



**23402—78**

**2340278\***

Metal powders. Microscopic method of  
particle size determination

1790

1978 .	3410	22
		<u>01.01.80</u>
1984 .	30.11.84	
® 4063		<u>01.01.90</u>

100

1

1.  
1.1.  
23148—78.  
1.2.

5—7

1.3.  
5—7

7—8

7        8

(        1986 .)        1,  
            1985        (        3—85).

©

, 1986

. 2 23402—7

0,5—1

1—2

1.4.

5—7

1.5.

1.5.

6 30

150

1. (

1).

2.

1

1400

1000-

,

1400,

(

).

427—75.

25336—82

9284—75.  
6672—75.

6246—82

12026—76.

5556—81.

1—2%

6259—75,

)

13739—78.

(

(

4%-

1).

3.

3.1.

6

( ).

3.2.

3.5.

.4

23402—72

3.3.

3.8.

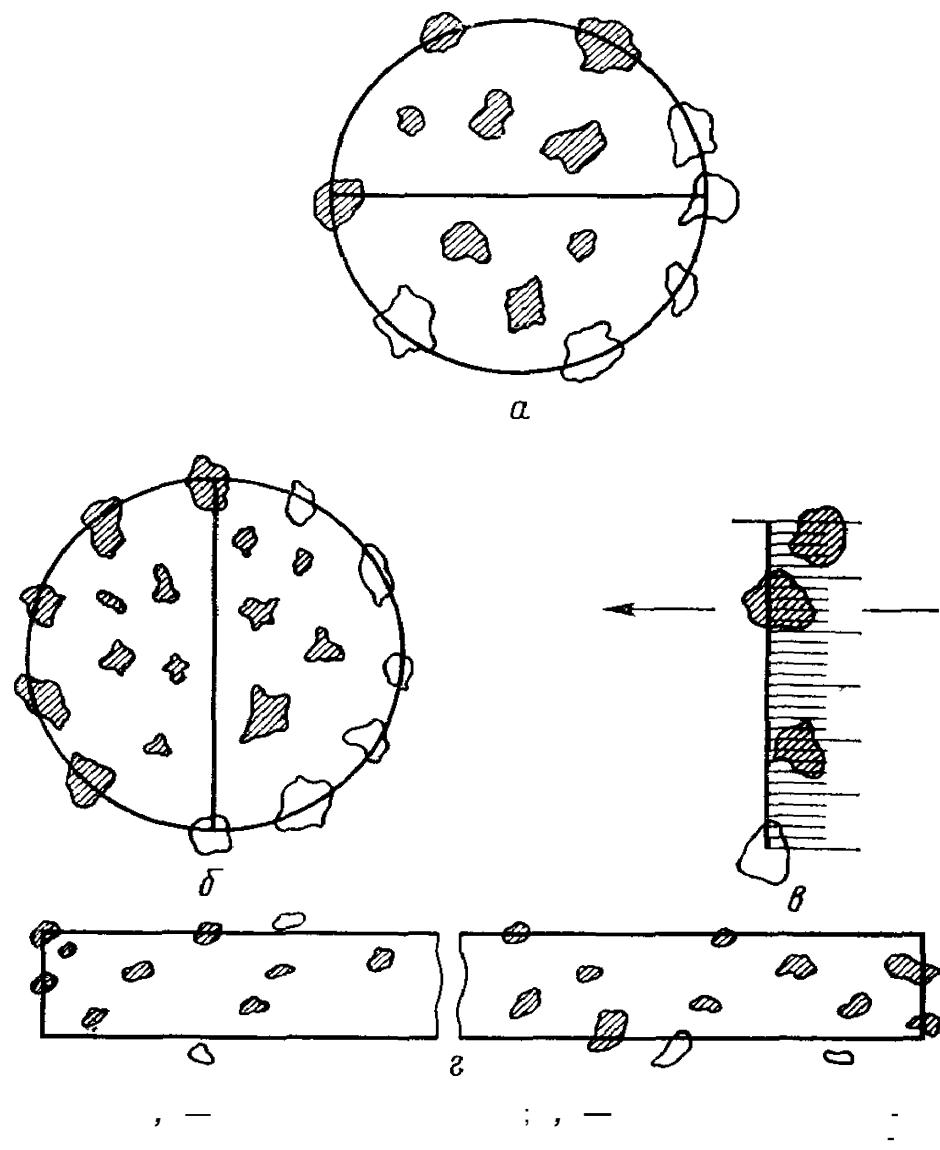
3.4.  
150

3.5.

