



2,6/9,4 2,6/9,5

10971—78

(3565-82)

2,6/9,4 2,6/9,5

10971-78*Main coaxial cables with type 2,6/9,4 and 2,6/9,5 pairs.
Specifications**tCT 3565—82)**

35 7140

10971—713 1978 . 1193
1983 .

31.08.83 4110

01.01.8001.01.88

2,6/9,4

60

25

2,6/9,5

-

-

-

,

-

3565—82.

-

-

(, . 3).

1.

1.1.

. 1.

(, . 1, 3).

* (1985 .) 1, 2, 3,
1981 ., 1983 ., 1983 .;
41W 31.08.83 (10—81, 5—83, 12—83).

©

, 1986

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

^ -4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4—60

-4
-4-60

2

-4
-4—60

-4
-4-60

-4
-4—60

-4

(-)

. 5 10971—78

2. , -
3. -4—60 -
4. -
1.2. -
2,6/9,4 2,58 , -
9,4 .
2,6/9,5 2,64 ,
9,5 .
(, . 3).
1.3. -
0,9 .
1.4. -
24641—81. -4
1,3 . -
24641—81. -4
1 .
1,53 ,
— 1,73 ;
(, . 3).
1.5. 7006—72.
1.6. , 1.
5 1.
(, . 1, 3).
1.7. , 600 .
2,6/9,4 ,
599 , 200 ;
20% (-
-)
20% 400 200 399 -
30% 599 ,

2,6/9,5

200 599 20%

10% 100 199

2,6/9,4 2,6/9,5

400 ;

100 399 10%

200 599 200 399

10D 199

2,6/9,4

—4 10971—78

2,6/9,5

60

(—4—60— — 10971—78

3).

2.

2.1.

(, . 1).

2.2.

2.2.1.

2.2.2.

2.2.3.

0,26

2.2.4. , -

,
2.2.5. .

0,15 . 0,10—
-

2.2.6. , -

2.2.5—2.2.6. (, . 3).

2.3.

2.3.1. , -
-

2.3.2. -

2.3.3. -

, :
, () ,
— () .

2.3.4. , , -
,

2.3.5. : —
, — , —
, — ().

2.3.6. ,
,

2.4.

2.4.1. -

2.4.2. ,
200 -
-

2.4.3. $\pm 0,5\%$.

2.4.4. 1.4 (—) , — 24641—81.

2.4.4. -4 $-4-60$, 7006—72.

7006—72

7006—72

—IV, —V

50° ;

(—) —6.

(50% 50% 3).

2.5. 20°

. 2.

| 1. | - | | |
|-----------------|-------|-------|------------------|
| , / , : | | | |
|) | | 3,7 | $\frac{L}{1000}$ |
|) : | | | |
| 100% | | 2,5 | |
| 90% | | 2,4 | » » |
| 2. | - | | |
| . | - , - | | $\frac{1000}{L}$ |
| | — | 10000 | |
| 3. | | | |
| | | | |
| 2,6/9,4 | 1000, | 75, | |
| | 2500 | 74,6 | |
| 2,6/9,5- | 2500, | 75, | |
| | | 74,4 | |
|) | | | |
| 75 , | - | | |
| 0,04 0,06 , | | | |
| : | | | |
| 2,6/9,4 | | | |
| 100% | | ±0,6 | |
| 95% | | ±0,5 | |
| 50% | | ±0,3 | |
| 2,6/9,5 | | ±0,4 | |
|) | - | | |
| | - | | |
| 0,04 0,06 , , : | | | |
| 2,6/9,4 | | | |
| 100% | | 0,6 | |
| 95% | | 0,4 | |
| 60% | | 0,2 | |

. 2

| 2,6/9,5 100% 90%) , %. (,) | — - - (, | 0,4 0,3 | |
|---|-------------------------|--|--|
| 2,6/9,4 0,04 0,06 : 100% 95 % 55% | | $3 \cdot 10^{-3}$ (50) $2 \cdot 10^{-3}$ (53) $1 \cdot 10^{-3}$ (60) | |
| 2,6/9,5: 0,04 0,06 100% 90% | | $^{-3}$ (50) $1.5 \cdot 10^{-3}$ (56) | |
| 0,01 100% 90%) , %, (,) | - - , %, (,) | $4 \cdot 10^{-3}$ (48) $2 \cdot 10^{-3}$ (54) | |
| 2,6/9,4 0,04 0,06 | | $2 \cdot 10^{-3}$ (54) | |
| 2,6/9,5 0,01) 2,6/9,5 0,04 0,06 , , 4. (), | - - 0,04 600 , | $2,8 \cdot 10^{-3}$ (51) 0,3 | |

| | | , | | |
|---------|------------|------------------|------------|---------------------------------------|
| | 2,6/9,4 | 300 | 130(15) | —L i,,—L _{2 600} |
| | 2,6/9,5 | 4000— 60000 | 145,0 | — 10 lg ¹ _{s 600} |
| 5. | 2,6/9,4 | - 1000— 25000 | - | L 1000 |
| | | | . 3 | |
| | 2,6/9,5 | - — 60000 | - | L 1000 |
| | | | . | |
| 6. | 2 , :) | - | | |
| |) : | — | 3700 | |
| | | 0,05 | 430 300 | |
| 7. | - | | | |
| , / , | - | — | 28,5 | I 1000 |
| 8. | - | | | |
| | - | | | |
| 600 , , | | | 0,6 | Vf ^L 600 |
| 9. | | | | |
| | , | | | |
| | - | | | |
| | - | | | |
| 1 , , | | | | |
|) | - - | | 3000 | 1000 L |

