			*	<i>»</i>		
			1	2	3	4
		50000	48000	50000	50000	48000
ν		18,6	18,6	15	18,6	15
(	-	Ø 820 120140	)		Ø 820 12013	0
Ω		803831	718513	761744	1312868	1112078
- W		597436	567386	571488	586353	522123
	%	0	5,02	4,3	1,8	12,6

, 1987. – 200 . . - .: , 1977. - 519 . 3. 2002 ./ « . . ». – C. 88–89. 18-20 5. . - .: , 1984. - . 3. - 608 .

22.03.2004

. 621.311

 $\boldsymbol{E}$ [1].  $E = M[\rho(Y(u), Y(u))],$ (1) ; Y(u) – ; Y (u) – ; *u* – Y(u) = Y(q(u), C(u), T(u)),(2) q(u) – ; C(u) – ; T(u) – ( C) [2]. 110-220 . 1 ( 250 200 150 . 100 50 -100

; 2 –

3 –

;

36

-150

. 1. 1 –

. 2 2001 . 30 25 20 . 2. 1 – ; 2 –  $\alpha = 7.5 \%$ , 400 1000 )  $y = b_0 + \sum b_i x_i + \sum b_{ij} x_i x_j + \sum b_{ii} x_i^2 + ...,$ (3) ( y – );  $x_i, x_j -$ );  $b_0$ ,  $b_i$ ,  $b_{ij}$ ,  $b_{ii}$  –

 $: x_1 - ; x_2 - ; x_4 -$ 

.

[3,4] ,

:

$$x_i = \frac{x_i \pm x_{i0}}{\Delta x_i},\tag{4}$$

 $x_i$  - ;  $\Delta x_i$  - -

•

( ) .1.

		_ *		
	$x_1$ , $\cdot$	$x_2$ , ·	$x_3$	$x_4$ , ·
(+1)	230	80		-50
(-1)	0	-80		0

 $2^4 = 16$  :

$$y = 23,05 - 1,39x_1 - 1,35x_2 + 3,99x_3 + 0,09x_4 + 0,60x_1x_2 - 0,40x_1x_3 + 0,18x_1x_4 + 0,41x_2x_3 + 0,20x_2x_4 + 0,06x_3x_4 - 0,15x_1x_2x_3 - 0,28x_1x_2x_4 - 0,05x_1x_3x_4 - 0,04x_2x_3x_4 + 0,08x_1x_2x_3x_4;$$
(5)

$$y(\%) = 4,65 - 0,30x_1 + 0,05x_2 - 0,05x_3 - 0,18x_4 + 0,05x_1x_2 + 0,03x_1x_3 + 0,07x_1x_4 + +0,11x_2x_3 + 0,05x_2x_4 + 0,03x_3x_4 - 0,02x_1x_2x_3 - 0,01x_1x_2x_4 - 0,07x_1x_3x_4 - 0,06x_2x_3x_4 + 0x_1x_2x_3x_4,$$
(6)

y(%) –

 $\Delta b_1 = \pm t^C \frac{\alpha b_0}{\sqrt{N}},\tag{7}$ 

t- , ; N-

 $\alpha =$ 

= 7,5 %

 $\Delta b_i = 0.827 \quad \Delta b_i(\%) = 0.167$ 

,

, (5) (6) :

 $y = 23,05 - 1,39x_1 - 1,35x_2 + 3,99x_3;$  (8)

	y(%	$(5) = 4,65 - 0,30x_1 - $	$0.18x_4$ .	(9)
1.	23,05	· / .	4,65 %/	- - 
2. (8)	,		·	- - -
, , (	).	,		-
3.	(	(9) .	,	-
				-
,			, , U-	
,	,			- - -
4.	(8),			, -
		,		
,	220 110	,		
5.			,	, -
			•	

),	( .	· ,	-
6.		,	
	·	(9), ,	
		,	,
7. ,	·		
-			
220	- 3,5	,	,
•			
,			
	,	. , ,	
		,	
,			•

(F-

```
(\alpha = 7.5 \% -
                       ; k = 4 -
                                                                N = 16 -
                                                              = 2,78.
     )
                                                       F_{3;16}
                                     F_{3;16} = (S / S_y)^2,
                                                                                     (10)
    S –
                           ; S_y –
                                                     F_{3;16} = 6.82 F_{3;16} (%) = 7.35.
              (8) (9),
                                      F-
                                                                      (9)
                                                               (8)
   F-
           y = 23,05 - 1,39x_1 - 1,35x_2 + 3,99x_3 + 0,60x_1x_2 + 0,41x_2x_3;
                                                                                     (11)
y(\%) = 4,65 - 0,30x_1 - 0,18x_4 + 0,07x_1x_4 + 0,11x_2x_3 - 0,07x_1x_3x_4 - 0,06x_2x_3x_4. (12)
                                                         (11)
                                                                 (12)
          F_{3;16} = 2,74 F_{3;16} (%) = 2,50.
                                                                   (11) (12),
```

1.				
		,		-
			,	
	,			,
2.				
3.				·
		,		-
4.	,	,		-
		•	•	
1.	/	;	3: :	, 1988. –
328 . 2.			1	
· · · 3.	,	« 2, .	, 1987. – 84 . (	, - , 1976. –
479 . 4.	):	. – 2, .	: : ,190	, 1976. – 67. – 406 . 4.11.2002

621.472:621.383

( )

[1]: , [2], [1, 4, 5].

[2, 3].