

29.03.05 –

:

·

« _____ » _____ 2016 .

:

-

282-

_____	· ·
, · · _____	· ·
: · · _____	· ·
, · · _____	· ·
, · · _____	· ·
, · · _____	· ·

2016

«

(

«

)

»

29.03.05 –

:

« » 2016 .

1. 282-
– -
2. (03.06.2016 1215- .)
3. 20.06.2016 .
:
4. 178-94-102.
(-
): -
, , -
, ,
5. : (, , , , -
, . .): , -
, , -
, -
6. : -
, ; - , .
7. 21.03.2016 .
:
(): _____
()

		97	, 17	, 37	, 8	-
, 27	.					
,	,			,		-
,	,		,		,	-
	,		,			-
,	,		,			
				.		
			,			-
	.					-
	,			,		-
	,		,			-
,			,			-
	,					
	.					

			6
			8
			9
1			11
1.1			11
1.2			16
1.3			20
1.4		-	
			23
1.5			27
1.6		-	39
			41
2			42
2.1			42
2.1.1	,		42
2.1.2		-	-
			49
2.1.3			47
2.2			50
2.3			65
2.4			65
2.6			66
			69
3			70
3.1		-	70
			75
			76

78
80
81
91
93
94
95
96
97

	:			
	2.101-68		.	-
;				
	2.102-68		.	
		;		
	2.103-68		.	-
		;		
	2.104-68		.	
;				
	2.105-95		.	-
		;		
	2.106-96		.	-
		;		
	2.109-73		.	
		;		
	2.111-68		.	-
;				
	2.121-73		.	-
		;		
	2.201-80		.	-
		;		
	2.301-68		.	;
	2.321-84		.	-
		;		
	2.701-84		.	-
.				
		;		

3.1116-79

;

7.05-2008

;

7.1-2003

7.9-95

7.12-93

7.32-2001

7.80-2000

7.82-2001

8.417-2002

1.5-2002

012-93

();

4.2.3.012010

:

;

;

.

. [1].

25-30

1

1.1

— , .
, -
. - 2016, -
:
, , , .
.
, -
, -
, -
,
, .
, , , , ,
, , , , , , -
.
, , , , ,
, - , -

(1) [2].



1 -

Pantone

2016



2-

(3) [3].



3 –

2016

(4) [4].



4 –

(5).



5 –

2016

20

(6).



6 –

, , . , « » ,
 « » . , , -
 , « »
 . , -
 - 2016 (7) [5].



7 –

1.2

: 178-94-102.

– 182-96-108.

1.

1 –

1	2	3		5
		(178-94-102)	(182-96-108)[]	
		178	182	-4,0
		20,5	19	1,5
I	I	45	46,1	-1,1
II	II	50	50,57	-0,57
III	III	47	48	-1,0
		34	36,95	-2,95
		51	54	-1,0
		32	36	-4,0
		39	42,4	-3,4
		54	56	-2,0
		38	36	2,0
		23	20	3,0
		41	46,1	-5,1
		38	36,7	1,3
		14	14,2	-0,2
		30	30,5	-0,5
		15	15,7	-0,7
		3,0	-	
		7,0	-	

1	2	3	4	5
II	2	30	-	-
.		41	-	-
-		17	19,1-	-2,1
		6,0	-	-
		2,5	-	-
		2,0	-	-
		1,0	-	-
-		1,5	-	-
	d	35	36,6	-1,6
	d	31	26,2-	-4,8
	d	24	-	-
	d	26	-	-

[6]. (d - d <5, (35 - 31) < 5; d - d = 0 - 2,0, (26 - 24) = 2) ,

() ,

[7].

8.



8 –

- [8]:
- ,
- ;
- ,
- ;
- .

,

« ».

-

9.



9 –

« »

-

,

,

,

.

.

,

-

,

,

-

,

-

,

-

,

,

,

.

.

-

,

-

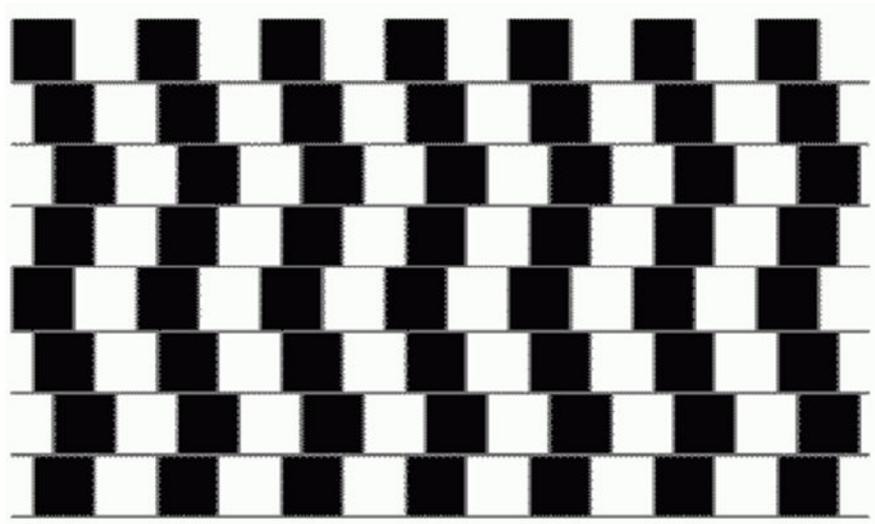
-

« » : - , , . [9].
10



10 –

1.3



11 - ()

1.

2.

3.

4.

11,);

« »

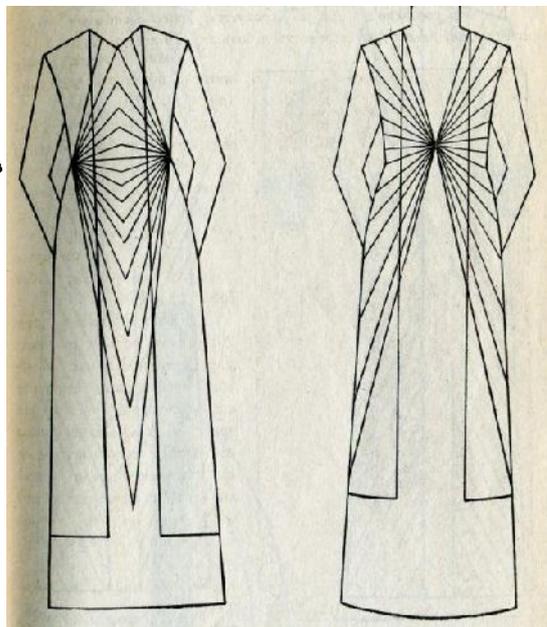
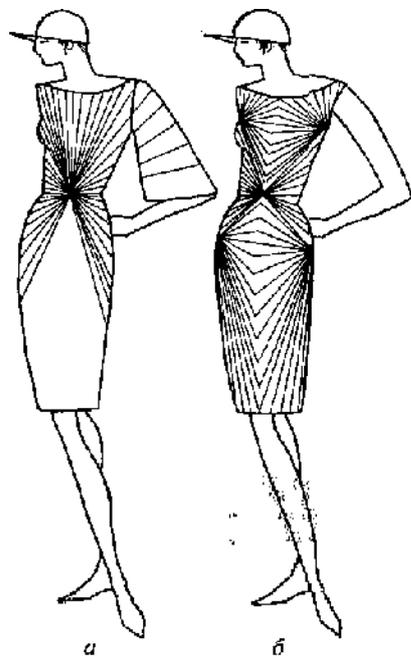
(. 11,);

(. 11,);

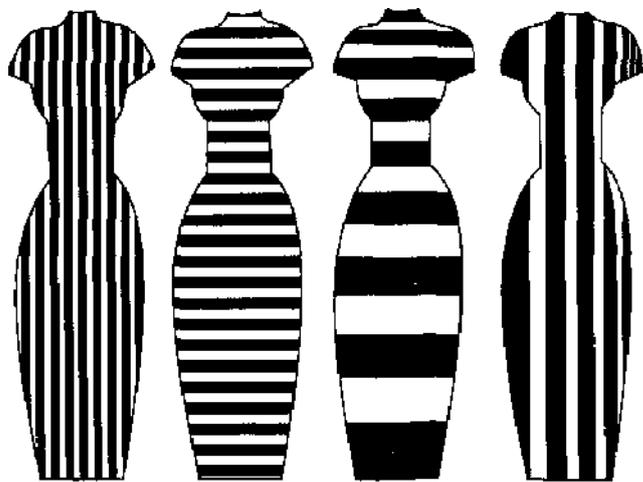
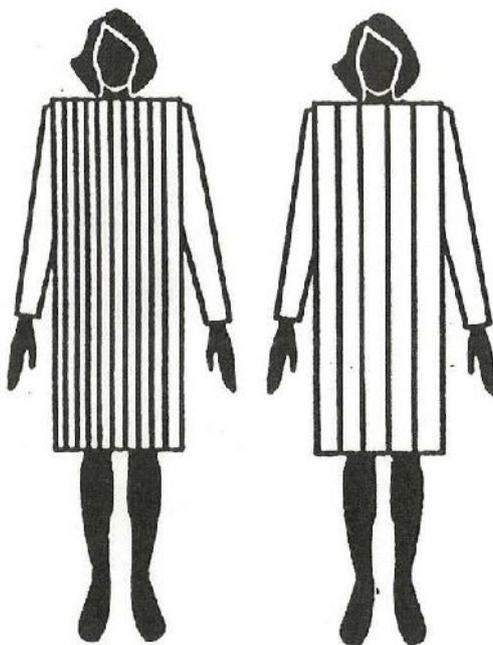
(. 11.).



