

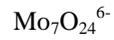


	/			
	0,05	0,10	0,15	0,20
$b_A$	194,1	187,7	173,2	204,3
$b_K$	820,2	45,4	99,1	168,2
B	41,2	16,5	27,3	40,1
$R_p$	14,8	19,6	11,2	10,3
$j$ , / <sup>2</sup>	26,6	13,9	19,1	31,0

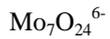
$R_p$

117

$R_p$



$Z_w$



0,05 0,15 /

$R_f$

$R_f$

0,20 /



(.1).

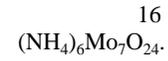
( ) ,

(.2)

$b_K$ ( )

6,5...8,0.

>8,0



28

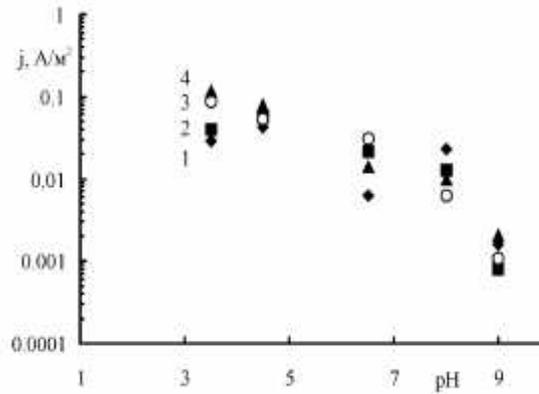
	16				
	3,5	4,5	6,5	8,0	9,0
$b_A$	171,3	172,4	187,2	267,5	895,7
$b_K$	329,2	238,6	45,3	89,4	604,2
B	49,7	43,2	15,5	29,4	156,6
J , /	115,1	80,1	15,8	9,8	2,0

118

$R_p$

(1)

(.2).



.2.

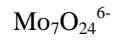
16



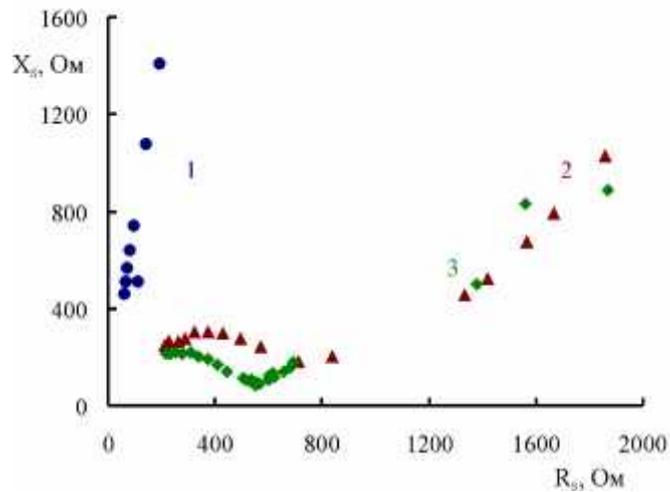
: 7 (1); 14 (2); 21 (3); 28 (4)

(.3),

$X_s - R_s$

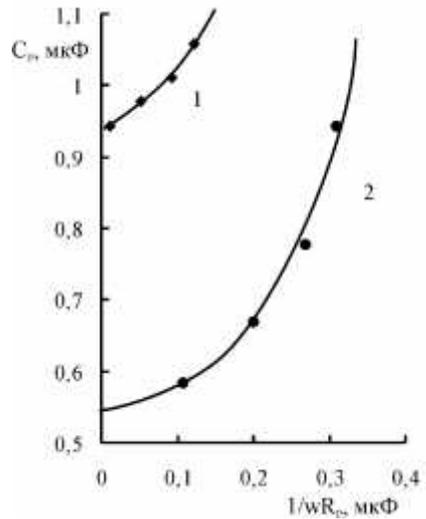


= 9.



.3.

$(\text{NH}_4)_6\text{Mo}_7\text{O}_{24}$  0,01 / , =9.  
: 1 (1); 7 (2); 21 (3)



( . 4),

>7.

5 - 30

.4.

16  
 $(\text{NH}_4)_6\text{Mo}_7\text{O}_{24}$   
0,01 / , : 6,5 (1), 9 (2).  
21

( . 3).

$j=69,3 / ^2, t=30$   $j=14,2 t=15$  /  $t=30$

$R_f$

5

30

16 ( )

I

3

16  
 $(\text{NH}_4)_6\text{Mo}_7\text{O}_{24}$  28

	5	15	30
$b_A$	185,3	154,2	187,6
$b_K$	197,1	208,1	132,5
$B$	42,5	38,3	30,9
$R_p$	4,8	5,6	11,4
$j, / ^2$	87,8	69,3	14,2

: 1.

. 1995. .31, 1. .16-20. 2.

// . 1993. .29, 5. .729-734. 3.

4.

// . 1993. .29, .1. .152-159. 5.

, 1980. .173-269.

621 357 12

121

« »