



29012—91

(4492-85)

11—90/834

29012—91

Powder metallurgy. Method for determination
of compacts dimensional changes after compacting
pressure relief and at the time of sintering
1790

(4492—85)

01.07,92

17359.

4492—85,

1.

1.1.

1.2.

1.3.

30 12 .

25

— 23148.

5 20 , -

©

, 1991

1.4. ()

$$=f'V, \quad (1)$$

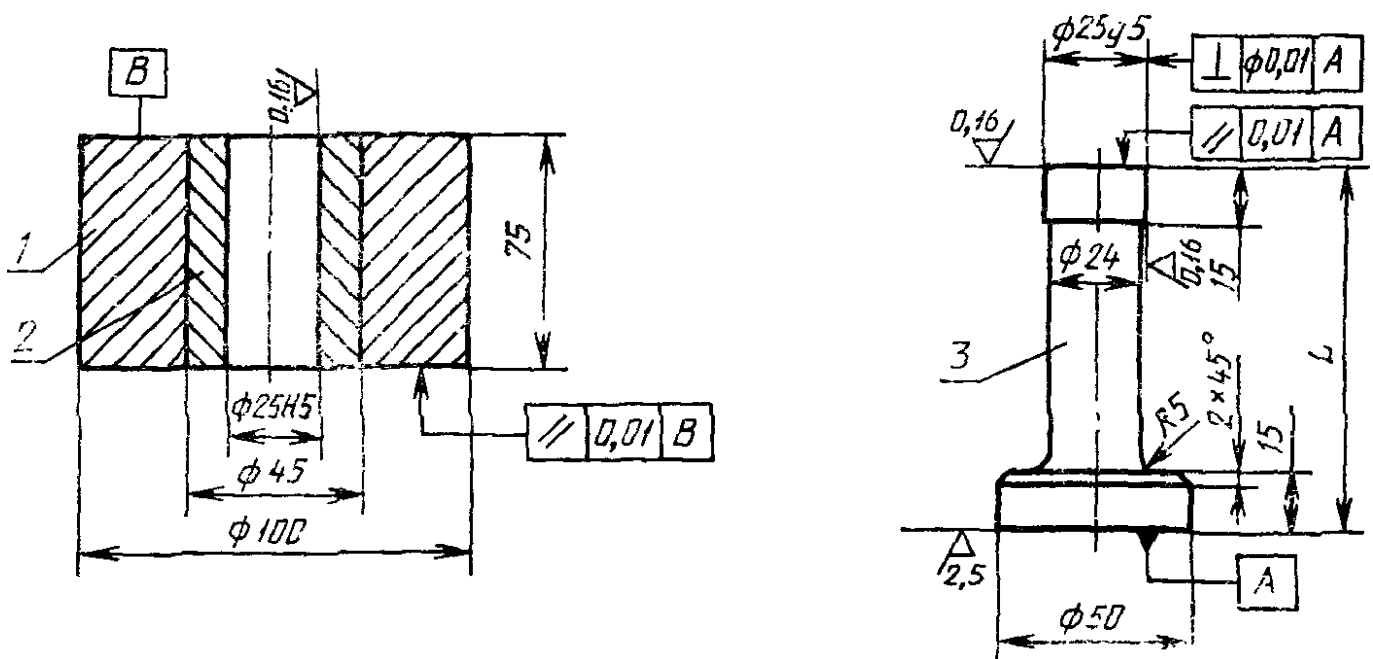
1.5. V — , / 3;
3.

1.6.

2.

500

2%.

