

Pneumatic regulator devices of SSI.
General specifications

9988-84

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

-2

$$Y = \pm k_j X + T_m \frac{dX}{dt}$$

-3

$$Y + T_{np} j L Y = X + a T_{np} j L x$$

$$< < 1$$

- -

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

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

- -

$$Y - Y_q = \pm (X - W) + \frac{1}{2} j (X - W) dt + T_{ap} j (X - W)$$

-

$$Y - Y_0 = \pm k_p \{X - W\} + \frac{1}{2} \int_1^t \{X - W\} dt + T_{Bp} X$$

$$-_0 = + k_p (X - W) + \frac{1}{2} \int (X - W) dt + T_a j L (X - W)$$

$$Y - Y_n = \pm (X - W) + j r j (X - W) dt + T^{\wedge}$$

:

1. 1 ; W — ; X — W —
 ; Y — ; Y₀ — X = IV; — —

— ; q — ; 5 — ; — ; t — ;
 2. ,

3. , ,

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. 10 , — 80 .
- 2.5. — 13053.
- 2.6. . 1.2,) : — 20 , — 100 .
- . 1.2,)
- 2.7. , -1, -2, -3, :
- 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. () : $\pm 0,25; \pm 0,4; \pm 0,5; \pm 0,6; \pm 1,0$.*
- 3.1, 3.2. (, . **3).**

* 01.01.96

. 4 9988-84

3.3.) -1 — ; , -
) -2 — ; -
 $W+ 0,5q$, ,
 ;
) 5 < 100 % -
 , , 0' 5 > 100 % —
 $Y_{0'}$, ;
) -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. . 1.2, . 1.2,) —
 0,1 0,5 — . 1.2,).
 3.8. , -
 , ,

3.9. 140
 ±14 ,

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;
 2; 1,8* 3/ » » » -1;
 2,3; 2* 3/ » » » -2;
 2 3/ » » » -3;
 4,5 3/ » » » ;
 6; 5,5* 3/ » » » ();
 5,3; 5* 3/ » » » ;
 6,6; 6* 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.

10%

15°

< 0,1

/

1,2,

)

<

/

,

< 10 .

3.16.

160

3.17.

. 1,2,

)

0 154 .

. 1,2,

)

25 %

(

, . 1).

3.18.

—

13053.

(

, . 3).

3.19.

27883

:

;

* 01.01.96.

. 1.2,) -
 .4.

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

* 01.01.96.
 ** 01.01.96

. 1.2,), -
 , -

.3.2.

10, 12* .

(, . 2, 3).

3.20. (, . 2).

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.

(. 2).

5.

5.1. — 13053

5.2. . 3.2—3.7

13053,

$\pm 2^\circ$.

. 1.3,

)

5.3. (. 3.2 3.3)

)

-1

,

10, 50 90 %

$\pm 3\%$;

)

-2

,

,

,

10, 50 90 %

)

-2

3%;

-3

,

10, 50 90 %

$\pm 3\%$;

)

-1

,

2

,

,

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.

(. 3.5,

))

,

50 %

$\pm 3\%$ %

50 %

$\pm 3 \%$,

5 < 100 %

20 100 ,

7 = 80 ; 100

5 > 100 %

7 = 80 .

$^0 AXY_H$.

— ;

7 — , 80 .

60

5.6. (. 3.5,))

50 %

$\pm 3 \%$,

100 %,

40—80 .

2.

5.6.1. .

(60 \pm 3) ,

(17 \pm 3) %

7 7.

50 % +

$\pm 3\%$.

7 (. 3,).

7 1,

50 %

$\pm 3 \%$.

7 (. 3,).

2,

$$T = \frac{\sqrt{1 - \frac{v^2}{c^2}}}{\sqrt{1 - \frac{v^2}{c^2}}}$$

5.6.2. .

(30 \pm 3) .

= (17 \pm 3) %

7 1,

7= .

(90 \pm 3)

= (17 \pm 3) %

7= .

2

$$T = \frac{\sqrt{1 - \frac{v^2}{c^2}}}{\sqrt{1 - \frac{v^2}{c^2}}}$$

3,
5.7.

(. 3.5,))
100 %,

2.

100 %,

10 %

|

t_0

(.

4).

4).

5

100 %

5.

