

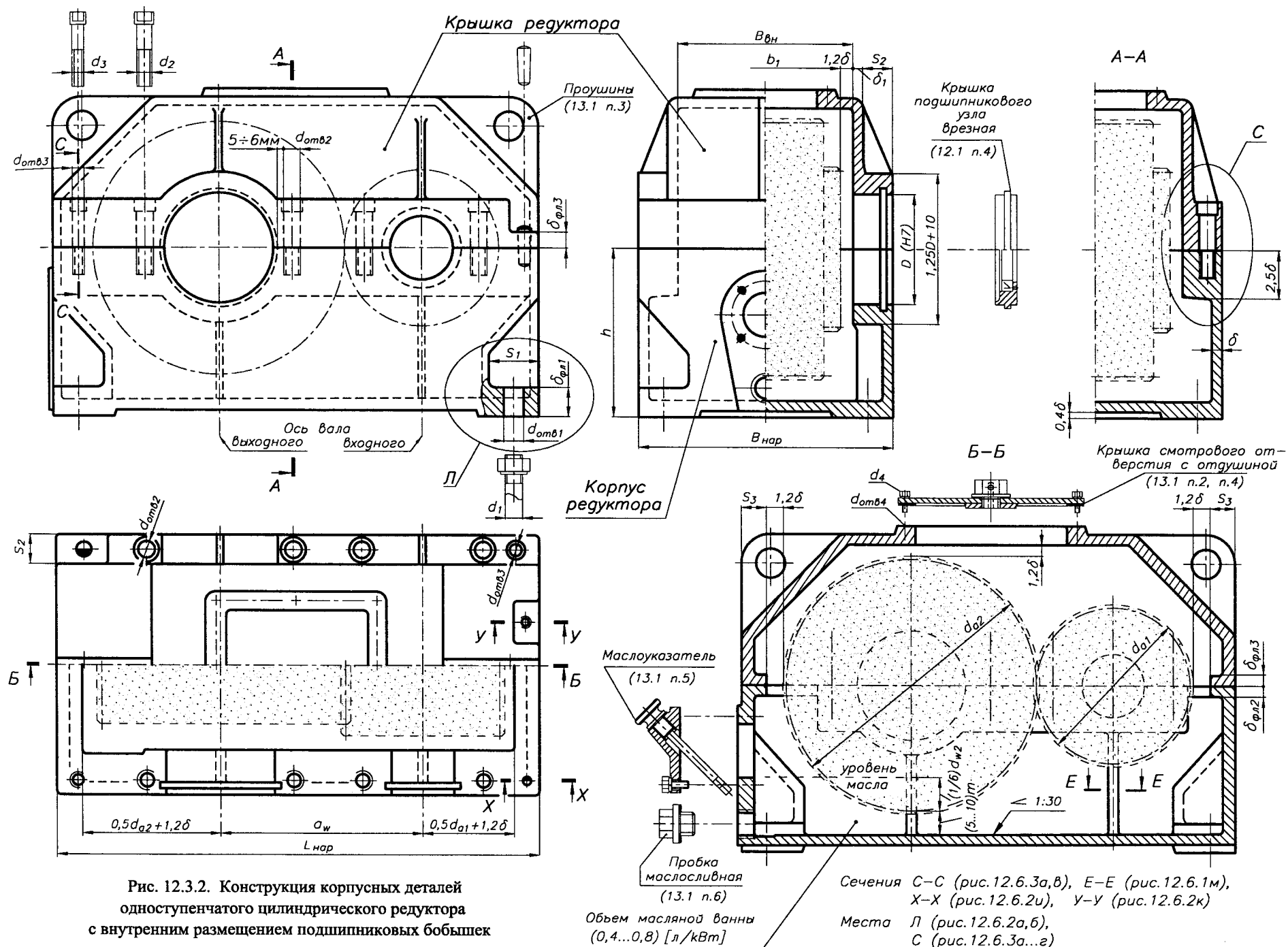
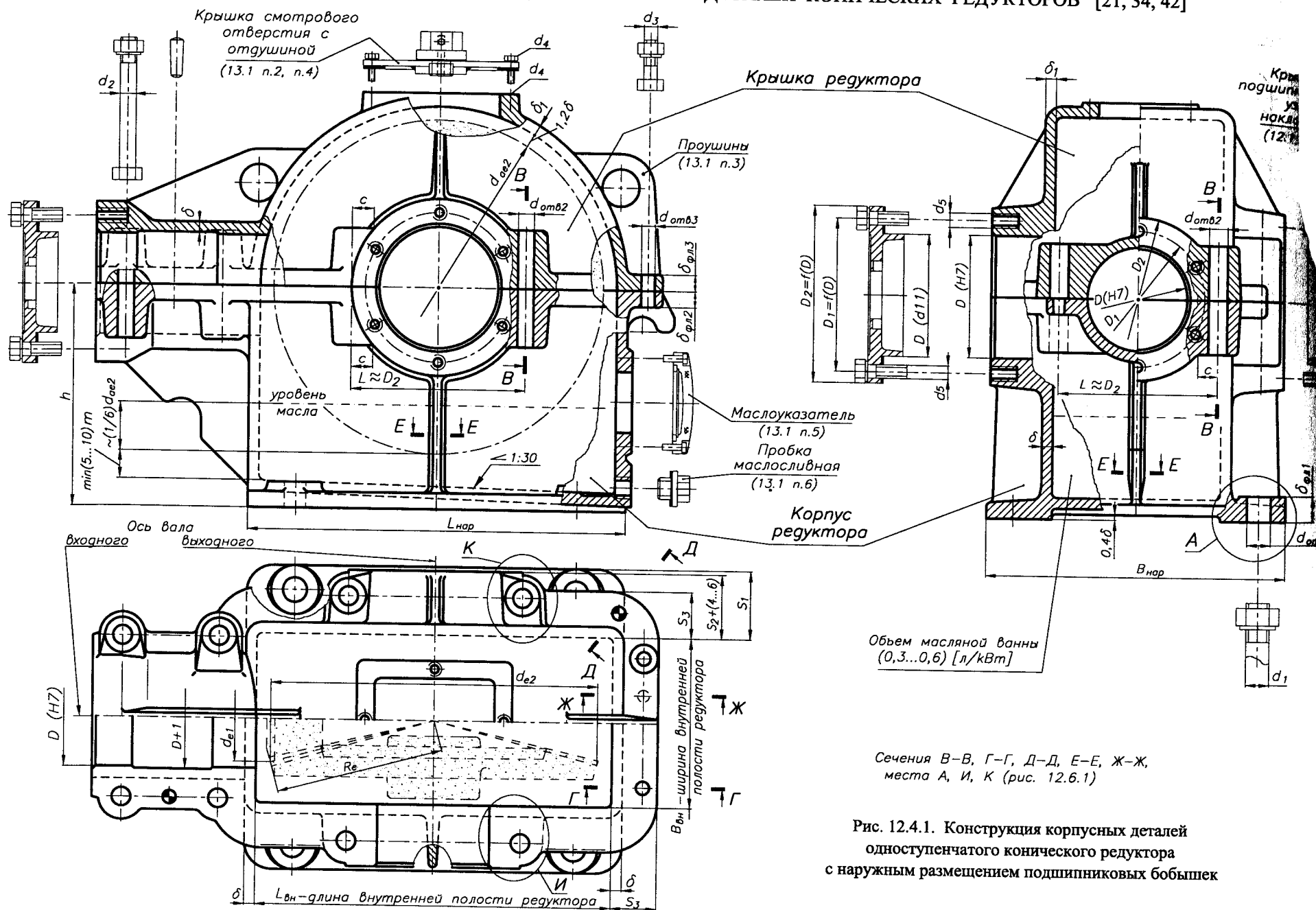


Рис. 12.3.2. Конструкция корпусных деталей одноступенчатого цилиндрического редуктора с внутренним размещением подшипниковых бобышек

12.4. КОНСТРУКЦИИ КОРПУСНЫХ ДЕТАЛЕЙ КОНИЧЕСКИХ РЕДУКТОРОВ [21, 34, 42]



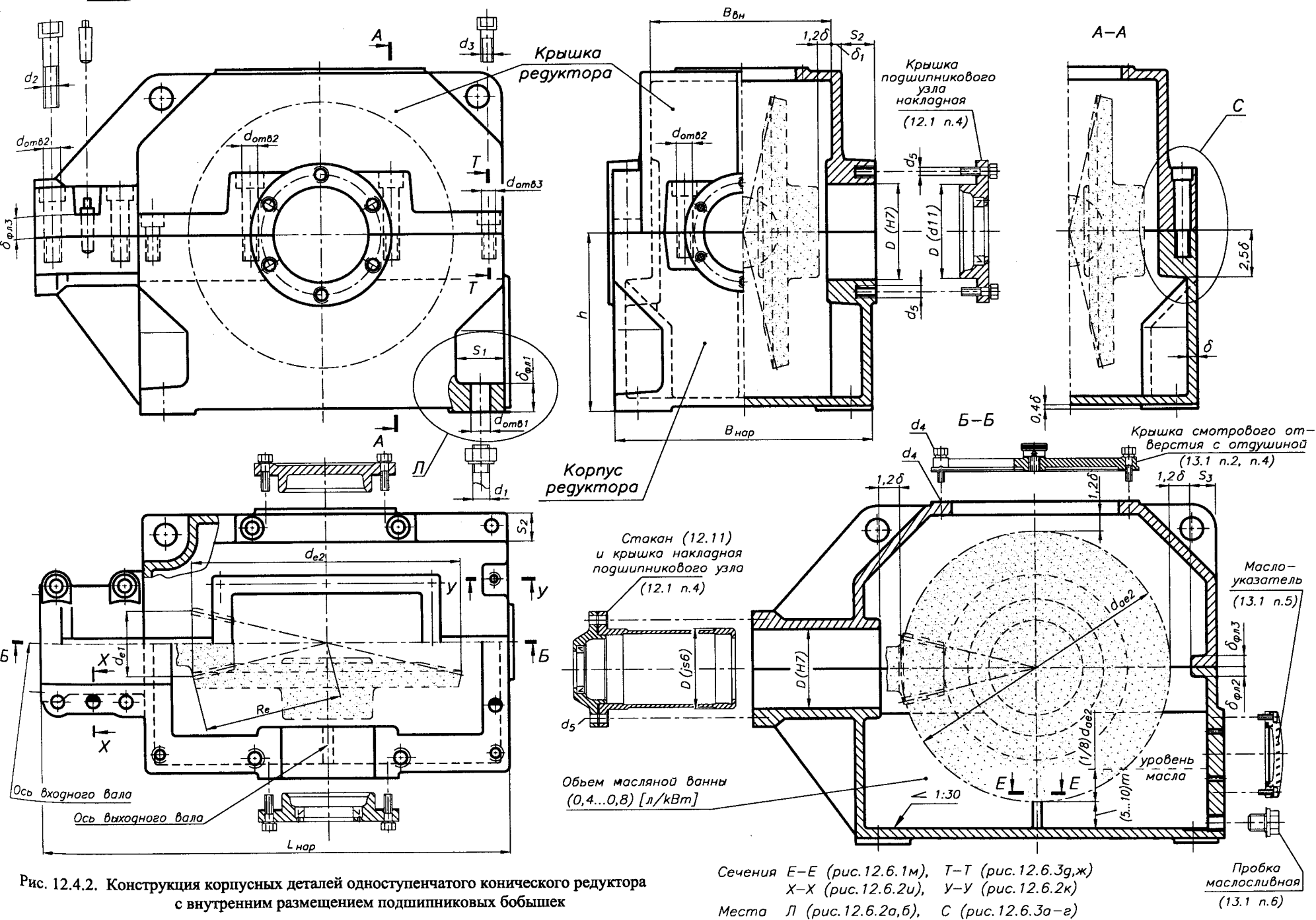
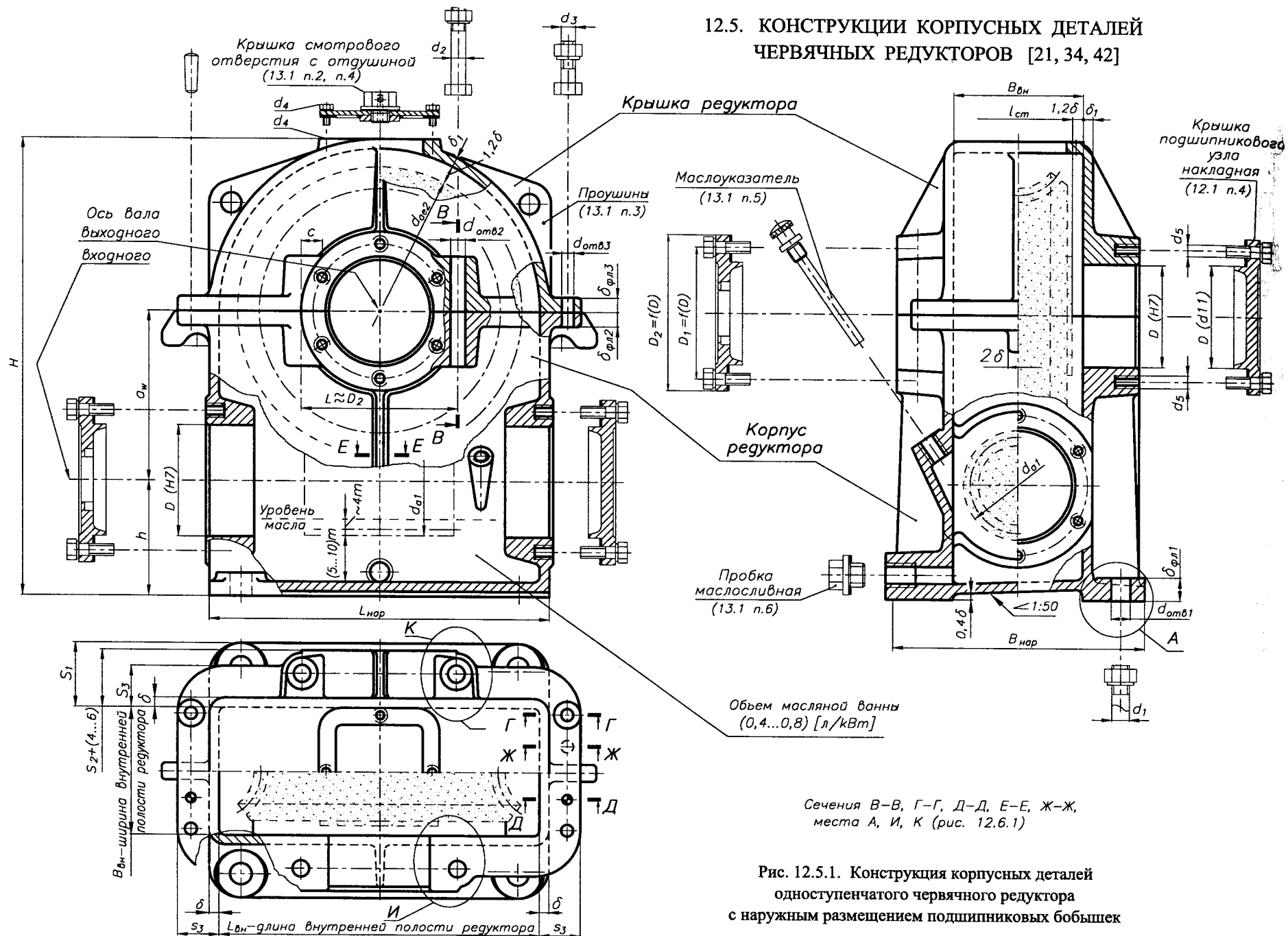


