



**8.1012—
2022**

1
«
» (— « — «
»)
2
024 «
()»
3
21 2022 . 965-
4
29 2015 . 162- «
) « (26 », 1 -
) « », -
) « », (-
»,
».
,
—
(www.rst.gov.ru)

State system for insuring the uniformity of measurements.
Water meters. Verification procedure

— 2022—11—01

1

DN 250,

DN 10

2

2405

«

»,

«

»

1

().

3

3.1

3.2

[1].

DN 10 DN 250,

| | | | |
|------------|------|------------------|-----------|
| | — | 1 | - |
| | | , | - |
| | [2]. | : | - |
| 3.3 | — | , | - |
| | ? | (| - |
| | |), | - |
| Q_n | — | (| - |
| | |), | - |
| Q_H | — | (| - |
| | |), | - |
| | | (| - |
| | |), | - |
| l | — | ; | - |
| j | — | ; | - |
| 8 | — | , %; | - |
| V | — | , ³ ; | - |
| V | — | , | - |
| | | , ³ ; | - |
| | | , ³ ; | - |
| | | , ³ ; | - |
| | | , | - |
| | | ; | - |
| N | — | , | - |
| 4 | | | |
| 4.1 | | | |
| 4.1.1 | | | - |
| | | | - |
| 4.1.2 | (| (| - |
| | 4.2. | $DN\ 10$ | $DN\ 250$ |
| $DN\ 20$ | (|) | $DN\ 10$ |
| | (|) | |
| 4.1.3 | | (| - |
| | | , | - |
| | | , | - |
| 4.1.4 | | , | - |
| | | , | - |
| | | , | - |

4.2 «St»

4.2.1

- (4.2.7.1);
 - (4.2.7.2);
 - (4.2.7.3);
 - (4.2.7.4).

4.2.2

4.2.2.1

- : 1,1 -
 - (-
) ,
 - ;
 - , 10 °C 30 °C
 ± 0,5 °C, 30 % 80 %
 ± 3 %, -
 84 106
 ± 0,5 ;
 - , 1,2 -
 (1,2) , 0 -
 , 1 2405
 , 1,2 (1,2
) ;
 - 720 -
 ±(9,6 • 10⁻⁶ • + 0,01) .

4.2.2.2

4.2.3

4.2.4

4.2.5

- — [2]
 - , °C — 5 40 (90);
 - , — 0,1.
 - — :
 - , °C — 10 30.
 ()

4.2.6

- 4.2.2—4.2.5;
 - ;
 - , , ,

4.2.7

4.2.7.1

- (,) ,
 - ,

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

4.2.7.2

);
 [(;
 «), [»], (;
 [(;
 «), [»], (;

4.2.7.3

) [()—].
) , 1,2 (1,2
 15
 15

1 —

| | | | |
|--------|----------|--------------------|-------------|
| | $Q_{H,}$ | $1,1 \cdot Q_{H,}$ | $\circ > -$ |
| DN 250 | 120 | 360 | 720 |

%,

$$f_{yij} = \frac{3 \cdot 100}{ij} \quad (1)$$

$$V_{ij} = \left[\dots \right] \quad (2)$$

$$V_{ij} = V_{ij} \cdot V_{ip} \quad (2)$$

$$V_{ij} = \dots \quad (3)$$

$$V_{ij} = \dots / 3, \quad (3)$$

()

()

4.3 « »

4.3.1

- (4.3.7.1);
- (4.3.7.2);
- (4.3.7.3);
- (4.3.7.4).

4.3.2

4.3.2.1

- ;
- () ;
- $5 \text{ }^\circ\text{C}$ $90 \text{ }^\circ\text{C}$
- $\pm 0,5 \text{ }^\circ\text{C}$;
- $\pm(9,6 \cdot 10^{-6} \cdot 720 + 0,01)$;

- , 5 °C 50 °C
 ± 0,5 °C, 30 % 95 %
 ± 3 %, 84 106
 ± 0,5 .

4.3.2.2

4.3.3

4.3.4

4.3.5

- , °C — 5 [3] 90. :
 - , °C — 5 50.
 ()

4.3.6

- 4.3.2—4.3.5;
 - ;
 - ;
 -

4.3.7

4.3.7.1

(),
 (),
 (),
 (),

4.3.7.2

- :
 - ;
 -

(, «), [,] ; -
 (, «), [,] ; -
 (, «), [,] ; -
 (, «), [,] ; -

4.3.7.3

(10 .)

1) (,) -

(4.3.7.4) , $1,1 \cdot Q_n$ \$ - -

(/-) /-) . :
 -) , 3;
 -) , 3;
 - , () ;
 - , 3 .
) , $1,1 \cdot Q_n$ \$ (-

10 % , $\pm 10\%$ $1,1 \cdot Q_n$, 10 % .

Q_n $\pm 1,5\%$ Q_n $\pm 0,65\%$

2.

2—

| | | | |
|-----------|----------|-----------------------|-----------|
| | | | |
| DA/ DN 20 | 6° , 120 | $1,1 \cdot Q_n$, 360 | ° > - 720 |

(1).

)]) (2); [(-
) (3) (4). , -
 () . , -
 () . , -

5

5.1

- ;
 - , ;
 - ;
 - ;
 - ; () ;
 - ;
 - ;
 - ;
 - ;
 - ;
 - ;

5.2

[4].