12 –



13 -



14 -



15 –



16 –

;



17 –

«

»

«

»

;

«

»

«

»

;

[11].



18 –

1.5

1 – 1.4, 19-28.

2 – (19).

3 – (20);

4 – (21);

« » .

(22);

5 – (23);

6 –

· , , ·
· ,

(24);

7 –

(25);

8 –

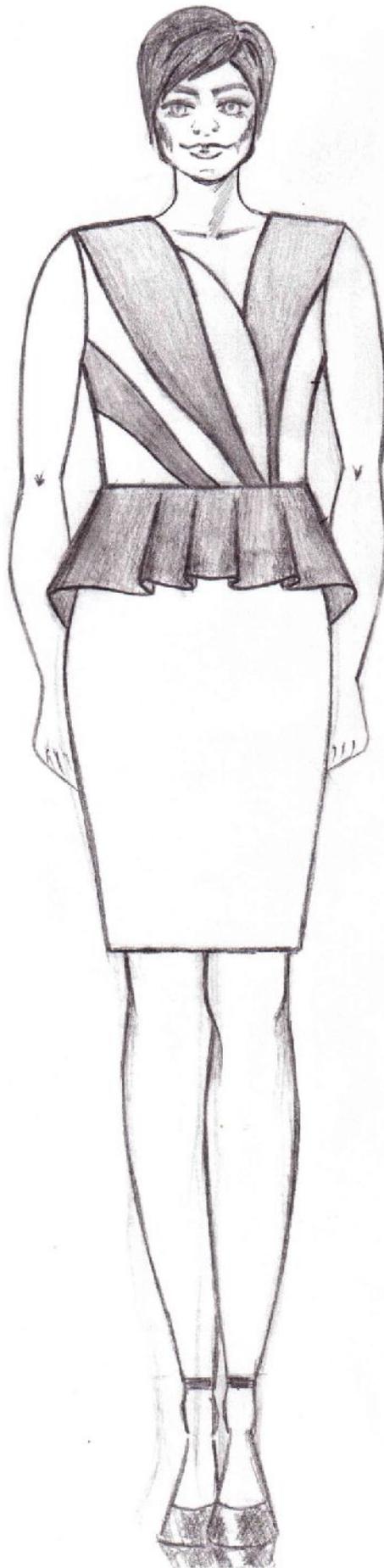
() (26);

9 – 9

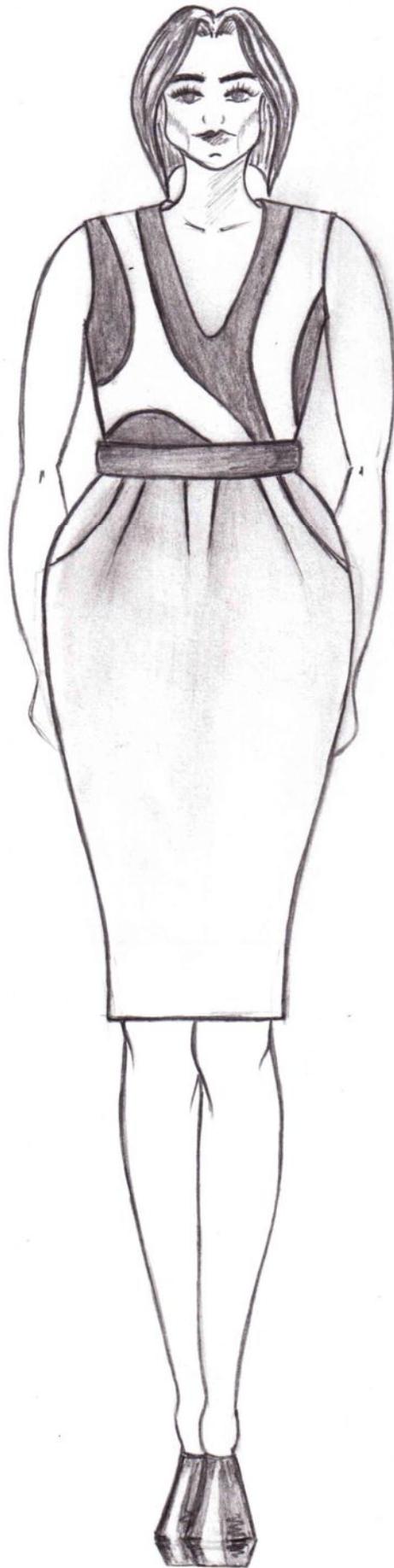
(27);

10 – 10

(28).

