

()

INTERSTATE COUNCIL FOR STANDARDIZATION, METROLOGY AND CERTIFICATION
(ISC)

19277.
2016

1 2 7 [

1.0—2015 «
 1.2—2015 «
 1 «
 2 357 «
 3 22 2016 .No 93-)

(316)004-97	(31 >004-97	
	AM BY Z KG RU	

4 2016 . 2005- 19277—2016 8
 1 2017 .

5 19277—73

« (1 *),
 () « ».

(www.gost.ru)

1	1
2	1
3	2
4	2
5	2
5.1	2
5.2	2
5.3	5
5.4	5
5.5	5
5.6	5
5.7	6
6	6
6.1	6
6.2	7
6.3	8
6.4	8
6.5	8
6.6	8
6.7	8
6.8	9
6.9	10
6.10	10
6.11	11
6.12	11
7	11
8	11
9	12
10	14
11	14
	15

Cold-deformed seamless steel tubes for oil and fuel lines. Specifications

—2017—08—01

1

2

8

166—89 {	3599—76)				
1763—68 (3887—77}				
2216—84	-				
2789—73					
3728—78					
3845—75					
6032—2003 (3651-1:1998.	3651-2:1998)			
6507—90					
7502—98					
7565—81 (377-2:89)				
8026—92					
8694—75					
8695—75					
9847—79					
10006—80 (6892—84)				
10692—2015					
11358—89			0,01	0.1	
18360—93			3	260	
19300—86					
28548—90					

30432—96

31458—2015 (ISO 10474:1991)

— —

« », « » 1 , () , () ,

3

28548.

4

D— , ;

— , :

— 1 , ;

5— , ;

5— .%;

— , / 3;

— 3.14159;

< — , / 2;

.Rz— , .

5

5.1

08 18 10 - 12 18 10 - . 20 , , 08 18 10 , 12 18 10 . 30 - ,

5.2

1.

()

"1 .« ,

			0.7			1.0	12	14	1.5	1.6	16	2.0	2.2	2	2.0	3.0
4	0.043	0.050	0.057	0.063												
5	0.055	0.065	0.074	0.063												
6	0.068	0.060	0.091	0.103	0.113	0.123	0.142	0.159	—	—	—	—	—	—	—	—
7	0.060	0.095	0.109	0.122	0.135	0.148	0.172	0.193	0.203	—	—	—	—	—	—	—
6	0.092	0.109	0.126	0.142	0.156	0.173	0.201	0.226	0.240	0.253	0.275	0.296	—	—	—	—
9	0.105	0.124	0.143	0.162	0.160	0.197	0.231	0.262	0.277	0.292	0.320	0.345	—	—	—	—
10	0.117	0.139	0.161	0.162	0.202	0.222	0.260	0.297	0.214	0.331	0.364	0.295	—	—	—	—
11	0.129	0.154	0.178	0.201	0.224	0.247	0.290	0.331	0.251	0.371	0.406	0.444	—	—	—	—
12	0.142	0.169	0.195	0.221	0.246	0.271	0.320	0.366	0.366	0.410	0.453	0.493	—	—	—	—
13	0.154	0.163	0.212	0.241	0.269	0.296	0.349	0.401	0.425	0.450	0.497	0.543	—	—	—	—
14	0.166	0.196	0.230	0.260	0.291	0.321	0.379	0.435	0.462	0.489	0.542	0.592	—	—	—	—
15	0.179	0.213	0.247	0.280	0.313	0.345	0.406	0.470	0.499	0.529	0.566	0.611	—	—	—	—
16	0.191	0.226	0.264	0.300	0.335	0.370	0.438	0.504	0.536	0.566	0.630	0.691	—	—	—	—
17	0.203	0.243	0.281	0.320	0.357	0.395	0.466	0.539	0.573	0.606	0.675	0.740	—	—	—	—
16	0.216	0.257	0.299	0.339	0.380	0.419	0.497	0.573	0.610	0.647	0.719	0.769	—	—	—	—
19	0.228	0.272	0.316	0.359	0.402	0.444	0.527	0.606	0.647	0.687	0.764	0.838	—	—	—	—
20	0.240	0.267	0.293	0.379	0.424	0.469	0.556	0.642	0.684	0.726	0.806	0.888	—	—	—	—
21	0.253	0.302	0.350	0.399	0.446	0.493	0.586	0.677	0.721	0.765	0.852	0.937	—	—	—	—
22	0.265	0.317	0.366	0.418	0.468	0.518	0.616	0.711	0.758	0.805	0.897	0.986	1.074	1.202	1.326	1.406
23	0.277	0.331	0.385	0.438	0.491	0.543	0.645	0.746	0.795	0.844	0.941	1.036	1.129	1.264	1.395	1.480
24	0.290	0.346	0.402	0.456	0.513	0.567	0.675	0.780	0.832	0.884	0.985	1.085	1.183	1.326	1.464	1.554
25	0.302	0.361	0.419	0.477	0.535	0.592	0.704	0.815	0.869	0.923	1.030	1.134	1.237	1.387	1.533	1.628
27	0.327	0.391	0.454	0.517	0.579	0.641	0.764	0.864	0.943	1.002	1.119	1.233	1.346	1.511	1.671	1.776
26	0.339	0.405	0.471	0.537	0.601	0.666	0.793	0.918	0.960	1.042	1.163	1.262	1.400	1.572	1.740	1.850

