



1

, -

2

( 3 17 1993 . )

,

:


3

12 1995 . 212

6490—93

1 1996 .

4 6490-83

5

, -

6490-93

Line suspension dick insulators.  
General specifications

MKC 29.080.10  
34 9351, 34 9381

1996—01—01

60 °      50 °      1000      100

1 ,

— 27661.

2

2

2.1.1

2.2

2.2.1

27661.

2.2.2

27661.

2.2.3

86

2.2.4

2.2.5

1

2.2.6

2.2.7 50%-

2.3

2.3.1

) 15150.

2.3.2

50 %

1

2.3.3

4

2.3.4

2.3.5

2.3.6

2.3.7

1) ( );

2) ( );

3) ;

4) ( ) .

2.4

2.4.1

2.4.2

±(0,0354-0,3) ,

(1)

±(0,040 +1,5) — L < 300 ;

±(0,025 +6,0) — L > 300 ,

(2)

L—

2.4.3

27396.

2.4.4

34—27—279

34—27—265.

70 ,

—

100 ,

2.4.5

12253

2.4.6

20419

34.13.11458,

2.4.7

13873.

2.4.8

2.4.9

18328.

2.5

2.5.1

1) ( ) ;

**6490-93**

- 2) ( ) ;
- 3) ;
- 4) .

I II

15150.  
2.5.2

2.5.3

2.5.4  
0,00005; 0,00010; 0,00050; 0,00100; 0,00300.

( , ) :

2.5.5  
0,000001; 0,000005; 0,000010; 0,000050.

( 2 ) :

2.5.6

$$(0 = I - A - t, \quad (3)$$

t—  
2.5.7

$$P_2(t) = I - A_2 \cdot t. \quad (4)$$

2.5.8  
2.6

0,97—30

- 1) ;
- 2) 2.601. ;

2.7

2.7.1

18620

- 1) ;
- 2) - ;
- 3) ( ) .

— 34—27—265 34—27—279.

2.7.2

— 34.13.10309

2.8

3

3.1.

3.2.

3.3  
3.3.1

3.3.2  
3.3.3

1200—10000  
— 18321

1.

1

			2000	2001—10000			
1	2.4.7, 2.4.9	4.19	100% ( )				
2	2.3.2	4.11	100% , 1				
3	2.3.3	4.7	100% , 2				
4	2.4.2, 2.4.3	4.22	20	32	8	7	18
			3				
5	2.4.5	4.23	8*	13*	3*	3	6
			4				
6	2.4.4	4.21	8	13	3	3	6
			5				
7	2.3.4	4.12	20	32	8	7	18
			4 6				
8	2.3.5	4.14	8	13	3	3	6
			7				
9	2.2.2	4.8	8	13	3	3	6
			8, 7				
10	2.2.1	4.9	20	32	8	4	12
			7 3				
11	2.2.1	4.10	20	32	8	—	—
			3				
12	2.4.8	4.20	8	13	3	4	12
			10				

\*

\*\*

75%

3.3.4  
1)

1—3

1.

2) 4 — 12 ; 1. —  
 1.  
 3.3.5

3.3.6 — 18242\*.  
 50

3.3.7 4 — 12 1  
 10 ;  
 \$ c<sub>j</sub> (5)

2 < < „

10 ;  
 S<sub>2</sub> > (6)

F<sub>u</sub> — ( )  
 27661;

F<sub>i2</sub> = — ii F<sub>i</sub> — ( ) -  
 "/=

F<sub>i</sub> — ( ) /-

2 = Δ<sub>1</sub><sup>±</sup> (F<sub>i</sub> - F)<sup>2</sup> —

2, 3 —

2000 . . , = 1,0; 2 = 0,8; 3 = 1,0.  
 2001 — 10000 . . , = 1,7; 2 = 1,5; 3 = 1,7.

3.3.8  
 3.3.9 2.601, -

3.4  
 3.4.1 — —

\*

3.4.2  
 3.3.2.  
 3.4.3  
 3.4.4  
 5 10  
 2  
 1 5i (7)  
 1,82 20 ; 1,72 — 10  
 19 2—  
 2

1	2.4.7, 2.4.9	4.19	50	70	35	65	—	—
2	2.4.1	4.22.4	70	50	85	65	—	—
3	2.4.2, 2.4.3	4.22	70	50	85	65	66	46
4	2.3.4	4.13	50	30	50	30	—	—
5	2.2.1	4.9	20	20	20	20	20	20
6	2.3.5	4.14	10	—	10	—	—	—
7	2.2.2	4.8	10	10	10	10	—	—
8	2.4.8	4.20	—	10	—	10	—	—
9	2.2.1	4.10	20	—	20	—	20	—
10	2.3.6	4.12	10	10	10	10	10	10



		-							
		-							
				-	-	-	-	-	-
11	-	2.2.3	4.5					6	6
									3
12	-	2.2.5	4.3					6	6
	-								11
13	-	2.2.6	4.4					6	6
	1,2/50								12
14	-	2.2.4	4.6	10	10	10	10	10	10
									3
15	( , - - )	2.3.7	4.15			15	15		
									3
16		2.3.7	4.16			15	15		
									15
17		2.3.7	4.17			15	15		
									16
18		2.3.7	4.18			15	15		
									17
19	( - - )	-	-	20	20	20	20		
		-	-						

— 19 ,

3.4.5. 1 — 4, 6 — 9,11 — 18 2

5 10. (5)

3.4.6  
**3.5**  
 3.5.1

3.5.2

3.3.2.  
 3.5.3  
 2.  
 3.5.4

3.5.5  
 3.4.4.