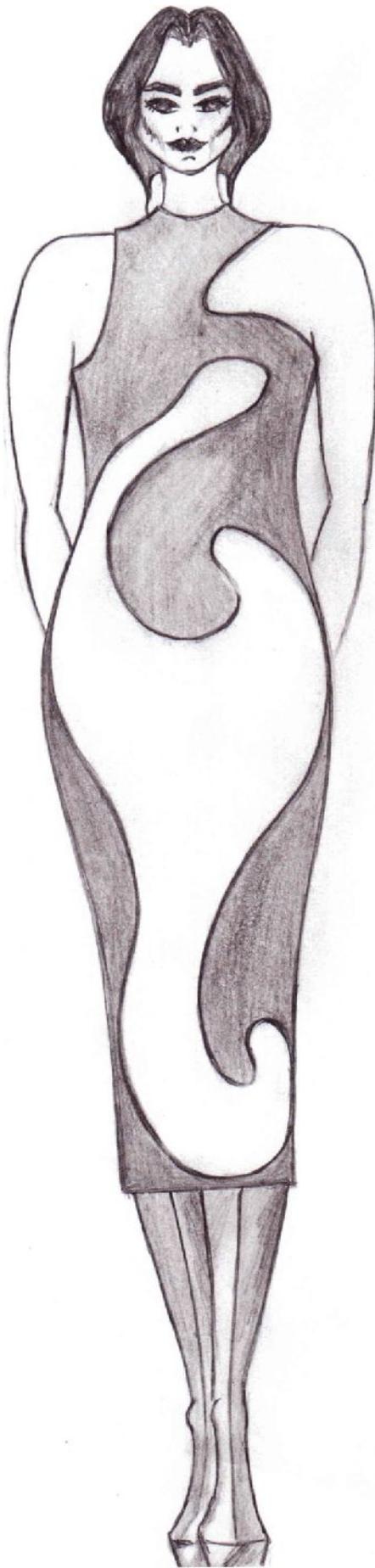


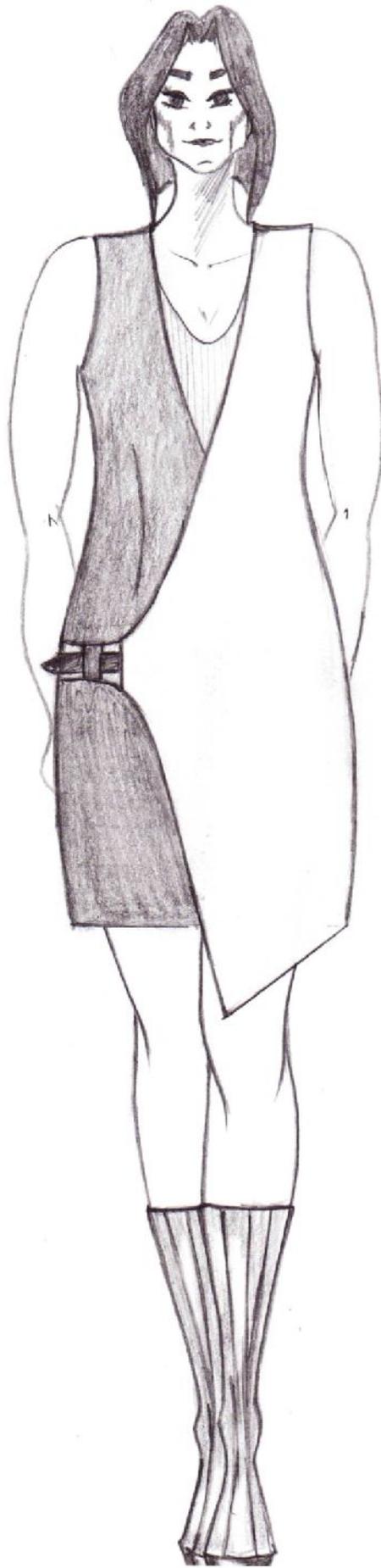
19 - 1



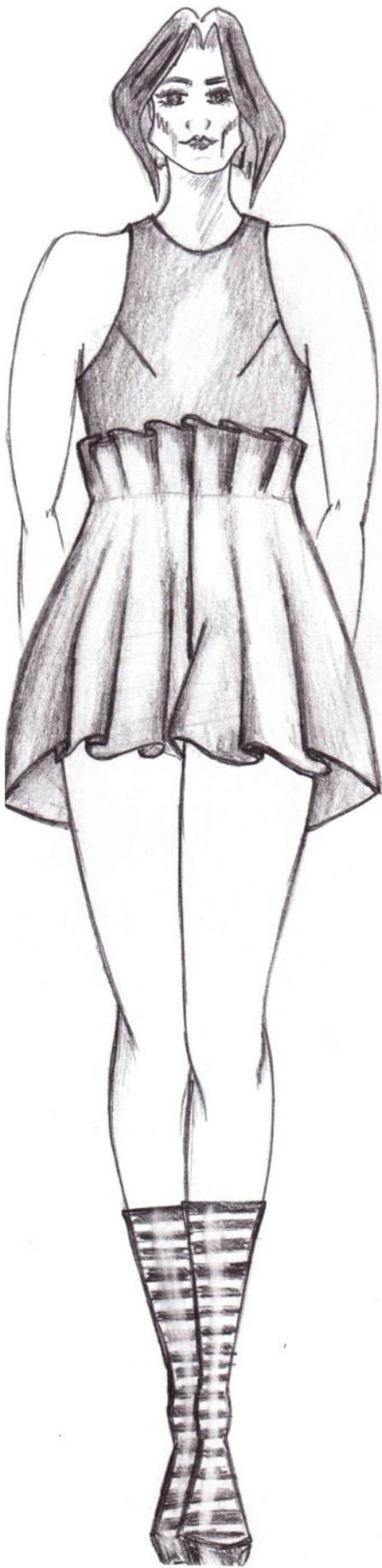
20 -

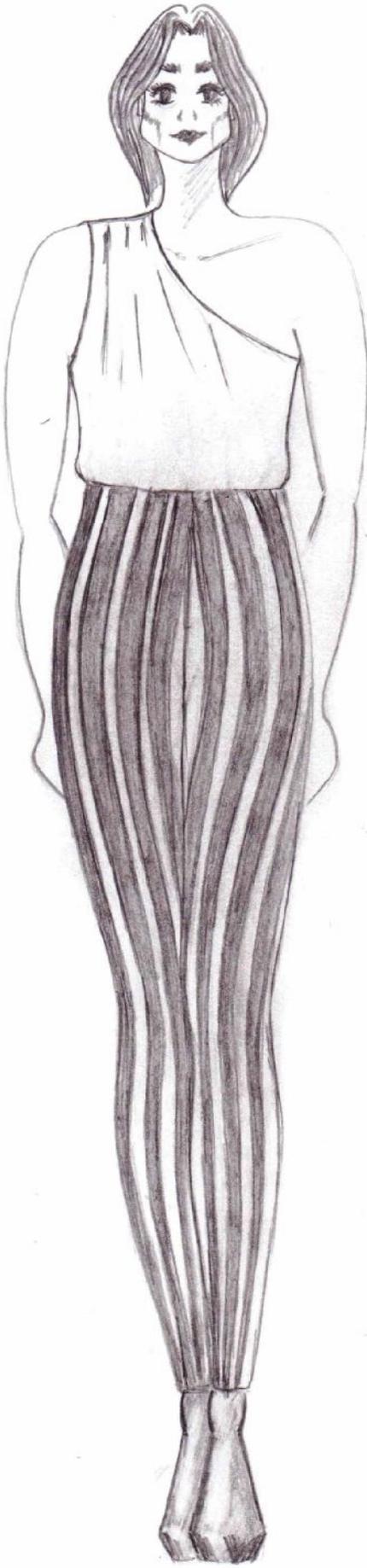
2







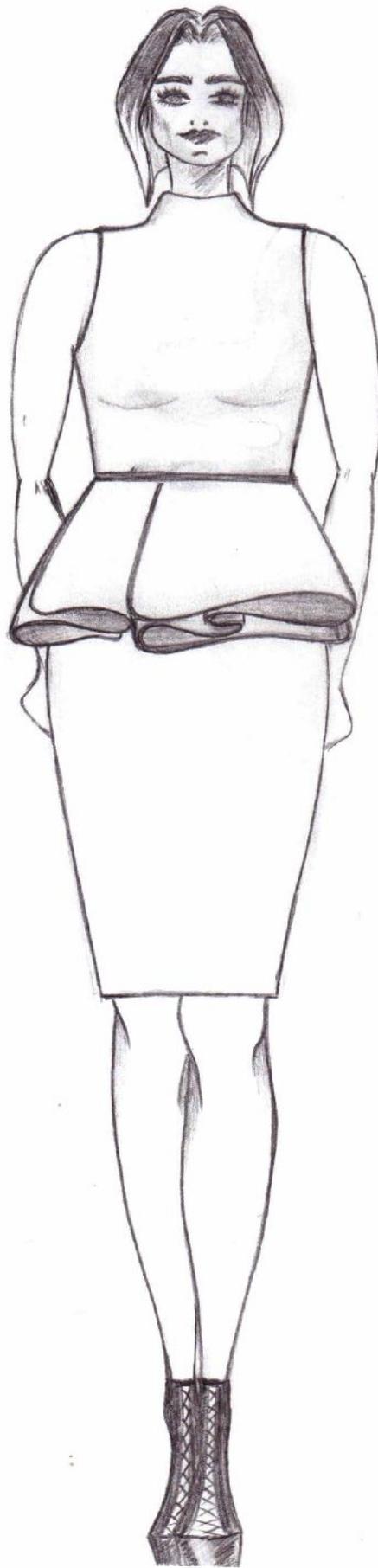




25 -

7

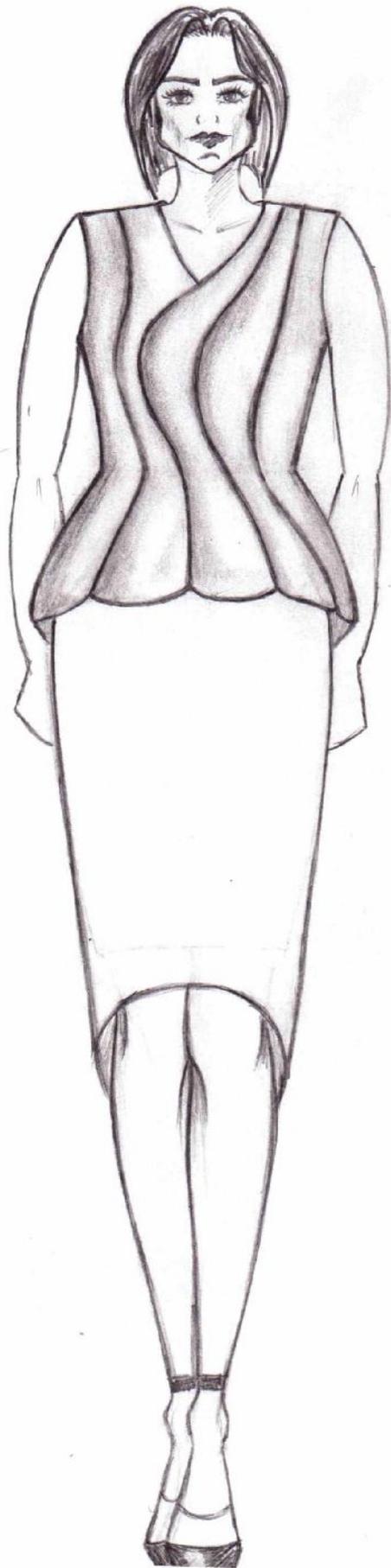
37



26 -

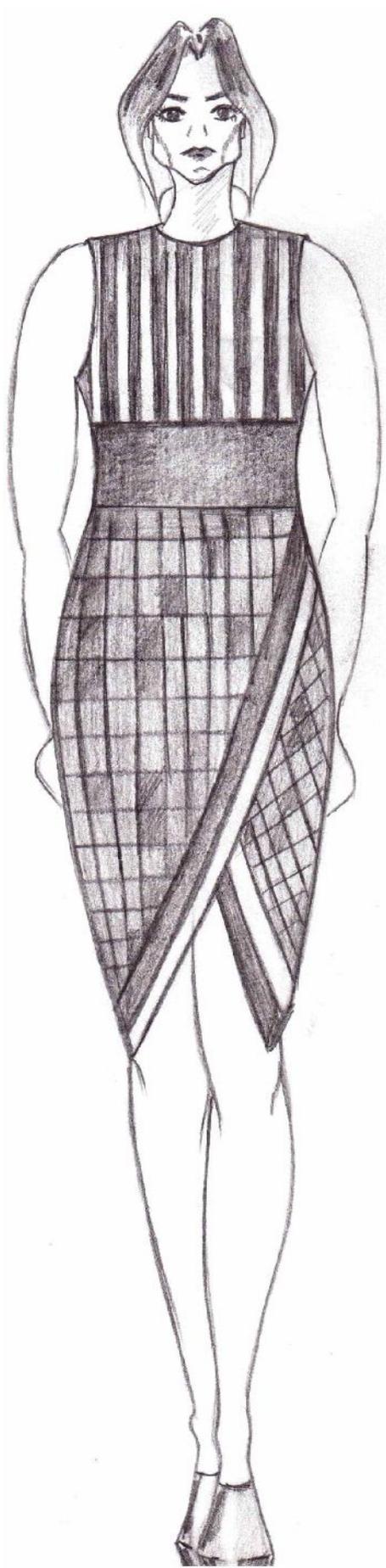
8

38



27 -

9



1.6

-

, -

, -

28.