1

	111															
	05		0.7			1.0	12	1.4	1.5	1.6	18	.	.	28	2.8	3.0
30	0.364	0.435	0506	0.576	0.646	0.715	0.852	0.987	1.054	1.121	1.252	1881	1.508	1.695	1.876	1.998
32	0.368	0.465	0540	0.616	0.690	0.765	0911	1.056	1.128	1.200	1.341	1460	1.617	1.819	2.016	2.146
34	0.413	0.494	0575	0.655	0.735	0814	0.971	1.126	1202	1.278	1,429	1,578	1.725	1.942	2.154	2,294
35	0.425	0.509	0592	0.675	0.757	0838	1.000	1.160	1239	1.318	1.474	1.628	1.780	2.004	2.223	2.368
36	0.436	0.524	0.609	0.694	0.779	0863	1.0»	1.195	1276	1.357	1.518	1.677	1.834	2.065	2,293	2.441
36	0.462	0.553	0.644	0.734	0.623	0912	1.089	1.264	1850	1.4»	1.607	1.776	1.942	2.169	2.431	2.589
40	0.487	0.583	0.678	0.773	0.868	0962	1.148	1.333	1.424	1.515	1.696	1874	2.051	2.312	2569	2.737
42	0.512	0.613	0.713	0.813	0.912	1.011	1.207	1.402	1.499	1.594	1.765	1973	2.159	2.435	2.707	2.885
43	0.524	0.627	0.7»	0.833	0.934	1.036	1.237	1.436	1535	1.634	1.829	2.022	2.214	2.497	2.776	2.959
44	0,536	0,642	0.747	0,652	0,957	1,060	1,267	1,471	1572	1,673	1,873	2,072	2,268	2,559	2,645	3,033
45	0.549	0.657	0.765	0.872	0.979	1.085	1.296	1.505	1809	1.712	1.918	2.121	2.322	2.620	2.914	3,107
48	0.586	0.701	0817	0.931	1.045	1.159	1.385	1.609	1.720	1.831	2.051	2869	2.485	2.605	3.121	3.329
50	0,610	0,731	0851	0,971	1,090	1,206	1,444	1,678	1,794	1,910	2,140	2,968	2,593	2,929	3,259	3,477
53	—	—	—	1.0»	1.156	1282	1.533	1.782	1.905	2.028	2.273	2515	2.7»	3.114	3.466	3.699
56	—	—	—	1.089	1,223	1556	1,622	1,885	2,016	2,147	2,406	2,663	2,919	3,298	3,674	3,921
60	—	—	—	1.168	1.312	1455	1.740	2,023	2.164	2.304	2,584	2861	3.1»	3.545	3.950	4.217
63	—	—	—	1.227	1.378	1529	1.829	2.127	2275	2.423	2.717	3.009	3.299	3.730	4.157	4.439
65	—	—	—	1.267	1.423	1578	1.668	2.196	2949	2.502	2,805	3.107	3.407	3.853	4.295	4.587
70	—	—	—	1.365	1.534	1.702	2.0»	2.»6	2534	2.699	3.027	3954	3.679	4.162	4.640	4.957

