

9988-84

Pneumatic regulator devices of SSI.
General specifications

23.160
25.040.40
42 1812

01.07.85

) () — ()
(, ,)
(, . 1,2).

1.**1.1.****.1.****1**

-1		$= 1 \quad > W; \quad = 0 \quad X < W$ $Y = 1 \quad X < W; \quad Y = 0 \quad > W$
-2		$Y = 1 \quad > W - 0,5?;$ $Y = 0 \quad X < W + 0,5?;$ $Y = 1 \quad X < W + 0,5?$ $Y = 0 \quad > W - 0,5?$ $(W - 0,5?) < \quad < (W + 0,5?)$ $- Y_q = \pm \quad (\sim W)$
1		$Y - 0 = \pm \quad [(A - W) + T_{np} j_1 (X - W)]$ $- Y_0 = \pm \quad * - W) + \quad \backslash$

-2

$$Y_{\pm} = k(JX + T_m 4X_{dt})$$

-3

$$Y + T_{pp}jL Y = X + aT_{pp}jLx$$

$$\lambda < 1$$

$$Y - Yq = \pm (X - W) + \wedge - \frac{1}{2}(X - W)dt$$

$$Y - Y_0 = \pm \quad (X - W) + \pm - J(X - W) dt$$

$$Y - Y_q = \pm \int_1^q (X-W) + \int_1^q (X-W) dt + T_{ap} j - (X-W)$$

$$Y - Y_0 = \pm k_p \{X - W\} + \int_1^t \{X - W\} dt + T_{Bp} - \lambda X$$

$$- \cdot_0 = + k_p (X - W) + \pm \int (X - W) dt + T_a - jL (X - W)$$

$$Y - Y_n = \pm \quad (X - W) + jr - J(X - W) dt + T^\wedge$$

1. . 1
 $X =$; $W =$; $X - W =$

$$; Y - ; Y_0 - X = IV; \quad = \sim - \sim$$

; 5 — ; —

; *t* —

2. ; $q =$. ,

1.2. :

1.3.

)

)

1.4.

1.5.

1.

2.

2.1.

— 5 %, — 100 %.

2.2.

— 0,05 , ° — 100

2.3.

— 0,05 , — 10

2.4.

— 80

10

2.5.

— 13053.

2.6.

. 1.2,) : —20 , —100

. 1.2,

2.7.

0 20

100

20

, —100

2.8.

-1 -2 — 26.015.

2.9.

: 2, , 4, Cl, 12997.

(

. . 3).

2.10.

: Li, L2, L3, LX, N1, N2, NX 12997.

(

, . 1,3).

3.

3.1.

13053,

8.

3.2.

()

3.1, 3.2 (

: ±0,25; ±0,4; ±0,5; ±0,6; ±1,0.*

3).

* 01.01.96

3.3.

)

-1 —

:

,

,

)

W+ 0,5q

-2 —

;

,

)

5 < 100 %

,

0,

Y₀,

5 > 100 % —

)

-2 -3

;

)

—

1.

—

2.

.1.2,

) —

80

.1.2,

) —

3.4.

250 %

250 %,

0,0055 ,

2 .

3.5.

.2.

2

		1.2,)	1.2,)
40	1000 %	±0,15	±0,20
0,5 50		±0,20	±0,3
0,5 10		±0,20	±0,30

3.6.

3.7.

0,1

0,5 —

.1.2,

) —

3.8.

3.9.

±14

140

,
10° , , .3.

		3
		, %
		()
	±0,25	±0,2
	±0,4	±0,3
	±0,5	±0,3
	±0,6	±0,5
	±1,0*	±0,6*

* 01.01.96

3.11.

1,8 3/
2; 1,8* 3/
2,3; 2* 3/
2 3/
4,5 3/
6; 5,5* 3/
5,3; 5* 3/
6,6; 6* 3/

— » » » ; -1;
» » » -2;
» » » -3;
» » » ;
» » » ();
» » » ;
» » »

3.10, 3.11. (, . 3).

3.12.

(20 3/),

3.13. 30000

.3.2 3.7.

3.12, 3.13. (, . 1).

3.14.

3.15. 1.2,)
10% 15° < 0,1 / ,

< / , < 10 .