. 2

|) | - | | 5000 | | |
|--------|---|---|--------|--------------|-------------|
| 10. | | | | | |
| 1 , | | | | | |
|) | - | - | | | |
| | | - | 0,8 | 32 | L 1000 |
|) | | | | | |
| - | * | | | | |
| 100% | | | | ± 5 | |
| 90% | | | | ± 4 | |
|) | | | | | |
| | | | 0,8 | 38 | |
|) | | | | | |
| | | | | ± 4 | |
| 11. | | | | | |
| | - | | | | |
| (. 4) | | | 10—110 | | L 1000 |
| 12. | | | | | |
| 2 | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
|) | - | - | | | |
| | | | | | |
| | | | 0,05 | 1000 700 | |
|) | - | | | | |
| | | | | | |
| | | | 0,05 | 1400 1000 | |
| 13. | | | | | |
| 2 | | | | | |

<https://minable.ru/gosty>

. 2

| | | | |
|------------|----------------|----|-----------|
| | , | | |
| - | | | |
| 1 , , , | | 20 | 1000 L |
| 17. - | 4000— 70000 | | |
| 2,6/9,5, , | | 41 | |
| 500 | | 40 | |
| 500 | | | |

* 1 % , ±6 / .

1. L — , .

2. -

1 1986 .

3. () , -

. 1, 3 10, 100 ,

4. 2,6/9,5 « » (Zoc). -

74,4 (Z) ,

0,012

$Z=Z_{00} |^{1+} (1-/) J$

f— , .

5. 2,6/9,5 ,

2 , .

2 -

56 . 50

6. 150 /.= 150.

2,6/9,4

. 3.

±2%.

2,6/9,5

±1% .

| , | , / | , | , / |
|----|-------|----|--------|
| 1 | 2,455 | 15 | 9,553 |
| 3 | 4,252 | 16 | 9,870 |
| 5 | 5,493 | 17 | 10,177 |
| 6 | 6,020 | 18 | 10,476 |
| 7 | 6,506 | 19 | 10,766 |
| 8 | 6,958 | 20 | 11,050 |
| 9 | 7,383 | 21 | 11,326 |
| 10 | 7,785 | 22 | 11,596 |
| 11 | 8,169 | 23 | 11,860 |
| 12 | 8,535 | 24 | 12,119 |
| 13 | 8,888 | 25 | 12,373 |
| 14 | 9,226 | | |

| , | 1 ' , - | , | 1 ' , - |
|------|---------|------|---------|
| 1,0 | 2,40 | 20,0 | 10,72 |
| 4,0 | 4,79 | 40,0 | 15,20 |
| 12,0 | 8,29 | 60,0 | 18,65 |

. 4.

4

| , | , / | , / | / , |
|-----|-------|------|------|
| 10 | 1,301 | 1,43 | 1,35 |
| 20 | 1,480 | 1,67 | 1,56 |
| 30 | 1,659 | 1,85 | 1,71 |
| 40 | 1,839 | 2,03 | 1,85 |
| 50 | 2,018 | 2,21 | 2,00 |
| 60 | 2,197 | 2,38 | 2,14 |
| 70 | 2,376 | 2,56 | 2,28 |
| 80 | 2,555 | 2,74 | 2,43 |
| 90 | 2,734 | 2,92 | 2,59 |
| 100 | 2,913 | 3,09 | 2,75 |
| 110 | 3,092 | 3,26 | 2,91 |

±3%.

±6%.

1

1986 .

,

-
-
-

. 4
1 1986 .,
(
2.6. . « 1, 3).
. 2 (. 3, 6, 12
16),
24641—81 7006—72
(
2.7. 3).
(. 3, . 2)
. 5.
5

| | 2,6/9,4 | 2,6/9,5 |
|-----|-------------|-------------|
| I | 74,40—74,65 | |
| II | 74,66—74,90 | 74,60—74,90 |
| III | 74,91—75,15 | 74,91—75,15 |
| IV | 75,16-75,40 | 75,16—75,40 |
| V | 75,41—75,60 | — |

1.
2.
0,25
«0» (, I—0/11
/ -0).
3.
4. 20% III
III 0,
II IV
2.8. (, 3).
2.9.
:

2112—79;

2773—78

;

MI

859—78;

16358—79;

102—01 (02), 107—01 (02),

153—01 (02), 178—01 (02)> 204—07 , 206—07
16336—77;

23436—83;

3553—73;

6904—83, 1119—80;

503—81;

,

,

,

,

,

,

(

,

.