,

.

.

-

.

,

.

-

.

,

-

.

-

,

8

-

,

.

,

19,5

,

11,5

-

.

,

0,5

,

,

.

,

-

15

.

,

11,5

,

-

.

-

20

.

,

.

,

3

.

.

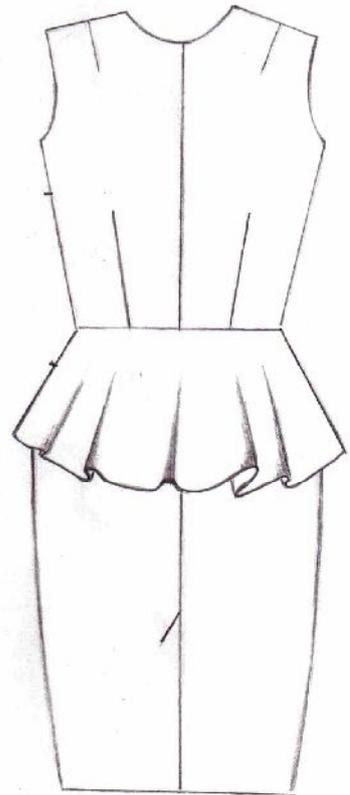
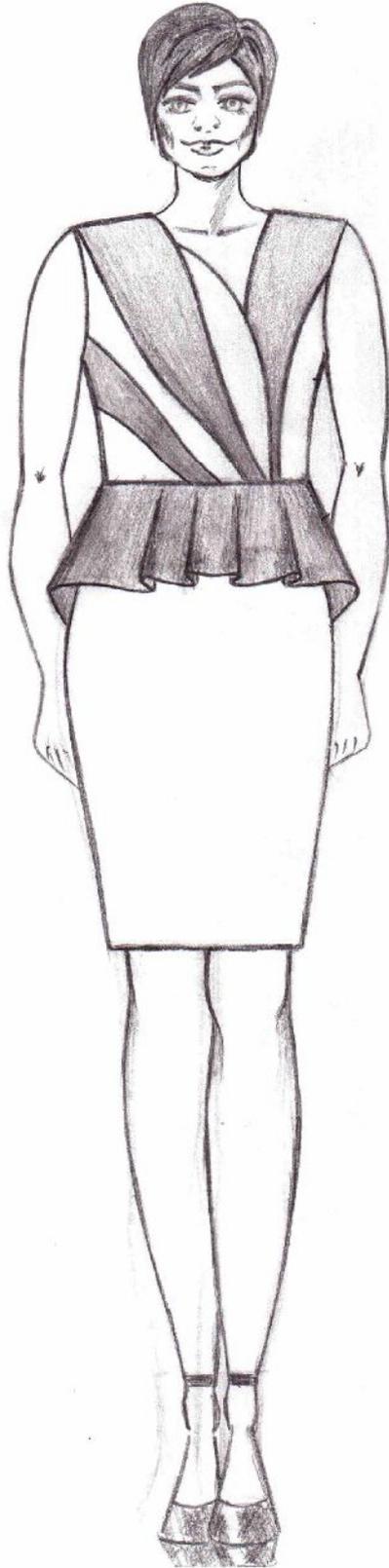
,

2

,

20

.



:
 - 2016 ,
 . , -
 , -
 . , -
 : - . -
 , -
 . : ,
 , , -
 . 10
 . , -
 1 -
 .

[12].

[12].

1	2
	-
, %,	- 100
, / ² ,	300
, ,	0,8
, ,	140
, ,	4,0
, %,	2,0
, %,	60
, ³ ,	100
, ,	2,0
, ,	300
, ,	40
	-
, / ² ,	90
, %,	2,0
, ,	0,5
, ² ,	500
, / ,	0,35
	-
, ,	1275
, %	19
, ,	150,0
, ,	75
, ,	6,0
, ,	5,0
, %,	0,5

2.1.3

4-

1	2	3	4	5		6		7	8	9	10
«		150	180	32/2	40/2	360	200				

5.

5-

1	2	3	4	5		6		7	8	9	10
«		140	187	23(44)	28(36)	440	340				+

6.

6–

1	2	3	4	10		7
				5	6	
-		150	80	130	190	

7.

7–

1	2	3	4	5
33	16,4 2	32	1500	18

2

[14].

[15].

8.

9.

10.

8–

178-94-102

	-	-
1	2	3
	1	178
	4	151
	7	109
	9	23
	12	81
	13	35
	14	90,4
	15	100
	16	94
	18	68
	19	102
	25	117
	26	113
	34	26
	35	38
	36	54
	38	34
	39	16
-	40	39
-	44	88
	45	32
	46	17
	47	39
	57	11

9 –

1	2	3
	16()	0,65
	19()	1
	18 ()	0,65
	33-331()	3,5
	35-351()	3,5

10 –

1	2	3
	30	0,6
	50	1
	20	0,4
	100	2

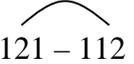
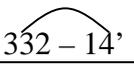
11.

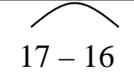
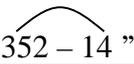
30 – 32,

1	2	3	4				8	9	10	11	12
				5	6	7					
			- -	-	-	-	- -	- -			
			/ - /			= ++	/ - / ++		= + +	= + +	
1	11 – 91	$40 + (7 - 9) + 39,0 + (116,0 - 53,0) + 1,89$	102,11	0,80	0,10	0,90	103,01	0,99	1,89	104,0	
2	11 – 21	$0,3 \cdot 40 + = 0,3 \cdot 39,0 + 1,03$	11,70	0,80	0,10	0,90	12,60	0,13	1,03	12,73	
3	11 – 31	$39 + = 16,0 + 1,09$	16,00	0,80	0,10	0,90	16,90	0,19	1,09	17,09	
4	11 – 41	$40 + = 39,0 + 1,32$	39,00	0,80	0,10	0,90	39,90	0,41	1,32	40,32	
5	41 – 51	$0,65(7 - 12) + = 0,65 \cdot (116,0 - 81,0) + 0,19$	22,10	-	-	-	22,10	0,19	0,19	22,94	
6	31 – 33	$0,5 \cdot 47 + = 0,5 \cdot 39,0 + 0,84$	19,50	1,00	0,15	0,65	20,15	0,19	0,84	20,34	
7	33 – 35	$57 + = 13,0 + 2,9$	11,00	2,50	0,25	2,25	13,25	0,13	2,38	13,40	
8	35 – 37	$0,5 (45 + 15 - 1,2 - 14) + = 0,5 \cdot (32 + 100 - 1,2 - 89) + 0,87$	20,9	0,50	0,15	0,65	21,55	0,22	0,87	21,77	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
9	31 – 37	$\frac{1}{31} - \frac{33}{37} + \frac{1}{33} - \frac{35}{37} + \frac{1}{35} - \frac{37}{37} = 20,34 + 13,38 + 21,77$	51,40	3,00	0,55	3,55	54,95	0,54	4,09	55,49	
10	37 – 47	$40 - 39 + \dots = 39,0 - 16,0 + 0,22$	23,00	–	–	–	23,00	0,22	0,22	23,22	
11	47 – 57	$0,65 (7 - 12) + \dots = 0,65 \cdot (116 - 81) + 0,19$	63,35	–	–	–	63,35	0,19	0,19	63,54	
12	47 – 97	$7 - 9 + \dots = 116 - 53,0 + 2,1$	63,00	1,50	–	1,50	64,50	0,6	2,10	65,10	
13	33 – 13	$0,49 \cdot 38 + \dots = 0,49 \cdot 34,0 + 0,91$	16,66	0,20	$0,55^2$	0,75	16,40	0,16	0,91	17,57	
14	35 – 15	$0,43 \cdot 38 + \dots = 0,43 \cdot 34,0 + 0,89$	14,62	0,20	$0,55^2$	0,75	14,60	0,14	0,89	15,51	
15	33 – 331		–	2,50	1,00	3,50	3,50	–	3,50	3,50	
16	35 – 351		–	2,50	1,00	3,50	3,50	–	3,50	3,50	
17	331 – 341	$0,62/33 - 35/ + \dots = 0,62 \cdot 13,38 + 0,5^3$								8,4	$17=0,5$
18	351 – 341'	$0,38/33 - 35/ - \dots = 0,38 \cdot 13,38 - 0,5^3$								4,9	$18=0,5$
19	331 – 332	$0,62/33 - 35/ + \dots = 0,62 \cdot 13,38 + 0,5$								8,40	$19=0,50$
20	R 332 – 342	$0,62/33 - 35/ + \dots = 0,62 \cdot 13,38 + 0,5$								8,7	
20.1	R 341 – 342	$0,62/33 - 35/ + \dots = 0,62 \cdot 13,38 + 0,5$								8,7	
20.2	 341 - 332										
21	351 – 352	$0,38/33 - 35/ + \dots = 0,38 \cdot 13,38 - 0,5$								4,9	$21=0,50$