3.16.

160 . 3.17. 1.2,) 0 154 ,

. 1.2,) 25 %

(, . 1). — 13053.

(, . 3). 27883

* 01.01.96.

1.2,)
4.

	4
-2, -3 , -1 (-2;)	133000 66700; 80000**, 100000* 80000**, 100000* 40000 40000; 50000* 100000

* 01.01.96.
** 01.01.96

1.2,),

3.2.

10, 12*

(
3.20. (, . 2, 3).
3.21.

— 25165.

3.22.
(, . 3).

4.

4.1.

4.2.

3.2, 3.4—3.7, 3.16, 3.21, 3.22, 6.1.

3.22, 6.1

4.3.

3.15, 3.19.

4.4.

* 01.01.96.

4.5. (. 3.19) — 27883.
 (. 3.19) —
 (. 2).

5.

5.1. — 13053

5.2. 13053, 3.2—3.7

$\pm 2^\circ$

1.3,)

5.3. (. 3.2 3.3)
) -1

10, 50 90 %

$\pm 3\%$;

-2

10, 50 90 %

3 %;

-2

-3

10, 50 90 %

$\pm 3\%$;

-1

10, 50 90 %

100 %

10, 50

90 %

$\pm 3\%$;

)

2,

100 %

10, 50 90 %

$\pm 3\%$.

5 = 100 %

1.2,

)

5.4.

5.3,),),

(. 3.4)

50 %

$\pm 3\%$

10, 50 90 %

$\pm 3\%$

5.5.

50 %

(. 3.5,

)

$\pm 3\%$,

50 %
 $\pm 3 \%$,
 $5 < 100 \%$
 $20 \quad 100$,
 $5 > 100 \%$
 $7 = 80$;
 $20 \quad 100$

${}^0 \text{AXY}_H$
 $7 =$;
 80
 60

5.6. (. 3.5,))
 $\pm 3 \%$,
 100% ,
 $40-80$.
2.
5.6.1.

(60 ± 3)

$(17 \pm 3) \%$
 $7 \quad 7.$

50 % +
 $\pm 3\%$.
 $7 (. \quad 3, \quad).$
 $7 \quad 1,$
 50%
 $\pm 3 \%$.
 $7 (. \quad 3, \quad).$
2,

5.6.2.

(30 ± 3)
 $= (17 \pm 3) \%$
 $7 \quad 7 =$
 (90 ± 3)
 $= (17 \pm 3) \%$
 $7 =$ 2

$7 - \frac{\pm I_w 2}{2}$

3,
5.7.(. 3.5,))
100 %,

10 %

100 %,

| ,
 t_0 (.

4).

4).

5

100 %

5.

5.8.

(. 3.6)

5.4—5.7

5.9.

(. 3.7)

2,

100 %
5 >100 %.

50 %

 ± 3 %1.2,
50 %)

10, 50 90 %

3 %

5.10.
5.11.

(. 3.8)— 12997.

 ± 14 (. 3.9)
, 10 %

-1 -2

 ± 3 %.

140

5.3.

126 154
50 90 % ± 3 %.

10 %

5.3

140

126; 154

50 90 %

100 %,

10, 50 90 %

±3 %.

5.12.

(. 3.10)

50 %

5.3.

-1 -2

±3 %.

.5.2.

()

±3 °

3

.5.2,

3

2.6.1,

()

.5.2,

±3 °

3

()

.2.6.1,

50 %

3

50 %

±3 %.

3.10,

.3.2.

(. 3.11)

5.13.
(20 ± 5) °

(101,0 ± 3,3)

13045,

140
 Q_p
 Q_H

3/

(20 ± 5) °

 $Q_n = 1,5Q_p$

5.14.

2,
50 %

140

(. 3.12)

±3 %.

6,

Y = 0

(. 6,) —

Y = 1

(. 6,) —

2).