( . , , ).

( . , , ).

3.6.



3.7.

,

( . 3.6).

3.8.

)

(

)

( 625.

$$= \underset{1=1}{\wedge} \underset{t=1}{\wedge} + \underset{i=1}{2^{\wedge}} \underset{Mi}{F}^2$$

( )

$\sum_{j=1}^{N_K} j \cdot F^*$   
( )

$N_{6l^-}$  f-ro ; ,

Af<sub>cpi</sub> — t-ro ,

$N_{HI}$  — f- ,

/\*6 — ;

? — ;

$F_M$  — ; ,

1, Up, 1 — ,

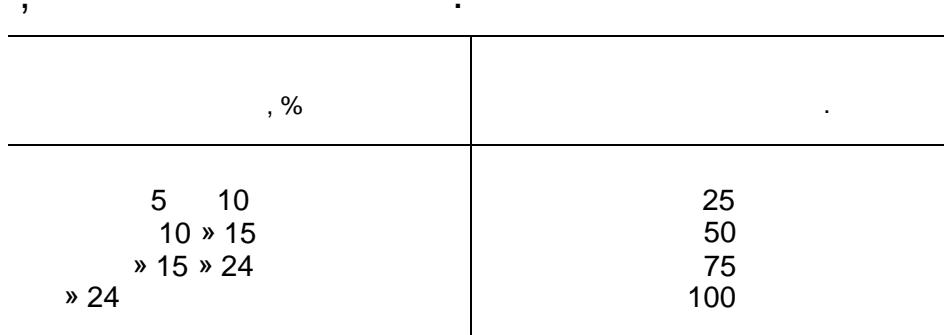
3.9.

)

,

, 5%,

(



625

4.

4.1.

/-

4.1

4 .2.

( . 3.8).

/-

4.1.3. /-

4.2.

( )

,

-

( . . . 1

).

-

4.2.1.

3.9

,

-

( . . . 2—5

).

4.3.

2%  
( )*Sp.B*

$$S_{P_i} = \sqrt{P_i \frac{100 - P_i}{n_i}},$$

(S<sub>ffi</sub>)

$$\frac{q_1 \sqrt{\frac{1}{2} \left(1 - \frac{q_1}{100}\right)}}{100 \sqrt{n_i}}$$

Pj —  
q  
—

( ) /- ; /-

, %;

625

2%.

( )

(4.4.)

1).

1

b								
	1,0-14	1,5-2,0	0,00	0		1,2	0	0
	14-2,0	2,0-3,0	4,5,7 3,64	29 (1400) <sup>2</sup> 600 =158		1,7	3,6	3,6
	2,0-2,8	3,0-4,0	10,13,8 11,15,17	74 (1400) <sup>2</sup> 600 =402		2,4	9,3	12,9
	2,8-4,0	4,0-5,5	12,23,22 23,10,28	118 (1400) <sup>2</sup> 600 =642	686	34	14,8	27,7
1400	4,0-5,	5,5-8,0	40,30,35 27,37,31	200 (1400) <sup>2</sup> 600 =1088		4,8	25,1	52,8
	5,6-8,0	8,0-11,5	28,30,18 22,31,15	144 (1400) <sup>2</sup> 600 =783		6,80	18,10	70,9
	8,0-11,3	11,5-16,0	16,18,26 19,25,17	121 (1400) <sup>2</sup> 600 =658		9,65	15,20	86,1

600	11,3-10,0 <b>16 022,4</b> <b>22 432,0</b>	709,5 9,5-13,5 13,5-19,0	56,50,45 42,53,44 <b>29 40,30</b> 25,44,46 16,19,11 <b>12 15,13</b>	290 214 86	590	13,65 19,20 27,20	4,80 2,00	92,8 97,7 99,7
125	32,0-45,0 <b>45 063,0</b>	405,5 558,0	27,25,20 21,30,31 <b>46,7</b> <b>57,3</b>	154 (125 100, 32   125 100 J   2   2   *2	186	38,50 54,00	0,20 0,10	99,9 100,0
				4330				