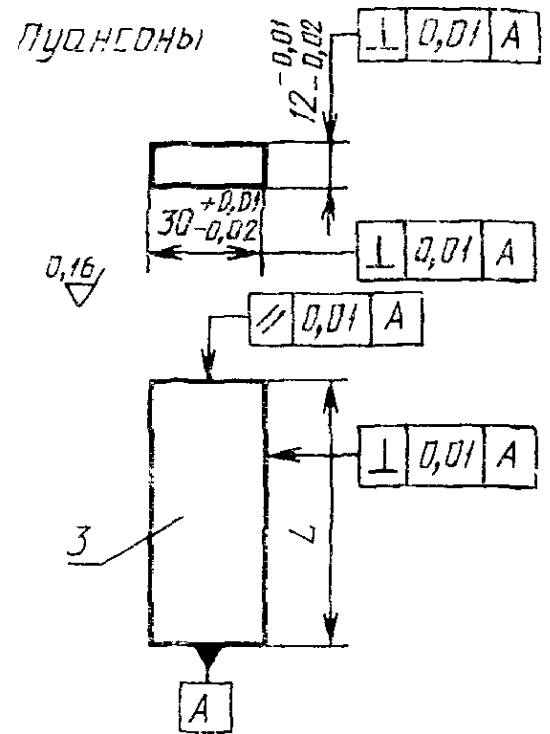
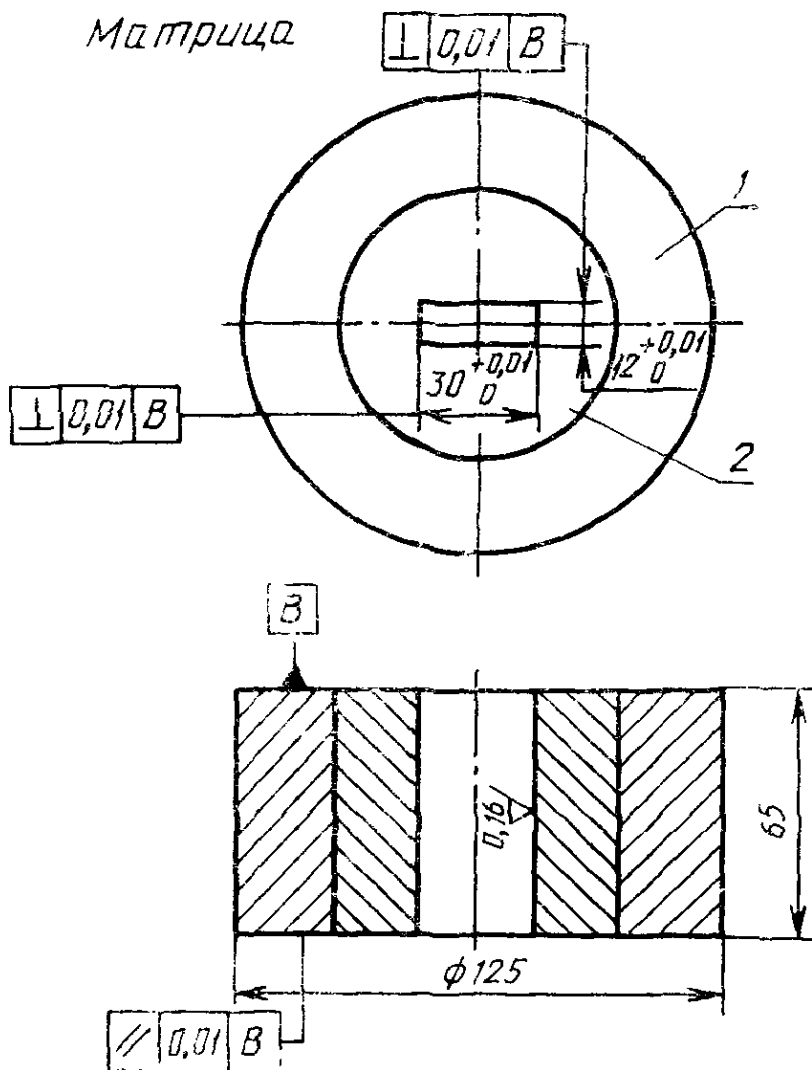


t — ; 2 — ; 3 — (£. = 110)
<2.-65)

. 1

. 1,2,

55 HRC.



1— ; 2— ; 3— (L = 70) (L = 25)

. 2

100

, 0,01 .

(

)

(

)

1

1

9696.

-1 -8

10197.

9038.