Рис. 12.4.2. Конструкция корпусных деталей одноступенчатого конического редуктора с внутренним размещением подшипниковых бобышек



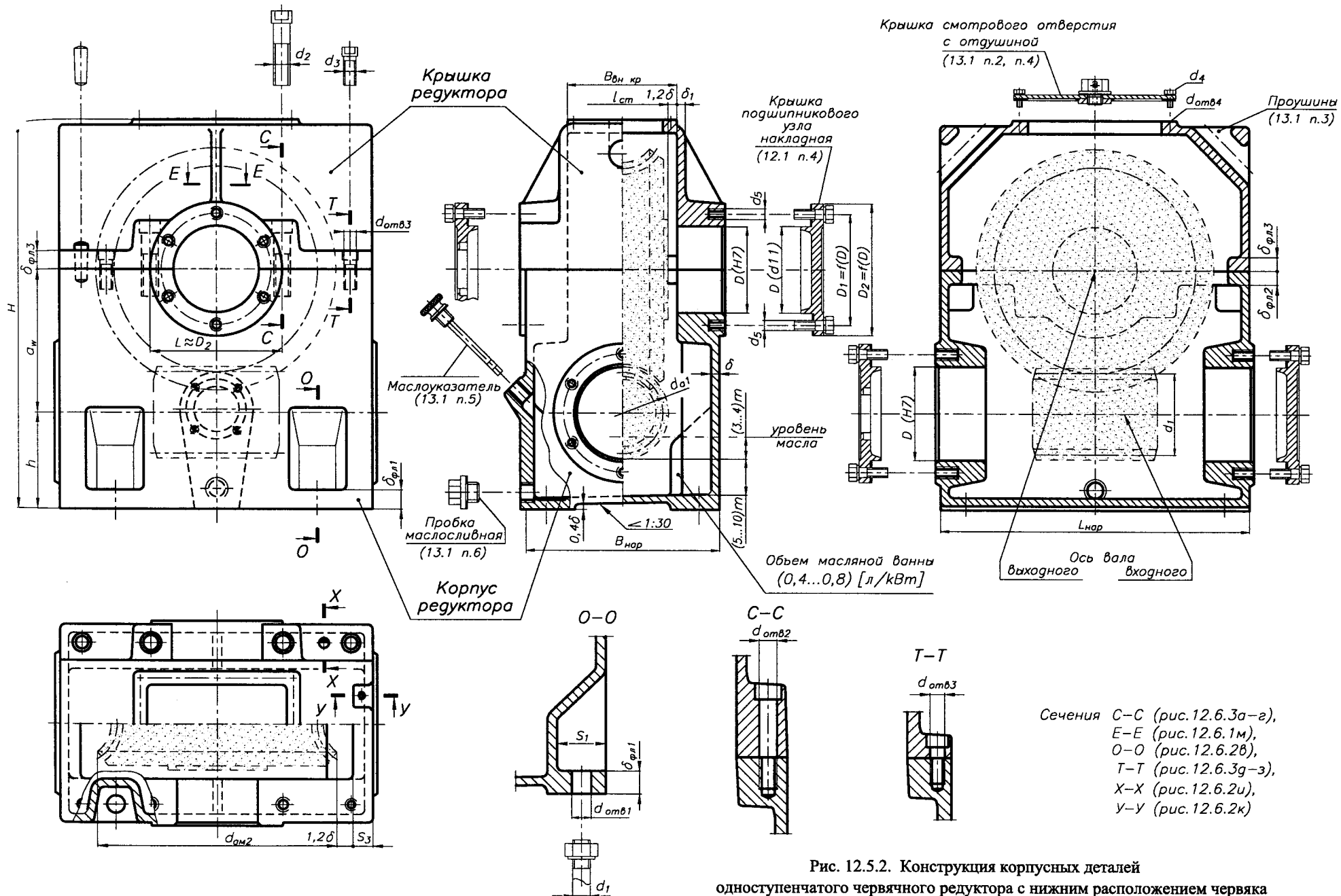


Рис. 12.5.2. Конструкция корпусных деталей
одноступенчатого червячного редуктора с нижним расположением червяка
при внутреннем размещении подшипниковых бобышек

12.6. ЭЛЕМЕНТЫ КОНСТРУКЦИИ ЛИТЫХ КОРПУСНЫХ ДЕТАЛЕЙ РЕДУКТОРОВ

12.6.1 ЭЛЕМЕНТЫ КОНСТРУКЦИИ КОРПУСНЫХ ДЕТАЛЕЙ РЕДУКТОРОВ С ВНЕШНИМ РАСПОЛОЖЕНИЕМ ПОДШИПНИКОВЫХ БОБЫШЕК

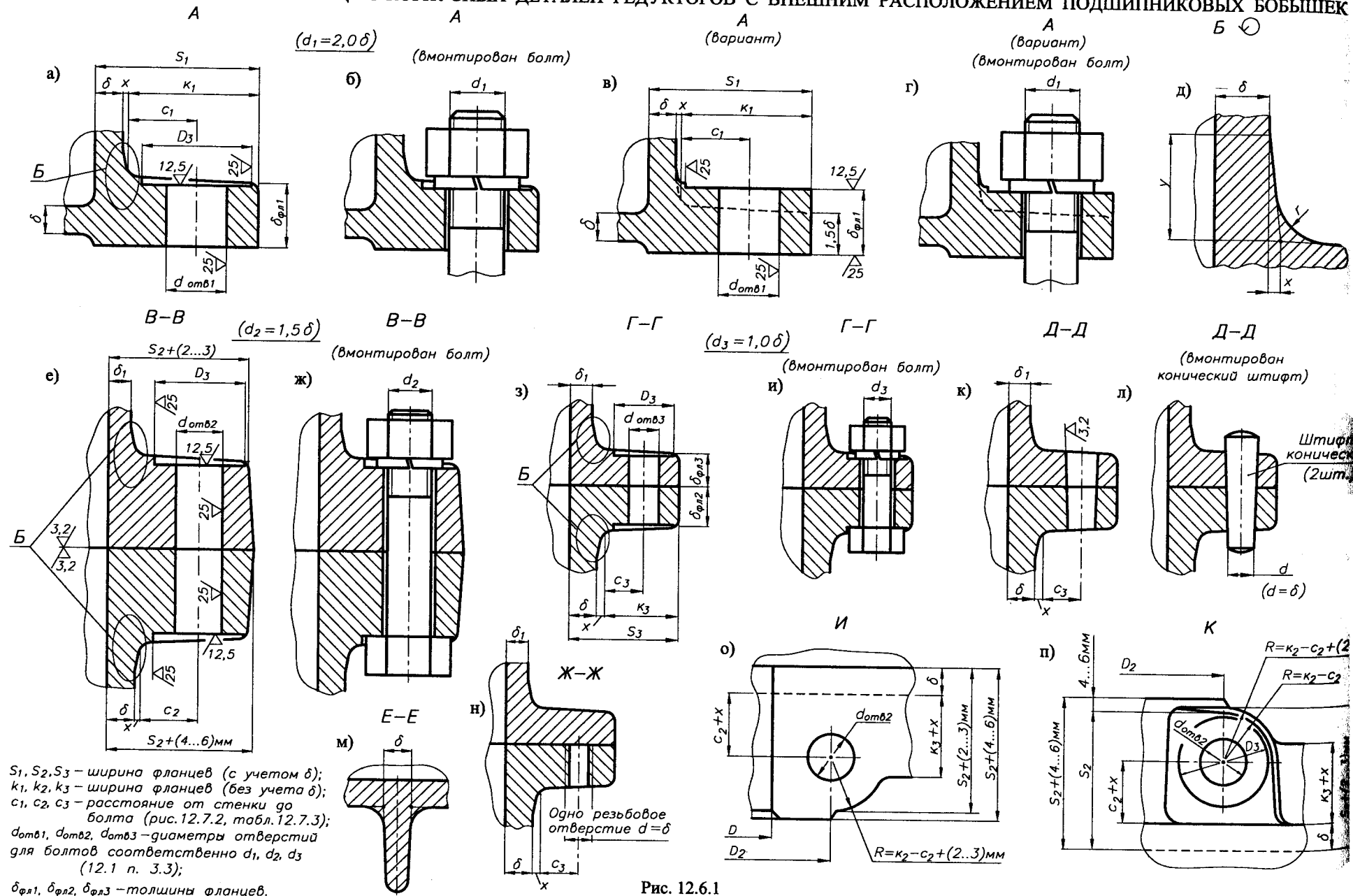
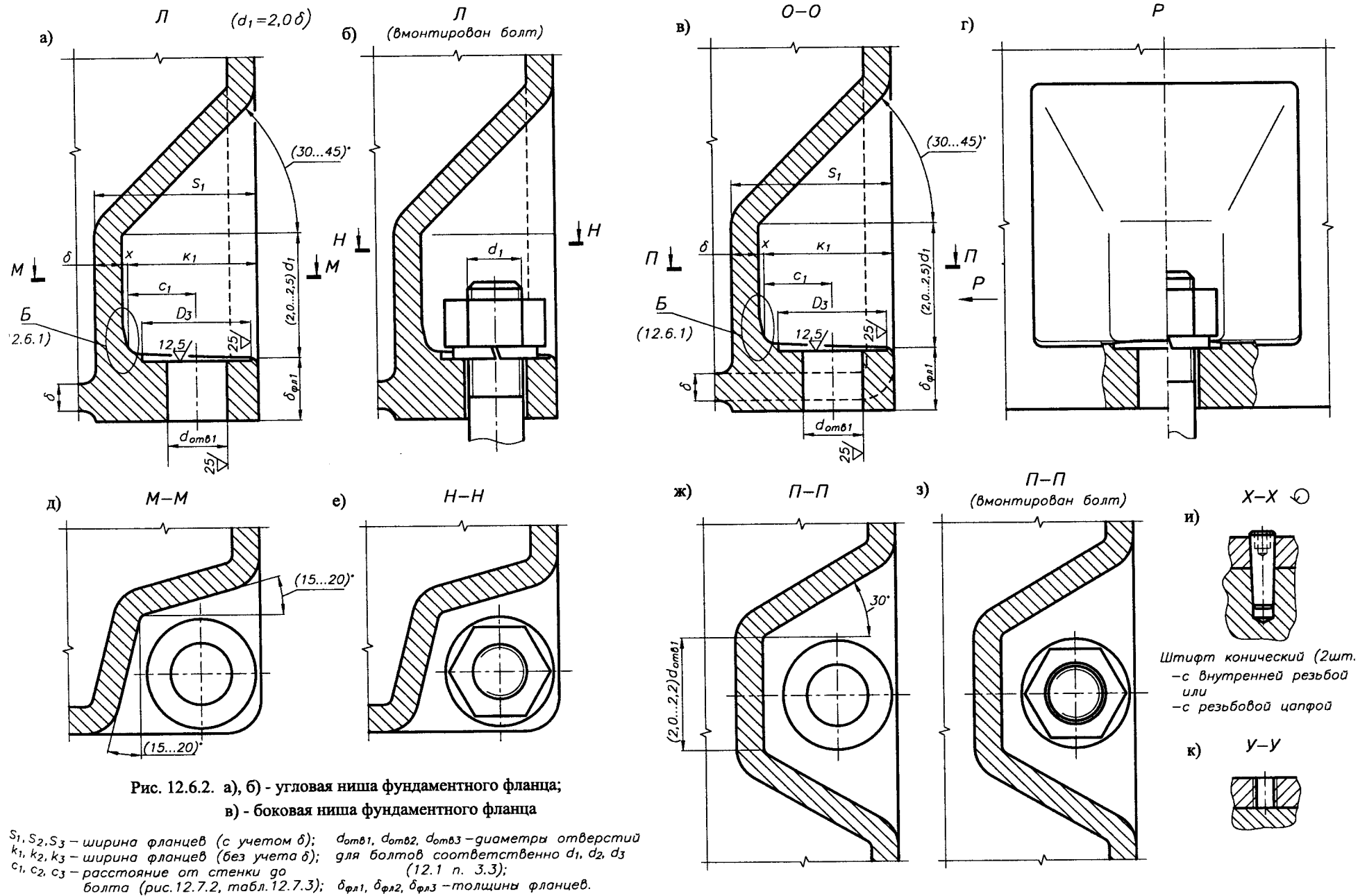
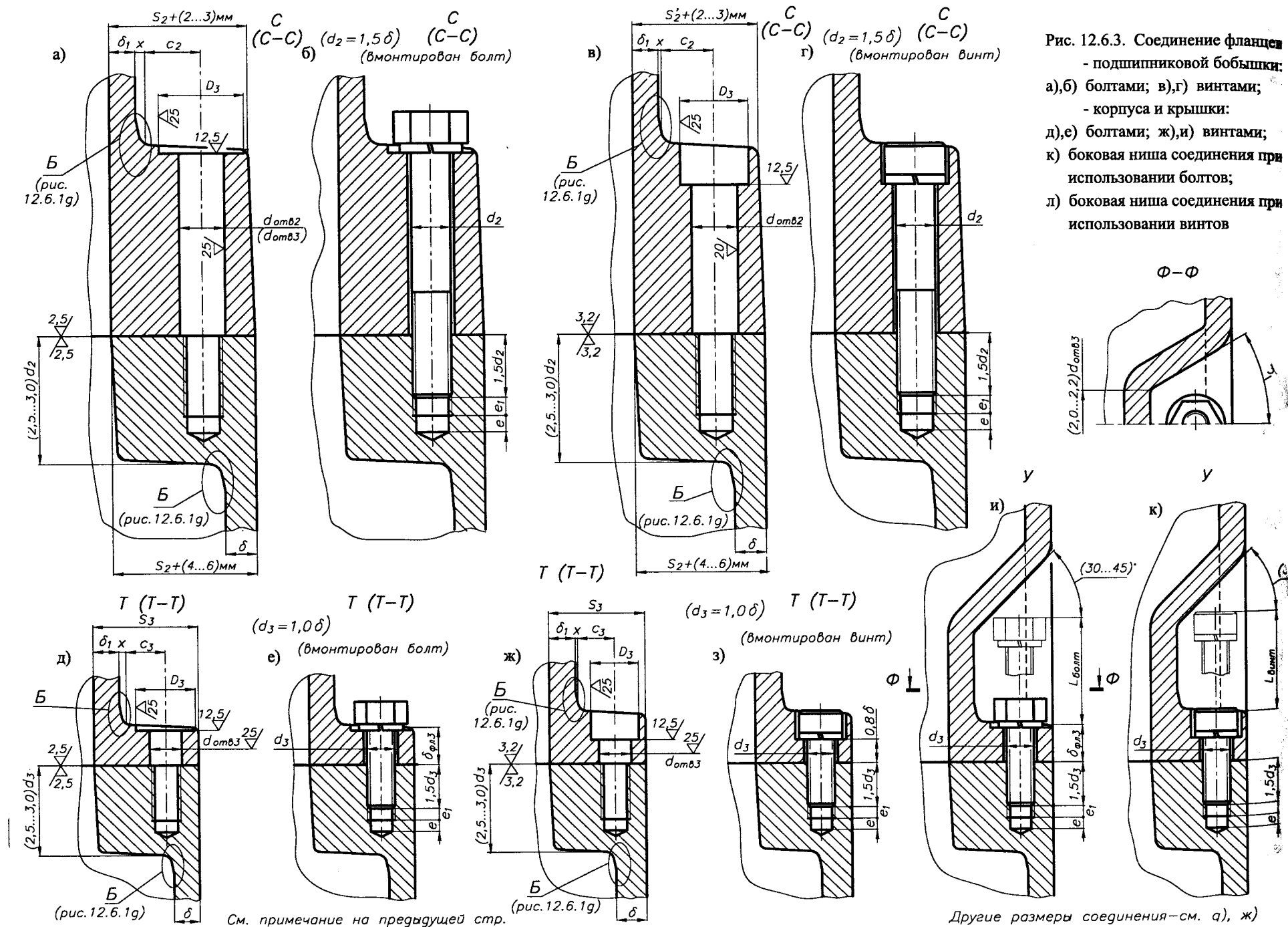