1, 3).

2.10.

1000

50

1400

3000

2

1,2)

1400

50 .

500

350

50

300

430

50

(

,

.

3).

2.11.

—

30

3.

3.1.

3.2.

3.3.

. 1.1—1,7; 2.2.1—2.3.5; 2.4.1—2.4.4 2.5 . 2 (. 1—3,
6—10, 12, 16)

[illegible]

84—117 (630—880 . .). 90% -
 4.2. (. 1.1, -
 2.2.1—2.4.4)
 4.3. (. 1.2—1.6, 2.2.3)
 12177—79.
 4.4.
 24641—81.
 (, . 3).
 4.5. (. 2.4.4)
 7006—72. -
 7006—72. -
 , , , -
 . 500 . -
 , , , 40±2° -
 , 25- -
 , 40- , 30-
 (-).
 4.6. (. 1, 7 15 . 2) -
 (. 8 . 2) -
 7229—76.
 4.7. (. 2, 9 16 . 2)
 — 3345—76.
 (. 16 . 2)
 1
 4.8. (. 3 . 2) —
 13224—73.
 4.9. (. 4 . 2) -
 -
 -
 75 , -
 ,
 .

4.10.

2,6/9,4 (. 5 . 2)

1—17

10/25

±0,7%.

1%

10/25

10

17 .

2,6/9,5

60

2.

(. 3).

4.11.

(. 11 . 2)

±2%

110

4.12.

. 2 . 2.8)

(. 6, 12 13

0,5

. 2.8)

(. 6 . 2

0,25—0,5 —

; 0,1—0,25 —

0,6 .

()

. 21 10971—78

. 6, , 12 13 . 2
2990—78.

4.13. (. 10
. 2) — 10786—72.

4.14. -
(. 14 . 2)
, ,
,
1 —1000 .

III OzhIO . 1000

3—4 2 ()
(),

;
.
(),

, .
.
:

.
.
.
:
.

:
, . . . ,
0 ;

- .
5,,
, -

:

' ~
±6%.

| | | |
|-------|-----------------------|-------|
| 4.15. | (. 2.6) | - |
| | 25- | - |
| , 40- | | , 30- |
| (| -) | . |
| 4.16. | (. 2.7) | - |
| | 13224—73. | - |
| 4.17. | (. 17 . 2) | - |
| | 2,6/9,5 | , - |
| | 4. | |
| (| , . 3). | |
| 5. | , , | |
| 5.1. | , , | - |
| — | 18690—82. | |
| 5.2. | 5151—79. | |
| | 25- | , - |
| 40- | | , 30- |
| | | (- |
| - |) . | - |
| | | , - |
| - | | - |
| | : | - |
| | | - |
| | | - |
| | | , - |
| | | - |
| 5.3. | | - |
| | 49 108 (0,5—1,1 / 2). | - |

,

6.4. -

6.5. -

2 :

3400 — ;

3200 — ;

3000 —

6,3 .
(, . 3).

7.

7.1. -

-

, , , — 3 -

(, . 3).

| | | , | / |
|-------|--------------|----|------|
| -4 | 35 7144 0100 | 35 | 3185 |
| -4 | 35 7144 2300 | 39 | 3555 |
| -4 | 35 7145 1100 | 41 | 1820 |
| -4 | 35 7144 0200 | 45 | 4070 |
| -4 | 35 7144 0400 | 46 | 4200 |
| -4 | 35 7144 0500 | 49 | 4255 |
| -4 | 35 7144 2700 | 49 | 4190 |
| -4 | 35 7144 2800 | 54 | 4505 |
| -4 | 35 7144 0300 | 41 | 3730 |
| -4 | 35 7145 1200 | 53 | 3210 |
| -4 | 35 7145 1300 | 51 | 3240 |
| -4 | 35 7145 1400 | 47 | 2818 |
| -4 | 35 7145 1500 | 60 | 6607 |
| -4 | 35 7144 0600 | 54 | 7590 |
| -4 | 35 7144 0700 | 55 | 7820 |
| -4 | 35 7144 2900 | 61 | 8270 |
| -4 | 35 7148 0100 | 49 | 4800 |
| -4 | 35 7148 0200 | 50 | 5000 |
| -4 | 35 7148 0300 | 54 | 5250 |
| -4 | 35 7148 0400 | 50 | 4835 |
| -4 | 35 7148 0501 | 56 | 5300 |
| -4 | 35 7148 0600 | 62 | 8375 |
| -4 | 35 7148 0700 | 56 | 7840 |
| -4 | 35 7144 5100 | 42 | 3825 |
| -4—60 | 35 7144 3501 | 35 | 3200 |
| -4—60 | 35 7144 3601 | 39 | 3570 |
| -4—60 | 35 7145 2501 | 41 | 1835 |
| -4—60 | 35 7144 5501 | 45 | 4085 |
| -4—60 | 35 7144 3701 | 46 | 4215 |
| -4—60 | 35 7144 3901 | 46 | 4270 |
| -4—60 | 35 7144 3801 | 49 | 4205 |
| -4—60 | 35 7144 4001 | 54 | 4520 |
| -4—60 | 35 7144 4101 | 41 | 3745 |
| -4—60 | 35 7145 2601 | 53 | 3225 |
| -4—60 | 35 7145 2701 | 51 | 3255 |
| -4—60 | 35 7145 2801 | 47 | 2833 |
| -4—60 | 35 7145 2901 | 60 | 6622 |
| -4-60 | 35 7144 4201 | 54 | 7605 |
| -4—60 | 35 7144 4301 | 55 | 7835 |
| -4—60 | 35 7144 4401 | 61 | 8285 |

(, 1, 3).