2,5

25

,

0,005 .

2,

2%,

-1

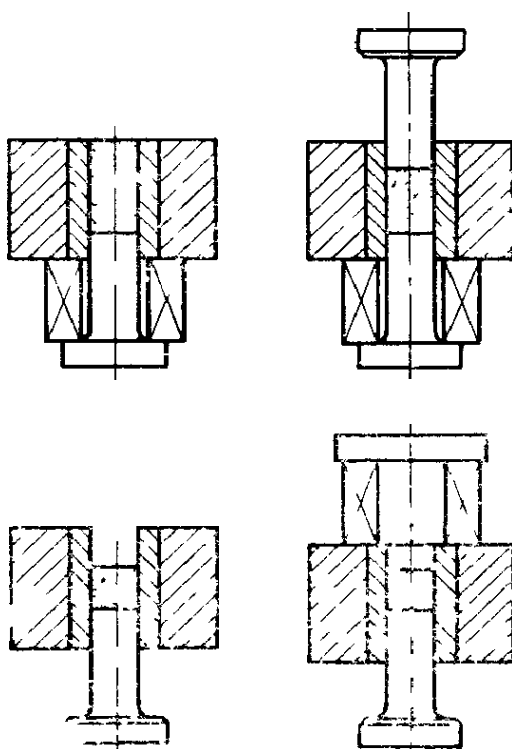
-2

3.

. 1.2.

3.1.

. 3.



. 3

2 (4)
100

3.2.

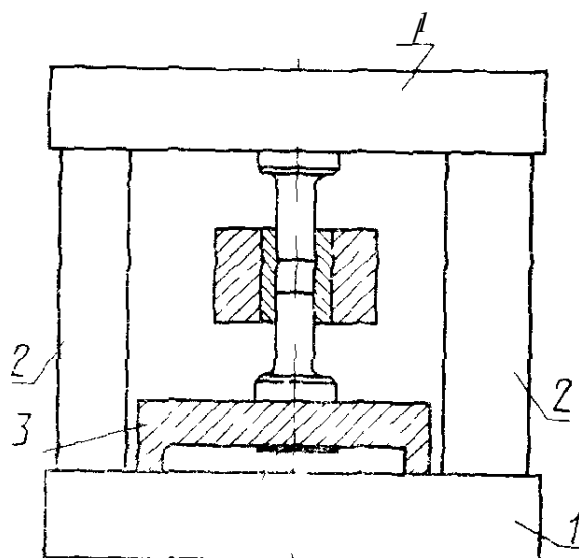
4.

4.1.

4.2.

2 (. . 4)

$$H=h_2-h_b-h_a-h_{\phi}, \quad (2)$$

 h_2 — h_B — h_n — I_3 — I_2 —
 I_4 —

. 4

()

(. . 4)

,
-
5 (15±5),
.

9,5 / 3.

1 .

4.3.

, - -
, -
()
:
: () ().
()

$$// // + + + 3 > \quad (3)$$

—
(2), ;
/ —
/ —
Ah₃—
, ;
, ;
, .

4.4.

4.5.

0,005 .

5.

5.1.

()
-
,

Adoo

d'dg

$$A d_{DQ}^{-\circ D} \bullet 100, \quad (4)$$

$$Ad_{DQ} = d^{\circ \sim Hv} - 100, \quad (5)$$

do —

do —

d'a —

—

5.2. ((-
) , , -
(Ad'os) (Ados) -
: , -

$$Ad_{os} = \frac{d_s \sim d^o}{d_o} \cdot 100, \quad (6)$$

$$Ad_{as} = - \frac{d'_s \sim d^o}{d_o} \cdot 100, \quad (7)$$

d_s — , -
 d_o — , ;
 d'_s — , ;
 d'_G — , ;
, .

5.3. , -
(Ados) , (Ad'os)>
:

$$Ad_{DS} = \frac{d_s \sim d^o}{d_D} \cdot 100, \quad (8)$$

$$Ad_{DS} = \frac{d_s \sim d^o}{d_D} \cdot 100, \quad (9)$$

d_8 — , -
 d_o — - , ;
 d'_s — , ;
— , -
, .

