включ. Св. 10 » 20 »	285(29) 275(28)	400(41) 390(40)	24 23	$d=a$ $d=a$	29(3)* 29(3)	29(3)* 29(3)

Продолжение табл. 3

Наименование стали	Толщина полки, мм	Механические характеристики			Ударная вязкость КСУ, Дж/см ² (кгс · м/см ²)		
		Предел текучести σ_t , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Временное сопротивление σ_v , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Относительное удлинение δ_s , %	при температуре, °С		после механического старения
					-20	-40	
C345	От 4 до 10 включ.	345 (35) 325 (33) 305 (31)	490 (50) 470 (48) 460 (47)	21 21 21	$d=2a$ $d=2a$ $d=2a$	— — —	39 (4,0) 34 (3,5) 34 (3,5)
C345K	От 4 до 10 включ.	345 (35)	470 (48)	20	$d=2a$	—	39 (4,0) — —
C375	От 4 до 10 включ.	375 (38) 355 (36) 335 (34)	510 (52) 490 (50) 480 (49)	20 20 20	$d=2a$ $d=2a$ $d=2a$	— — —	39 (4,0) 34 (3,5) 34 (3,5)

* Для профиля толщиной 5 мм норма ударной вязкости 49 Дж/см² (5 кгс · м/см²).

Таблица 4

Механические свойства листового и широкополосного универсального проката

Наименование стали	Толщина листа, мм	Механические характеристики		Ударная вязкость КСУ, Дж/см ² (кгс · м/см ²)		Изгиб до параллельности сторон (a—толщина образца, d—диаметр оправки)	после механического старения	
		Предел текучести σ_t , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Временное сопротивление σ_z , Н/мм ² (кгс/мм ²)	при температуре, °С				
				—20	—40	—70		
		не менее		не менее				
C235	От 2 до 3,9 » 4 » 40 Св. 20 » 40 » 40 » 100 » 100	235(24) 235(24) 225(23) 215(22) 195(20)	360(37) 360(37) 360(37) 360(37) 360(37)	20 26 24 24 24	$d=a$ $d=1,5a$ $d=2,0a$ $d=2,0a$ $d=2,5a$	— — — — —	— — — — —	
C245	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20	245(25) 245(25) 245(25)	370(38) 370(38) 370(38)	20 25 25	$d=a$ $d=1,5a$ $d=1,5a$	— — —	— — —	
C255	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20 » 20 » 40	255(26) 245(25) 245(25) 235(24)	380(39) 380(39) 370(38) 370(38)	20 25 25 25	$d=1,5a$ $d=1,5a$ $d=1,5a$ $d=2,0a$	— — — —	— — — —	
C275	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20	275(28) 275(28) 265(27)	380(39) 380(39) 370(38)	18 24 23	$d=1,5a$ $d=1,5a$ $d=1,5a$	— — —	— — —	

Продолжение табл. 4

Наиме- нова- ние стали	Толщина листа, мм	Механические характеристики			Ударная вязкость KСU, Дж/см ² (кгс · м/см ²)		
		Предел текучести σ_T , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Временное сопротивление σ_y , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Относительное удлинение δ_5 , %	при температуре, °С		после ме- ханиче- ского старения
					—20	—40	
C285	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20 »	285(29) 275(28) 265(27)	390(40) 390(40) 380(39)	17 24 23	$d=1,5a$ $d=1,5a$ $d=1,5a$	29(3) 29(3) 29(3)	— — —
C345	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20 » » 20 » 40 » » 40 » 60 » » 60 » 80 » » 80 » 160 »	345(35) 345(35) 325(33) 305(31) 285(29) 275(28) 265(27)	490(50) 490(50) 470(48) 460(47) 450(46) 440(45) 430(44)	15 21 21 21 21 21 21	$d=2a$ $d=2a$ $d=2a$ $d=2a$ $d=2a$ $d=2a$ $d=2a$	— — — — — — —	39(4,0) 34(3,5) 34(3,5) 34(3,5) 34(3,5) 34(3,5) 34(3,5)
C345K	От 4 до 10 включ.	345(35)	470(48)	20	$d=2a$	—	39(4,0)
C375	От 2 до 3,9 » 4 » 10 включ. Св. 10 » 20 » » 20 » 40 »	375(38) 375(38) 355(36) 335(34)	510(52) 510(52) 490(50) 480(49)	14 20 20 20	$d=2a$ $d=2a$ $d=2a$ $d=2a$	— — — —	39(4,0) 34(3,5) 34(3,5) 34(3,5)
C390	От 4 до 50 включ.	390(40)	540(55)	20	$d=2a$	—	29(3) **