0	V					( )	1
11,6-16,6	102,86,95,87	370	13,65	2,54-	3	9,40.10 <sup>s</sup>	13,0
16,0-22,4	74,63,70,69	276	19,20	7,08-10 <sup>3</sup>		19,54* 10 <sup>5</sup>	27,2
22,4-32,0	37,40,43,48	168	27,20	20,12-10 <sup>»</sup>		33,80.10 <sup>s</sup>	47,1
32^0-45,0	2,3	13	38,50	57,07-10 <sup>»</sup>		7,42740 <sup>s</sup>	10,4
45,9-63,0	1,09,0	1	54,00	157,50.10 <sup>»</sup>		1,5840 <sup>s</sup>	2,2

.3

( , , 2)

$\xi$	SJ							
11,3-16,0	4	$370 \sim \frac{7}{6} = 648$	13,65 <sup>1</sup>	$2,54 \cdot 10^3$	1,64411'	12,8	0,57	
16,0—22,4	4	$276 \cdot \frac{7}{7} = 483$	19,20	$7,08 \cdot 10^3$	3,4240'	20	1,10	
22,4-32,0	4	$168 \cdot \frac{7}{7} = 294$	27,20	$20,12 \cdot 10^{-3}$	$5,92 \cdot 10^*$	46,5	0,87	
32,0-45,0	7	$13+12=25$	38,50	$57,07 \cdot 10^{-3}$	$1,43 \cdot 10^*$	11,2	1,98	
45,0-63,0	7	$1+1=2$	54,00	$157,5040'$	$0,32 \cdot 10^6$	2,5	1,72	
					$: 12,73 \cdot 10^*$		99,9	

d) X V	( ) , %								
375	4,0-5,6	1,5-2,0	564	39,9	4,80	110,6	6,2·10 <sup>4</sup>	1,6	0,0
	5,6-8,0	2,0-3,0	257	18,2	6,80	314,4	8,0 <sup>1</sup>	2,0	0,12
	8,0-11,3	3,0-4,0	254	18,0	9,65	898,6	<sup>1</sup>	5,7	0,4
	11,3-16,0	4,0-6,5	175	12,4	13,65	2543,0	44,2	11,2	0,74
	16,0-22,4	6,5-8,5	87	W	19,20	7078,0	61,5 <sup>1</sup>	15,6	
	22,4-32,0	8,5-12,0	50	3,6	27,20	20128,0	100,6·10*	25,3	2,26
	32,0-45,0	12,0-17,0	27	1,8	38,50	57070,0	154,1·10*	38,7	3,57
	1414)626		100			397,4·10*	100,1		

, 5,

\*1

ft

W

O

TJ

W

( , .4)

>	,		-	-	,	,	3	3	3	(	)	3:	^
												*	
												0391	
												1	
												0	ss
													«
375	4,0-5,6	1,5-2,0	1	564-4=2256	4,80	110,6	24,95*10*	1,6	0,19				
	5,6—8,0	2,0-3,0	1	257-4=1088	6,80	314,4	32,32*10*	2,0	0,10				
	8,0-11,3	3,0-4,0	1	254-4=1016	9,65	898,6	91,29*10*	5J	0,10				
	11,3-16,0	4,0-6,0	1	175-4=700	13,65	2543,0	17,00*10 <sup>4</sup>	11,2	0,12				
	16,0-22,4	6,0-8,5	1	87-4=348	19,20	7078,0	246,30*10*	15,5	0,69				
	22,4-32,0	8,5-12,0	4	50+51+50+53=204	27,20	20120,0	410,40*10*	25,8	1,26				
	32,0-45,0	12,0-17,0	4	27+25+26+28=106	38,50	5 0	604,90*10*	38,1	1,86				

: 1588,16.10<sup>4</sup> ?9,9

4.

. 03.01.86 . . 25.02.86 1,0 . . 1,0 . . 0,82 . .  
10 000 5 . .  
« . . » . . , 123840, . . , .  
. . 3, . . , 12/14. . . 1226.