5.4. ,

5.5. , -
:

()

;

, ,
;

;

;

;

.

,

.

4492—85

1.

{ . . 4).

-

-

,

-

-

2.

2740 «

,

».

3927 «

(,)

».

-

:3.

()

,

-

-

. 9). (.

, -

4.

-
-

. 4.1—4.3.

4.1. (-
) — , -

4.2. (-
)— , -

4.3. —

5,

$dn,$ $do,$ $ds,$ $Adno > \% (+)$ $Ados, \% (+ \quad \text{—})$ $Ad_{DS}, \% (+ \quad \text{—})$	

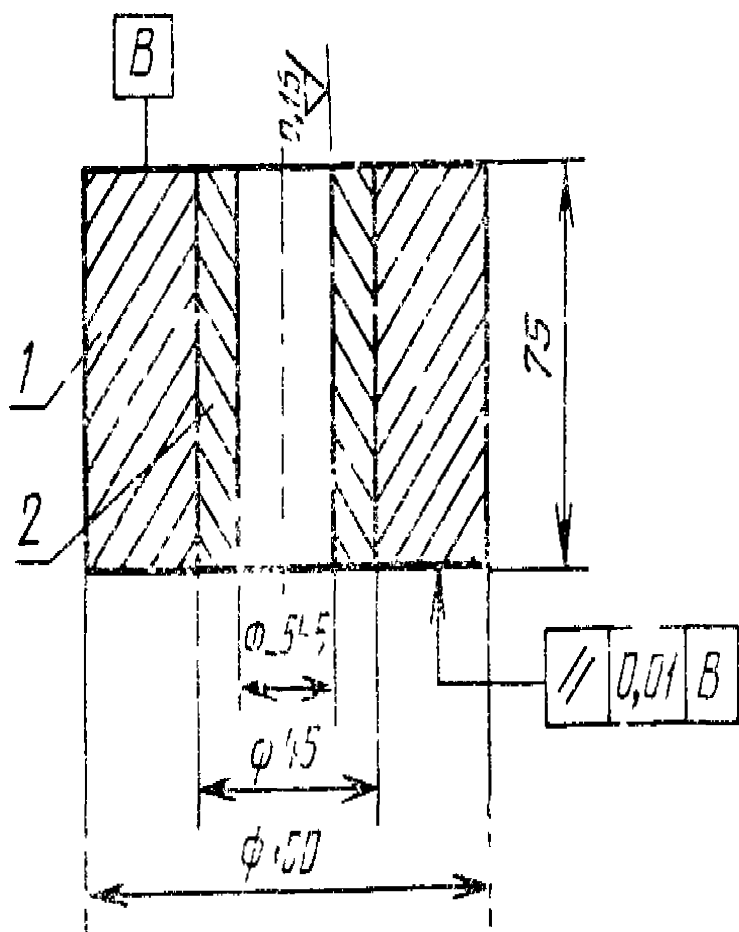
6.1. , 1, . 2
, ,

6.2. , ,

6.3. 100 $4^{0,01}$.

6.4. =F0,005 .

