



8008—75
(634—88, 4104—83)

8008—75

Power transformers. Test methods of tap changing devices

(CT 634-88,
4104-83)

01.07.76

24126—80

($\alpha_1, \alpha_2, \alpha_3$: 2, 3, 4).

1.

1.1.

24126—80.

()

($\begin{smallmatrix} 1 & 2 \\ & 1 \end{smallmatrix}$, \dots , \dots , 2).

1

©

, 1975

©

, 1993

. 2 8008—75

1.3.

1.4.

1.5.

2,5.

1,5

()

2.

2.1.

2.2.

2.3.

,

,

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

-

(

) .

2.4.

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

,

0,1

2.5.

,

2.6.

,

,

,

,

,

$\pm 10\%$.

2.7.

,

. 4 8008—75

3.

3.1.

—

,
,

(
).

3.2.

2

3.3.

,

(

) ,

,

,

±5%.

3.4.

(

, , ,

).

3.5.

,

4.

,

4.1.

(

).

,

-

-

4 2.

,

-

,

-

,

-

J

,

,

4.3.

,

-

,

,

-

,

,

-

4.4.

/ .
5

0,3 /

/

630

200

630

10

/

4.5.

,

,

,

,

4.6.

10

,

4.7.

,

,

4.8.

,

5.

5.1.

(

),

(
(
).

),

,

,

,

5.2.

TM

4.3.

5.3.1.

,
,

5.3.2.

()

5.4.

5.5.

5.6.

5.6.1.

5.6.2.

10%.

5.7.

,
500 ,

24

3

(),

(5.8. , . 1).

6.

6.1.

24126—80.
6.2.

24126—80

1516.1—76.

pern i)ie 1 ei

) ion i
24126—80,

1;
)

6.1; 6.2. (, . 2).
6.3.

2*

1516.2—76.

1

6.4.

5.6.

(
6.6.

3).

60 80%

6.7.

1 1516.2—76.

6.8.

1516.2—76

6.9.

1516.2—76.

6.7—6.9. (

6.10.

1).

(

),

,

,

1

50

,

(

)

,

2

,
5%

,

7.

7.1.

,

1

,

,

,

20°

4).

(
7.2.

7.3.

3.

, 12

8008—75

*

7.4.

7.5.

7.6.

7

7.7.

() 25 .

3484.2—88.

(
7.8. , . 1, 4).

7.9.

1° /).

7.10.

8.

8.1.

8.2.

8.3.

8.4.

©

0 ,
0

@

= + 0

0

0

300

(

).

0

0

, 0,0001,

$$= \frac{2}{\zeta^2} <7?_{h-i}^{*ih})$$

 I_1

t-

 t_{In}

5

 ζ -

—

, / 2;

—

, / 3;

—

 $/ (\bullet^\circ)$ t_{In} t_{In} I_1

0,0001, 0

$$_{Hi} \quad \frac{1}{(1 + (0.1 - 1 + \odot))} - 1) - ,$$

(8.5.

r=1, $A_0 H_i = O$.

3, 4).

 ζ

/

1

7

9

8.6.

9.

9.1.

9.2.

. 16

8008—75

9.3.

9.4.

24126—80

9.4.1. (, . 2).

() 2,5

9.4.2.

3 ,

1 .

9.4.1

9.4.3.

 $\pm 5\%$,
 $\wedge 9\%$.

9.5.

9.4.1

0,5 .

(

1—3

),

,

,

,

5

(

9 6

50

9 7

97 1

,

()

,

97 2

,

97 3

9 8

1

(50%

)

9 9

9 9 1
973

*

18 8008—75

9.9.2.

(, . 4).

9.9.3. . 9.7.3.

9.9.4. . 9.7.2.

. 9.9.1 9.9.3

1,5

9.7.3.

9.10.

) , . 9.9.1

9.9.3 ;

)

1,3

, (20%;

)

, ,

. 9.9.4.

10.

10.1.

24126—80

3.

(
10.2. , . 2, 4).

()
,

10.3.

,
,

10.4.