**4**

4.1

( ),

4.2  
 4.2.1

- 1) — 10 40° ;
- 2) — 45% 80%;
- 3) — 84 160 .

4.2.2 — 1516.2.

1516.2

4.2.3

±2,5% 22261.

— 17512.

4.3  
 4.3.1

- 1) ;
- 2) — (50±5) ;
- 3) — V2±0,07;
- 4)

1 .

1) 1,0 1,5 / ;

2) — 0,5 2,0 / .

4.3.2

1 .

1 .

25

1 .

— 1516.2.

4.1, 4.2.

4.3.3

4.2.2.

( 75 % ),

2 %

4.3.4

— —

4.4

4.4.1

1) — (1,2+0,36) ;

2) — (50+10) .

4.4.2

— 4.3.2.

4.4.3

1,2/50

1

4.2.2.

15

4.4.4

— —

4.5

26196.

4.6

4.6.1

— 1516.2.

( )

$$K = \frac{U_c}{T_c},$$

( )

$U_c$  —

2000 / ,

4.6.2

4.6.3

10 10 20

4.6.4

4.7  
4.7.1

4.7.2

4.7.3 15—30 4

4.7.4

4.8  
4.8.1

$10^6 - 10^7$  6 / 23706

500 — 1000 / 6581.

4.8.2

4.8.3 4.7.1.

4.8.4

4.9  
4.9.1

3%.

50

4.9.2

1,4

27396.

4.9.3

75 %

15—45 (

35 % 100 %

1 )

50

4.9.4

4.10

4.10.1

4.10.2

— 4.9.1,

— 4.9.2.

1 / .

20 %

4.10.3

4.11

4.11.1

1

1

1

3%.

4.11.2

1

4.11.3

1 5 /

1

1

4.11.4

4.12

4.12.1

1)

60 50 °

4

2)

— 55 ° ,

— 45 ° ;

3)

— ±3%;

4)  $\pm 1^\circ$   
4.12.2

, 24- , 60 % 60 ' 50 °  
( ),

-- 24- ,  
50 4.7.

4.12.3

4.13  
4.13.1

$\pm 5^\circ$  ,  
 $\pm 1^\circ$  .

4.13.2

70 ° .  $\pm 15$  .

4.13.3

1 4.7.

4.14  
4.14.1

100 ° .

4.14.2

1 3 .  
15 .

4.14.3

50 ° , 2 .

4.15  
4.15.1

) 40 ° 100 % 21 ( 55 ° ' 9 ( -

6490-93

±3%  
4.15.2

±2°

9 (21)

24

55° (40°)

95%

16

50° (35°)

8

97%

4.15.3

50%

2.4.4

4.16  
4.16.1

15151.

4.16.2

±2°

80°

24

( )

48

40°

98%

4.15.1,

12

4.16.3

2.4.4

4.17  
4.17.1

—10

15151.

4.17.2

2.4.4

100%

4.18  
4.18.1

4.18.2

±2°

55 ° ,  
 3, 10 .  
 3

40	20	20
70	35	20
120	60	25
160	80	25
210	105	30
300	150	35
400	200	35
530	265	35

85 ° ,  
 — 70° 6 .  
 12 ,  
 4.18.3  
 — — ,  
**4.19**  
 4.19.1  
 — 18328, — 13873.  
 4.19.2  
 18328 — 13873.  
**4.20**  
 — 24409.  
**4.21**  
 4.21.1  
 10 %  
 9.307.  
 4.21.2 — —  
 ( — 3, — 10)  
 9.307.  
 4.21.3 — —  
 100 .  
 34-27-279, - 34-27-265.



6490-93

4.22

4.22.1

20 %

4.22.2

— 4.22.1.

4.22.3

27396.

4.22.4

±5 %

4.23

4.24

50 %-

50%-

4.25

4.26

( 4 )

5

6

6.1

90°.

6.2

6.3

«

»,

6.4

(

.)

7

7.1

7.2

—4

7.3

3,5

— 3

2.601-95	2.6; 3.3.9
9.307-89	4.21.1; 4.21.2
1516.2-97	4.2.2; 4.3.2; 4.6.1
6581-75	4.8.1
12253-88	2.4.5; 4.23
13873-81	2.4.7; 4.19.1; 4.19.2
15150-69	2.3.1; 2.5.1
15151-69	4.16.1; 4.17.1
17512-82	4.2.3
18242-72	3.3.6
18321-73	3.3.2
18328-73	2.4.9; 4.19.1; 4.19.2
18620-86	2.7.1
20419-83	2.4.6
22261-94	4.2.3
23706-93	4.8.1
24409-80	4.20
26196-84	4.5
27396-93	2.4.3; 4.9.2; 4.22.3
27661-88	1; 2.2.1; 2.2.2; 3.3.7
34-27-265-83	2.4.4; 2.7.1; 4.21.3
34-27-279-82	2.4.4; 2.7.1; 4.21.3
34-13.10309-88	2.7.2
34-13.11458-89	2.4.6
-86	6.3