9

50 %

11

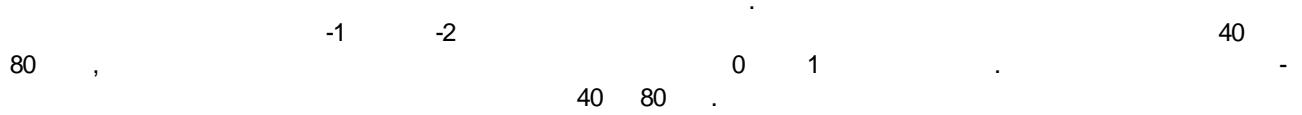
9

96

50 %

50 %

5.15. 30000 5.2. (. 3.13)



(. 5.9). (. 5.3)
5.16. (. 3). (. 3.14)

(. 10 %),

2.

, 50 %, 50 %
50 %, $\pm 3 \%$, $\pm 3 \%$.

5 > 100 %, 5 < 100 %,
75 % (60 \pm 5)

7).

 Y_ν X ,

Y \backslash ; • 125 %

; • 125 %

$X < 60$ 5.17. (. 3.15)

5 %

10 %

25 %

(50 \pm 5) %.

)

0,01; 0,03 — 0,10 /

)

,

,

—

,

0,3; 0,7 1,0

,

5.18.

(. 3.16)

,

5.19.

(. 3.17)

154

15

3.2.

(

1).

5.20.

(. 3.18) —

13053.

(

3).

5.21.

(. 3.19)

,

27.410.

(

2).

5.22.

(. 3.22)

(. 6.1 6.3)

6.

, , ,

6.1.

13053.

,

6.2.

7933.

6.3.

, , ,

; ; ;

6.4.

2991,

6.5.

21140.

6.6.

(

, « » , «

, » , «

)

14192.

6.7.

—1

15150.

6.8.

50 .

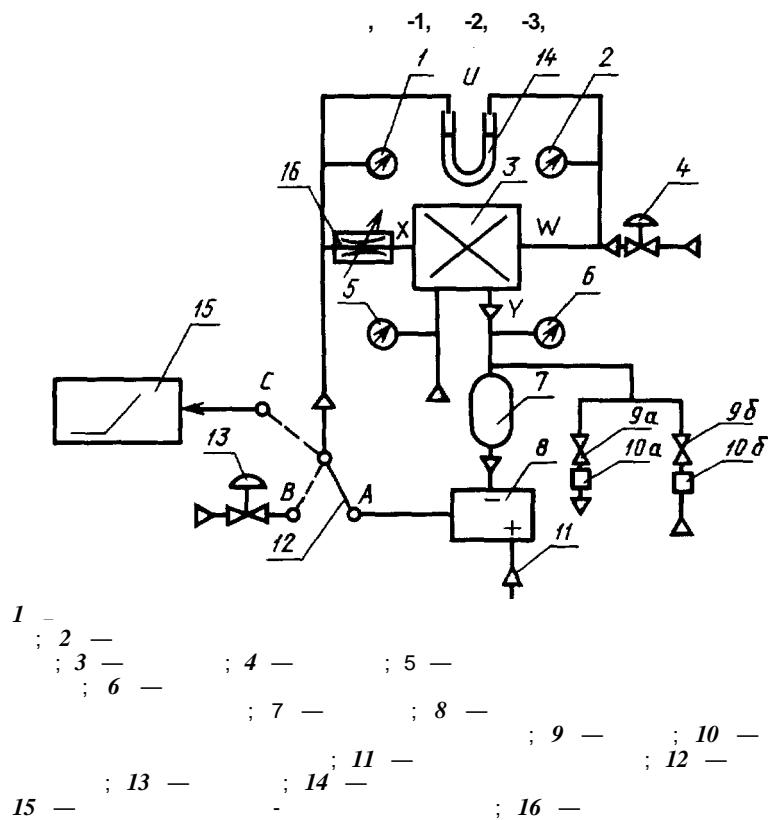
7.