,
,

10.5.

,
,

10.6.

*
()

,

10.7.

,
,

)

 1^{TM} %,

)

5

85

)

25%

2, 1—4,

)

10.8.

)

)

—
—
1

300

)

(

10.9.

)

40 (

«

0—2, 2—4, 4—6, —8

1

2

10.10.

,

/

(/ ,,

£/

. 22 8008—75

$$\frac{U_{CTi}}{U_{nT}} = \frac{U_{CTi}}{U_{nT}}$$

$$-2 V_{\sim}(f_{nt} - U_{CTi})$$

10.11.

()

, ,

:

)

(

) ;

,

, , , (,
(), . ;
() , , ;
() , , ;

(),

,

24126—80

(, . 2).

11.1. (^ . 2).
11.2.

24126—80,
 293 (20°) 333 (60°).
 (11.3. 2).

12. ()

12.1.

24126—80.
 (12.2. , . 2).

1 /5^-20

5 ,

12.3.

13.

13.1.

() ,

13.2.

. 24 8008—75

10.7 ,
,
,
,
,
,
,
(),
().

13.3.

13.4.

12 ,

5%.

50
50

13.5. ()

13.6.

13.7. ,

,
,

13.8.

. 10.7 , .

(13.9. , . 4).

13.10.

. 10.8.

13 1.

24126—80

(13.11.1. , * 2)* () ,

5000

13.11.2.

(

),

« » ,

3.

. 26

8008—75

13.11.3.

) —

13.11.2; 13.11.3. (

13.11.4.

24126—80,

100.

13.9,

(

(

),

13.12.

2).

1)

(13.11.2)

2)

100

$\wedge (f - ,),$

, 100
 $\longrightarrow 1,2$

1,
 $\frac{2}{100} \cdot N,$

$\overline{100}$ 1,
 $N - ;$

13.13. (, . 4). (, .),

13.11.3,

13.14.

()
 13.15.

() ;
) ;

24126—80

)

, ;

)

;

)

, . 2).

. 28

8008—75

14.

14.1.

)

,

)

(

,

,

,

,

;

)

)

)

;

;

;

14.2.

(

),

14.16,

,

14.3.

14.1

,

,

,

,

,

14.4.

14.1

)

,

,

;

)

,

5.6

;

)

)

24126—80

(

110%

85, 100

14.5.

1516.1—76.

14.4; 14.5. (

, . 1, 2).

24126—80

<

. 30 8008—75

14.6.

24126—80:

)

213—1 16962—71;

)

218—1 16962—71.

14.7.

14.3

25%

14.1 , 14.4.

5000 85 110%
 5%

1000

24126—80

14.5, 14.6.

14.4—

14.6.

(, . 2).

15.

15.1.

15.2.

24126—80

15.3.

75—95°

50%

40 ° ,

10 °

100

24126—80

(
15.4.
)

2).

5

);
)

3

)

14.7;

2

15.5.

15.4.

15.6.

)

15.5

)

/

,

$$= V_2 U_{.50} \quad)$$

—
Δ 5 —
/ —

, ,
, ;
,

1.

24126—80

24126—80,

$$U_{.50} \quad V_2 \quad (2)$$

—
so —
/ —

, ;
, ;
,

2.

24126—80

2 1

50

(), , ,).

2.2.

(1).