60

60 .

—4 —4—60 « » () 60 100 17 —10 ,
3—50—2 —10/25 -

1.

-4, —4—60

1.1. 0,06—60 « —
100 », :
W—2072;
G—2006;
D—2072;
D—2003;
—2003;
—2032;

1.2. 0,06—17 « —
17 », :
ReL 3W 518;
ReL 3D 335;

« —17 » « —17 ».
—10, :
3—50—2.
1.3. 0,06—25 1—10/25,

—25;
—25;
—25;
—25
3—50—2;
—10/25.

1.4. 40
60 ,

2.

2.1. « —100 » -
(. 1) .
2.2. « —17 » ,
—10/25 « —100 » -
-

. 2.

3.

3.1.

3500—4000 —
2000—2400 —

0,06—25 ;
1—60 .

(500—600) -4 -4—60.
()

-4)

30)

1

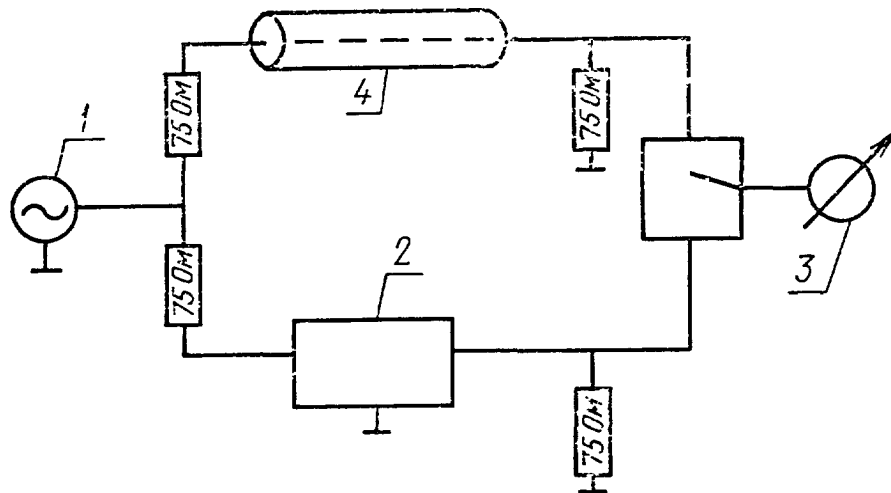
50 ,

20° ,

4.

4.1.

1 2,



1— ; 2— : 3— : 4—

. 1

4.2.

4.3.

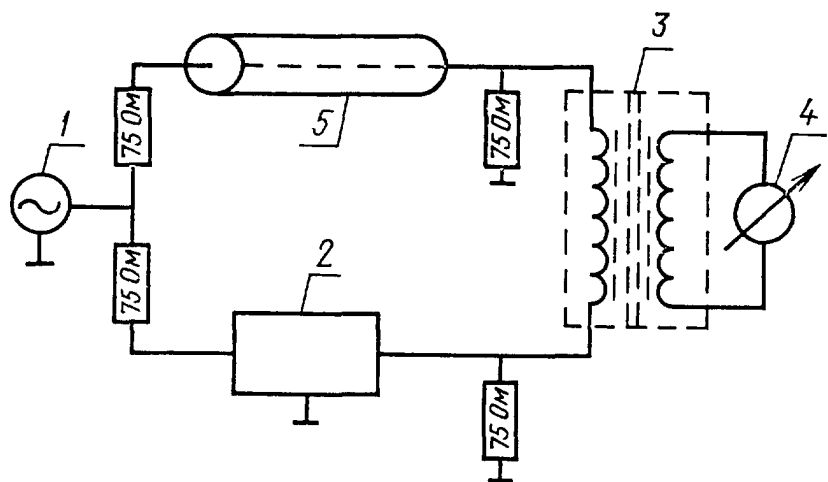
:

. 1 -

;

;

;



1—генератор; 2—магазин затухания; 3—высокочастотный ; 4— ; 5—

. 2

$\pm 0,01$) ; 0,1 (-

4.4. . 2 : (1) -

f.=

$\sigma_0 = 3 \cdot 10^8 / \text{—}$

2,6/9,4 2,6/9,5 1,08;

0 (1):

() ;

(1). 0,06—60

. 2 . 5.

4.6. 10786—72.

4.7. (kp) :

$$t_{cp} = \frac{1}{\alpha_R} \left(\frac{R_{t_{cp}}}{z_{20l_{шл}}} - 1 \right) + 20^\circ$$

Ru_p —

() ;

/ — ();
2 —

« — 20° (/);
 $3,93 \cdot 10^{-3} 1/$
(^)

5.