Рис. 12.6.1

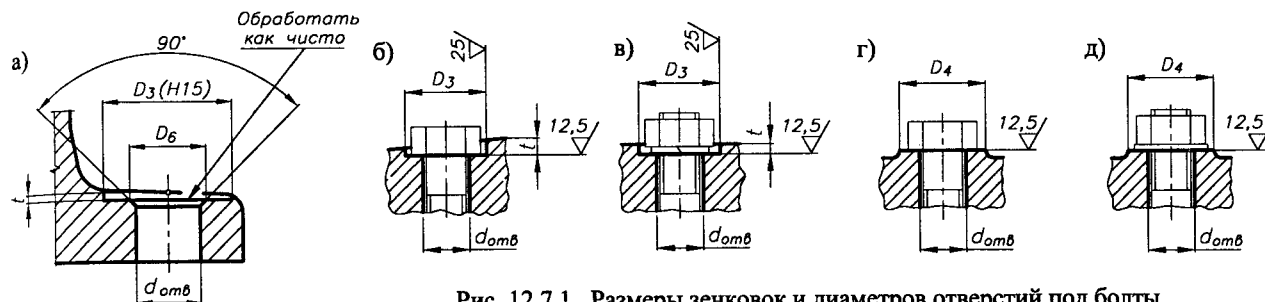
12.6.2. ЭЛЕМЕНТЫ КОНСТРУКЦИИ КОРПУСНЫХ ДЕТАЛЕЙ РЕДУКТОРОВ С ВНУТРЕННИМ РАСПОЛОЖЕНИЕМ ПОДШИПНИКОВЫХ БОБЫШЕК





12.7. УСТАНОВОЧНЫЕ РАЗМЕРЫ БОЛТОВЫХ СОЕДИНЕНИЙ

12.7.1. РАЗМЕРЫ ОПОРНЫХ ПОВЕРХНОСТЕЙ ПОД КРЕПЕЖНЫЕ ДЕТАЛИ. ДИАМЕТРЫ ОТВЕРСТИЙ ПОД БОЛТЫ ГОСТ 11284-75, ГОСТ 12876-67



$t_{\max} = 1/3$ высоты
головки болта (высоты гайки)

Рис. 12.7.1. Размеры зенковок и диаметров отверстий под болты

Табл. 12.7.1. Размеры зенковок и отверстий
под болты, мм ГОСТ 11284-75

	M6	M8	M10	M12	M16	M20	M24	M30	M36	M42	M48
D_3	13,5	18	22	26	33	40	48	61	71	80	95
D_4	18	24	28	30	38	45	52	65	80	90	100
D_6	-	-	-	16	20	24	28	36	43	48	56
$d_{отв}$ 1*	6,6	9,0	11	14	18	22	26	33	39	45	52
2*	7,0	10	12	15	19	24	28	35	42	48	56

Примечание. Размеры представлены для нормальных головок болтов и нормальных гаек.

1* - для соединений нормальной точности;

2* - для соединений грубой сборки.

12.7.3. РАЗМЕРЫ МЕСТ ПОД ГАЕЧНЫЕ КЛЮЧИ ГОСТ 13682-80

12.7.2. РАЗМЕРЫ ФЛАНЦЕВ БОЛТОВЫХ СОЕДИНЕНИЙ.

ГЛУБИНА СВЕРЛЕНИЯ.

ГЛУБИНА НАРЕЗАНИЯ РЕЗЬБЫ

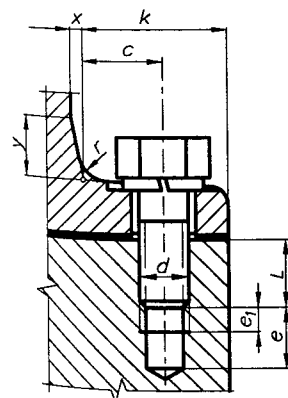


Табл. 12.7.2. Размеры элементов
резьбовых соединений, мм

d	Размер e умень- шенный малый		e_1 min
M6	4,0	6	2,0
M8	4,0	8	2,5
M10	4,0	9	3,0
M12	5,0	11	3,5
M16	5,0	12	4
M20	6,0	15	5
M24	7,0	18	6
M30	8,0	21	7
M36	9,0	24	
M42	11	27	
M48	12	30	

L - глубина резьбы:

- для стальных изделий $L = (0,8...1,0) d$
- для изделий из чугуна $L = (1,3...1,5) d$
- для изделий из алюминия $L = (1,6...2,0) d$

Рис. 12.7.2. Размеры
литых фланцев
и элементов
резьбовых соединений

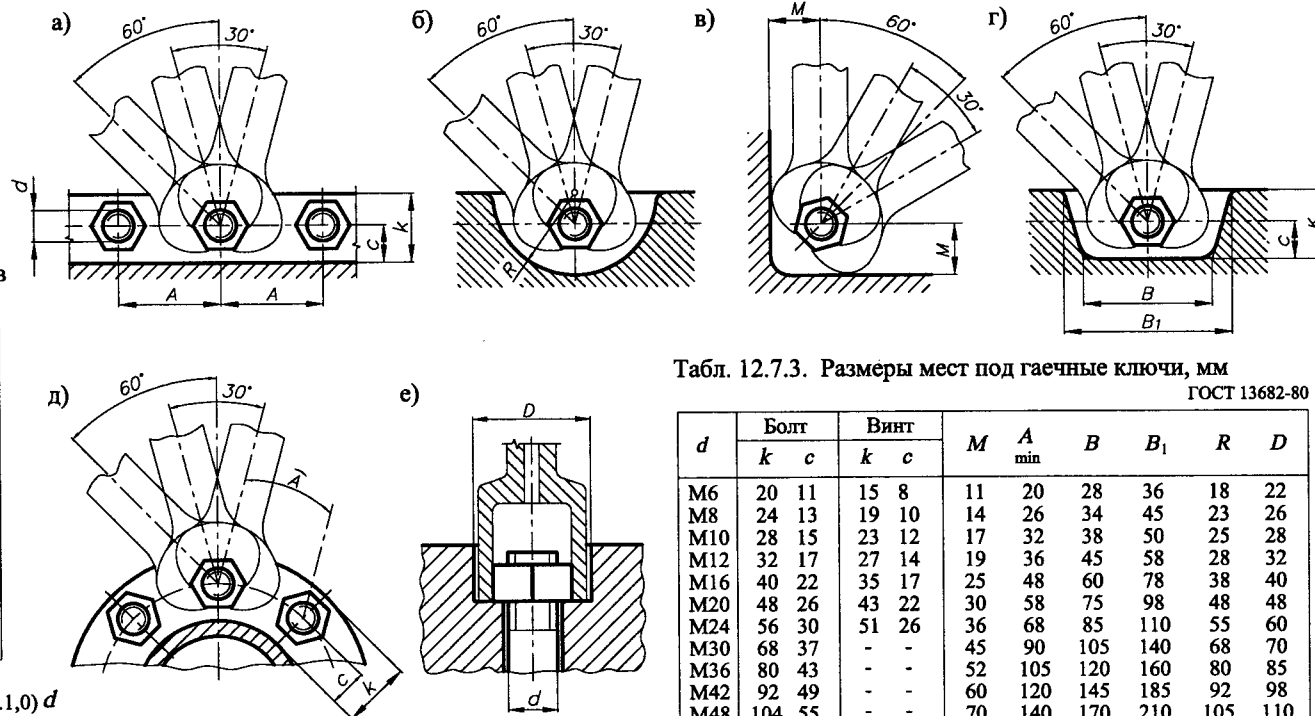


Рис. 12.7.3. Размеры под гаечные ключи
для различных форм фланцев

Табл. 12.7.3. Размеры мест под гаечные ключи, мм
ГОСТ 13682-80

d	Болт		Винт		M $A_{\min}$		B	B_1	R	D
	k	c	k	c						
M6	20	11	15	8	11	20	28	36	18	22
M8	24	13	19	10	14	26	34	45	23	26
M10	28	15	23	12	17	32	38	50	25	28
M12	32	17	27	14	19	36	45	58	28	32
M16	40	22	35	17	25	48	60	78	38	40
M20	48	26	43	22	30	58	75	98	48	48
M24	56	30	51	26	36	68	85	110	55	60
M30	68	37	-	-	45	90	105	140	68	70
M36	80	43	-	-	52	105	120	160	80	85
M42	92	49	-	-	60	120	145	185	92	98
M48	104	55	-	-	70	140	170	210	105	110

Примечание. Размеры представлены для нормальных головок болтов и нормальных гаек

12.8. ТОЧНОСТЬ КОРПУСНЫХ ДЕТАЛЕЙ РЕДУКТОРОВ [9, 16, 21, 42]

Табл. 12.8.1. Допускаемые отклонения межосевого расстояния f_a , для цилиндрических передач

ГОСТ 1643-81

Допускаемое отклонение межосевого расстояния $\pm f_a$, мкм	Вид сопряжения зубьев	Межосевое расстояние, мм σ_w							
		Св. До 80	80 125	125 180	180 250	250 315	315 400	400 500	500 630
—	—	10	11	12	14	16	18	20	22
H, E	H, E	16	18	20	22	25	28	30	35
D	D	22	28	30	35	40	45	50	55
C	C	35	45	50	55	60	70	80	90
B	B	60	70	80	90	100	110	120	140
A	A	100	110	120	140	160	180	200	220

Табл. 12.8.2. Допускаемые отклонения межосевого расстояния f_a , для червячных передач

ГОСТ 3675-81

Допускаемое отклонение межосевого расстояния $\pm f_a$, мкм	Степень точности передачи	Межосевое расстояние, мм σ_w							
		Св. До 80	80 120	120 180	180 250	250 315	315 400	400 500	500 630
7	7	45	50	60	67	75	80	85	90
8	8	71	80	90	105	110	125	130	140
9	9	110	130	150	160	180	200	210	240

Табл. 12.8.4. Допускаемые отклонения высоты расположения осей Δh

ГОСТ 24386-91

h , мм	≤ 50	≤ 250	≤ 630	≤ 1000
Δh , мм	0 -0,4	0 -0,5	0 -1,0	0 -1,5

1. ПОЛЯ ДОПУСКОВ

И ПОСАДКИ (рис. 12.8.1)

- 1.1. Посадки подшипников качения в отверстия "корпус-крышка" — H7.
- 1.2. Допускаемые отклонения:
 - межосевого расстояния $\pm f_a$: цилиндрических передач (табл. 12.8.1); червячных передач (табл. 12.8.2);
 - высоты расположения осей Δh , мм (табл. 12.8.4).
- 1.3. Посадки мест установки закладных боковых крышек подшипниковых узлов (рис. 12.1.1).

Табл. 12.8.3. Высота расположения осей h , мм

ГОСТ 24386-91

Ряд 1 *	100	125	160	200	250	315	400	500	630
2	100	112	125	140	160	180	200	225	250
3	100	106	112	118	125	132	140	150	160

Ряд 1 *	200	250	315	400	500	630	800	1000	1250
2	200	225	250	280	315	355	400	450	500
3	200	212	225	236	250	265	280	300	315

Ряд 1 *	400	500	630	800	1000	1250	1600	2000	2500
2	400	450	500	560	630	700	800	900	1000
3	400	425	450	475	500	530	560	600	630

* 1-й ряд следует предпочитать 2-му, 3-му.

2. ШЕРОХОВАТОСТЬ ПОВЕРХНОСТЕЙ

(рис. 12.8.1)

- 2.1. Мест установки подшипников качения (8.8.2)
- 2.2. Плоскости соединения "корпус-крышка" 1,6
- 2.3. Поверхностей под боковые накладные крышки подшипниковых узлов 6,3
- 2.4. Отверстий под конические штифты 3,2
- 2.5. Опорной поверхности корпуса 12,5
- 2.6. Других обрабатываемых поверхностей 2,5
- 2.7. Других необрабатываемых поверхностей —

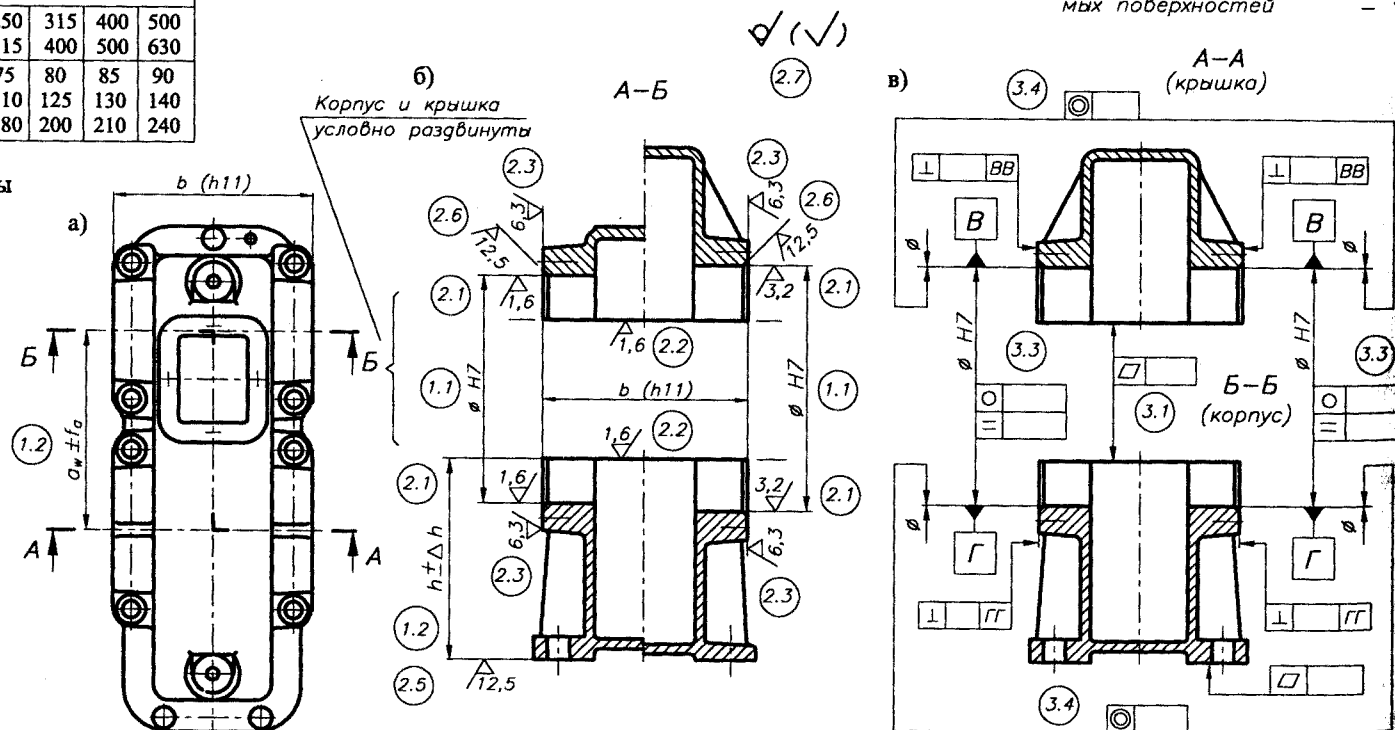


Рис. 12.8.1. Обозначение на корпусных деталях редукторов:

а), б) полей допусков, посадок и шероховатости поверхностей; в) допусков формы и расположения

3. ДОПУСКИ ФОРМЫ И РАСПОЛОЖЕНИЯ (рис. 12.8.1)

3.1. Допуск плоскостности $\square$ плоскости соединения "корпус-крышка" — $(0,01...0,02)/300$ мм/мм.