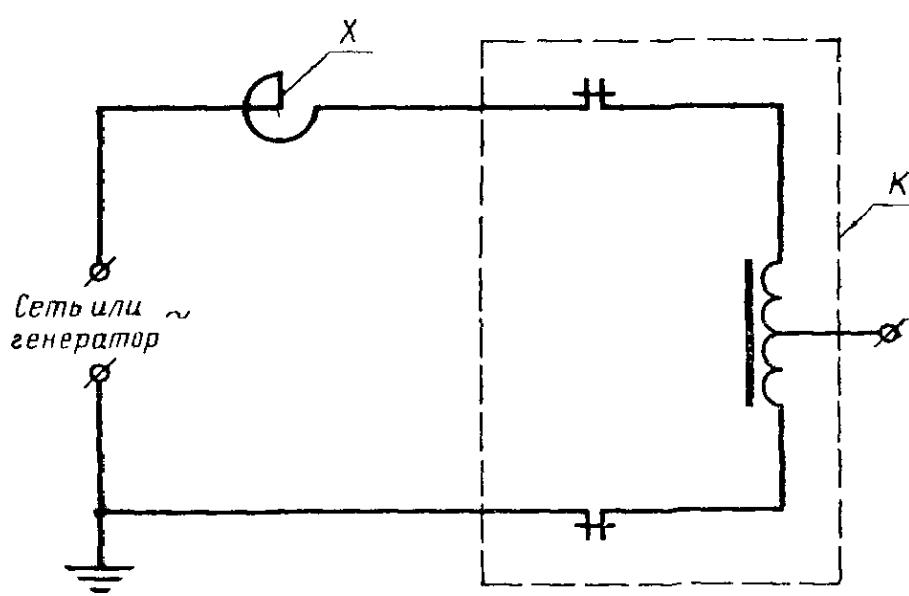
(

, . 2).

(2)