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
22	R 352 – 343	$0,38/33 - 35/ + 21 =$ $0,38 \cdot 13,38 - 0,5$								4,5	
22.1	R 341' – 343	$0,38/33 - 35/ + 21 =$ $0,38 \cdot 13,38 - 0,5$								4,5	
22.2	$\overbrace{341' - 352}$										
24	41 – 411	41	0,75				0,75			0,75	
25	51 – 511	51	0,75				0,75			0,75	
26	91 – 911	91	0,75				0,75			0,75	
27	11 – 12	$0,18 \cdot 13 + = 0,18 \cdot 44,0$ $+ 0,2$	6,30	0,10	0,20	0,30	6,60	-0,10	0,20	6,50	
28	11 – 112	$0,25 / 11 - 12/ = 0,25 \cdot 6,5$								1,625	
29	12 – 121	$0,07 \cdot 13 + ^4 = 0,07 \cdot 35,0$ $- 0,35^4$	2,79	(0,2 – 0,8)	(0,35 – 0,1)	-0,35	2,25	-	-0,35	2,44	
30	13 – 14	$3,5 - 0,08 \cdot 47 = 3,5 -$ $0,08 \cdot 39$	0,38	-	-	-	0,38	-	-	0,38	
31	121 – 122	$0,4/121 - 14/ = 0,4 \cdot 14,6$								5,84	
32	31 – 32	$0,17 \cdot 47 + = 0,17 \cdot 36,0$ $+ 0,7$	6,36						0,67	7,05	
33	122 – 22	$(0,4 - 0,5) / 122 - 32/ =$ $0,4 \cdot 19,4$								9,7	
34	122 – 22 – 122'	$34 - 1,7t_{nn} - 0,9$ 31 – 33	13,5°				11,75°			11,75°	
35	R 122 – 14'	122' – 14								9,80	
36	R 22 – 141	22 – 14'								12,10	
36.1	R 121 – 141	121 – 14								13,40	
37	R 22 – 123	22 – 123'								9,60	
38	121 – 113									8,60	
38.1	11 – 113									5,60	
39	R 121 – 114	/121 – 113/ - 39								6,00	

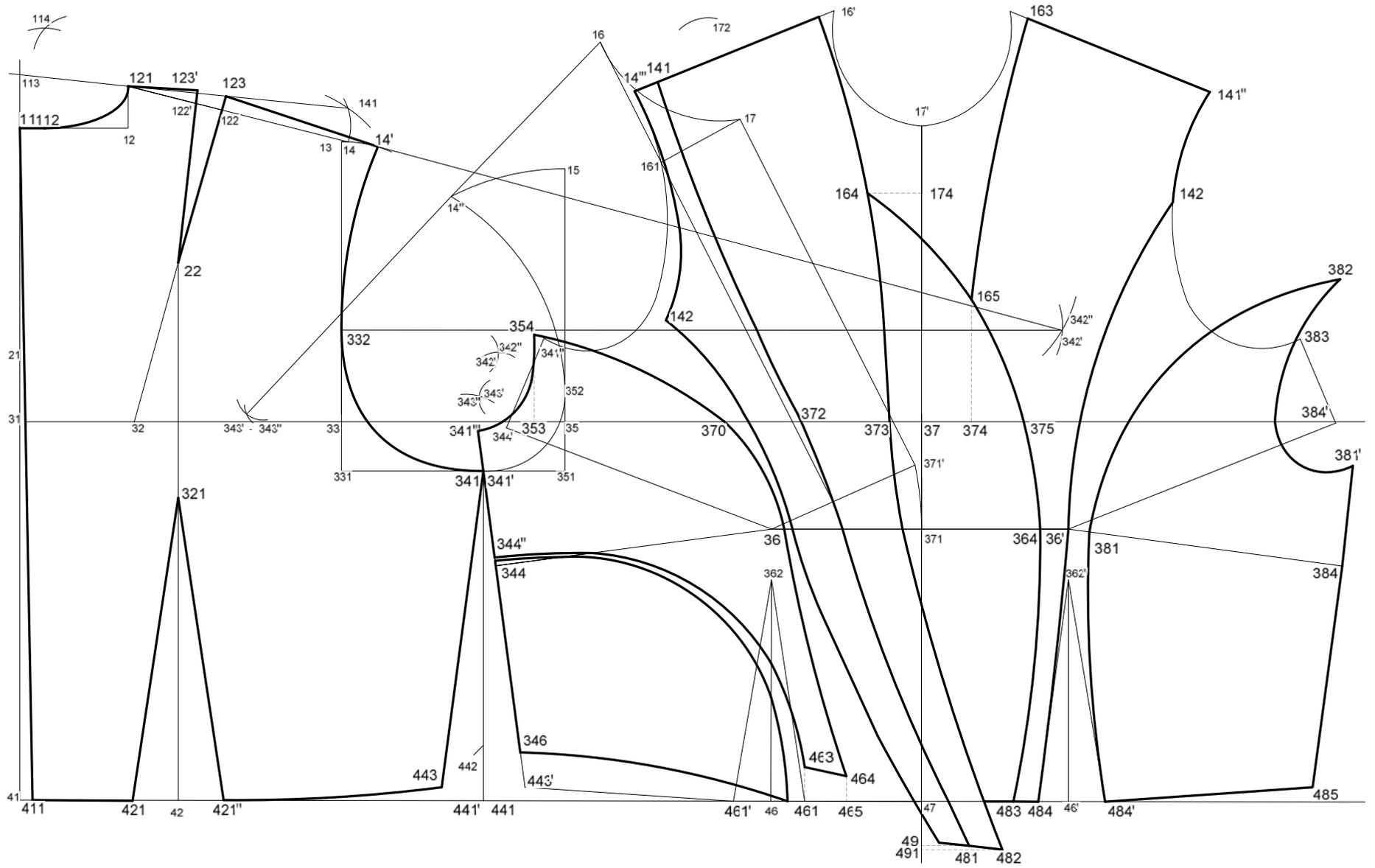
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
39.1	R 112 – 114	/112 – 113/ - 39								6,00	
40	 121 – 112										
41	14' – 342'									18,30	
41.1	332 – 342'									18,10	
42	R 14' – 342"	14' – 342'								18,30	
42.1	R 332 – 342"	14' – 342'								18,30	
43	 332 – 14'										
45	47 – 46	$0,5 \cdot 46 + 0,4 = 0,5 \cdot 17,0 + 0,4$	8,485				10,20		0,45	8,935	
47	46 – 36	$36 - 35 + 42,0 + 0,2 = 55,0 - 0,2$	16,00	–	–	–	16,00	0,15	0,15	16,15	
48	36 – 371	47 – 46								8,935	
49	36 – 372	$35 - 34 + 26,0 + 0,4 = 38,0 - 0,4$	12,00				12,00		0,45	12,45	
50	R 36 – 372'	36 – 372								11,40	
50.1	372 – 372'	$0,5 (15 - 1,2 - 14) = 0,5 \cdot (100 - 1,2 - 90,4)$	4,2				4,2			4,2	
50.2	R 36 – 371'	36 – 371								8,935	
51	371' – 361	$0,18 \cdot 13 + 0,3 = 0,18 \cdot 35,0 + 0,3$	6,3	0,10	0,20	0,30	6,6	–	0,30	6,6	
52	R 36 – 16	$44 - (40 + 0,07 \cdot 13) - (36 - 35) + (39 + 0,07 \cdot 35) - (54,0 - 38,0) + 0,95$	30,55	0,30	0,35	0,65	31,20	0,30	0,95	31,5	
53	R 16 – 14"	121 – 14 ()								13,40	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
54	16 – 161	$0,205 \cdot 13 + 44,0 + 0,4 = 0,205 \cdot$	7,175	0,20	0,20	0,40	7,195	–	0,40	7,575	
55	16 – 171									9,10	
55.1	17 – 171									12,60	
56	R 16 – 172	/16 – 171/ – 56								9,10	
56.1	R 17 – 172	/16 – 171/ – 56								9,10	
57	 17 – 16										
58	14” – 343’									13,30	
58.1	352 – 343’									14,80	
59	R 14” – 343”	14” – 343’								13,30	
59.1	R 352 – 343”	14” – 343’								13,30	
60	 352 – 14 ”										
61	411 – 470	$0,5 \cdot 18 + 5,0 = 0,5 \cdot 86 +$	34,00	2,95	0,55	3,50	37,50	0,40	3,90	37,9	
62	511 – 570	$0,5 \cdot 19 + 3,0 = 0,5 \cdot 118 +$	50,00	2,95	0,55	3,50	53,50	0,50	4,00	54,00	
62.1	470 – 47 (d)	$55,49 - (1,0 + 37,9)$								16,59	
62.2	42 – 421	$0,18 \cdot dt = 0,18 \cdot 16,1$								2,90	
62.3	42 – 421’	$0,18 \cdot dt = 0,18 \cdot 16,1$								2,90	
62.4	42 – 321									18,00	
62.5	441 – 442	$25 - 26 - 0,8 = 117,0 - 113,0 - 0,8$								3,20	
62.6	442 – 443	$0,14 \cdot dt = 0,14 \cdot 16,1$								2,30	