При длине контролируемой плоскости $L \neq 300$ мм величину допуска пересчитать в $L/300$ раз.

3.2. Допуск плоскостности $\square$ опорной плоскости редуктора — $0,1/300$ мм/мм.

При длине контролируемой плоскости $L \neq 300$ мм величину допуска пересчитать в $L/300$ раз.

3.3. Допуски круглости $\bigcirc$ и профиля продольного сечения $\equiv$ посадочных поверхностей подшипников (табл. 8.8.9).

3.4. Допуск соосности $\odot$ отверстий подшипников одного вала — $0,5$ допуска профиля продольного сечения.

3.5. Допуск перпендикулярности $\perp$ (торцевого бienia) боковых поверхностей корпуса-крышки под накладные крышки подшипниковых узлов (табл. 12.8.5).

3.6. Для цилиндрических передач: — допуск параллельности $\parallel$ и перекоса $\wedge$ отверстий $\phi H7$ оси

В относительно отверстий $\phi H7$ оси А (рис. 12.8.2а):

3.6.1. — допуск параллельности (табл. 12.8.6);

3.6.2. — допуск перекоса — $0,5$ допуска параллельности.

3.7. Для конических передач допуск перпендикулярности $\perp$ отверстий $\phi H7$ оси В относительно отверстий $\phi H7$ оси А (рис. 12.8.2б и табл. 12.8.7).

3.8. Для червячных передач допуск перпендикулярности $\perp$ отверстий $\phi H7$ оси В относительно отверстий $\phi H7$ оси А (рис. 12.8.2в и табл. 12.8.8).

Табл. 12.8.5.

Значения допуска перпендикулярности боковых поверхностей корпуса относительно оси отверстий $\phi H7$

D мм	$\perp$ мкм
≤ 80	40
≤ 120	45
≤ 150	50
≤ 180	60
≤ 250	70
≤ 315	80
≤ 400	90

Табл. 12.8.6. Допуск параллельности осей подшипниковых узлов цилиндрических передач f_x

ГОСТ 1643-81

Степень точности	f_x мкм при ширине зубчатого колеса b_2 , мм			
	≤ 40	≤ 100	≤ 160	≤ 250
6	9	12	16	20
7	11	16	20	25
8	18	25	32	40
9	28	40	50	63

Чтобы определить $\parallel$ при ширине подшипниковых гнезд В, следует табличные значения f_x изменить в B/b_2 раз.

Табл. 12.8.7. Допускаемые отклонения угла делительного конуса конических передач $\pm E_\Sigma^*$

ГОСТ 1758-81

Допускаемые отклонения угла делительного конуса $\pm E_\Sigma$, мкм	Вид сопряжения зубьев	Длина образующей конуса R_m по среднему диаметру, мм											
		$R_m \leq 50$			$50 < R_m \leq 100$			$100 < R_m \leq 200$			$200 < R_m \leq 400$		
		Угол делительного конуса δ_1 , град											
		$\leq 15 \leq 25 > 25$			$\leq 15 \leq 25 > 25$			$\leq 15 \leq 25 > 25$			$\leq 15 \leq 25 > 25$		
	Н,Е	7,5	10	12	10	12	15	12	17	20	15	24	26
	D	11	16	19	16	19	22	19	26	32	22	36	40
	C	18	26	30	26	30	32	30	45	50	32	56	63
	B	30	42	50	42	50	60	50	71	80	60	90	100
	A	45	63	80	63	80	95	80	110	125	95	140	160

- * E_Σ определяется в единицах длины на радиусе равном длине образующей делительного конуса по среднему диаметру колеса.
- Чтобы определить перпендикулярность $\perp$ оси В отверстия $\phi H7$ относительно оси А на размере В, следует соответствующее табличное значение E_Σ изменить в B/R_m раз.

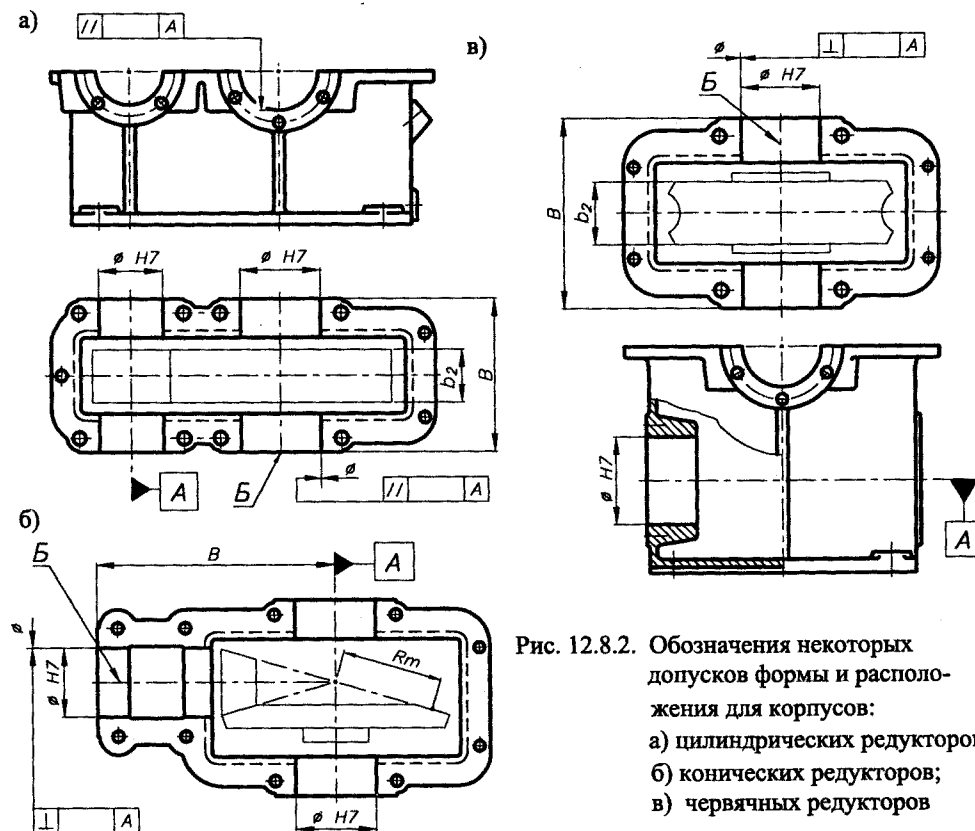


Рис. 12.8.2. Обозначения некоторых допусков формы и расположения для корпусов: а) цилиндрических редукторов; б) конических редукторов; в) червячных редукторов

Табл. 12.8.8. Предельные отклонения межосевого угла червячной передачи $\pm f_\Sigma^{**}$

ГОСТ 3675-81

$\pm f_\Sigma$, мкм	Ширина венца червячного колеса b_2 , мм	Степень точности		
		7	8	9
	$b_2 \leq 63$	12	16	22
	$63 < b_2 \leq 100$	17	22	28
	$100 < b_2 \leq 160$	24	30	40
	$160 < b_2 \leq 250$	32	42	56
	$250 < b_2$	48	63	80

- ** f_Σ определяется в единицах длины на ширине венца червячного колеса b_2 .
- Чтобы определить перпендикулярность $\perp$ оси В отверстия $\phi H7$ относительно оси А на размере В, следует соответствующее табличное значение f_Σ изменить в B/b_2 раз.

Рабочие чертежи корпуса и крышки представляются в двух вариантах:

1. Представляется сборочный чертеж "Корпус редуктора в сборе" (рис. 12.9.1), в соответствии с которым обрабатываются поверхности, требующие совместной обработки. Сборочный чертеж содержит рабочие чертежи корпуса и крышки, а также элементы их соединения (болты, гайки, подкладки, штифты). На рабочих чертежах корпуса (крышки) (рис. 12.9.2, 12.9.3) поверхности, подлежащие совместной обработке, выделяются, например представляются в [], а технические условия содержит запись: "Обработку размеров, представленных в [], выполнить по чертежу корпуса редуктора в сборе".

2. Представляются рабочие чертежи корпуса и крышки редуктора (рис. 12.9.4, 12.9.5), где поверхности, подлежащие совместной обработке, представляются, например в []. Рабочий чертеж корпуса (крышки) в технических условиях имеет запись "Обработку размеров, представленных в [], выполнить совместно с корпусом (крышкой)".

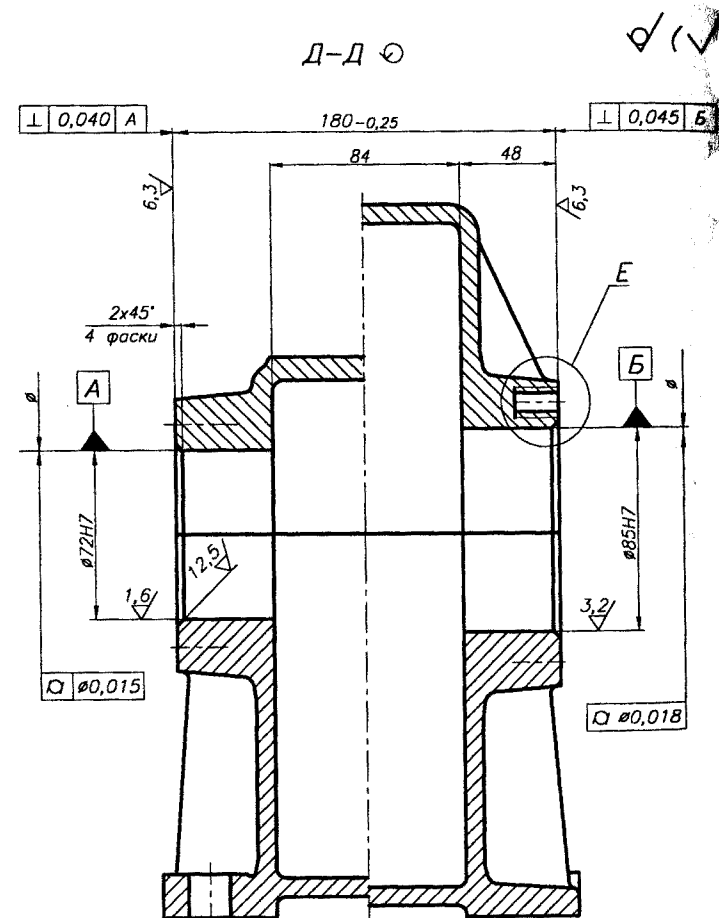
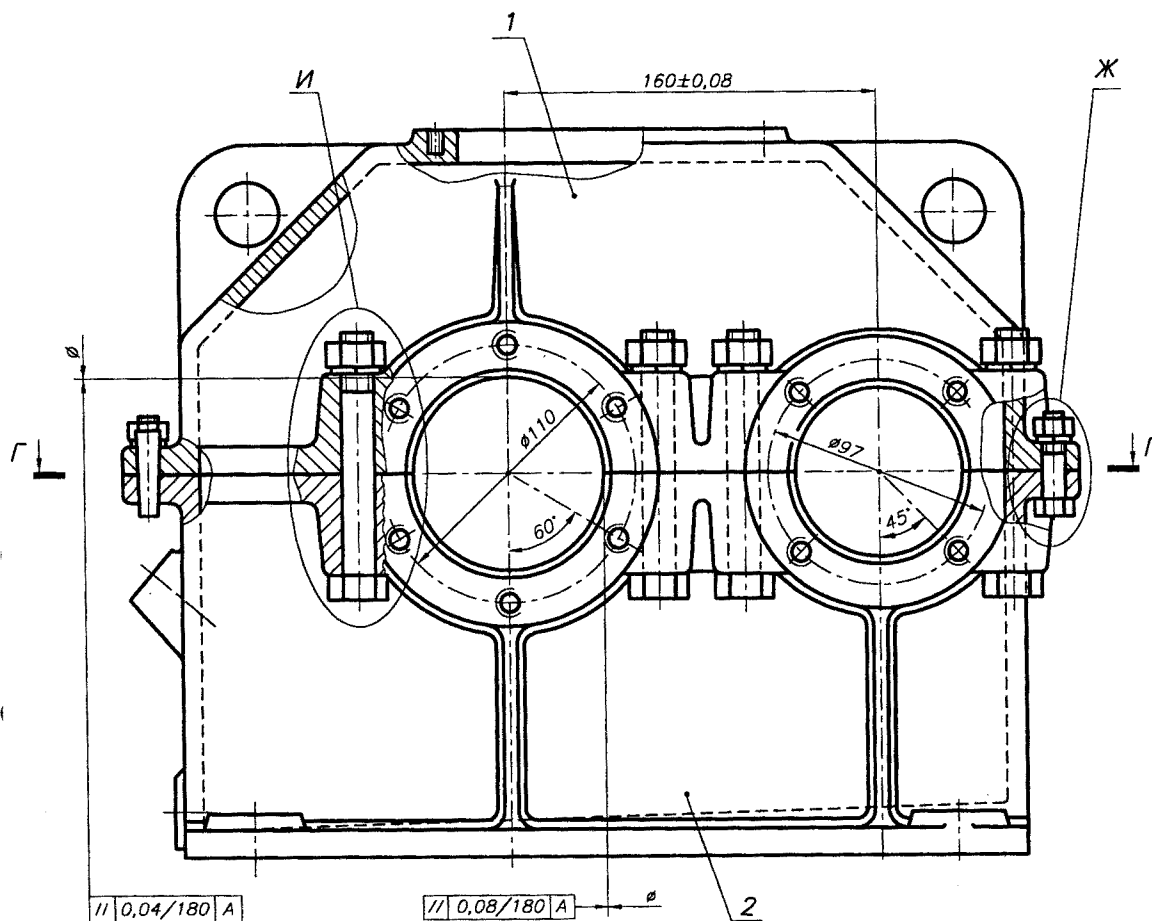
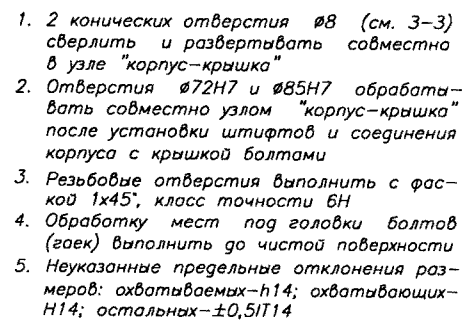
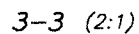