,

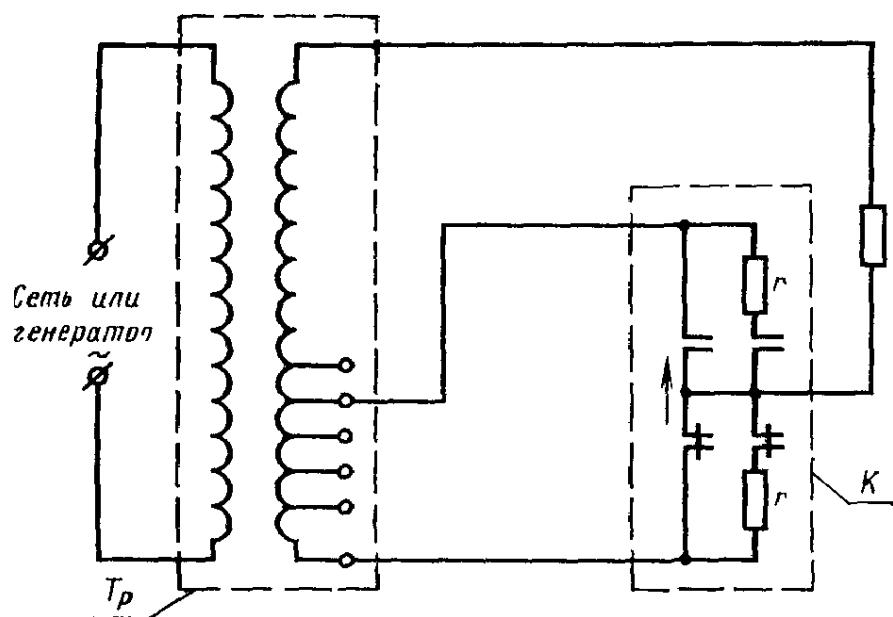
2



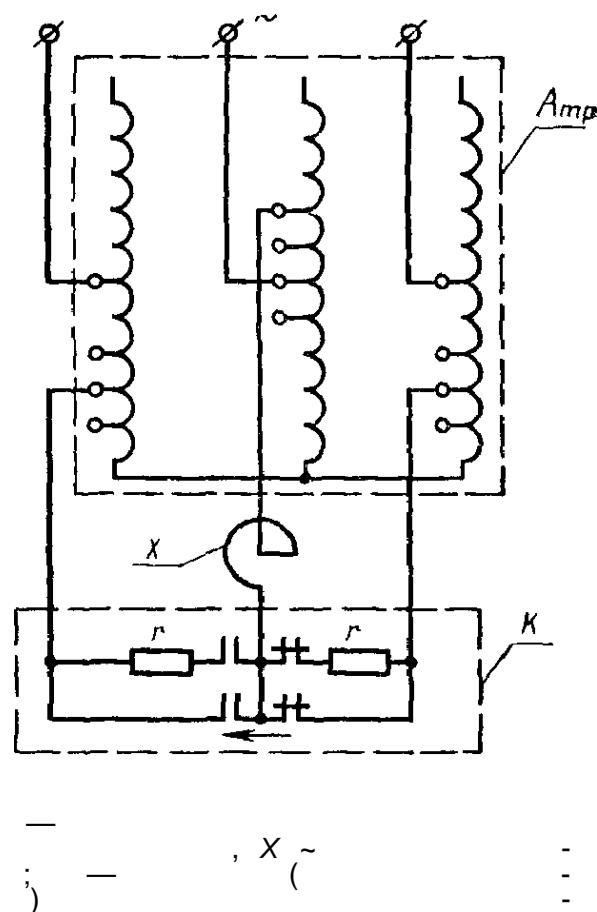
X —

; —

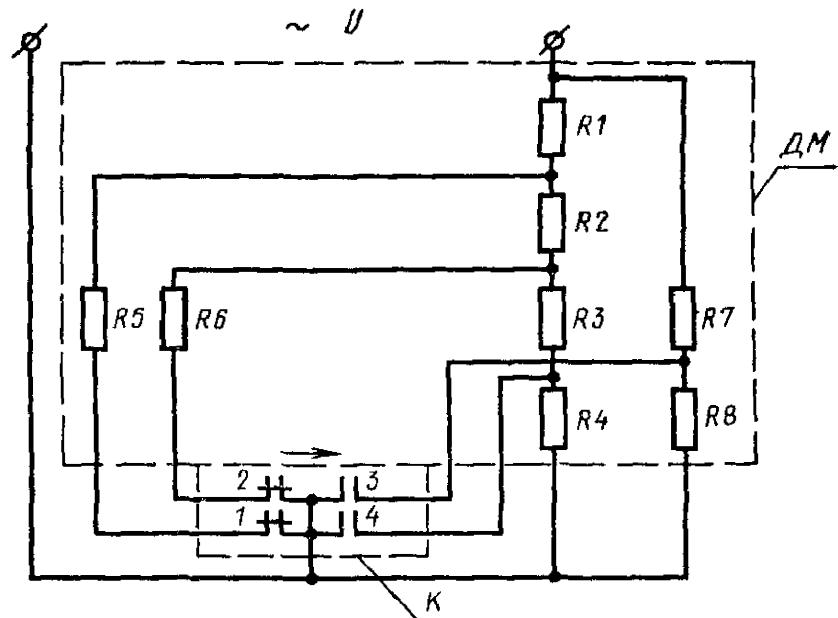
1



R — ; — ; — () . 2



3



— () . 4

$$\begin{aligned}
 *! &= \frac{U(U - U_4)}{-U_4 + U_2} + \frac{U(U - U_2)}{I_i(L - J_2) + U_2 h} \\
 &+ \frac{U i L \cdot i U}{I_i(L - J_2)} \\
 R &- \frac{\sim \{ }_{3 \sim 4}}{3 \sim 4}; \quad 4 = \frac{cr}{\{ >} \frac{u_K}{u_{\sim \sim} u_4} \quad R r \} - \frac{U i}{}
 \end{aligned}$$