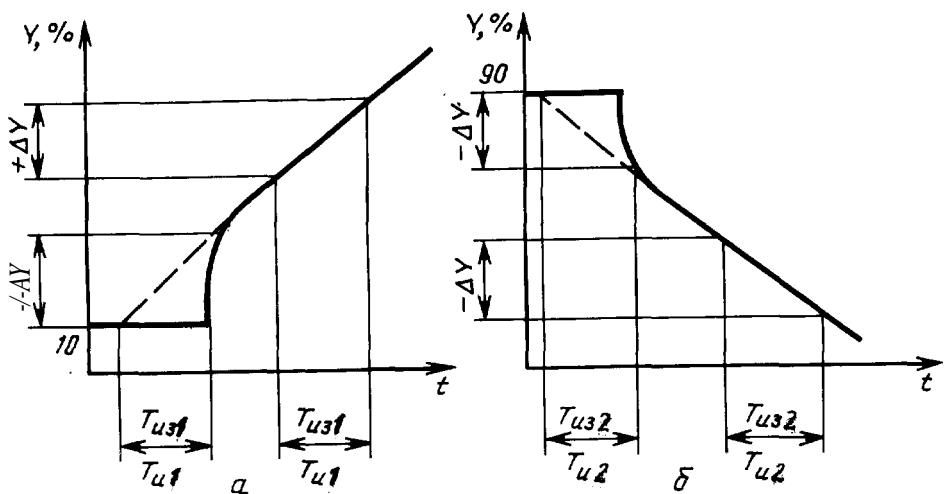
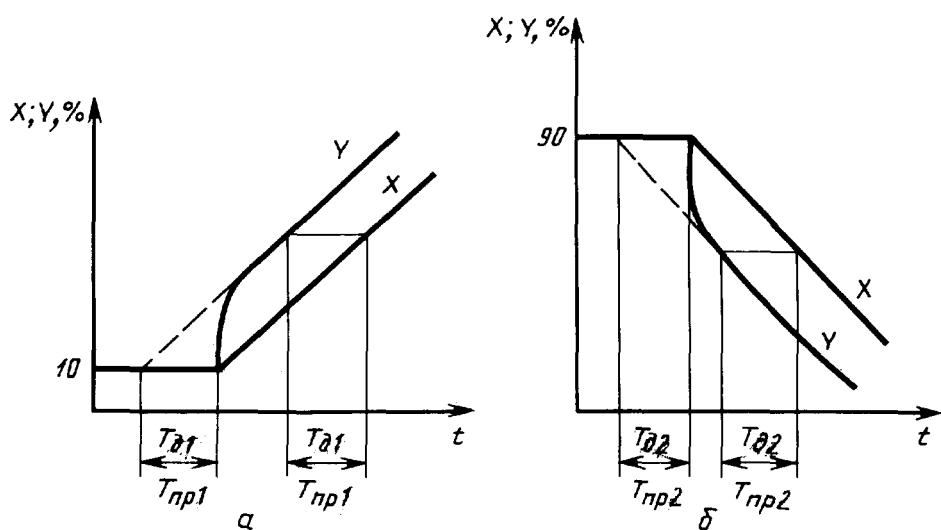
7.1.