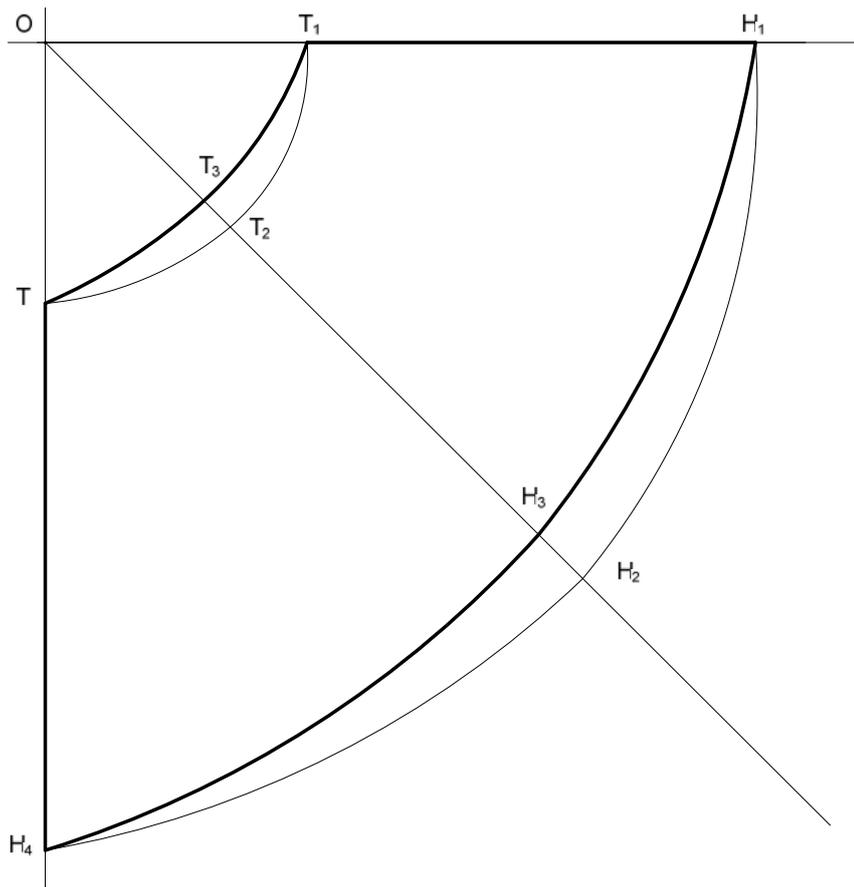
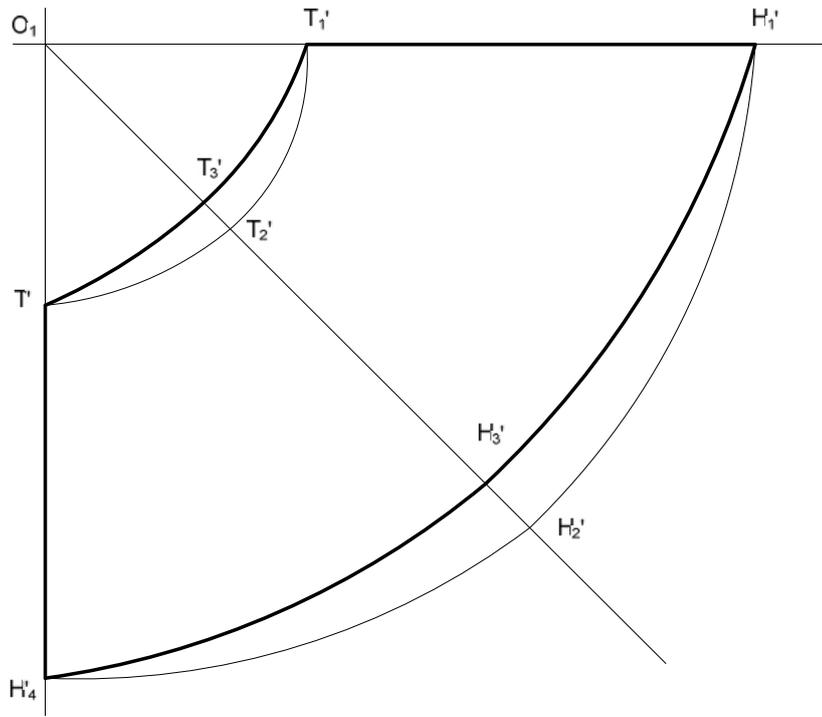
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
62.7	442 – 443'	$0,14 \cdot dt = 0,14 \cdot 16,1$								2,30	
62.8	46 – 461	$0,12 \cdot dt = 0,12 \cdot 16,1$								1,90	
62.9	46 – 461'	$0,24 \cdot dt = 0,24 \cdot 16,1$								3,90	
62.10	421 – 42'	$0,16 \cdot dt = 0,16 \cdot 16,1$								2,60	
62.11	42' – 421''	$0,16 \cdot dt = 0,16 \cdot 16,1$								2,60	
62.12	42' – 521	$0,7/41 - 51/ = 0,7 \cdot 22,94$								16,00	
62.13	441 – 443''	$0,18 \cdot dt = 0,18 \cdot 16,1$								2,90	
62.14	441 – 443'''	$0,26 \cdot dt = 0,26 \cdot 16,1$								4,30	
62.15	461 – 46	$0,12 \cdot dt = 0,12 \cdot 16,1$								1,90	
62.16	46 – 461''	$0,12 \cdot dt = 0,12 \cdot 16,1$								1,90	
62.17	46 – 362									13,00	
62.18	46 – 561	$0,5/41 - 51/ = 0,5 \cdot 22,94$								11,47	
62.19	570 – 57	$(/51 - 511/ + /511 - 570/) - /31 - 371/$								1,80	
62.20	541 – 542	$0,5 d = 0,5 \cdot 1,8$								0,90	
62.21	541 – 542'	$0,5 d = 0,5 \cdot 1,8$								0,90	
62.22	911 – 912									6,00	
62.23	941 – 942									6,00	
62.24	97 – 971									6,00	
62.25	942 – 943									3,50	
62.26	942 – 943'									3,50	
62.27	341 – 344									4,50	
62.28	36 – 363									2,50	
62.29	11 – 115									0,50	
63.1		$0,93 \cdot 38 + (33-13 + 35-15) + 0,57 \cdot (57 + 33-35) + 2 \cdot /33 - 331 / = 0,93 \cdot 34,0 + (0,91 + 0,89) + 0,57 \cdot (11 + 2,38) + 2 \cdot 3,5$								48,04	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
63.2		$\cdot = 0,08 \cdot 48,04$								3,80	
63.3		$(1 +) \cdot 48,04 = (1 + 0,08) \cdot$								51,80	
1	$= 1$	$0,64 (0,5 \ 18 +)$								21,76	
2	4									22	
3	$'_1 \ '1 = 1 \ 1$									18,0	
4	$' \ 4'$									150	
5	$3 \ 2 = 3' \ 2$									1,5	
6	$3 \ 2 = 3' \ 2'$									2,5	