5.8.

(. 3.6) . 5.4—5.7

5.9.

(. 3.7)

2,

100 %

5 >100 %.

50 %

. 1.2,

50 %

± 3 %

3 %

10, 50 90 %

5.10.

(. 3.8)— 12997.

5.11.

± 14 (. 3.9)

-1

-2

10 %

± 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) . 5.3. -1 -2

50 % ,

±3 %.

()

5.2. () . 2.6.1,

±3 ° 3 3

5.2, () . 5.2,

()

±3 ° 3 () . 2.6.1, 50 %

5.2, 3

50 %

±3%.

3.2. (. 3.11)

5.13. (20 ± 5) °

13045,

(101,0±3,3) .

140 (20 ± 5) °

Q_p 3/ .

Q_{Hr} . 5.2,

$Q_n=1,5Q_p$.

5.14. (. 3.12)

2, 140 ,

50 % ±3%.

-1 -2 6,

:

$Y = 0$ (. 6,) —

;

$Y = 1$ (. 6,) —

2). 9 50 %

11

50 %

9

96 , 50 %

50 %

.5.2.

5.15.

30000

(. 3.13)

-

-

-1

-2

40

80

0

1

-

40 80

10000

30000

(. 5.3)

(. 5.9).

3).

(5.16.

(. 3.14)

(10 %),

2.

-

-

50 %

50 %

 ± 3 %, ± 3 %.

—

-

5 > 100 %,

-

75 %

5 < 100 %,

(60 ± 5)

(.

-

7).

X,

 Y_v $Y \setminus$

;

; • 125 %

; • 125 %

-

=

60

60

-

 $X > 60$ $X < 60$

5.17.

(. 3.15)

5 %

-

10 %

25 %

-

(50 ± 5) %.

:

)