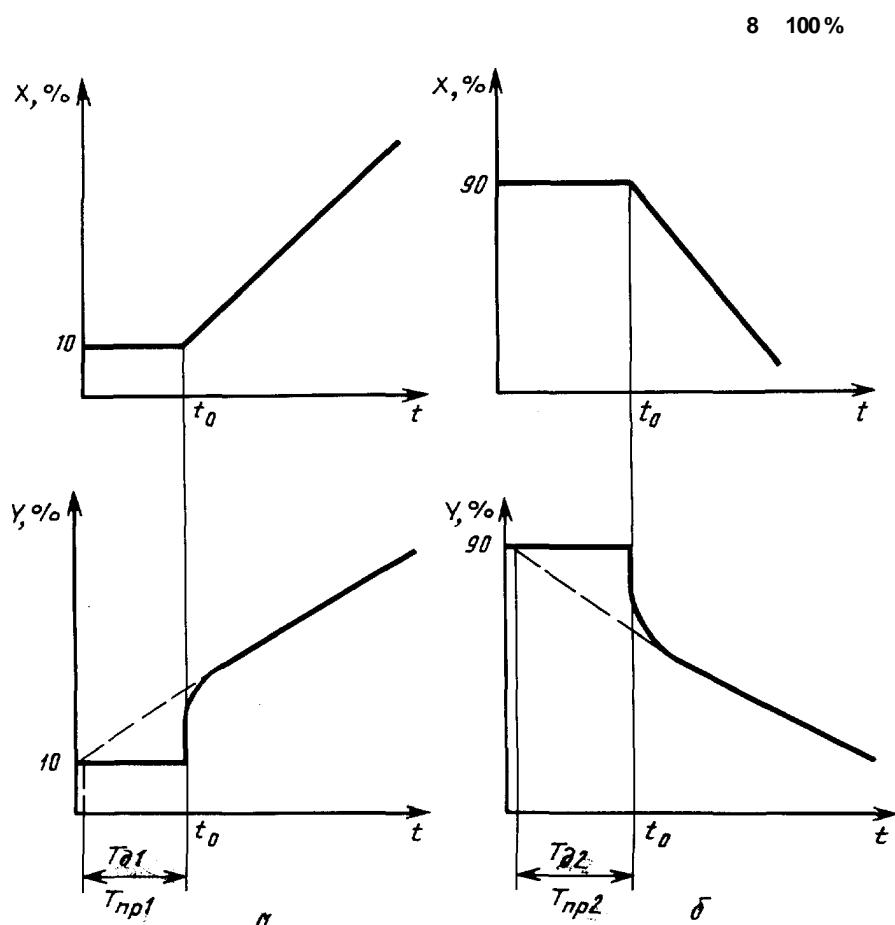
,

—24

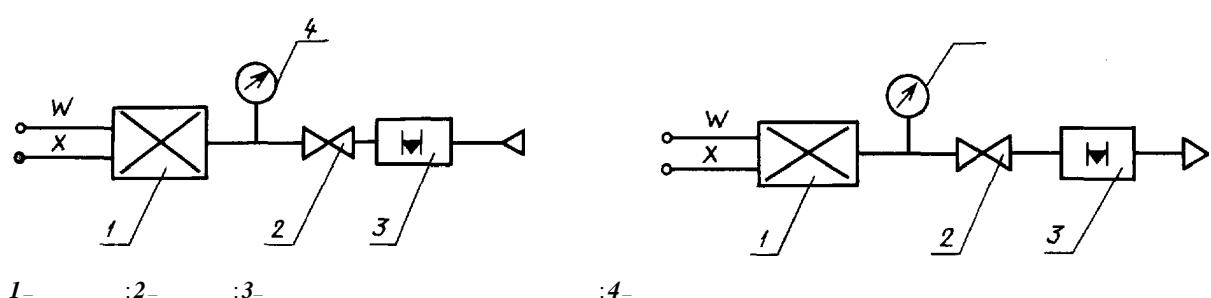
(, , , ,) —



 $8 = 100 \%$ 



-1 -2



		(/ 2)	1-1, (/ 2)	(/ 2)	(1- (/ 2))	« (/ 2)	- (/ 2)	444)4 (/ 2)	4, = 1111 , (/ 2)	Aj-125%
1		*4		444	44>2	44		=4 >	, = -	, 4251
2	*2	\$		(1-	44) ²	44		4 =444	2= -	Aj'125%
3	*3		h	444	44) ²	4		h 444	- 3	Aj-125%
4	*4	*		44	44) ²	44		4 = 444	4. .	4 • 125 %
5	*5	0	\	0	0	0			0	0
6			\	(1-	44) ²	4		=44 4		V125S6
7	h	44	h	444	44) ²	44		=444	7= 7 7	-125%
8	\		\	(1-	44>2	4		=4 4	vf-r»	Ag-125%
9	1,	44	h	44	44) ²	44		0*44		V1251
10										

	+	+
1.		
2.		
3.		
4.		
5.		
6.		
7.		
8.		
9.		
10.		
11.		
12.		
13.		
14.		
15.		
16.		
17.		
18.		
19.		
20.		

«+» , «±» —

8. (, . 3).

1.

2.

25.07.84 2589

3.

5169—85

4.

9988-73

5.

,	,	,	,
26.015-81	2.8	13053-76	2.5; 3.1; 3.18; 5.1; 5.2; 5.20; 6.1
27.410-87	5.21	14192-96	6.6
2991-85	6.4	15150-69	6.7
7933-89	6.2	21140-88	6.4
12997-84	2.9; 2.10; 5.10	25165-82	3.21
13045-81	5.13	27883-88	3.19; 4.5

6.

06.07.90 2132

7.

1, 2, 3,

1986 .,

1989 .,

1990 .

(7-86, 1-90, 10-90)