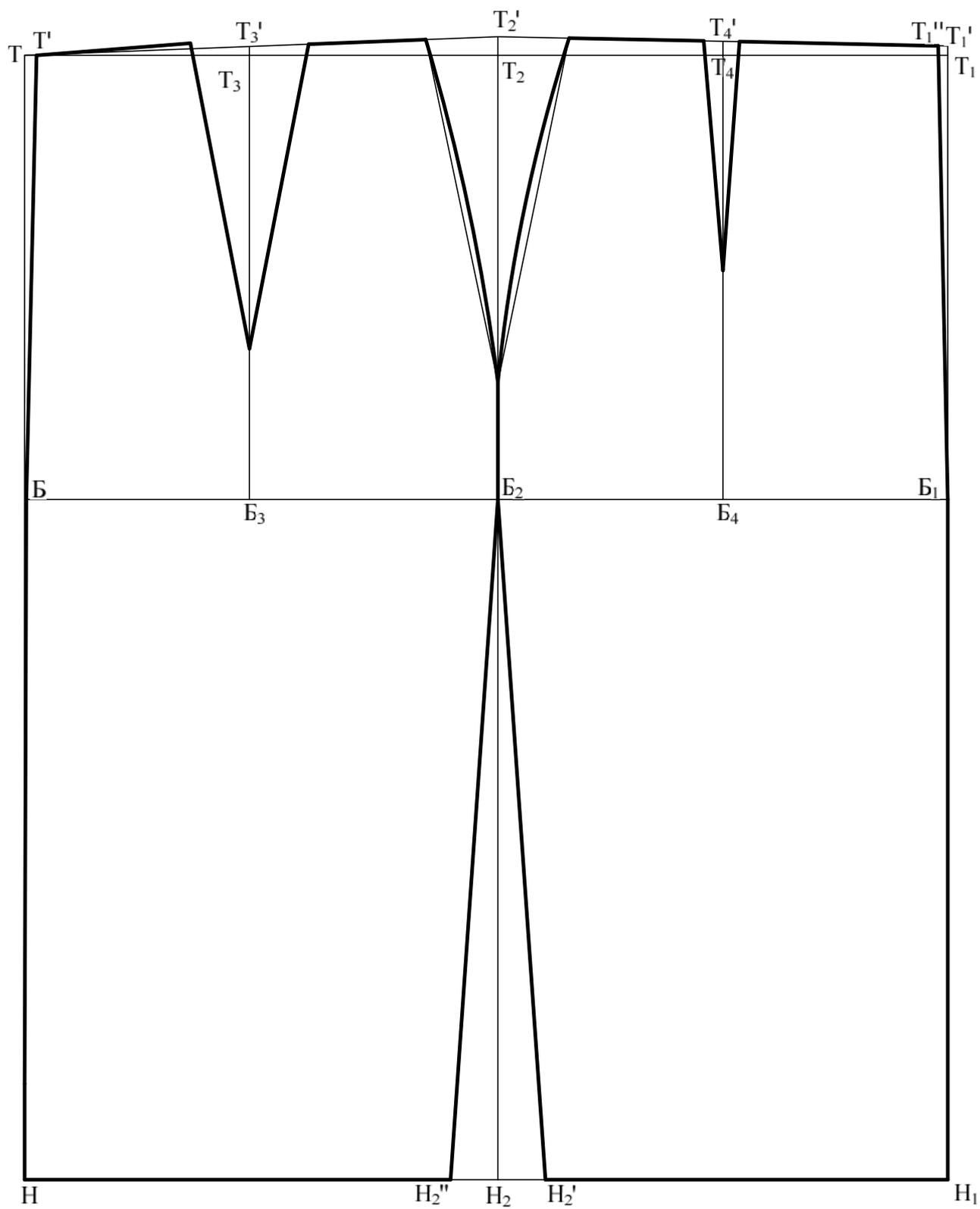
			- ,
		$= 0,5 \quad = 0,5 \cdot 44,0$	22
		$= \quad + \quad = 58,0 + (-2,6)$	55,40
1		$1 = \quad + \quad = 47,5 + 2,0$	49,50
2		$2 = 0,5 (\quad + \quad) - 1,0 = (0,5 \cdot 49,5) - 1,0$	23,75
3		$3 = 0,4 \quad 2 = 0,4 \cdot 23,75$	9,50
1 4		$1 \ 4 = 0,4 \quad 1 \ 2 = 0,4 \cdot 26,0$	10,40
2 '2		$2 \ '2 = \quad - \quad = 119,0 - 117,0$	2,00
1 '1		$1 \ '1 = \quad - \quad = 118,0 - 117,0$	1,00
		$= (\quad + \quad) - (\quad + \quad) = (47,5 + 2,0) - (34,0 + 1,0)$	14,50
		0,35	5,00
		0,5	7,00
		0,15	2,20
			16,00
			19,00
			11,00
2 '2			2,00
2 ''2			2,00
,			0,50
'1, '2			0,50



30 -



31 –



32 –

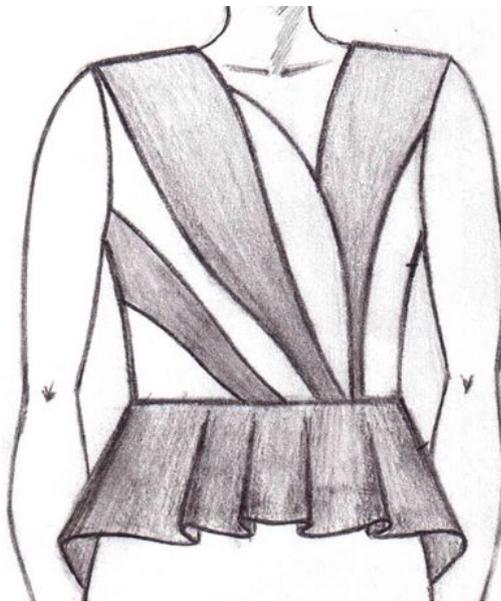
2.3

() .

2.2).

(. . 33),

[16].



33 –

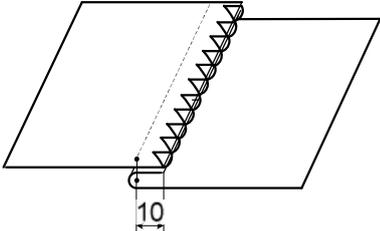
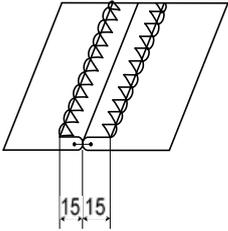
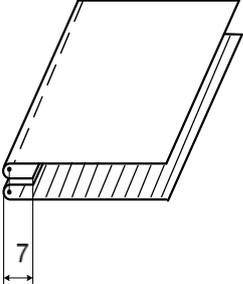
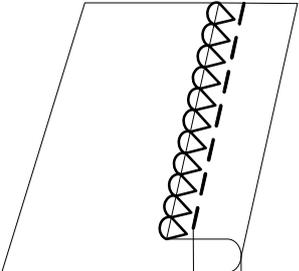
2.4

(. . 30).

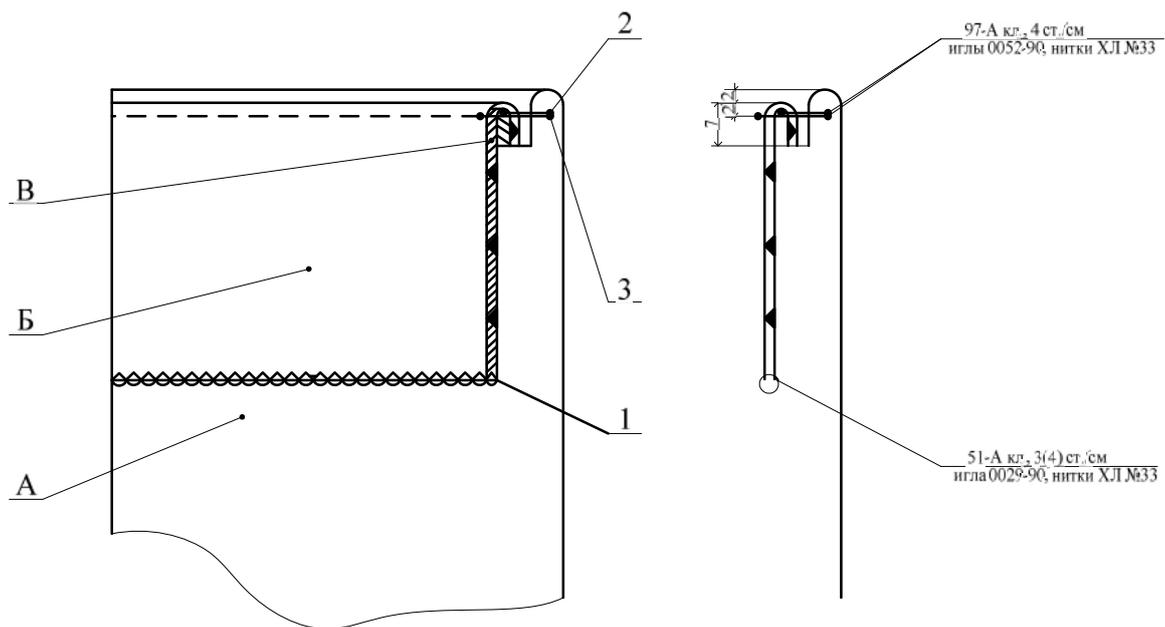
2.5

13. [18, 19].