Рис. 12.9.1а



		KП ДМ МС12а.12.09.01.CБ		
		КОРПУС редуктора в сборе	Дим.	Моцца
			"	7:1
			Листы /	Листов /
			НТУ "ХПИ"	
			Корпуса ДМ и ПМ	
Имя	Фамилия	Подпись	Дата	
Александр				
Владислав				
Максим				
Сергей				
Юрий				

Рис. 12.9.16

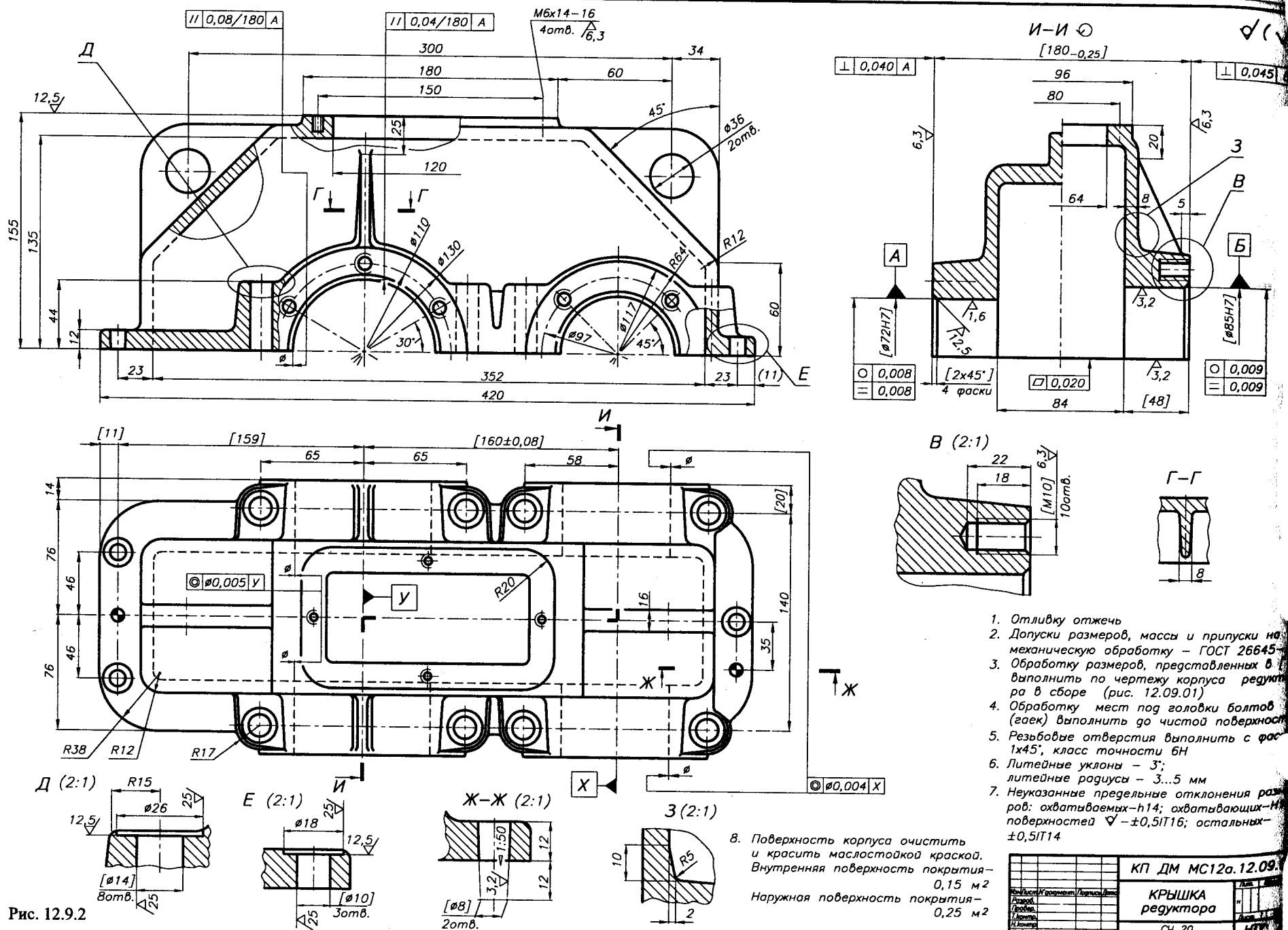
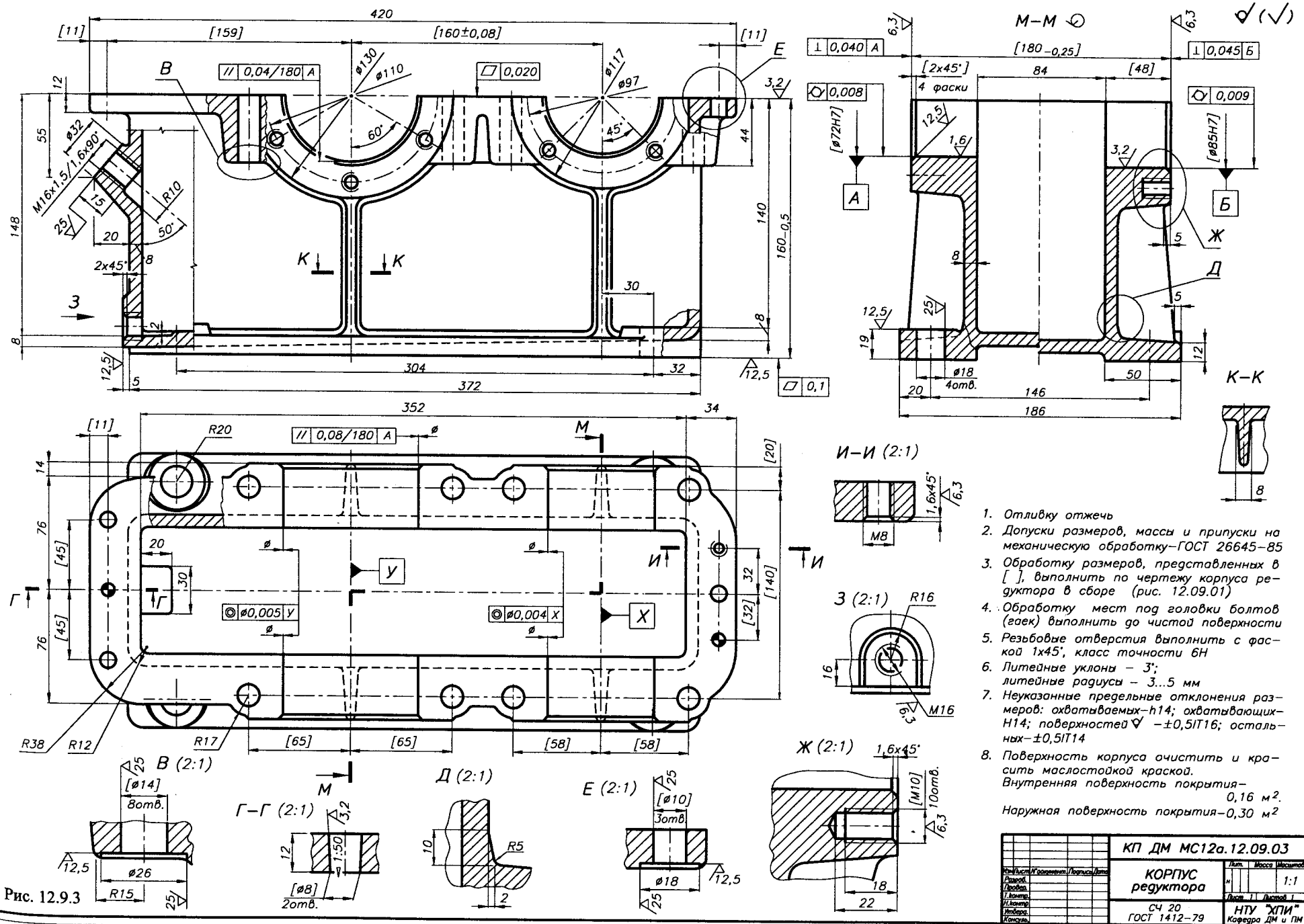


Рис. 12.9.2

КП ДМ МС12а.12.09.	
КРЫШКА редуктора	
СЧ 20	НП
ГОСТ 1412-79	Корпус



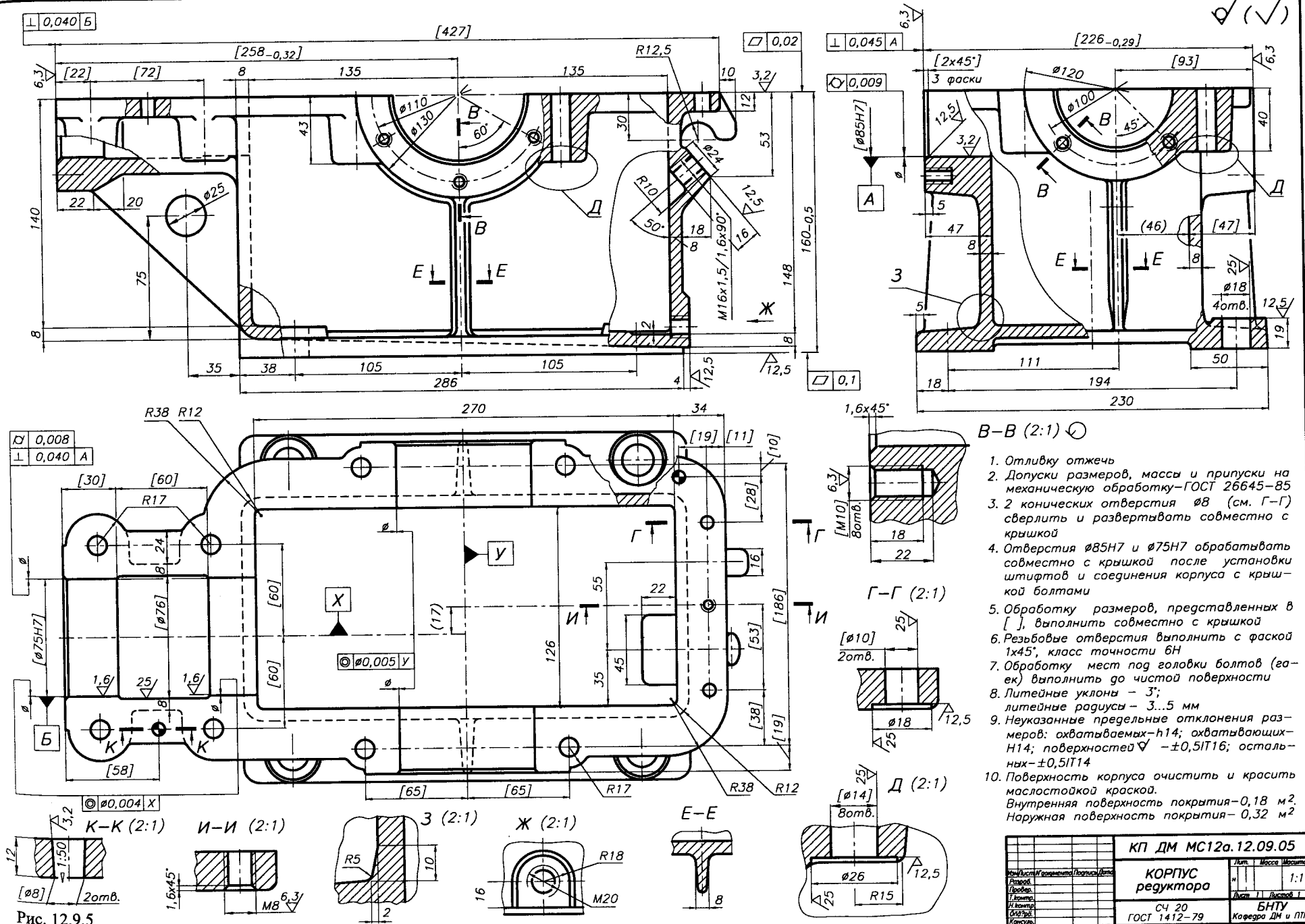
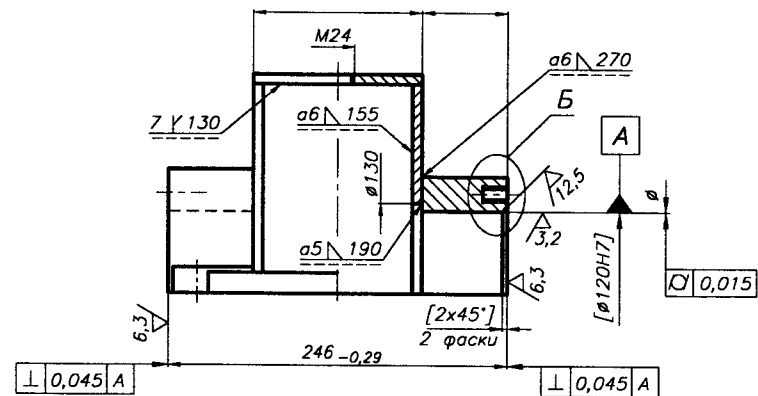