11

1

20

/ 7.65 t/ 3

$$M=pnS(0-S).$$

1

08 18 10 .08 18 10 - .12 18 10 12 16 -8

7.90 / 3

1,0064.

*

()

5.3

) — 1.5 12.0 ;
) — 1.5 7.0 ;
) — —

8

08 18 10 , 12 18 10 . 08 18 10 - .
 3.0 .

12 18 10 -

8

5%

1,5 .

10%

5.4

5.5

2.

2—

20 .		21
-	1*	
	21	
08 18 10 .		
12 18 10 .		
08 18 10 - .		
12 18 10 -	11	
	11	
2)	(. 7).	

5.6

25

2.2

3.0 {3000%

19277:

25*2.2*3000 —

—

19277

2,2 25 (), 2,0 (2000), (), 20 ,
 19277:
 25 *2,2 *2000 —20 — — 19277
 25 (), , - , 2.2
 19277:
 25*2,2 — - — 19277
 2,2 25 (), 12 18 10 , -
 4,0 (4000), , -
 19277:
 25 *2.2*4000— 12 18 10 — — 19277
 25 , - 2.2
 12 18 10 - . , -
 19277:
 25*2,2— 12 18 10 - — 19277
 5.7 ,
 5.7.1 , -
) ;
) (.5.1);
) (.5.2);
) (.5.3);
 (.5.5).
 5.7.2 :
) (.6.6.3);
) 30
) 1.25 (. 8. 1);
) (. 9. 3).
 5.7.3 ,
) :
) (.5.1);
) (.5.2);
) () , -
) (.5.2);
) 10% (.5.3):
) (.5.3); (.6.1.4);
) ()
) (.6.7.3); , (.6.7.5).
 6
 6.1
 6.1.1 ,

6.1.2) () (-)

6.1.3
6.1.4

6.1.5 (. 2)

- ;
- ;
-

12 18 10 .08 18 10 - , 12 18 10 - (. 2) 08 18 10 .

6.2

6.2.1 , 3.

3—

	1*							
20	0.17—0.24	0,17—0.37	0.35—0.65	0.25	0.25	—	0.025	0.025
	0.28—0.34	0.90—1.20	0.80—1.10	0.80—1.10	0.30	—	0.025	0.025
-	0.28—0.34	0.90—1.20	0.80—1.10	0.80—1.10	0.30	—	0.011 ²¹	0.015 ^{2>}
08 18 10	0.08	0.80	2.0	17.0—19.0	9.0—11,0	5 ^{3»} —0.70	0.020	0.035
12 18 10	0.12	0.80	2.0	17.0—19.0	9.0—11,0	5(>—0.02)— 0.70	0,020	0.035
08 18 10 -	0.08	0.80	1.0—2.0	17.0—19.0	.0—11,0	5 ^{3»} —0.60	0.015	0.015
12 18 10 -	0.12	0.80	2.0	17.0—19.0	9.0—11,0	5(>—0.02)— 0.70	0.015	0.015

0,25%.

2*

0,022%.

6.2.2

3,

4.