$$U(tJ - tI_A) + U_2!2'$$

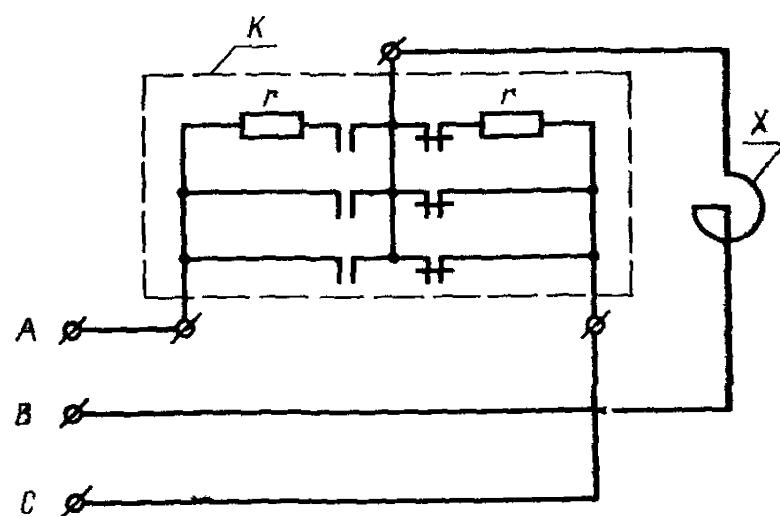
$$6/ \quad I = -U, h^9 R s / *$$

$$\mathcal{E} ; \mathcal{E}_2; t/ ; V4; ; I_2; / ; /*—$$

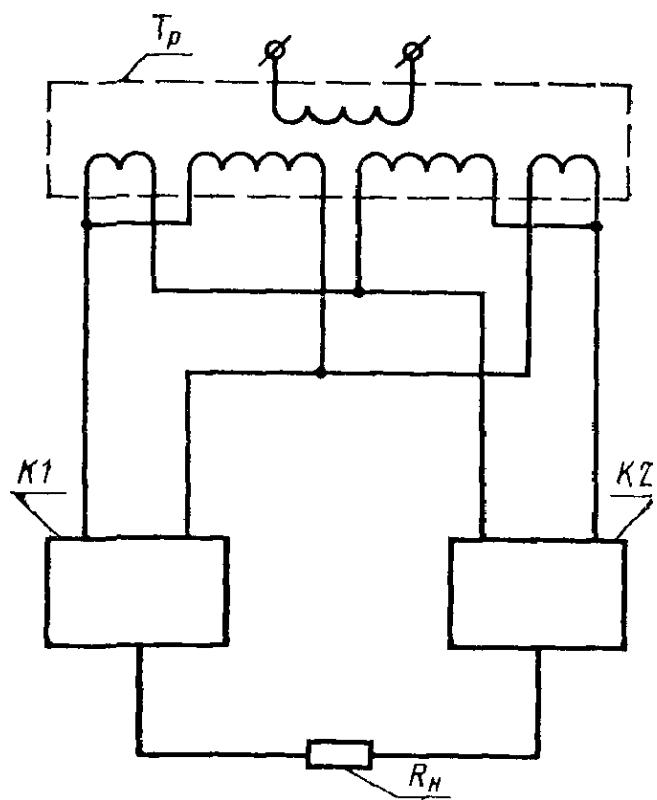
1\2; 3; 4.

