



8857-77

8857-77

Lead. Method of spectral analysis

1709

01.01.78

Cl. 2 . 2. 3778

1C.

, , , , , , , ,

- 0,002 0,07;
- 0,0004 0,0025;
- 0,0002 0,0025;
- , — 0,0002 0,03;
- , — 0,0004 0,0075;
- 0,0007 0,007;
- 0,00005 0,0005;
- 0,0005 0,006.

(, . . . 2, 3).

©

, 1977
1997

1.

1.1.

3778

350—400 °

6—10 , 50—100

1.2.

25086.

(

2).

1.

la.l.

1.2.

12.3.019.

1.2.1.

, 21130.

12.2.007.0

1.2.2.

, 12.1.018.

1.2.3.

2).

1.2.4.

12.4.021.

1.3.

, , ,
12.1.005,

,
12.1.019.
(, . 2).
1 .3.1. , ,

,
1 .4. — 12.1.007 12.1.005.

,
1 .5. (,).
,

,
1 .6. —245—71 —4—79.
1 .6.1. — 12.4.021.
1 .6.2. 12.1.004.

12.4.009.
1 .6.3.

2.09.04—87 (

).

1 .7. , , ,) (,

1.7.1.

1 %-

1.7.2.

1.7.3.

1.7.4.

12.0.004.

.(, . 1).

2.

-8,
-1

250—300 30—

50

-3.

6—10 , 50—100 .

0,8—0,9	,	-3	3x3
4x4	()	3x3
),			(
10		10—15	.
	,		
1,5—2,0	.		
	,		
1, 2,			-3; «
»,	-02,	-03.	
			-1
			9849.
-250—2.			
14919.			
		1000 °	.
			0,001 .
2-			24104.
			23463.
			11125, 1:2.
			14262, 1:1.
		3774.	
		6709	
		,	1:2.
1			
			6709
			1 3
	()	4143..... 60
2			
			6709
			2 3
			25664..... 6
	()	19627..... 15
195.....			90
			4160..... 6

1591—79— 1594—79;
1595—79—1598—79: 1599—79—1602—79.

00 (22861) : 30—40
120—150 3

150—180 3

100—130 3 , 1—2 3

, ~550 ° 30

, 0,01 % ,
14,637 1 3 , 1 3
1 1 3 ,

98,1 50 3 , 1 3

10

00 22861,

500—600 °

6709

000 (22861)
120—150 3
: 30—40

600 °
 1 , , 0,006 %
 , 1 16,158 0,9 3
 100 , ,
 100 3 1:1.
 , 1,5
 , 2 : 6* 10³; 4-10³; 2-10—³; "3; 5-10—⁴ %.

(, . 1,2, 3).

3.

3.1.

-3,
 0,55 , 3 , 0,01 2 , 2,5
 » 2 «

328,0	311,8
324,7	*
306,7	322,0
	*
	311,8

« » 2—3 , 1,5—2,0
(1,2).
3.2. , , ,
, , ,
— 3 , 5 4
, , ,
— 1,5—2 ,
— 16 16 ,
16 , , ,
, , ,
— 2, -3, -02
-1 -02 , —
1 « » -30.
— 40 , —

231,1	218,7	224,2
235,4	* 218,7	224,2
234,9	* 218,7	224,2
334,5	* 322,0	
285,2	* 292,6	
422,6	* 434,0	
588,9	* 500,5	

(3.3. (3.4. (, . . 1), 1, 2, 3).

lg- \wedge ----- lgc,
7

, / = / + — / —
; / * > —
/ / ,

AS lg y^2 -

(

).

4.2.

(d) (Z)),

= 0,95,

:

$d = 0,14$ —
0,002 — 0,004 %;
 $d = 0,22$: —

; $D = 0,18$ —
0,002 — 0,004 %;

$D = 0,28$ —

(

3).

5.

5.1.

25086 —

(

3).

1.

. . , . .

2.

11.01.77 603. **8857-66**

4. -

,	,
12.0.004-90	U.7.4
12.1.004-91	1 .6.2
12.1.005-88	1 . ; 1 .4
12.1.007-76	1 .4
12.1.018-93	1 .2.1
12.1.019-79	1 .3
12.2.007.0-75	1 .2.1
12.3.019-80	1 .2
12.4.009-83	1 .6.2
12.4.021-75	1 .2.4; 1 .6.1
195-77	2
3774-76	2
3778-77	2 , 1
4143-78	2
4160-74	2
6709-72	2
9849-86	2
11125-84	2
14262-78	2
14919-83	2
19627-74	2
21130-75	1 .2.1
22861-93	2
23463-79	2
24104-88	2
25086-87	1.2, 5.1
25664-83	2

. 12 8857-77

5. 08.04.92 376

6. (1996 .)
1983 .. 1987 .. 1, 2, 3, -
1992 . (

5-83, 9-87, 7-92)

021007	10 08 95	30 12 96	23 01 97
0.93	-	193	71
<hr/>			

107076, , , 14

— “ ”
, 6