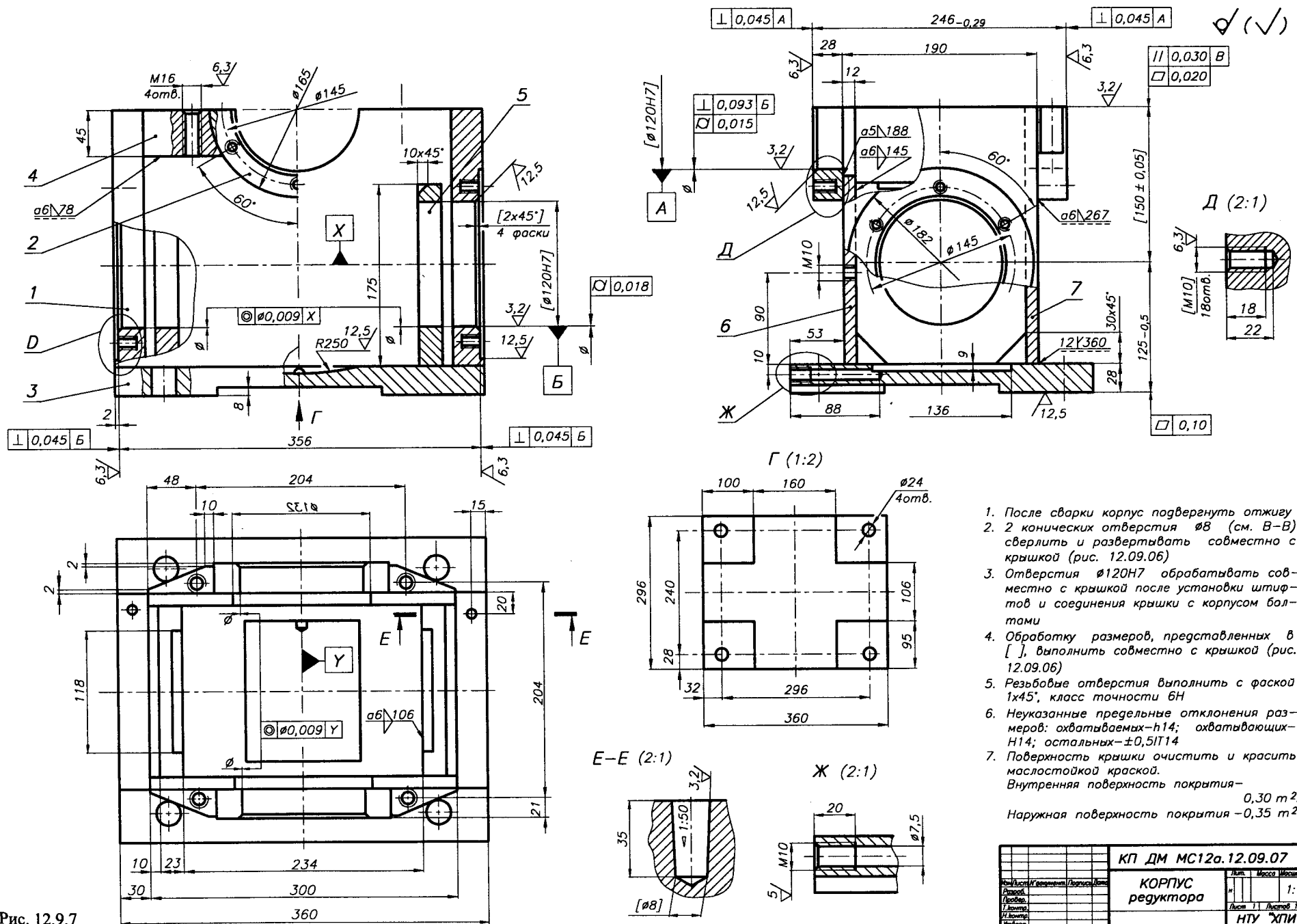
Рис. 12.9.5

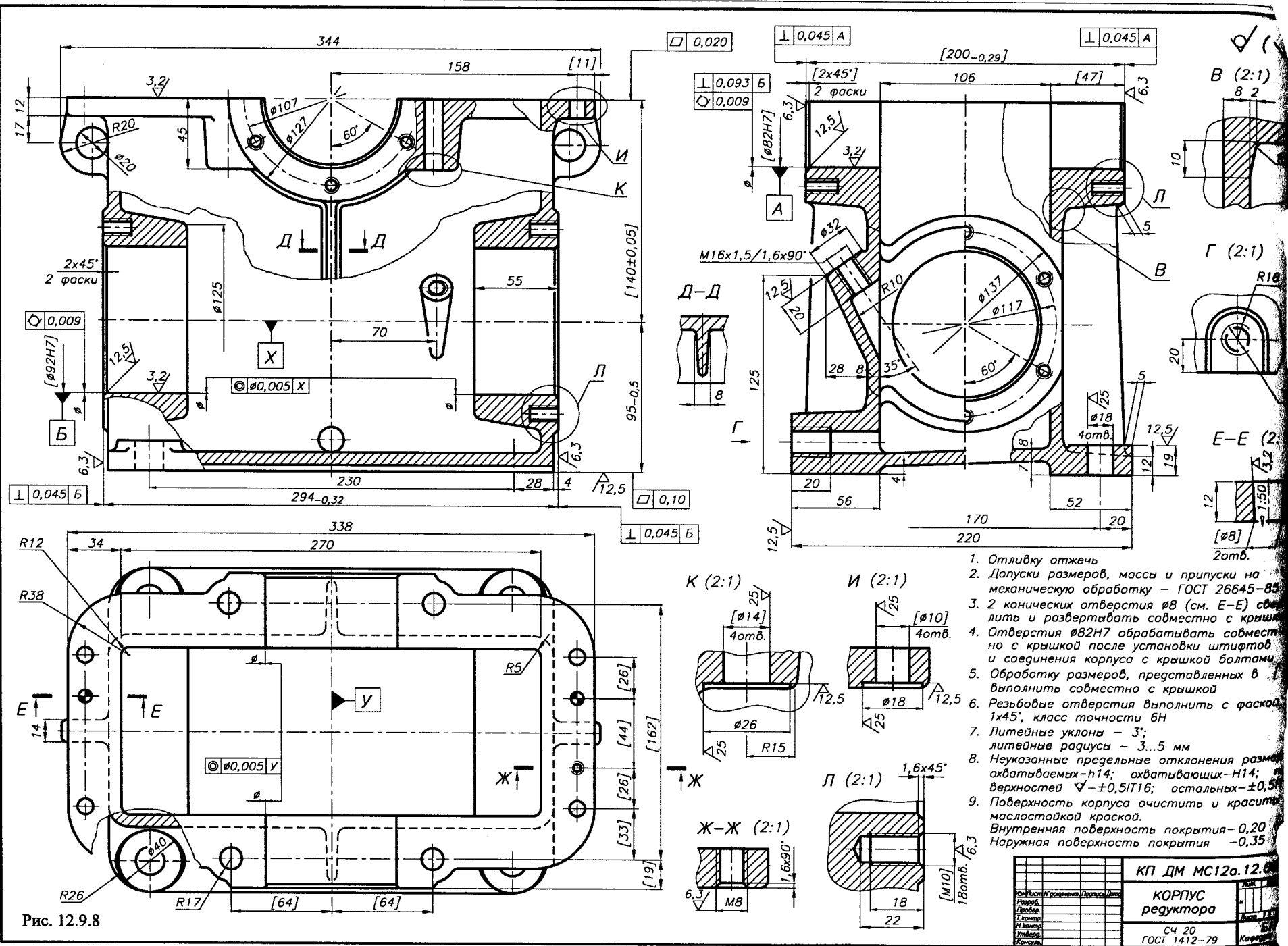


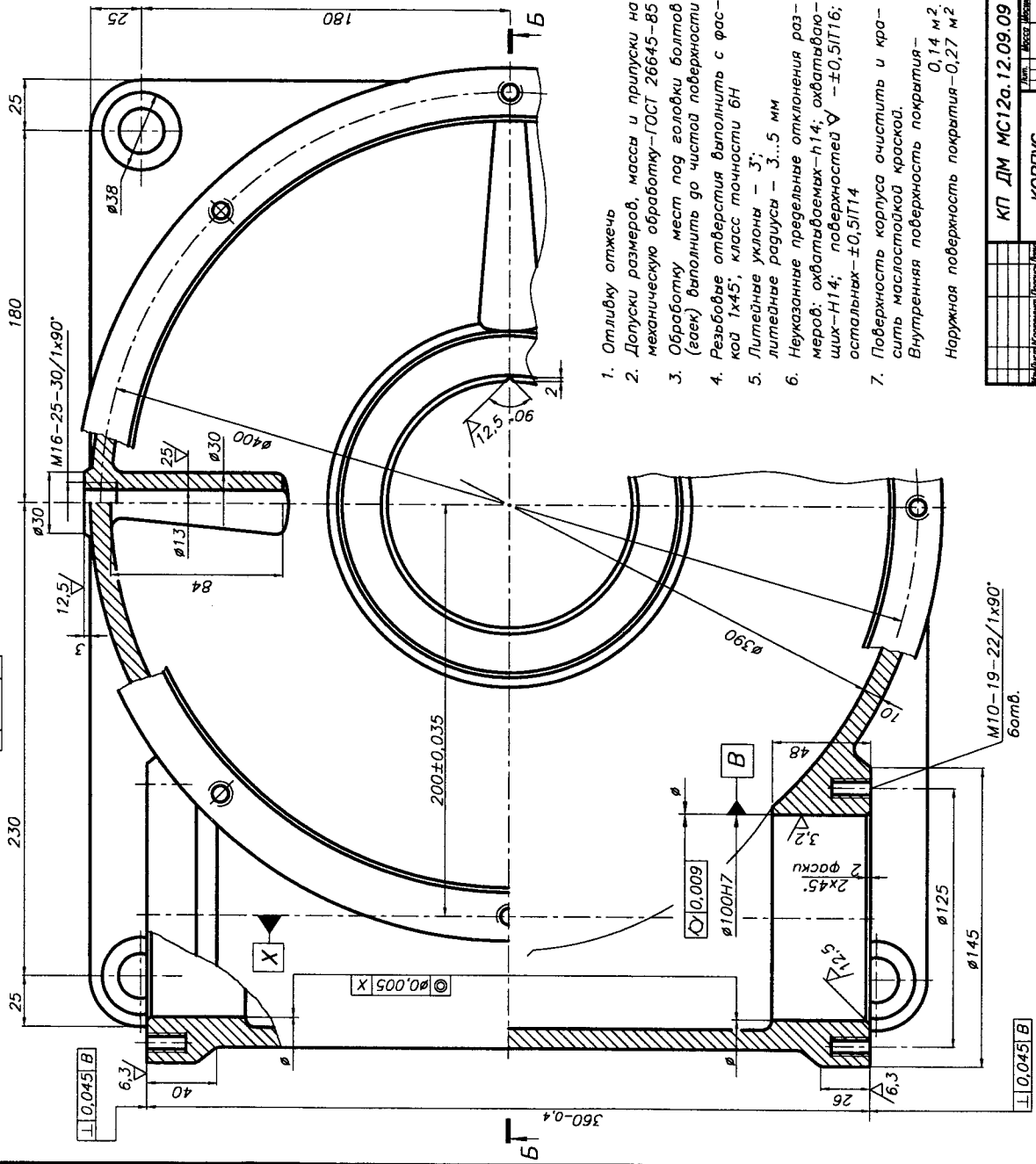
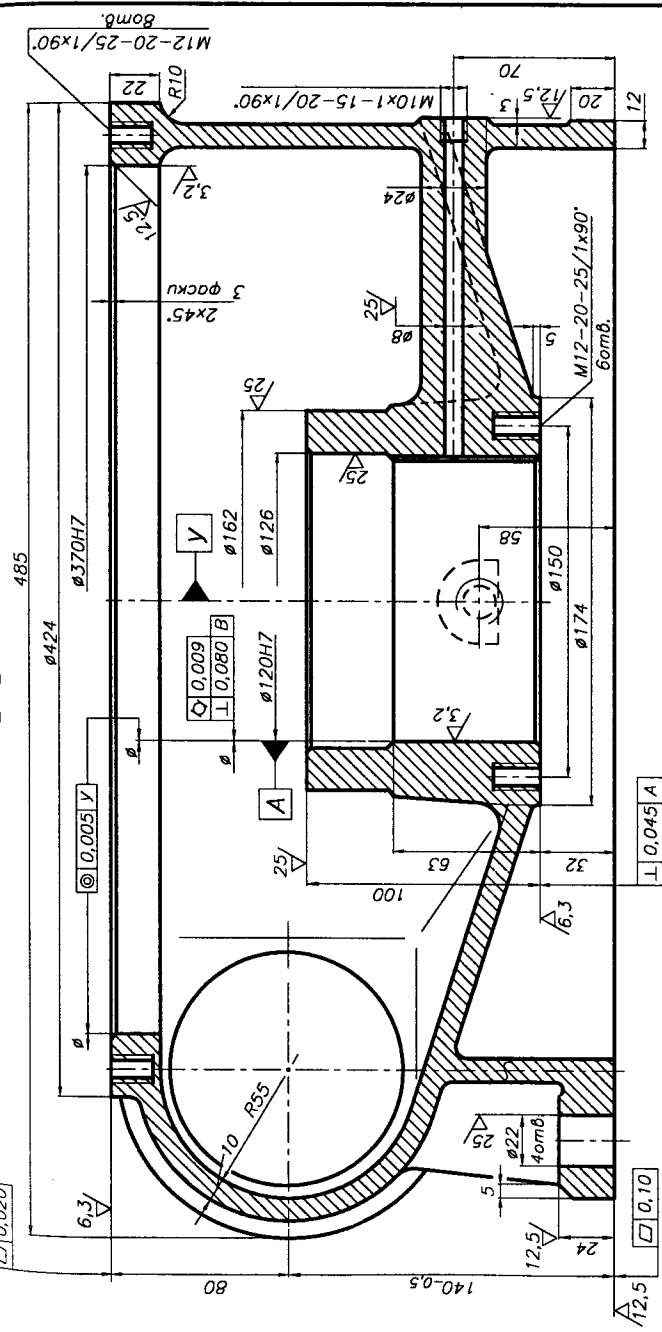
- Внутренняя поверхность покрытия — 0,15
Наружная поверхность покрытия — 0,25

[illegible]

Рис. 12.9.6







1. Опилку отжечь
2. Допуски размеров, массы и припуски на механическую обработку—ГОСТ 26645—85
3. Обработку мест под головки болтов (гоек) выполнить до чистой поверхности
4. Резьбовые отверстия выполнить с фазой 1х45°, класс точности 6H
5. Литейные уклоны — 3°;
литейные радиусы — 3...5 мм
6. Неукладываемые отклонения размеров: охватываемых—h14; охватываемых—H14; поверхностный $\sqrt{\sigma} = \pm 0,5IT16$; остальные— $\pm 0,5IT14$
7. Поверхность корпуса очистить и красить масляной краской.
Внутренняя поверхность покрытия— $0,14 \text{ м}^2$
Наружная поверхность покрытия— $0,27 \text{ м}^2$

Рис. 12.9.9

[illegible]

12.10. КОНСТРУИРОВАНИЕ КРЫШЕК ПОДШИПНИКОВЫХ УЗЛОВ [9, 21, 24, 42]

ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ:

Наружный диаметр цилиндрической части крышки D (равный наружному диаметру подшипника).

1. ОПРЕДЕЛЯЮТСЯ:

Для накладных крышек:

- 1.1. Диаметр болтов d_5 крепления крышки к корпусу и их количество z_5
 $d_5, z_5 = f(D)$ (табл. 12.1.1).
- 1.2. Диаметр установки болтов $D_1 = D + 2,5d_5$, мм.
- 1.3. Наружный диаметр фланца $D_2 = D_1 + 2,0d_5$, мм.
- 1.4. Диаметр отверстий $d_{отв}$ в крышке под болты d_5 (табл. 12.7.1), мм.
- 1.5. Толщина фланца крышки $h_1 = d_5$, мм.
- 1.6. Толщина крышки $\delta_2 = f(D)$ (табл. 12.1.1), мм.
- 1.7. Толщина цилиндрической части крышки $\delta_3 = (0,9...1,0)h_1$, мм.
- 1.8. Толщина цилиндрической части H крышки, контактирующая с подшипником (рис. 8.9.16), мм.
- 1.9. Длина цилиндрической части крышки L — конструктивно, мм.
- 1.10. Размеры подточек (7.4.3 п. 4), мм.
- 1.11. Длина цилиндрической части $b_1 = (1,2...2,0)b$, мм.
- 1.12. Размеры места под уплотнение (9.1.1), мм.

Для закладных крышек:

- 1.13. Ширина выступа l (табл. 12.1.1), ($l \geq l_1$), мм.
- 1.14. Высота выступа $c = 0,5l$, мм.