4—

20	±0.01	±0.02	±0.03	0.05	0.05	—	+0.005	+0.005
	±0.01	±0,05	±0.05	±0.05	0.05	—	+0.005	+0.005
-	±0.01	±0.05	+0.1 -0.2	±0.05	0.05	—	+0.005	+0.005
08 18 10 . 08 18 10 - . 12 18 10 . 12 18 10 -	±0.01	0,05	±0.05	±0.20	±0.15	±0.05	0.005	+0.005

6.2.3 08 18 10 .08 18 10 - ,12 18 10 .12 18 10 - -

6.3

5.

5—

		4j, V>.
20	392	22
-	490	18
08 18 10 .08 18 10 -	549	40'»
12 18 10 .12 18 10 -	549	40'»
1>	40.	35%.

6.4

1.5%

6.5

08 18 10 ,08 18 10 - .12 18 10 ,12 18 10 - *

6.6

6.6.1

15%

*

6.6.2

6.6.3

6.7

6.7.1

, *

6.

mi	1'		
20	18	10.15	±0.08
08 18 1018 30	±0.20	±0.15
12 18 1030 40	±0.30	±0.20
08 18 10 -40	±0.40	±0.30
12 18 10 -			

0.5 40 -

6.7.2

7.

7—

20	0.5 0.8	±0.10	±0.05
	.08 3.0	±10.0%	±7.5%
08 18 10	0.5 0.68	+0.10 -0.05	±0.05
08 18 10 -06 0.9	+0.15 -0.05	+0.10 -0.05
12 18 1009 3.0	+15.0% -7.5%	+10.0% -7.5%
12 18 10 -			

6.7.3

- 10 ; 5
 • , — — 10
 ()

6.7.4

6.7.5

• 1.0 — 20 ;
 .15 — 08 18 10 .08 18 10 - .12 18 10 .12 18 10 -

6.8

8.

8—

		273 . . .	
		<i>Ra</i>	<i>Rz</i>
	30	2.50	—
	30	—	20.0
	30	1.25	—
	30	2.50 ^J	—
— 1,25 . . .			

6.9

6.9.1

6.9.2

* 15

1.5 :

- 25

1.5

6.9.3

6.9.2.

6.9.4

6.9.2.

6.10

6.10.1

3845.

40 %

19.6 / 2.

6.10.2

6.11					
			[1].		
6.12					
6.12.1				10692	-
6.12.2				20	
1.0		50			-
6.12.3				20	-
					6
					-
7					
8					
8.1					
8.2		200			
8					
				9.	

9—

1	1	2	—
		100%	—
		2	1
		2% . 2	1
		2	1
		2	1
		2	1
		100%	—
		100 % ² >	—
		100%	—
		2% . 2	1

-	-		
	<ul style="list-style-type: none"> • 20 - 20 40 - 40 	<p>3%</p> <p>100%</p> <p>100%</p>	1
		100%	—
		2	—
		100%	—
		100%	—
-	3*	2	1
-		2	1

1>
2>
3*

8.3
8.4
31458.

10692.
3.1 3.2

- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;
- ;

9
9.1
30432.
9.2

7565. —

9.3 [2]. *

9.4 10006 -

9.5 10006.

9.6 1763.

9.7 8695: 6032.

0.8 — 08 18 10 .08 18 10 - , 12 18 10 , 12 18 10 -8 -

• — 2S;

0.08+ , , -

9.8 8694 0.2 6* -

10 %.

9.9 3728 -

9.10 6507 - 2216 18360. 6507.

166. 11358. 7502. 1 -

8026 , , -

9.11 40 -

40

• 20 — 0.5 :

• 20 — , 0.2 . -

9.12 9847. -

19300

9.13 3845

9.14

- [3] U3;
 - [4] ;
 - (5) F3.
- 9.15 .
- 10
- 10692.
- 11

- (1) 55942—2014 . -
- (2) 26.260.15—2001
- (3) 10893-10—2014 . 10. () -
- (4) ISO 10893-2:2011 — 2: (, -
)
- (5) 10893-3—2016 . 3. -
) (/ -