. 38

8008—75



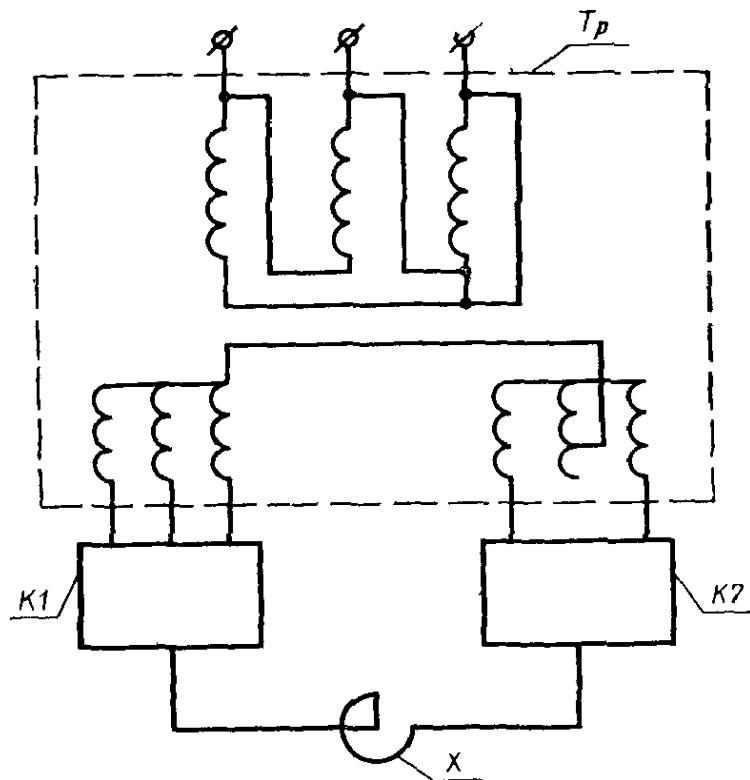
X —) ; — (. 5



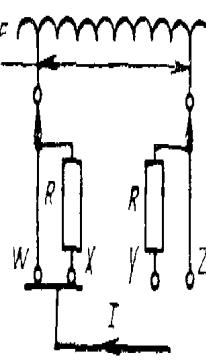
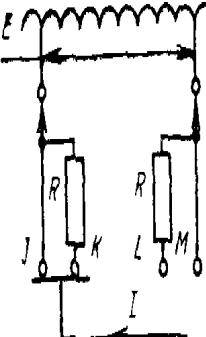
(; KJ , 2 —); R_a —

. 40

8008—75

; K_1 , $2 -$

. 7

Тип переключателя	Рабочий цикл	Схема соединения	Последовательность работы контактов	Режим работы вспомогательных контактов				Режим работы дугогасительных контактов			
				KH	I_K	U_B	n	KH	I_K	U_B	n
Цикл «флаг»			W — отключает Y — включает X — отключает Z — включает	W	I	RI	N/2	X	$\frac{1}{2}(E/R+I)$	E+RI	N/4
				Z	I	RI	N/2	Y	$\frac{1}{2}(E/R-I)$	E-RI	N/4
									$\frac{1}{2}(E/R+I)$	E+RI	N/4
									$\frac{1}{2}(E/R-I)$	E-RI	N/4
Контактор	Симметричный цикл «вымпел»		L — включает J — отключает M — включает K — отключает	J	$E/R+I$	$\frac{1}{2}(E+RI)$	N/4	K	E/R	E	N/2
					$E/R-I$	$\frac{1}{2}(E-RI)$	N/4				
				M	$E/R+I$	$\frac{1}{2}(E+RI)$	N/4	L	E/R	E	N/2
					$E/R-I$	$\frac{1}{2}(E-RI)$	N/4				

Тип переключателя	Рабочий цикл	Схема соединения	Последовательность работы контактов	Режим работы вспомогательных контактов				Режим работы дугогасительных контактов			
				KH	I_K	U_B	n	KH	I_K	U_B	n
Переключатель нагрузки	Цикл «флаг»		С — отключает В — отключает С — включает А — отключает В — включает А — включает	B	I	RI	N	A	$\frac{1}{2}(E/R+I)$	$E+RI$	N/2
								C	$\frac{1}{2}(E/R-I)$	$E-RI$	N/2
Несимметричный цикл «вымпел»			Т — отключает Т — включает С — отключает С — включает	T	I	RI	N/2		E/R	E	N/2
					$(E/R-I)$	$(E-RI)$	N/2	S	0	0	N/2

1.

11-

1

2

3

	« »	W Z		X Y	*
		J		L	
	« »		= 0,1		
	« »				= 1,0
	« »		N/2	S	
			(N/2) = 0		

« », , ,

(, . 4).

1.

· · · () ; · · · ;

2.**25.04.75****1063****3.**

— 1981 .;
— 5 . . 1990 .

4.**4104—83.**

214—76.
542—76 14 (

), 14, 1986

5.**8008—70****6.**

,	
1516 1—76 1516 2—76 3484 2—88 16962—71 24126—80	6 2, 14 5 6 3, 6 7, 6 8, 6 9 77 14 6 , 1 1, 6 1, 6 2, 9 4; 10 1; 10 11, 112, 12 1, 13 11; 13 114, 13 15; 14 4, 14 6, 14 7, 15 2, 15 3, 1

7.**01.01.96****14.06.90 1592****8.**

(1993 .)
1981 ., 1981 ., 1984 .,
1989 . (9—81, 10—81, 7—84, 1—90)