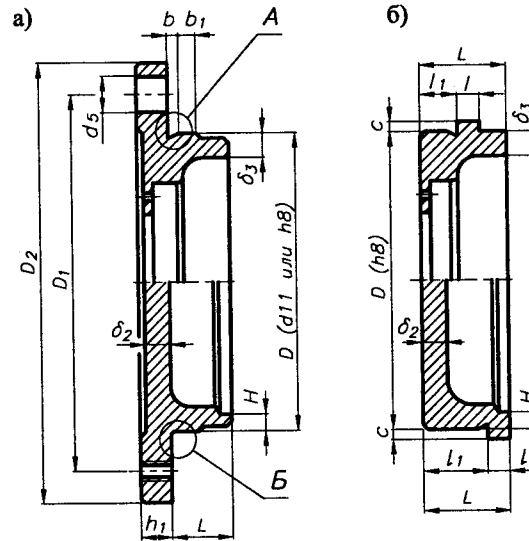


Рис. 12.10.1. Крышки подшипниковых узлов:
а) накладная (привертная); б) закладная (врезная)

3. ПОЛЯ ДОПУСКОВ И ПОСАДКИ

Для накладных крышек:

Поле допуска диаметра D :
— обычно — $d11$;
— в случае установки в крышке уплотнения — $h8$.

Для закладных крышек:

— поле допуска диаметра D — $h8$;
— поле допуска кольца — $d11$.

Поле допуска в месте установки уплотнения (9.1.1 п. 2) — $H9$.

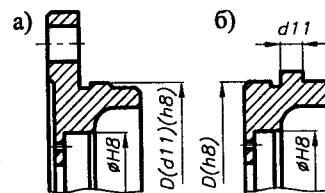


Рис. 12.10.3. Посадки крышек:
а) накладных; б) закладных

2. ВАРИАНТЫ ВЫПОЛНЕНИЯ НАКЛАДНЫХ КРЫШЕК

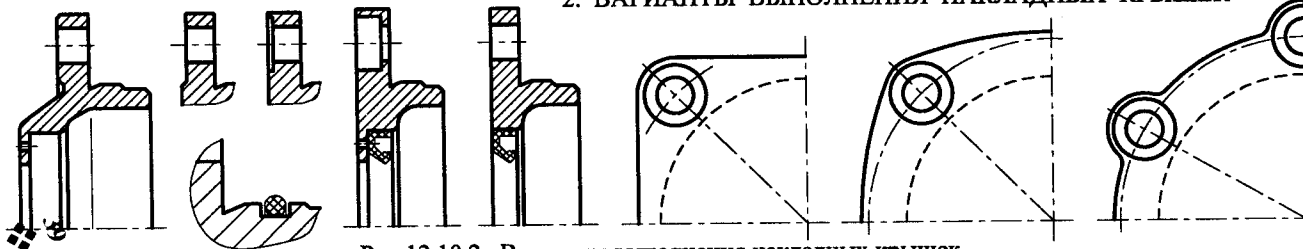


Рис. 12.10.2. Варианты выполнения накладных крышек

4. ШЕРОХОВАТОСТЬ ПОВЕРХНОСТЕЙ

- 4.1. Поверхность диаметра D :
для $D \leq 80$ — $3,2 \sqrt{}$;
для $D > 80$ — $6,3 \sqrt{}$.
- 4.2. Опорная поверхность фланца — $6,3 \sqrt{}$.
- 4.3. Торцевая поверхность цилиндрической части крышки, контактирующая с подшипником — $1,6 \sqrt{}$.
- 4.4. Поверхности установки уплотнения (9.1.1 п. 3).

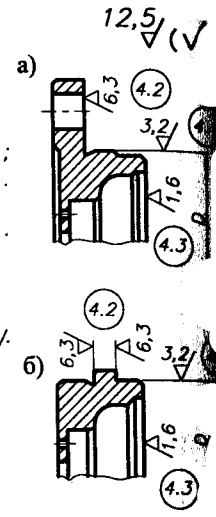
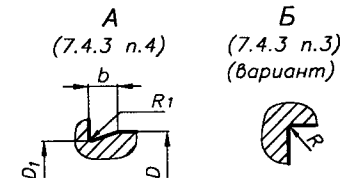


Рис. 12.10.4. Шероховатость поверхностей

5. ДОПУСКИ ФОРМЫ И РАСПОЛОЖЕНИЯ

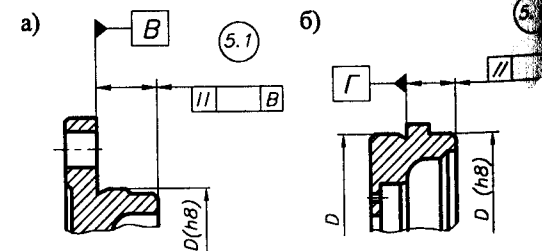


Рис. 12.10.5. Допуски формы и расположения

- 5.1. Допуск параллельности торцевой поверхности крышки, контактирующей с подшипником (табл. 8).
- 5.2. Допуски формы и расположения мест установки уплотнений — 9.1.1 п. 4.

12.11. КОНСТРУИРОВАНИЕ СТАКАНОВ [9, 21, 24, 42]

ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ:

1. Внутренний диаметр втулки D (равный наружному диаметру подшипника), мм.
2. Ширина подшипника B , мм.

1. ОПРЕДЕЛЯЮТСЯ:

- 1.1. Толщина стакана $h_3 = f(D)$ (табл. 12.11.1), мм.
- 1.2. Толщина фланца $h_2 = h_1$ мм;
 h_1 (табл. 12.1.1 и рис. 12.1.2а), мм.
- 1.3. Длина стакана L — конструктивно, мм.
- 1.4. Диаметр болтов d_5 крепления стакана к корпусу и их количество z_5
 $d_5, z_5 = f(D)$ (табл. 12.1.1). (За D принимается значение D_0) (рис. 12.11.1) мм.
- 1.5. Диаметр установки болтов $D_1 = D + 2,5d_5$ мм.
- 1.6. Наружный диаметр фланца $D_2 = D_1 + 2,0d_5$ мм.
- 1.7. Диаметр отверстий $d_{отв}$ во фланце под болты d_5 (табл. 12.7.1), мм.
- 1.8. Высота заплеика подшипника H (8.9.1 п.1, рис. 8.9.16) мм.

2. ВИДЫ СТАКАНОВ

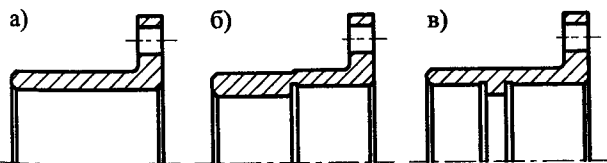


Рис. 12.11.2. Виды стаканов:

- а) для радиальной фиксации подшипника;
- б) для радиальной и осевой фиксации подшипника;
- в) для радиальной и осевой фиксации пары подшипников

3. ПОЛЯ ДОПУСКОВ И ПОСАДКИ

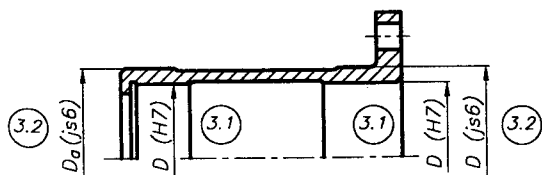


Рис. 12.11.3. Рекомендуемые посадки

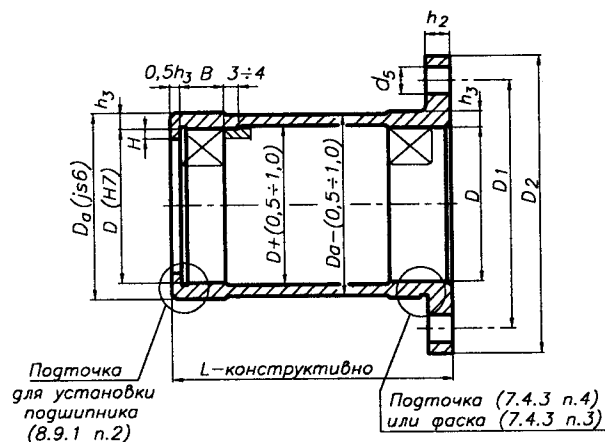


Рис. 12.11.1. Стакан для установки двух подшипников

- 3.1. Посадки наружных колец подшипников в стакане (8.8.1) — Н7.
- 3.2. Посадки стакана в корпусе:
 - стакан перемещается в корпусе — js6;
 - стакан неподвижен в корпусе — k6, т6.

4. ШЕРОХОВАТОСТЬ ПОВЕРХНОСТЕЙ

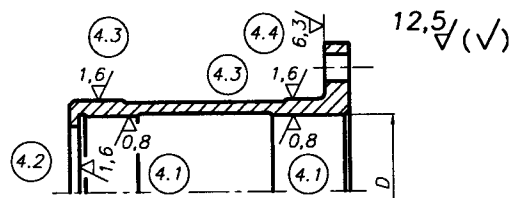


Рис. 12.11.4. Рекомендуемая шероховатость поверхностей

- 4.1. Поверхности установки подшипников (8.8.2) $0,63/\dots 3,2/\sqrt{\dots}$.
- 4.2. Торцевые опорные поверхности подшипников — на класс ниже шероховатости по п. 4.1.

4.3. Наружная поверхность стакана:

$$\begin{aligned} &\text{для } (D+2\delta) \leq 80 \quad 1,6/\sqrt{\dots} \\ &\text{для } (D+2\delta) > 80 \quad 3,2/\sqrt{\dots} \end{aligned}$$

4.4. Опорная поверхность фланца стакана

$$4.5. \text{ Другие поверхности } 12,5/\sqrt{\dots} \dots 25/\sqrt{\dots}$$

5. ДОПУСКИ ФОРМЫ И РАСПОЛОЖЕНИЯ

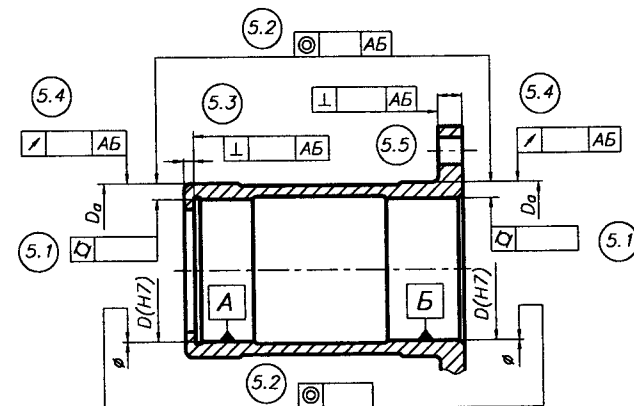
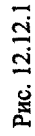
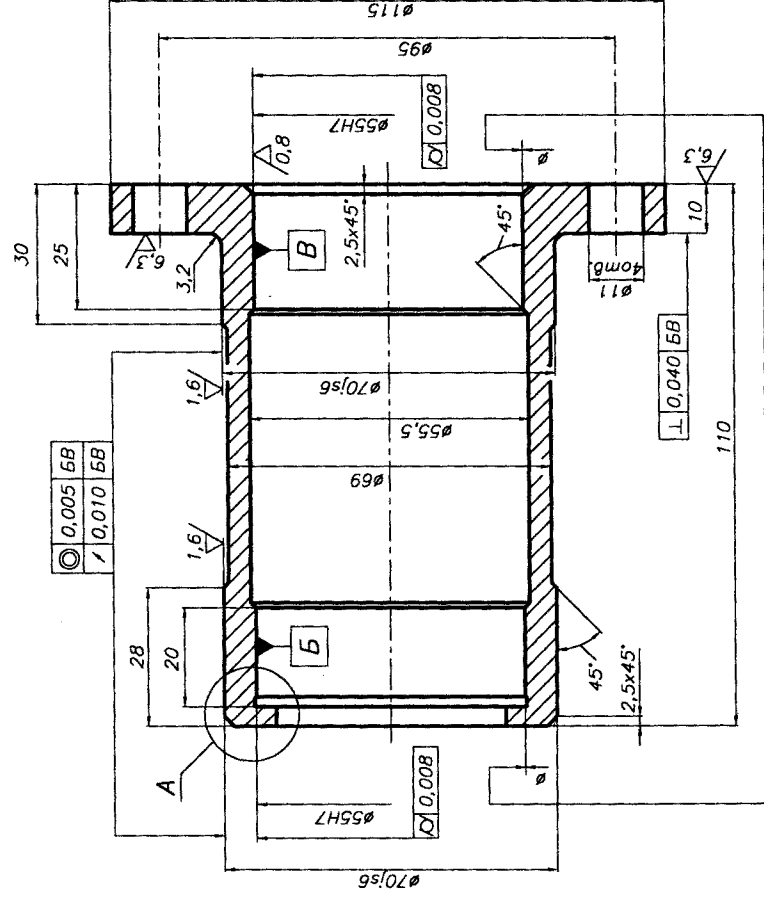


Рис. 12.11.5. Допуски формы и расположения

- 5.1. Допуски круглости $\square$ и профиля продольного сечения $\boxplus$ ($\square + \boxplus = \boxplus$) посадочных поверхностей подшипников (табл. 8.8.9).
- 5.2. Допуск соосности $\odot$ отверстий — 0,5 допуска профиля продольного сечения.
- 5.3. Допуск перпендикулярности $\perp$ торцевой опорной поверхности под подшипник (табл. 8.8.10).
- 5.4. Допуск радиального биения поверхности D_0 не более 0,5 IT_n размера D_0 .
- 5.5. Допуск перпендикулярности опорной поверхности фланца (табл. 12.8.5).