5.1. 0,06—25

5.1.1. 20° (2)

$$\frac{at}{2^\circ - 1 + (tcp - 20)^*}$$

at-----
—

;

3 (

3);

/ —

5.1.2. (2) / :

5.1.3. $\frac{—}{V} = <p(j/f)$

5.1.4. $\div f$,

. 2 . 5
/

$$= \frac{\alpha_{\text{ск}}}{V \overline{f}} \cdot V \overline{f}.$$

5.2. 1—60

5.2.1. $\frac{a_t}{Vf}$ t_c .

5.2.2.), (—
 Bt Ct . () (—

$$a_t = A + BtV^7 + C_t f,$$

f — , ;
—
0,0145 / .

4.

5.2.3.

20°

-

$$(\quad) = \frac{Bt(C_t)}{1 + \alpha(\quad)' [t-20]}$$

()—

()\

$$(\quad) = 2,011 \cdot 10^{-3}; \quad (\quad) = -1,60 \cdot 10^{-3}.$$

(2).

5.2.4.

20° (20)

, -

. 2 . 5,

. 2 . 5,
2.5.

(3).

6.

6.1.

,

—0,99

, ±6%.

. 1.

1

| | | , %, , | | | |
|--------|---------|--------|-------|--------|--------|
| | | 1 | 17 | 25 | 60 |
| —100 | 2,0—2,4 | ±1,0 | ±0,3 | ±0,25 | ±0,125 |
| | 3,5—4,0 | ±0,5 | ±0,15 | ±0,125 | ±0,07 |
| —17 | 2,0—2,4 | ±1,0 | ±1,0 | — | — |
| | 3,5—4,0 | ±1,0 | ±0,8 | | |
| -10/25 | 2,0—2,4 | ±1,0 | ±1,0 | ± 1,0 | 1 |
| | 3,5—4,0 | ±2,0 | ±0,8 | ±0,6 | |

-10/25

-

-10—25.

7.

7.1.

, -

:

8.

1

| | | |
|-------|-------|--|
| | , / . | |
| | , | |
| , at, | - | |

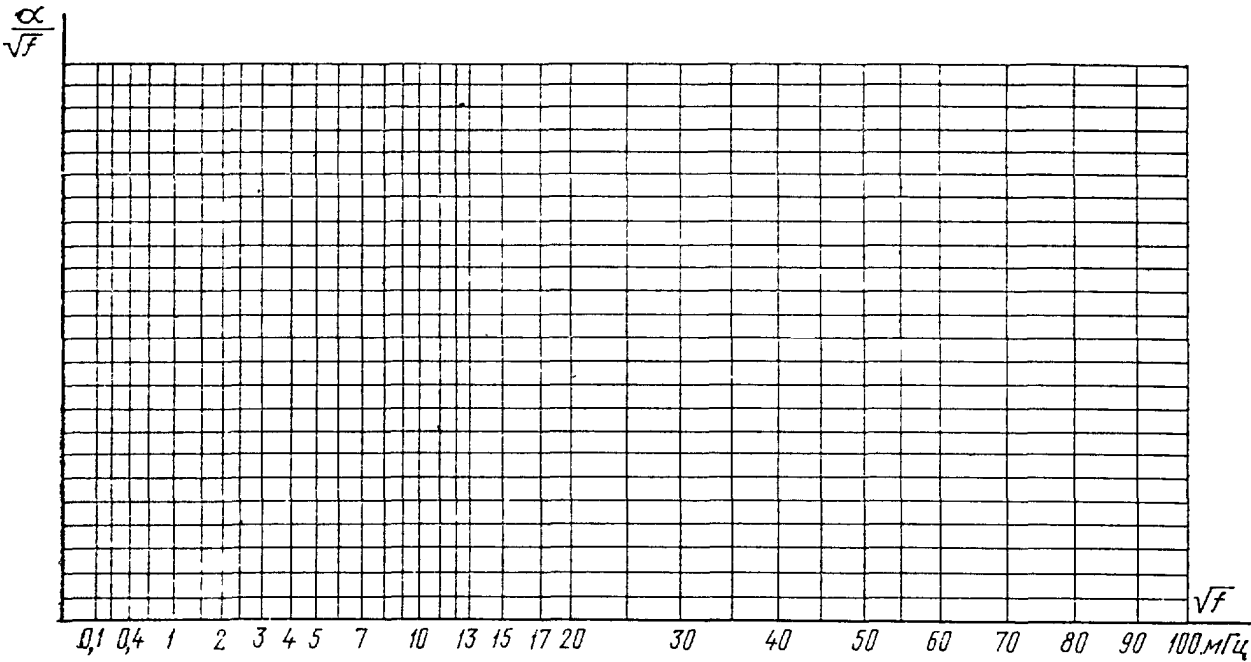
$$V_{f_K} \text{ at } \text{---}$$

2

| | | | |
|--|----|--|--|
| | | | |
| | ct | | |
| | | | |

10971—78

| | | | |
|----------------------------|------|--|----------|
| | , f, | | 10971—78 |
| 20° , 2 , / | | | |
| 10971—78, , / | | | |
| — , / — “ — « • 100 / 0 | | | |



. 3

(, . 3).