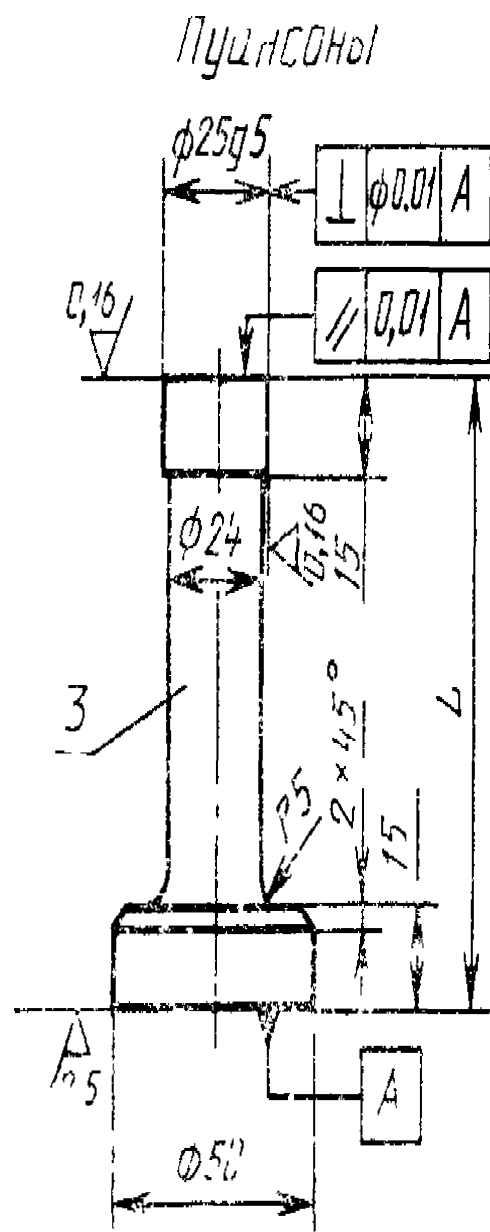
6.5. — , (-
)

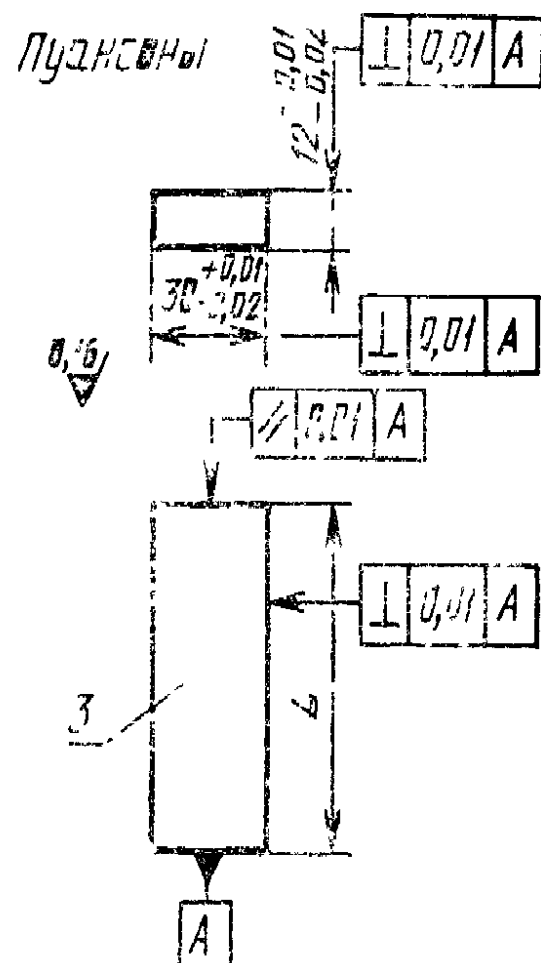
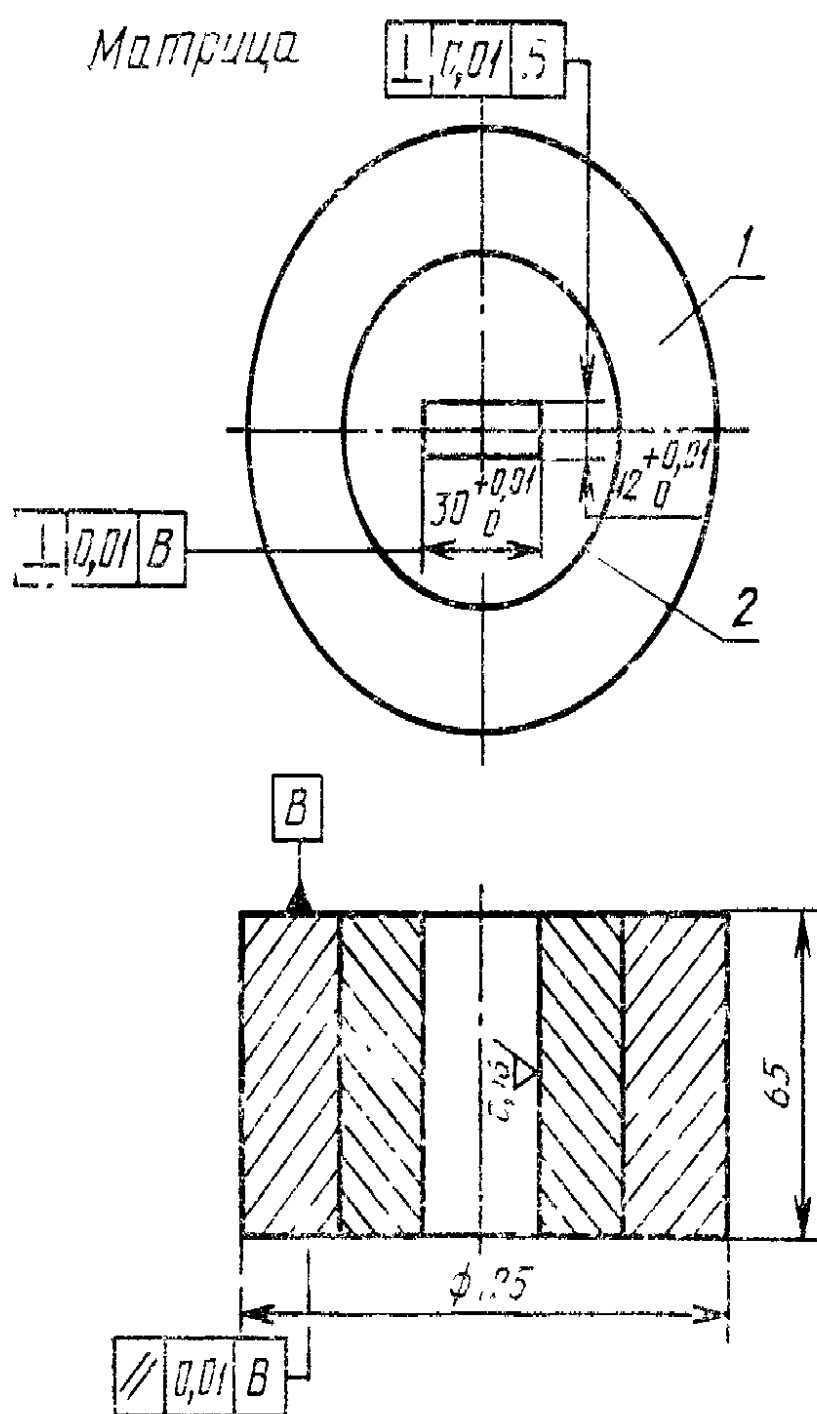


1- 2-

(L=H-10)

3- \ (L=H+35)





1— ; 2—

(L=25)

(1=70) ; 3—

(HRC 60—62)

7.

8.

8.1.

8.2.

)

d_D .

8.3.

. 8.1.

8.4.

8.5.

8.6.

0,005

9.

9.1.

9.1.1.

$$l_{DG} = \frac{d < 3}{D} \cdot 100.$$

9.1.2.

)

$$bd_{GS} = \frac{d_s - d_G}{\dots}$$

9.1.3.

$$^{\wedge}DS = \frac{d_s - d_D}{\dots} \times 100.$$

9,2.

,
0,011

10,

) ;
) , ;
) , ;
) ;
) ;
) ;
) ;
) ;
) , ;
) , ;

1.

» » . , . . -
 , . . , . .

2.

17.05.91 703

3.

4.

I — 5 1997 .

5.

6745—89, -

6.

(4492—85 «
).
 »

7.

- -

9038—83	2
9696—82	2
10197—70	2
23148—78	1.]

. .
 . .
 . .
 . 6000 . 20.06 91 . 18.10.91 1,0 . 1,0 . - . 0,83 - 35 .
 « » , 123557 , 6 . 54S , 3
 . « », ,