Продолжение табл. 4

Наименование стали	Толщина листа, мм	Механические характеристики		Ударная вязкость КСУ, Дж/см ² (кгс·м/см ²)			
		Предел текучести σ_T , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Временное сопротивление σ_a , Н/мм ² (кгс/мм ²)	Изгиб до параллельности сторон (a—толщина образца, d—диаметр отравки)		при температуре, °С (a—толщина, %)	после механического старения
				не менее	не менее		
C390K	От 4 до 30 включ.	390(40)	540(55)	19	d=2a	—	29(3) **
C440	От 4 до 30 включ. Св. 30 » 50 »	440(45) 410(42)	590(60) 570(58)	20 20	d=2a d=2a	— —	29(3) ** 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) —

* Для листов и полосы толщиной 5 мм норма ударной вязкости 39 Дж/см² (4,0 кгс·м/см²)

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

П р и м е ч а н и я:

- Для стали C590K допускается снижение предела текучести и временного сопротивления на 49 Н/мм² (5,0 кгс·м/см²), относительного удлинения — на 2 % абс.
- Для стали C590КШ ударная вязкость при температуре минус 70°C должна быть не менее 49 Дж/см² (5,0 кгс·м/см²).
- Для стали C590 и C590K проба на изгиб должна выдержать изгиб на 120° без надрывов и трещин и догиб до 180° без разделяния на две отдельные части.

быть не более 15 мм на 1 м длины, толщиной свыше 20 мм — не более 12 мм на 1 м 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_e) должен быть для стали С390 и С390К не более 0,49%, стали С440 — 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.

2.20. Значение временного сопротивления проката из стали С390, С390К, С440, С590 и С590К не должны превышать нормативные более чем на 180 Н/мм² (18,5 кгс/мм²).

2.21. Для листового проката из стали С235, С245, С255, С275 и С285 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 °С 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 С345 и С375 изготавливают категорий 1, 2, 3 и 4 в зависимости от требований по испытаниям на ударный изгиб. Нормируемые показатели ударной вязкости для проката из стали С345 и С375 различных категорий, оговоренных в заказе, приведены в табл. 5.

Таблица 5

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

2.25. Для листового проката из стали С390, С390К, С440, С590 и С590К дополнительно определяют ударную вязкость при температуре минус 40 °С 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—79, профилям стальным гнутым — по ГОСТ 11474—76.

2.28. Маркировка, упаковка — по ГОСТ 7566—81 с дополнениями: для фасонного проката — по ГОСТ 535—79; для листового и широкополосного универсального — по ГОСТ 14637—79; для гнутых профилей — по ГОСТ 11474—76.

2.28.1. Маркировку фасонного проката из стали С235, С245, С255, С275, С285, С345 и С375 проводят несмываемой краской, при этом используют цвета, приведенные в табл. 6.

Таблица 6

Наименование стали	Цвета маркировки
С235	Желтый и коричневый
С245	Желтый и зеленый
С255	Желтый и синий
С275	Желтый и белый
С285	Белый и коричневый
С345	Синий и коричневый
С375	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—79 — 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 °С;

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—79, 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, отобранный по ГОСТ 7566—81.