{« | -
—4, —4—60

| , | - | , | 10- | , | - |
|------|-------|------|-------|------|-------|
| 0,06 | 2,430 | 5,0 | 1,985 | 22,0 | 1,958 |
| 0,1 | 2,150 | 5,5 | 1,984 | 23,0 | 1,957 |
| 0,2 | 1,894 | 6,0 | 1,983 | 24,0 | 1,955 |
| 0,3 | 1,928 | 6,5 | 1,982 | 25,0 | 1,954 |
| Q.4 | 1,984 | 7,0 | 1,981 | 30,0 | 1,949 |
| 0,5 | 2,020 | 7,5 | 1,980 | 35,0 | 1,944 |
| 0,6 | 2,035 | 8,0 | 1,979 | 40,0 | 1,940 |
| 0,7 | 2,040 | 8,5 | 1,978 | 45,0 | 1,935 |
| 0,8 | 2,046 | 9,0 | 1,977 | 50,0 | 1,931 |
| 0,9 | 2,035 | 9,5 | 1,976 | 55,0 | 1,928 |
| 1,00 | 2,026 | 10,0 | 1,975 | 60,0 | 1,924 |
| 1,1 | 2,018 | 11,0 | 1,973 | | |
| 1,2 | 2,012 | 12,0 | 1,972 | | |
| 1,3 | 2,005 | 13,0 | 1,970 | | |
| 1,4 | 2,003 | 14,0 | 1,968 | | |
| 1,5 | 2,000 | 15,0 | 1,967 | | |
| 2,0 | 1,995 | 16,0 | 1,965 | | |
| 2,5 | 1,993 | 17,0 | 1,964 | | |
| 3,0 | 1,991 | 18,0 | 1,963 | | |
| 3,5 | 1,989 | 19,0 | 1,962 | | |
| 4,0 | 1,988 | 20,0 | 1,960 | | |
| 4,5 | 1,987 | 21,0 | 1,959 | | |

(, . 3).

()

$$\begin{aligned}
 & : \\
 & t = \underset{=1}{\overset{N}{2}} \langle * - * \rangle . \underset{N}{\overset{N}{2}} \underset{-1}{\overset{N}{2}} [N(at- \backslash \underset{=1}{\overset{N}{2}} = \bullet \underset{=1}{\overset{N}{2}}) N \\
 & \quad \underset{-1}{\overset{N}{2}} / \underset{=1}{\overset{N}{2}} V 7 T \\
 & Ct - \underset{-1}{\overset{N}{2}} V / \cdot \underset{-1}{\overset{N}{2}} \bullet \underset{-1}{\overset{N}{2}} | 77 = | - \underset{=1}{\overset{N}{2}} (at- \wedge 4) \\
 & \quad \underset{=1}{\overset{N}{2}} - fa - \underset{=1}{\overset{N}{2}} V_{fa})
 \end{aligned}$$

$$a_t = \frac{\text{£}t}{/}$$

$\frac{/}{/}$, ;
 $\frac{/}{/}$, ;
 $\frac{N}{N}$.

—34». 1. « —21» «
 « —21». (1)

$8_1 F4 + P4B8/V t \quad 5-f \quad 5 \quad 0 t F7 - t P0F3-f \quad t F8FV_1 F6-4- P6 /$

:
 $7, N \quad 2;$
 $: \quad ' \quad -, U \quad X.$
 , 4, 5, 6.

$F2_1 \quad 4 \quad F5FX^* - P8F3 t F5XP0F_6 t F4X t \quad - TP_8 - - / ()$
 $F51 F6XP0F2_1 B3X t \quad - t F8- \sim / ()$

/ , / ,
 2. « —34»

:
 $\begin{matrix} 8 & 4+ & 4 & 8 & 5+ & 5 & 9 & \wedge & 7- & + & 8 & - \\ -1- & 6+ & 61 & 2+ & 2 & / & (&) & & & & \\ 2 & 4X & & 2 & 8 & & 5X & & 6 & 4X & - & 8- \wedge / () \\ 5 & 6X & & 2 & & X & - & 8- & / & () \end{matrix}$

a_t — : 7, / ; / () a_t 9, / . t° .
(, . 3).

5

2,6/9,5

60 .

1.

1.1. 4—11 (, : ;
2 ; 1—610
75 ;
2—27 (3) ;
2—31 (10) ;
(75) ;
. —75 ;
;

1.2. « », :
W—2072;
—2072;
—2003;
—117;
—2017;

$R_e I$ —273.
 $R_e I$ 3 R 132 1 ;
 $R_e I$ —346
Rel —922; —75 U_m ();
. —75 ;
-

2.

2.1. 4—11
 , , . 1
2.

