



1668—73

Steel zinc-coated wire for aerial lines.
Specifications

1668—73

12 1100

01.01.75

(, . 3).

1.

1.1.

— ;
;
:
, — ;

1- —1,
2- —2.

1.2.
.1.

1

		1			
1,50	±0,03		4,00		
2,00 2,50	±0,04	±0,06	5,00	±0,06	±0,08
3,00	±0,05		6,00		

1.3.
)

(

4,00

,1-

4 -1 1668—73

4,00 , ,2- :

4 -2 1668—73

1.1—1.3 (, . 3).

2.

2.1.

(, . 2).
2.2.

.2.

2

	/ 2 (/ 2) ,	8200, %	
1,50 2,00	640 (65)	—	6 8
2,50 3,00 4,00 5,00 6,00	360(37)	10	

1. : 2,5—6,0
, .2 , 20
2. 2,5—6,0 330 (34 / 2).

(, . 2,3).
2.3.

2.4.

.3.

1,5 3,00 . 4
.3,00 * 6,00 * 5

2.5.

60

.3.

	, / 2		60
	1-	2-	
1,50	70	50	2
2,00	80	60	2
2,50	90	70	2
3,00	90	90	3
4,00	110	100	3
5,00	110	100	3
6,00	110	110	3

2.6. : 20 °

—0,146 • 2/ ;
—0,138 • 2/ .

—0,138 • 2/ ;
—0,130 • 2/ .

1, 2 3.

2.4—2.6. (Ms 3).
2.7.

2.8.

.4.

		1000			1000
1,5	10	13,87			
2,0	20	24,65	4,0	40	98,7
2,5	20	38,54	5,0	50	154,2
3,0	25	55,50	6,0	50	221,9

10%

50%

.4

2.7, 2.8. (Ms 2).

3.

3.1.

(Ms 2).
3.2.

3%

(760

1 2

0°),

, ()

$$= 929 - \frac{b}{(1$$

d—

/—

$$\frac{4204 - 100}{3118 - 34} / \frac{3}{3}$$

1 As_2O_3

60 3

4204,

80 / 3.

3118,

1,19 / 3 : 2

Sb_2O_3

(4.7.2.

, . 2, 3).

.4.7.1.

;

;

;

;

;

;

1 2

{)

$$. = 1962 \frac{-}{1} \cdot d,$$

d—

()

0,001

0,1 / 2.

d—

0,01

(4.8.

, . 2).

4165

1,114—1,116 / 3.

(18 ± 2)° .

150

100

1

200 3

.6.

6

1,5	25
2,0	16
2,5-3,0	8
4,0—6,0	6

20

25

1—2
4.9.

0,00001

-²⁰

R_t
20°

1

t "

$$R_t \sim 1 + 0,00455 (t - 20^\circ)$$

20

= -²⁰

$$F = \frac{dj}{...}$$

5.

5.1.

3282

10396

-170,

9569 (

8828

10354

16272,

);

;

(
5.2. 15846.
5.3. , . 1, 2, 3).

80 .

21650,

24597
(
5.4. , . 1, 2, 3).

:

(
5.5. (, . Ms 1, 2).
5.6. , . 2).

15102,

20435, 22225.
(
5.7. , . 3).

15150,

5.
(
5.8. , . 2).
(, . Ns 2). 14192.

(0,146 - 2^{h*})¹

•							
	6,0	5,0	4,0	3,0	2,5	2,0	1,5
10	0,00493	0,00709	0,01108	0,01971	0,02839	0,04436	0,07887
11	0,00495	0,00713	0,01114	0,01981	0,02852	0,04457	0,07925
12	0,00497	0,00716	0,01119	0,01990	0,02866	0,04478	0,07962
13	0,00500	0,00719	0,01124	0,01999	0,02879	0,04499	0,08000
14	0,00502	0,00723	0,01129	0,02009	0,02893	0,04520	0,08037
15	0,00504	0,00726	0,01135	0,02018	0,02906	0,04542	0,08075
16	0,00507	0,00729	0,01140	0,02027	0,02920	0,04563	0,08113
17	0,00509	0,00733	0,01145	0,02037	0,02933	0,04584	0,08151
18	0,00511	0,00736	0,01150	0,02046	0,02947	0,04605	0,08188
19	0,00514	0,00740	0,01156	0,02056	0,02961	0,04626	0,08226
20	0,00516	0,00743	0,01161	0,02065	0,02974	0,04647	0,08263
21	0,00518	0,00746	0,01166	0,02074	0,02988	0,04668	0,08301
22	0,00521	0,00750	0,01172	0,02084	0,03001	0,04689	0,08338
23	0,00523	0,00753	0,01177	0,02093	0,03015	0,04710	0,08376
24	0,00525	0,00757	0,01182	0,02102	0,03028	0,04731	0,08413
25	0,00528	0,00760	0,01187	0,02112	0,03042	0,04753	0,08451