При получении неудовлетворительных результатов испытаний по пределу текучести, временному сопротивлению и относительному удлинению повторные испытания проводят на выборке, отобранный 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—77, ГОСТ 22536.2—87, ГОСТ 22536.3—77, ГОСТ 22536.4—77, ГОСТ 22536.5—87, ГОСТ 22536.6—77, ГОСТ 22536.7—77, ГОСТ 22536.8—87, ГОСТ 22536.9—77, ГОСТ 22536.10—77, ГОСТ 22536.11—87, ГОСТ 22536.12—77, ГОСТ 22536.13—77 или другими методами, обеспечивающими необходимую точность анализа.

При разногласиях между изготовителем и потребителем оценку проводят стандартными методами.

4.3. Углеродный эквивалент (C_9), %, определяют по формуле

$$C_9 = C + \frac{Mn}{6} + \frac{Si}{24} + \frac{Cr}{5} + \frac{Ni}{40} + \frac{Cu}{13} + \frac{V}{14} + \frac{P}{2}, \quad (1)$$

где С, 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—77, с 01.07.89 — по ГОСТ 22727—88.

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 отобранный для контроля штанги, листа, универсальной полосы, рулона отбирают пробы и изготавливают 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.

С. 16 ГОСТ 27772—88

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—79, для листового и широкополосного универсального — по ГОСТ 14637—79, ГОСТ 16523—70, для гнутых профилей — по ГОСТ 11474—76.

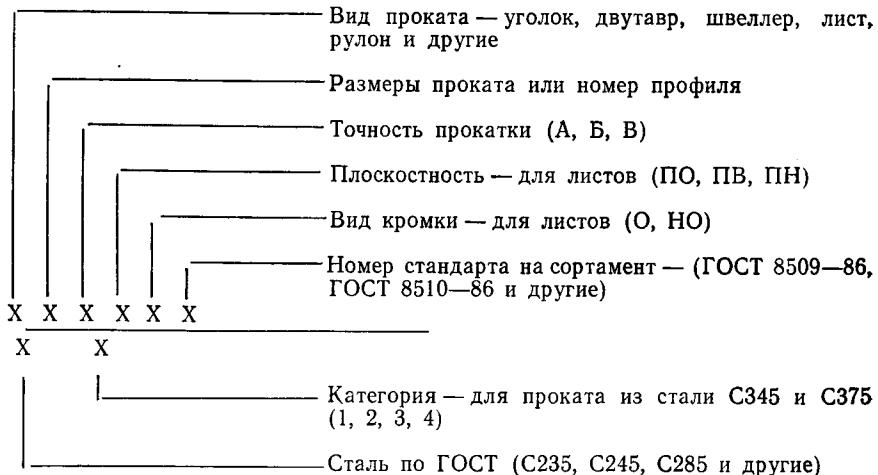
5.1.1. Железнодорожным транспортом прокат транспортируется на платформах и в полувагонах. Вид отправки — повагонный.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1
Справочное

Марки по действующей нормативно-технической документации

Наименование стали	Марки по действующим стандартам	
	Марка стали	Обозначение стандарта
C235	ВСт3кп2	ГОСТ 380—71
C245	ВСт3пс6	ГОСТ 380—71
C255	ВСт3сп5 ВСт3Гпс5 ВСт3Гсп5	ГОСТ 380—71 ГОСТ 380—71 ГОСТ 380—71
C275	ВСт3пс6	—
C285	ВСт3сп5 ВСт3Гпс5 ВСт3Гсп5	— — —
C345	12Г2С 09Г2С	ГОСТ 19282—73
C345Д	12Г2СД 09Г2СД	— —
C345К	10ХНДП	ГОСТ 19282—73
C375	12Г2С	—
C375Д	12Г2СД	—
C390	14Г2АФ	ГОСТ 19282—73
C390Д	14Г2АФД	ГОСТ 19282—73
C390К	15Г2АФДпс	ГОСТ 19282—73
C440	16Г2АФ	ГОСТ 19282—73
C440Д	16Г2АФД	ГОСТ 19282—73
C590	12Г2СМФ	—
C590К	12ГН2МФАЮ	—

СХЕМЫ И ПРИМЕРЫ УСЛОВНЫХ ОБОЗНАЧЕНИЙ ПРОКАТА



Прокат угловой равнополочный, обычной точности прокатки (В), размерами $75 \times 75 \times 6$ мм по ГОСТ 8509—86, из стали С245 по ГОСТ 27772—88.