— () -
 , 100 .
 (,) -
 100 , 100 ,
 2.2. « » -
 , . 2 -
 2. -
 . — -
 , -
 , -
 , -
 3. -
 -
 -
 4— « ».
 3.1. 4—11. :
 , . 1 2;
 ;
 1 65 .
 « » «0» ,
 « » ,
 1 . —65
 « » 65 , « -
 ;
 2 (-
 1—610).
 , -
 . 75 ;
 « » -
 10 40 (« »);
 « » ;
 , « » -
 ;
 , « -
 ».
 , (1);
 f.
 « » ,
 (2).

3.2. « ».

- , 2 2. -

« »;

;

S, «Start—stop»;

Sb 7 «0» ;

65 1 65 1

« 4 » ;

« » 65 S₂ 5 -

3—5 .

S₄ S₅ ; 104-1 -

S₃ —922 -

5₂2 «0» ; -

Si/S₂ ; -

() -

1—20 , 20—30 , 30—40 , 40—50 , 50—65 .

(93)

. 1;

(f) . 1.

1

| | | , , , , | | | | |
|-----|--|---------|-------|-------|-------|-------|
| | | 1-20 | 20-30 | 30-40 | 40—50 | 50-65 |
| I | | | | | | |
| II | | | | | | |
| III | | | | | | |
| IV | | | | | | |

4.

4.1.

4—11.

-

1.

4.2.

« ».

,

1—20, 20—30, 40—40, 40—50, 50—65

:

= — (0 +),

;

0+| —

,

» ((1)

,

(2);

1—60

.

,

. 2 . 17.

I

| | | | | |
|-----|--|---|---|--|
| | | , | , | |
| I | | | | |
| II | | | | |
| III | | | | |
| IV | | | | |

| | | | | |
|--|--|-------------------------------------|-----------|--|
| | | , / , | / , | |
| | | 1—20; 20—30; 30—40; 40—50; 50-65 | 1..... 65 | |
| | | | | |

(, . 3).

| 10971—78 | | | |
|--|--|-------------------|-------------------|
| 3565—82 | | | |
| 10971—78 | 3565—82 | 10971—78 | 3565-82 |
| . 2 2.2; 2.3; 2.4 2.5 2.10 | . 2 3.2; 3.3; 3.4 3.5; 3.6; 4.1 3.1 | . 4 . 5 . 6 | . 4 . 5 . 6 |
| (| , . 3). | | |

. .
. .

. .

. 22 .85 . . 22.01.86 2,5 10 000 . 2,5 15 . . 2,92 . . .

« » , 123840, , ,
„ . 3. , 12/14. . 5198,

4 10971—78
2,6/9,4 2,6/9,5

16.12.86

3871

01.06.87

1.1 I 1 : ,
1 4 : « -

— 1,70 $\frac{+0,44}{21}$;

- — 1,79 $\frac{+0,45}{21}$ -

— 1,94 3 ;

2.31. : « — 1,30 >,

(. . 270)

(10971—78)

»

2 3 2 « - » : « -

2 4 2. « ±» « » 16 -

2 5. : «16

1 , , »;

4. « - » :

« - »;

(2) , « 1 1986 .» « 0101 88*-

2 9. ; 13—

—276—85» , « » « »

5 3. : « » « »

5 6 : « » « »

(2).

(Ns 3 1967)

5 10971—78
2,6/9,4 2,6/9,5.

14.03.88 539 01.08.88

25 » « : «
»;
2 — 2.1.1: «2.1.1.
2.4.4. : -IV 70/2 0, 5 -V 15150—69». 90/10,
-6 2.5. - 2. « ». 1 . : 3,7
3,6; (. . 224)

223

(1 /
« , ». 5. : 1030 —25 00
1090—44 ;
11. : 10—110 10 —2000:
« ». 9 , 10 , , 12 - «
- » : «
2 — 18, 19:

| 18 - | | | |
|--------------|--------------|----|--------------|
| 2,6/9,4, , - | | | |
| 19. - | 20000—100000 | 25 | |
| - | | | |
| - | | | |
| - | | | |
| - | | | |
| 10—2000 | | 70 | ~101ff 600 L |
| | | | (. . 225) |

2 — 7: «7. -

— 65 ». : « I—60 ±6 %
2.5. 70—140 ». 3 :

40 15,700
60 19,300
70 20.900
100 25,100
120 27,600
140 29.900

« . 4» : « 4 ».
2.5 — 4 :

4

| | - | - |
|------|------|------|
| 200 | 4,7 | 4,7 |
| 500 | 8,9 | 8,8 |
| 800 | 12,6 | 12,3 |
| 1000 | 15,0 | 14,5 |
| 1500 | 20,6 | 19,7 |
| 2000 | 25,9 | 24,6 |

±3 %. 10— ±6%,
200— 2330 — ±7,5 %». : « 2000
2.10. »;

: « -
5 -
35 3 50 3 93
439 50 -
(1,2) -
, 1,5 -
». : « 20 » « — 2 0
— 3 * (),
()». 14 15 -
3.4. : «18 19». -
4.9 : « -

(. . 226)

(

-6) WMP-61 (62) !