-

0,01; 0,03

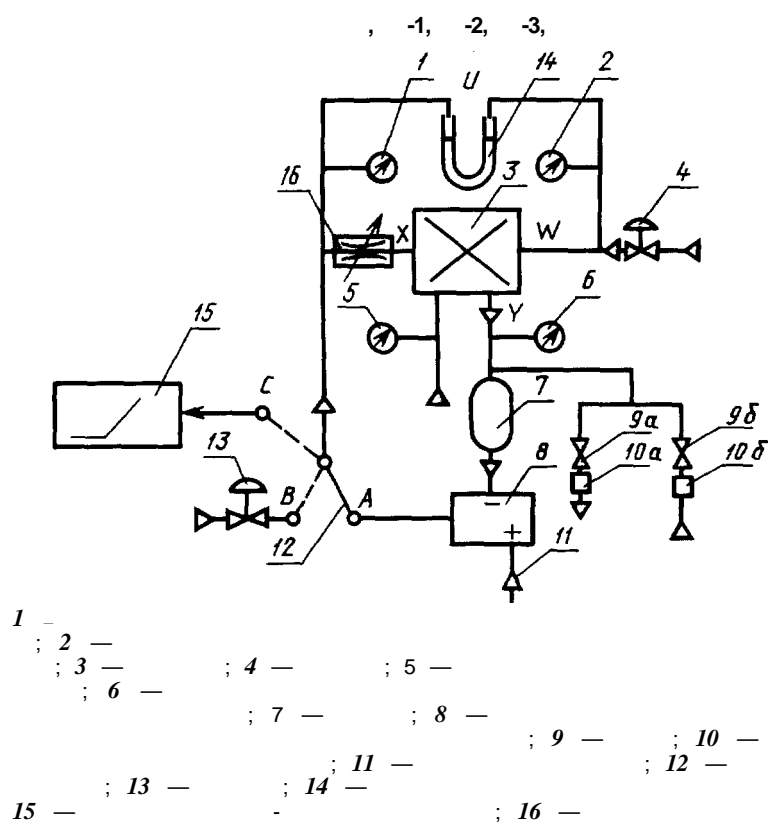
0,10

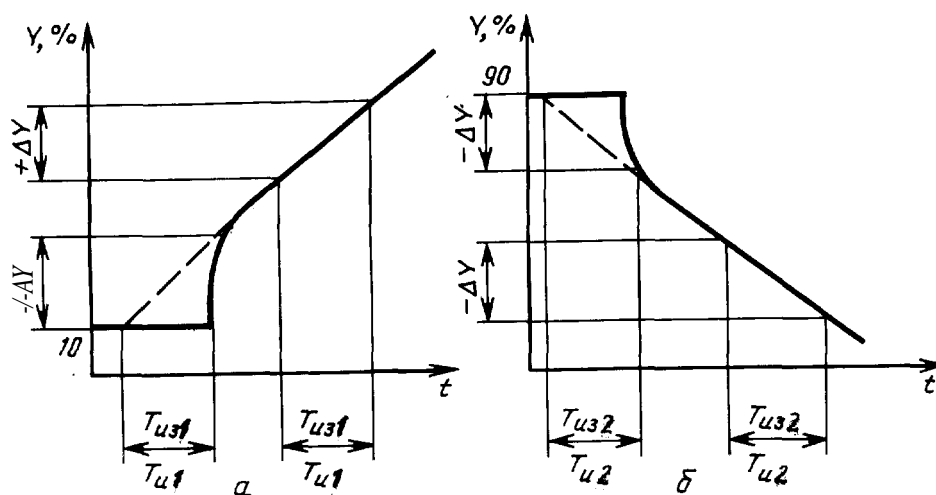
/

;

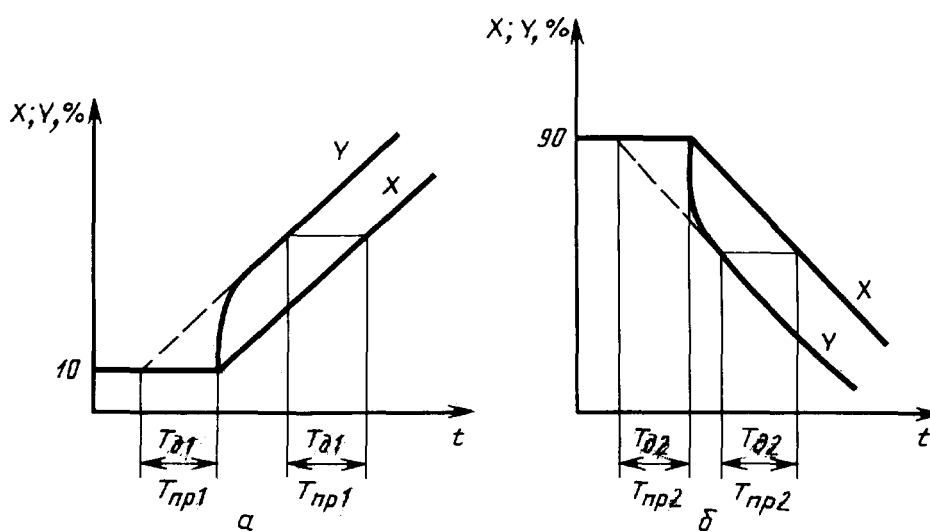
) — , -
, • , 0,3; 0,7 1,0 .
,
5.18. (. 3.16) ,
5.19. (. 3.17) 154
15 .3.2.
(, . 1).
5.20. (. 3.18) — 13053.
(, . 3).
5.21. (. 3.19) ,
27.410.
(, . 2).
5.22. (. 3.22) (. 6.1 6.3) .
6. , ,
6.1. , ,
13053. ,
6.2. 7933.
6.3. , , :
;
;
;
;
;
;
6.4. I II
2991, 21140.
6.5. — .6.2.
6.6. (, « », « , « »)
14192.
6.7. ,
— 1 15150.
6.8. 50 .
7.
7.1. -
7.2. — 24