Уголок $\frac{75 \times 75 \times 6 - В \text{ ГОСТ 8509--86}}{С245 \text{ ГОСТ 27772--88}}$.

Балка двутавровая № 20 по ГОСТ 8239—72, из стали С275 по ГОСТ 27772—88

Двутавр $\frac{20 \text{ ГОСТ 8239--72}}{С275 \text{ ГОСТ 27772--88}}$.

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

Швеллер $\frac{18 \text{ ГОСТ 8240--72}}{С285 \text{ ГОСТ 27772--88}}$.

Прокат листовой размерами $10 \times 1000 \times 2000$ мм, повышенной точности (А), высокой плоскости (ПВ), с обрезной кромкой (О), из стали С390 по ГОСТ 27772—88.

Лист $\frac{10 \times 1000 \times 2000 - А - ПВ - О \text{ ГОСТ 19903--74}}{С390 \text{ ГОСТ 27772--88}}$.

Прокат листовой размерами $8 \times 1000 \times 2000$ мм, нормальной точности (Б), улучшенной плоскости (ПУ), с необрезной кромкой (НО), по ГОСТ 19903—74, из стали С345 с повышенным содержанием меди (Д), категории 3 по ГОСТ 27772—88.

Лист $8 \times 1000 \times 2000$ -Б-ПУ-НО ГОСТ 19903—74
С345Д-3 ГОСТ 27772—88.

МЕТОДИКА КОНТРОЛЯ И ОЦЕНКИ МЕХАНИЧЕСКИХ СВОЙСТВ ПРОКАТА

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 осуществлямыми изготавителем.

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 С245 и С275, а также С255 и С285, С345 и С375 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 С245 и С275; С255 и С285; С345 и С375 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 (\bar{X}) по формуле

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

где $X_1, X_2 \dots X_N$ — совокупность значений случайной величины X , образующих выборку, и несмешенную оценку среднего квадратического отклонения (S) по формуле

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

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

Величина h для предела текучести и временного сопротивления должна быть не менее 1,64 S . 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 аномальности 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 Н/мм² (1 кгс/мм²), принимается $S_0 = 10$ Н/мм² (1 кгс/мм²).

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 (\bar{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

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

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

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 $C+180$ ($\text{Н}/\text{мм}^2$).

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 $C+180$ ($\text{Н}/\text{мм}^2$).

3.3. Для сталей С235, С245, С255, С275, С285, С345, С375 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

$$Z = \frac{n-1,64 \cdot S_0}{\sqrt{S^2 - S_0^2}}. \quad (5)$$

При $Z \geq 2,0$ — испытывается не менее одной из 10 партий;

при $1,6 \leq Z < 2,0$ — 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 рулона 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 рулона (не менее двух), от каждого рулона отбирается равное число образцов. Для выборки определяют значения \bar{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_0 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 ($\bar{\Delta}$) 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 (\bar{X}_n) результатов этих испытаний.

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

$$X_p = \bar{X}_n - \bar{\Delta} - S_\Delta . \quad (6)$$

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

ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ

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

ВНЕСЕН Минчерметом СССР

ИСПОЛНИТЕЛИ

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—79	2.15, 2.27, 3.2, 5.1
ГОСТ 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