15 3 ».

4.10 : «

2,6/9,4 49—140

4—11

63

-6)

».

4.11 : «4.11.

(. 11 . 2)

-60 WMP-61 (62)

20 °

».

4.17. ; « 2,6/9,5»; ; «

4» « 5.4, 5.5 : «5.4.

: 6 — ; 5,8 (6)

15150—69.

5.5. : 9 —

, 8 — 15150—

—69».

— :

()

0,9

-4

| , | — | , | — | , | -10 ³ |
|----|------|-----|------|------|------------------|
| 10 | 3,56 | 70 | 1,28 | 500 | 0,69 |
| 20 | 2,95 | 80 | 1,18 | 800 | 0,92 |
| 30 | 2,38 | 90 | 1,10 | 1000 | 1,08 |
| 40 | 1,88 | 100 | 1,04 | 1500 | 1,41 |
| 50 | 1,59 | 110 | 1,00 | 2000 | 1,79 |
| 60 | 1,41 | 200 | 0,70 | | |

5.

: «

».

: « 60 » « 100

: 65

100

4.2

: 1—60

1—100

(6 1988 .)

6 10971—78
2,6/9,4 2,6/9,5.

(8 12.10.95)

1814

1996—07—01

| | |
|--|--|
| | |
| | |

3565-82).

«
» 1 1 1 -4, -4—60, -4
« -4, -4—60 — «
»,
-4 — «
« -4—60 -4-60, -4 -4 -4,
« -4 -4 -4
1 1 4
1 7 4-60- -4-60- -
4, 4-60- -4-60- -

(76)

| | | | |
|-------------------|-----|------------|------------|
| | (| N° 6 | 10971—78) |
| 2 2 2, 2 3 1, 244 | | «2 2 2 | |
| 2 3 1 | | - | |
| 2 4 4 | | - | |
| | | 7006—72 | - |
| 16 509-88» | | | |
| 2 5 | 2 | « | » 3 |
|),) | | % | £\$, |
| 3 |) | « | » 10 (7), |
| 8 | | | |
| 8 | | | |
| 600 , , | — | 1,1 0,6 | 2 V 600 |
| 100 % | | | |
| 80 % | | | |
| 10) | | | |
| | | | |
|) | 0,8 | 38,0 | |
| | | 39,0 | |
| 4 | « | | |
| , / » | | | |

(6 10971—78)

| 10 | 1,41 |
|-----|------|
| 20 | 1,63 |
| 30 | 1,82 |
| 40 | 2,01 |
| 50 | 2,18 |
| 60 | 2,36 |
| 70 | 2,53 |
| 80 | 2,70 |
| 90 | 2,87 |
| 100 | 3,05 |
| 110 | 3,23 |

4 . « , / »
« »:

| 200 | 4,7 |
|------|------|
| 500 | 8,5 |
| 800 | 11,6 |
| 1000 | 13,6 |
| 1500 | 18,0 |
| 2000 | 22,3 |

10—110 — ±6 %, 200—2000 — +7,5 %
— ±10 %». 2.9 : «2.9. ,
:

- 16. 71-003-87;
- 16358—79;
- 503-81;

: — 153—01 (02), 102—01
(02), 107—01 (02), 178-01 (02), 206-07 , 204-
07 , 271—70 — 153—10 , 102—
10

- 16336—77;
- 23436-83;
- 1 6904-83;

(78)

(N° 6 10971—78)

2 - 13 0281099-09-91,
— 24662—94,
- 6-05-1565-83,
— 6-05-05—149—81,
- 16272-79,

- 0 037 053 ,
— 24234—80,
—

- , -

,

- , »

3 3 « 16»
3 4 «14 15» 14, 15, 16
4 4 «

4 8, 4 16 13224—73 27893—88 »

4 9 « 10,

110, 250, 600, 1000 2000 »

4 11 « » « -

36» 10786—72 27893—88

4 13 «4 14 -
4 14 (14 2)

27893-88»

!

-4, -4—60, -

4, -4—60, -4,

,

| | | , | / , |
|-------|--------------|----|------|
| -4 | 35 7144 0300 | 41 | 3650 |
| -4—60 | 35 7144 4101 | 42 | 3900 |

— 36

(1 79)

(6 10971—78)

36

()

-4-

| ′ | ″ ³ | ′ | *•10 ^m | ′ | |
|----|----------------|----|-------------------|----|------|
| 10 | 3,61 | 40 | 2,68 | 70 | 2,35 |
| 20 | 3,01 | 50 | 2,60 | 80 | 2,22 |
| 30 | 2,97 | 60 | 2,44 | 90 | 2,12 |

(80)

(6 10971—78)

| | | | $1 \cdot 10^m$ | | $\bullet^* \ll 10^{m+1}$ |
|-----|------|------|----------------|------|--------------------------|
| 100 | 2,01 | 500 | 1,23 | 1500 | 1,09 |
| 110 | 1,90 | 800 | 1,16 | 2000 | 1,04 |
| 200 | 1,54 | 1000 | 1,12 | | |

6 .

(7 1996)