(, , ,) —

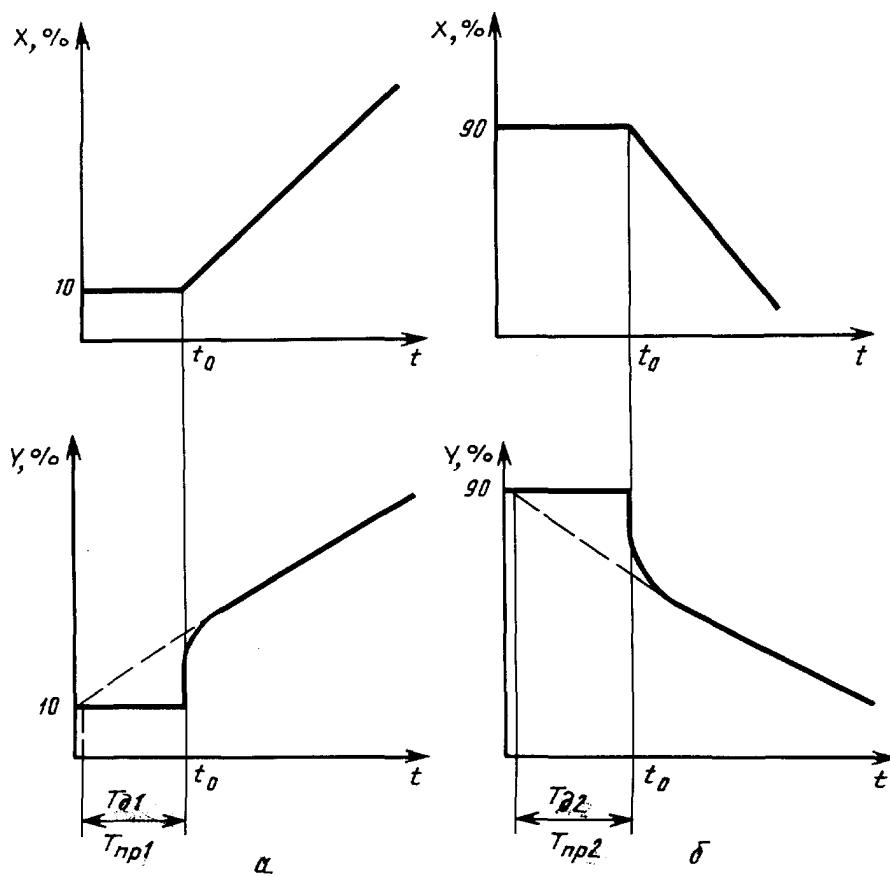




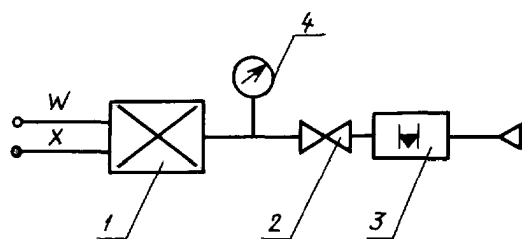
8 = 100 %



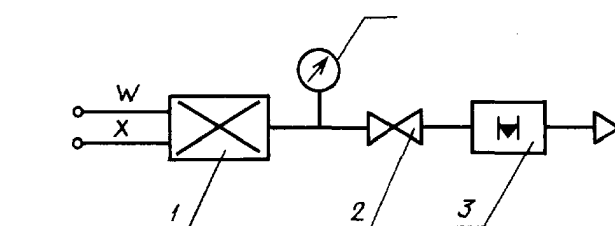
8 100%



-1 -2



1- ;2- ;3-



;4-

	\cdot	$(/ 2)$	$1-1,$ $(/ 2)$	$(/ 2)$	$(1-$ $(/ 2)$	« $(/ 2)$	$-$ $(/ 2)$	$444)4$ $(/ 2)$	$4, = 111,$ $(/ 2)$	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	^{raw} 4 = 444	$4.$ "	$4 \bullet 125 \%$
5		*5	0	l	0	0	0	15 "	0	0
6				l	(1-	$44)^2$	4	=44 4		V125S6
1		h	44	h	444	$44)^2$	44	=444	$7= 7 \cdot 7$	-125%
8		l		l	(1-	$44>^2$	4	=4 4	vf-r»	Ag-125%
9		1,	44	h	44	$44)^2$	44	0*44	-,	V1251
1										

1.	, %	+	+
2.	, (/ 2)	+	+
3.	-		
4.	, %	+	+
5.		±	+
6.	, (/ 2)	+	+
7.	, %	+	+
8.	, %	+	+
9.		+	+
10.		+	+
11.		+	+
12.	,	+	+
13.	,	+	+
14.		±	+
15.	,	+	+
16.	,	+	+
17.	,	+	+
18.	, /	+	+
19.	-		
20.		±	+

. «+» , «±» —

8. (, . 3).

. 18 9988-84

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)