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
ГОСТ 8239—72	1.2, приложение 2
ГОСТ 8240—72	1.2, приложение 2
ГОСТ 8278—83	1.2
ГОСТ 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
ГОСТ 9234—74	1.2
ГОСТ 9454—78	2.25, 4.11
ГОСТ 10551—75	1.2
ГОСТ 11474—76	2.27, 3.2, 5.1
ГОСТ 12346—78	4.2
ГОСТ 12347—77	4.2
ГОСТ 12348—78	4.2
ГОСТ 12350—78	4.2
ГОСТ 12351—81	4.2
ГОСТ 12352—81	4.2
ГОСТ 12355—78	4.2
ГОСТ 12356—81	4.2
ГОСТ 12357—84	4.2
ГОСТ 12358—82	4.2
ГОСТ 12359—81	4.2
ГОСТ 12361—81	4.2
ГОСТ 12364—84	4.2
ГОСТ 13229—78	1.2
ГОСТ 14019—80	4.10
ГОСТ 15635—79	1.2
ГОСТ 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
ГОСТ 22536.0—87	4.2
ГОСТ 22536.1—77	4.2
ГОСТ 22536.2—87	4.2
ГОСТ 22536.3—77	4.2
ГОСТ 22536.5—87	4.2
ГОСТ 22536.6—77	4.2
ГОСТ 22536.8—87	4.2
ГОСТ 22536.9—77	4.2
ГОСТ 22536.10—77	4.2

С. 26 ГОСТ 27772—88

Обозначение НТД, на который дана ссылка	Номер пункта, подпункта, перечисления, приложения
ГОСТ 22536.11—87	4.2
ГОСТ 22536.12—77	4.2
ГОСТ 22536.13—77	4.2
ГОСТ 22727—77	4.5
ГОСТ 22727—88	4.5
ГОСТ 25577—83	1.2
ГОСТ 26020—83	1.2
ОСТ 14-34—78	Приложение 3

Редактор *И. В. Виноградская*
Технический редактор *Л. А. Никитина*
Корректор *Р. Н. Корчагина*

Сдано в наб. 05.08.88 Подп. в печ. 13.10.88 1,75 усл. п. л. 1,75 усл. кр.-отт. 1,53 уч.-изд. л.
Тираж 16 000 Цена 10 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123840, Москва, ГСП, Новопресненский пер., 3
Тип. «Московский печатник». Москва, Лялин пер., 6. Зак. 2701

Изменение № 1 ГОСТ 27772—88 Прокат для строительных стальных конструкций. Общие технические условия

Утверждено и введено в действие Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 29.06.89 № 2259

Дата введения 01.01.90

Пункт 2.2. Таблица 1. Сноска. Заменить слово: «термоулучшенная» на «термоупрочненная».

Пункты 2.15, 2.27, 2.28, 3.2, 3.4, 5.1. Заменить ссылку: ГОСТ 535—79 на ГОСТ 535—88.

Пункт 4.2. Заменить ссылки: ГОСТ 22536.1—77 на ГОСТ 22536.1—88, ГОСТ 22536.3—77 на ГОСТ 22536.3—88, ГОСТ 22536.6—77 на ГОСТ 22536.6—88, ГОСТ 22536.9—77 на ГОСТ 22536.9—88, ГОСТ 22536.10—77 на ГОСТ 22536.10—88, ГОСТ 22536.12—77 на ГОСТ 22536.12—88, ГОСТ 22536.13—77 на ГОСТ 27809—88.

Пункт 4.5. Исключить слова: «ГОСТ 22727—77, с 01.07.89 — по».

(Продолжение см. с. 56)

(Продолжение изменения к ГОСТ 27772—88)

Приложение 1. Таблицу для стали С235, С245, С255, С275, С285 изложить в новой редакции:

Наименование стали	Марки по действующим стандартам	
	Марка стали	Обозначение стандарта
С235	Ст3кп2	ГОСТ 380—88, ГОСТ 535—88
С245	Ст3пс5	ГОСТ 380—88, ГОСТ 535—88
	Ст3сп5	ГОСТ 380—88, ГОСТ 535—88
С255	Ст3Гпс, Ст3Гсп	ГОСТ 380—88
С275	Ст3пс	ГОСТ 380—88
С285	Ст3сп, Ст3Гпс, Ст3Гсп	ГОСТ 380—88

(ИУС № 11. 1989 г.)