13 –

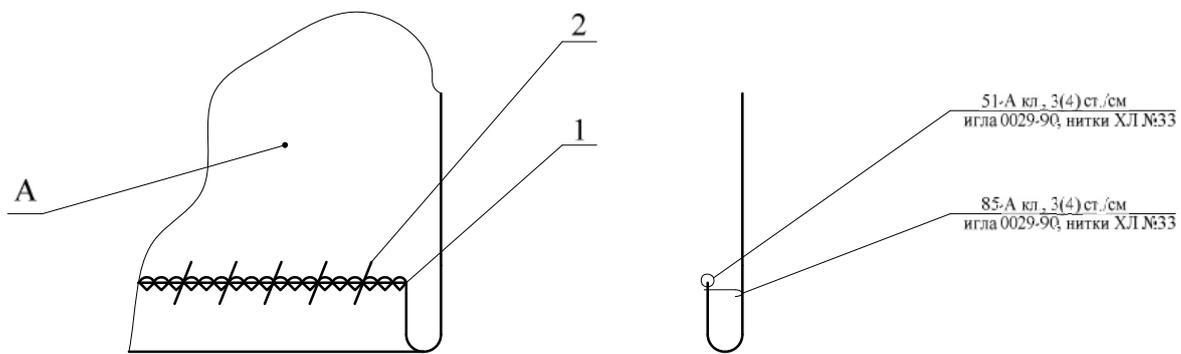
1	2	3	4
		10	
-		15	-
		7	-
-		10	

35 – 38



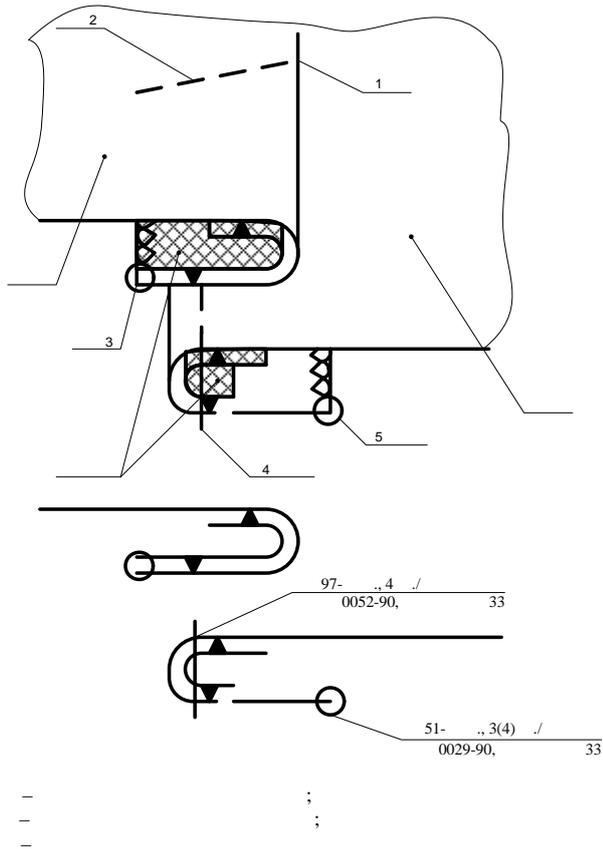
А – перед (спинка, проймы);
 Б – обтачка;
 В – клеевая прокладка в обтачку

35 –

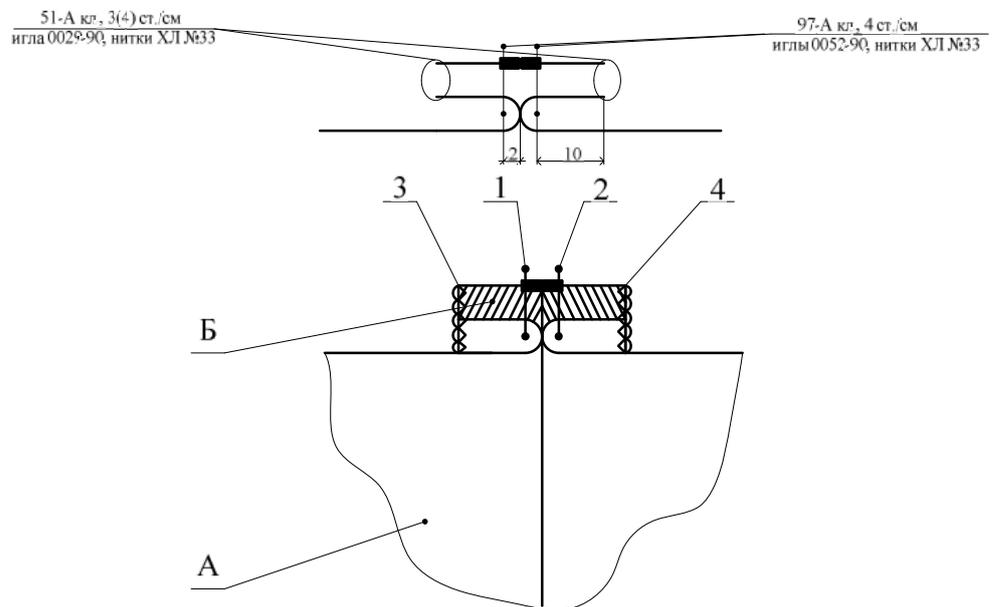


А – юбка

36 –



37 –



А – части задней части юбки;
 Б – застежка-молния

38 –

3

3.1

, , , -
.
- ,
: 25294-2003. -
- . [21].
,
:
- ;
- ;
- ;
- .
,
, ().
-
(, 1) 22977-89 [20].
, -
.
,
.
() [21].
14 [22].

14 –

		-
		, %
1	2	3
	,	1
	,	2
		3
		3
	, -	3
	, -	3
-		2
,		
	,	2

) , (-
, -
.
.
, 15.

15 -

	, .	
1	2	3
1.	1	2
2.	1	2
3.	1	2
4.	1	2
5.	1	2
6.	1	1
7.	1	2
8.	1	1
9.	1	1
10.	1	2
11.	1	2
12.	1	1

1	2	3
13.	1	1
14.	1	1
15.	1	1
16.	1	1
17.	1	1
18.	1	1
19.	1	1
20.	1	2
21.	1	2
22.	1	1
23.	1	1
24.	1	1

-

:

- ;

- ;

- () -

’ , -

;

- -

’ ;

- ;

- ;

[23].

1:10

:

’ , , -

.

AutoCAD.

« »,

« » [24].

16.

16 –

1	2	3	4	5
1		1	0,03245	0,03245
2		1	0,01767	0,01767
3		1	0,011642	0,011642
4		1	0,016008	0,016008
5		2	0,0101985	0,020397
6		1	0,289071	0,289071
7		2	0,133382	0,266764
8		1	0,008791	0,008791
9		1	0,004396	0,004396
10		2	0,009603	0,019206
11		2	0,008059	0,016118
12		1	0,060064	0,060064
		16	0,601335	0,762577
13		1	0,019171	0,019171
14		1	0,0289	0,0289
15		1	0,44275	0,44275
16		1	0,067501	0,067501
17		1	0,061593	0,061593
		5	0,619915	0,619915

2

После выполнения экспери
 мент межлекальных отходов (E, %):

$$B = [(S_p - S_{л}) \cdot 100] / S_p; \quad (1)$$

S_p – , 2;

S – , 2

17 [25].

17 –

	, %
1	2
-	12,2
:	
- (1)	+2,5
-	+0,3
-	+0,5
-	+0,6
	16,1

$$= 12,2+2,5+0,3+0,5+0,6=16,1\%$$

ческий процент межлекал :

$$B_{\phi} = \frac{(1,684328-0,762577) \cdot 100}{1,684328} = 54,7 \%$$

ческий процент межлекал :

$$B_{\phi} = \frac{(1,385994-0,619915) \cdot 100}{1,385994} = 31,8 \%$$

·
, , ·
:
- ;
- ·
, -
;
- (-
);
- [26].
, , -
-
·
:
·
· , 17
·
AutoCAD.
· , -
, , -
·

2016

, . -
-
.
-
, . -
, . -
:
- . -
, . -
:
- . -
, , , , . -
-
10 . -
, 1 . -
, . -
- . -
, . -
« » -
;
« » -
, . -
, . -
, . -
:
, . -

AutoCAD.

7

- 1 . . . :
 / . . . [] : -
 : http://abc.vvsu.ru/Books/1_netipov/page0001.asp.
- 2 [] : - :
<http://ohfashion.ru/tendentsii/otchet-s-podiuma-letnie-tendentsii-2015-trendyi-printov-tkaney-i-modnyih-napravleniy>.
- 3 [] : - :
<http://damskiydom.com/moda/moda-2015/modnye-cveta-vesna-letno-2015.html>
- 4 - [] : - -
 : <http://klub-drug.ru/moda/vesna-letno-2016-fashion-modnye-platja-sarafany-foto.html>
- 5 - 2016 [] : - :
<http://modabook.net/m/moda-vesna-letno-2016-goda-modnye-tendencii/>.
- 6 , . . .
 / . . . , . . . , - ∴ -
 , 1990. – 320 ∴ .
- 7 . ,
 . 1, 2. – , 1989. –
 237 .
- 8 [] : - :
<http://krasotadlyavseh.ru/makiazh/opredelyaem-cvetotip-vneshnosti-onlajn-test.html/>.
- 9 « » [] : - :
<http://lookcolor.ru/vash-cvetotip/cveta-dlya-cvetotipa-vesna/>.
- 10 . ∴,
 [] : - :
<http://uchebko.ru/sstbbaa/%D0%93%D0%BE%D0%BD%D1%87%D0%B0%D1%80%D0%BE%D0%B2%D0%B0+%D0%9E.+%D0%9D.+%D0%98%D1%81%D0%B>

20 . . . -
: . . ./ . . - - : - , 1999

21 25294-2003. - . -
.- .: , 2005. - 8 .

22 17037-85. . .
- .: , 1986. - 15 .

23 . . . 3- , . ./
. . .- .: , 1985. - 319 .

24 . . -
./ . . - .: , 2001. - 215 .

25 . . AutoCAD 2010. .- .: , , 2010. - 320 .

26 . . : , 1981

27 . ,, . ,, . . -
/ . . . - .: , 1982. -

364