(0,138 ¹)

*							
	6,0	5,0	4,0	3,0	2,5	2,0	1,5
10	0,00466	0,00671	0,01048	0,01863	0,02683	0,04192	0,07455
11	0,00468	0,00674	0,01053	0,01872	0,02696	0,04212	0,07491
12	0,00470	0,00677	0,01058	0,01881	0,02709	0,04232	0,07526
13	0,00472	0,00681	0,01063	0,01890	0,02722	0,04252	0,07562
14	0,00475	0,00684	0,01068	0,01899	0,02734	0,04272	0,07597
15	0,00477	0,00687	0,01073	0,01908	0,02747	0,04292	0,07633
16	0,00479	0,00690	0,01078	0,01917	0,02760	0,04312	0,07668
17	0,00481	0,00693	0,01083	0,01925	0,02774	0,04332	0,07704
18	0,00484	0,00697	0,01088	0,01934	0,02785	0,04352	0,07739
19	0,00486	0,00700	0,01093	0,01943	0,02798	0,04372	0,07775
20	0,00488	0,00703	0,01098	0,01952	0,02811	0,04392	0,07810
21	0,00490	0,00706	0,01103	0,01961	0,02824	0,04412	0,07846
22	0,00492	0,00709	0,01108	0,01970	0,02837	0,04432	0,07881
23	0,00495	0,00713	0,01113	0,01979	0,02849	0,04452	0,07917
24	0,00497	0,00716	0,01118	0,01988	0,02862	0,04472	0,07952
25	0,00499	0,00719	0,01123	0,01995	0,02875	0,04494	0,07968

2(, . 3).

(0,130 • 2¹)

	6,0	5,0	4,0	3,0	2,5	2,0	1.5
10	0,00438	0,00632	0,00987	0,01755	0,02527	0,03952	0,07022
11	0,00441	0,00635	0,00992	0,01764	0,02539	0,03970	0,07055
12	0,00443	0,00638	0,00996	0,01772	0,02552	0,03989	0,07089
13	0,00445	0,00641	0,01001	0,01781	0,02564	0,04008	0,07120
14	0,00447	0,00644	0,01006	0,01789	0,02576	0,04027	0,07156
15	0,00449	0,00647	0,01011	0,01797	0,02588	0,04046	0,07190
16	0,00451	0,00650	0,01015	0,01806	0,02600	0,04065	0,07223
17	0,00453	0,00653	0,01020	0,01814	0,02612	0,04084	0,07257
18	0,00455	0,00656	0,01025	0,01822	0,02624	0,04102	0,07290
19	0,00457	0,00659	0,01029	0,01831	0,02636	0,04121	0,07324
20	0,00459	0,00662	0,01034	0,01839	0,02648	0,04140	0,07357
21	0,00461	0,00665	0,01038	0,01847	0,02660	0,04159	0,07390
22	0,00464	0,00668	0,01043	0,01856	0,02672	0,04178	0,07423
23	0,00466	0,00671	0,01048	0,01864	0,02684	0,04196	0,07453
24	0,00468	0,00674	0,01052	0,01873	0,02696	0,04215	0,07491
25	0,00469	0,00677	0,01057	0,01879	0,02708	0,04234	0,07519

3. (, . 3).

1.

. . . , . . . , . . . , . . .

2.

03.08.73 1914

3.

1668—46

4.

-

1579—93	4.4
3118—77	4.7.1
3282—74	5.1
4165—78	4.8
4204—77	4.7.1
8828—89	5.1
9569—79	5.1
10354—82	5.1
10396—84	5.1
10446—80	4.3
10447—93	4.6
14192—96	5.8
15102—75	5.6
15150—69	5.7
15846—79	5.1
16272—79	5.1
20435—75	5.6
21650—76	5.3
22225—76	5.6
22536.0—87	4.5
22536.8—87	4.5
24597—81	5.3

5.

4—93
(4—94)

6.

(1998 .) 1, 2, 3, 1983 .,
1984 ., 1989 .(5—83, 3—85, 6—89)

. . .
. . .
. . .

. . 021007 10.08.95. 17.04.87. 25.05.98. . .1,40. - .0,97.
168 . 624. .419.
,107076, , .,14.
— “ 080102 ”, , .,6