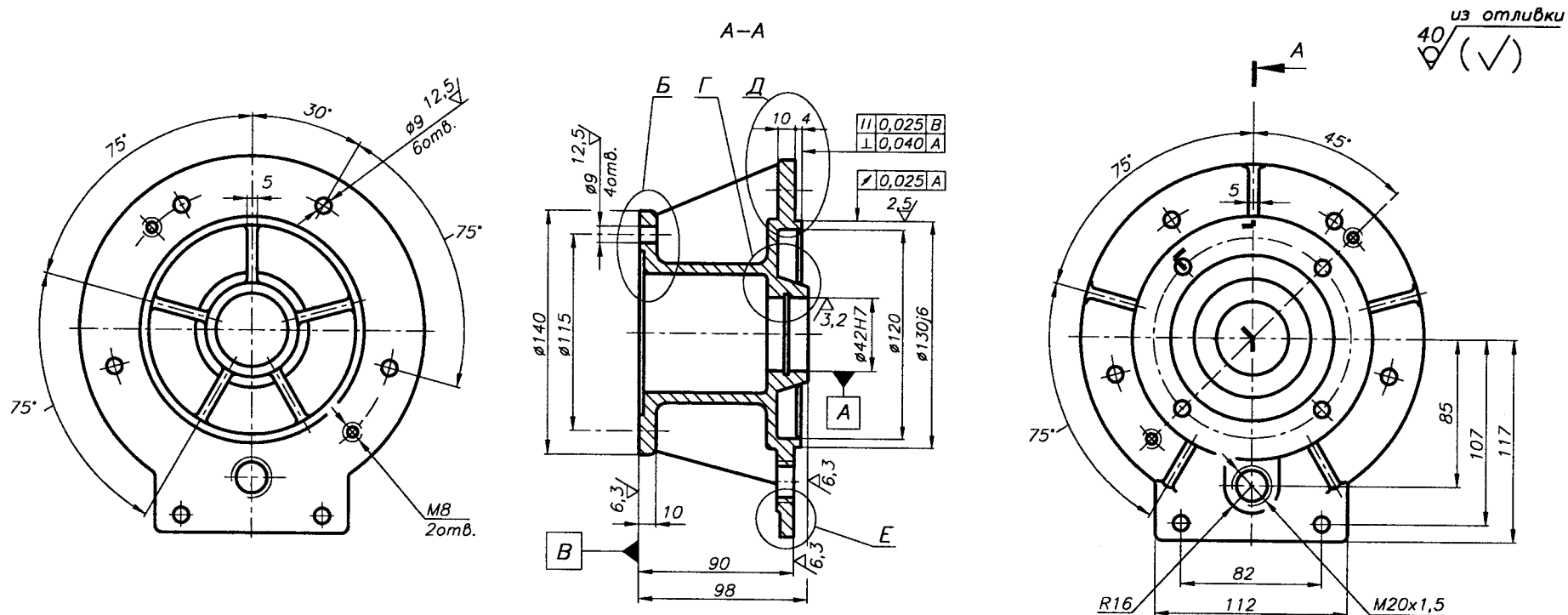
Табл. 12.11.1. Толщина стаканов, мм

D	< 52	52...80	80...120	120...170
h_3	4...5	6...8	8...10	10...12,5

[illegible] $12.5/\Delta(\checkmark)$ 

Неуказанные предельные отклонения размеров: охватываемых—h14; охватывающих—H14; прочих— $\pm 0,5IT14$

КП ДМ МС12а.12.12.02



Б (1:1)

Г (1:1)

Д (1:1)

Е (1:1)

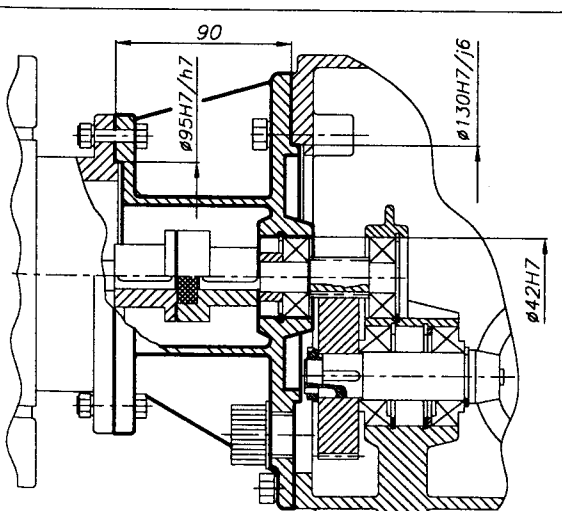


Рис. 12.12.3

1. Отливку отжечь
2. Допуски размеров, массы и припуски на механическую обработку – ГОСТ 26645–85
3. Обработку мест под головки болтов (гаек) выполнить до чистой поверхности
4. Литейные уклоны – 3°; литейные радиусы – 3...5 мм
5. Неуказанные предельные отклонения размеров: охватываемых – h14; охватывающих – H14; по верхностям ∇ – $\pm 0,5IT16$; остальных – $\pm 0,5IT14$

Курс	Семестр	Группа	Тема	КП ДМ МС12а.12.12.03		
Исполн.	Н.С.С.С.	Проф. И.		ФЛАНЕЦ		
Разработ.	Консульт.			СЧ25		
Провер.				ГОСТ 1412–85		
Утверд.				Лист 11 Листов 11		
Консульт.				НТУ "ХПИ"		
				Кафедра ДМ и ПМ		

13. РЕДУКТОРЫ [2...4, 6, 8...10, 11, 13, 17, 21, 24, 26, 28, 30, 33...35, 42]

13.1. ОСНАЩЕНИЕ РЕДУКТОРОВ

1. РЫМ-БОЛТЫ ГОСТ 4751-73

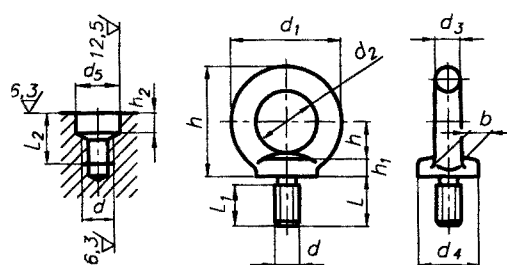


Рис. 13.1.1. Рым-болты

Табл. 13.1.1. Размеры рым-болтов, мм

d	M8	M10	M12	M16	M20	M24	M30	M36	M42	M48	...
d ₁	36	45	54	63	72	90	108	126	144	162	
d ₂	20	25	30	35	40	50	60	70	80	90	
d ₃	8	10	12	14	16	20	24	28	32	38	
d ₄	20	25	30	36	40	50	63	75	85	95	
h	12	16	18	20	24	29	37	43	50	52	
h ₁	6	8	10	12	14	16	18	22	25	30	
b	10	12	14	16	19	24	28	32	38	42	
L	18	21	25	32	38	45	55	63	72	82	
L ₁	12	15	19	25	29	35	44	51	58	68	
d ₅	13	15	17	22	28	32	38	45	52	60	
h ₂	5	6	6	7	9	10	11	12	14	17	
L _{2 min}	19	22	26	33	39	47	57	65	74	84	
Q ₁	120	200	300	550	850	1250	2000	3000	4000	5000	
Q ₂	80	125	175	250	325	500	700	1000	1300	1650	
Q ₃	40	65	90	125	150	250	350	500	650	800	

ПРИМЕР ОБОЗНАЧЕНИЯ рым-болта с резьбой M12:

Рым-болт M12 ГОСТ 4751-73

4. ОТДУШИНЫ

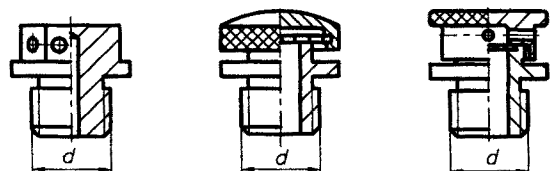


Рис. 13.1.4. Типы отдушин

2. КРЫШКИ СМОТРОВЫХ ЛЮКОВ

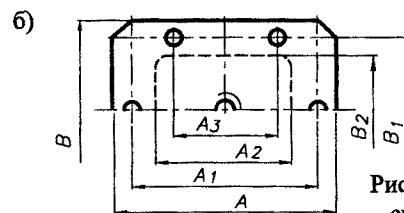
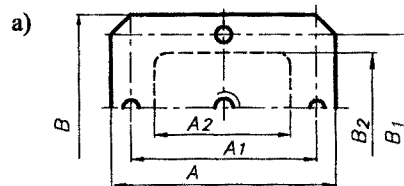
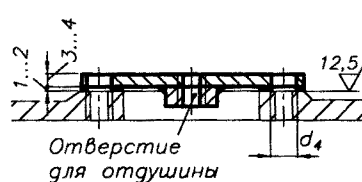


Рис. 13.1.2. Крышки смотровых люков

Табл. 13.1.2. Ориентировочные размеры крышек смотровых люков, мм

A	A ₁	A ₂	A ₃	B	B ₁	B ₂	d ₄	z ₄
150	125	100	-	125	100	75	M6x25	4
200	175	150	-	150	125	100	M6x25	4
260	230	200	130	210	180	150	M8x25	6

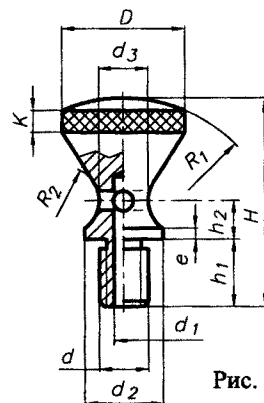


Рис. 13.1.5. Ручка смотрового люка-отдушины

3. ПРОУШИНЫ

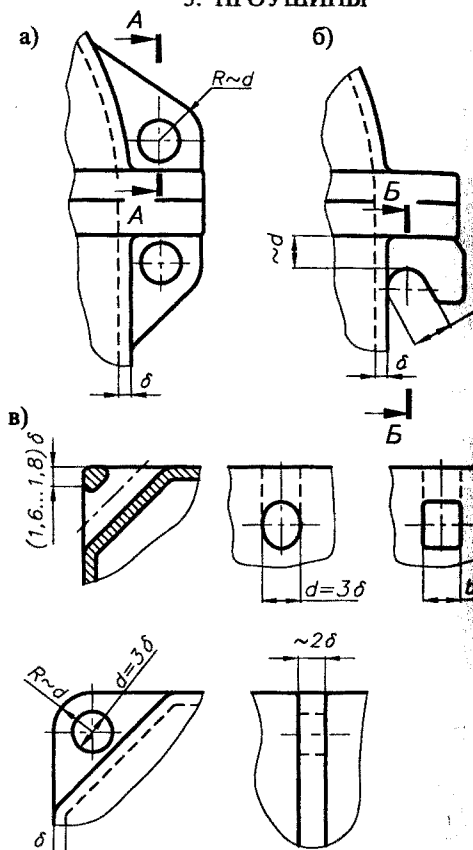


Рис. 13.1.3. Виды проушин

Табл. 13.1.3. Размеры ручки-отдушины, мм

d	d ₁	d ₂	d ₃	D	h ₁	h ₂	H	R ₁	R ₂	e	k
M6	2,5	10	6	15	10	4	21	15	5	2	2
M8	3,0	12	8	20	12	6	28	20	5	2	3
M10	4,0	16	10	25	14	8	36	25	7	3	4
M12	5,0	20	12	32	18	10	46	30	8	4	5
M14	6,0	22	14	35	22	12	52	35	10	5	6

5. УКАЗАТЕЛИ УРОВНЯ МАСЛА

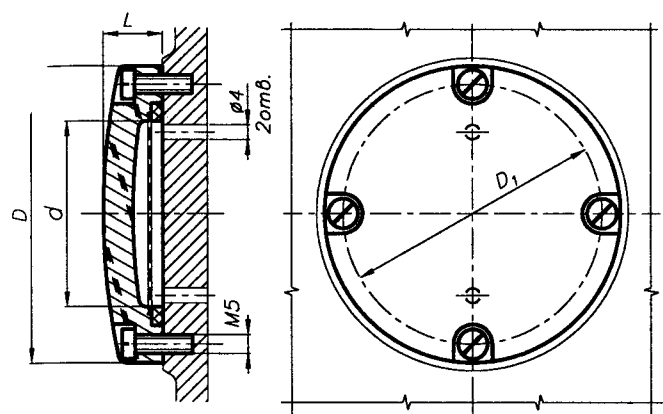


Табл. 13.1.4

мм	d	D	D ₁	L
32	60	50	12	
50	80	70	16	

Рис. 13.1.6. Маслоуказатель из оргстекла

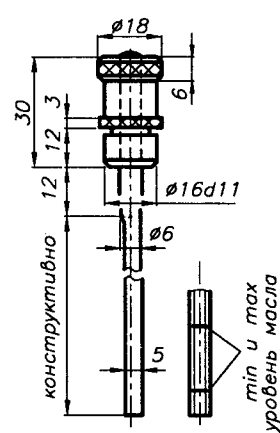
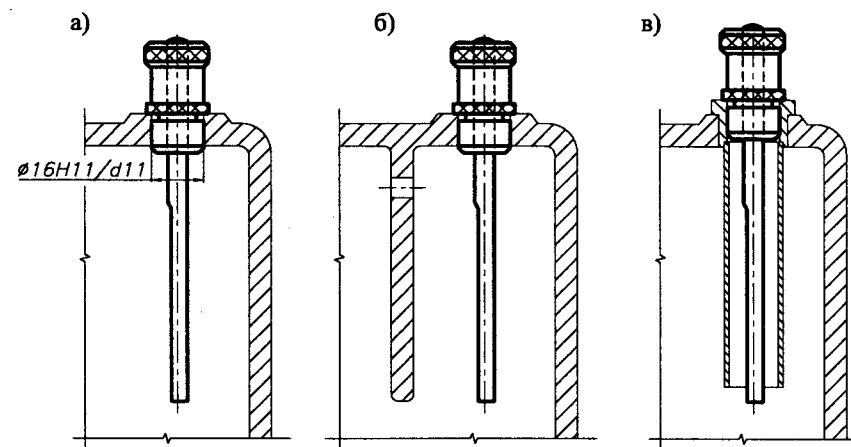


Рис. 13.1.7. Жезловый маслоуказатель

Рис. 13.1.8. Установка жезлового маслоуказателя:
а) непосредственно в корпусе; б) в камере корпуса; в) в чехле

6. ПРОБКИ СЛИВНЫХ ОТВЕРСТИЙ

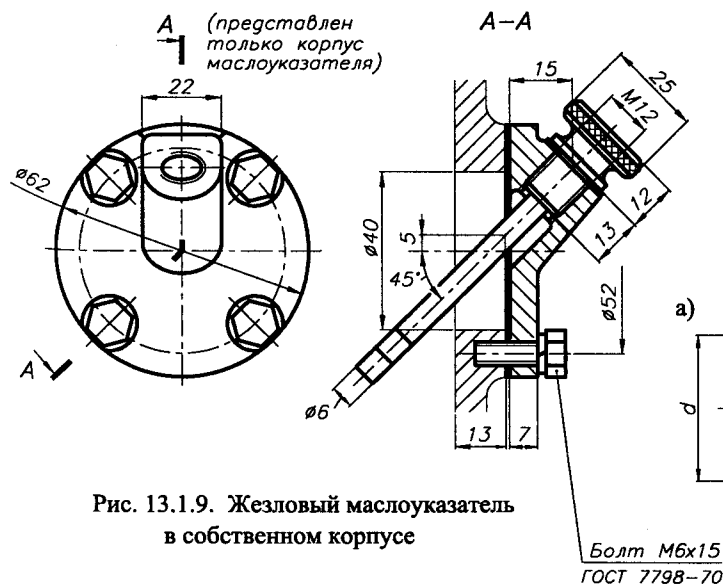


Рис. 13.1.9. Жезловый маслоуказатель в собственном корпусе

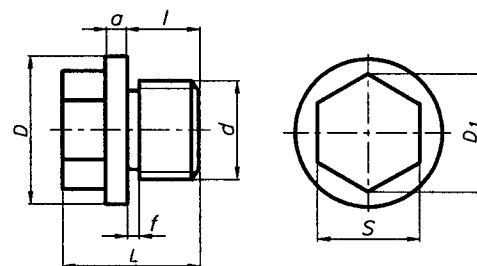


Рис. 13.1.10. Пробки с цилиндрической резьбой

Табл. 13.1.5. Размеры пробок с цилиндрической резьбой, мм

d	D	D ₁	S	L	l	a	f
M12	22	19,6	17	20	11	2	2
M16	26	22,0	19	23	12	3	3
M20	30	25,4	22	28	15	4	3
M27	38	31,2	27	34	18	4	4
M30	45	36,9	32	36	18	4	4
M36	50	41,6	36	46	25	5	6

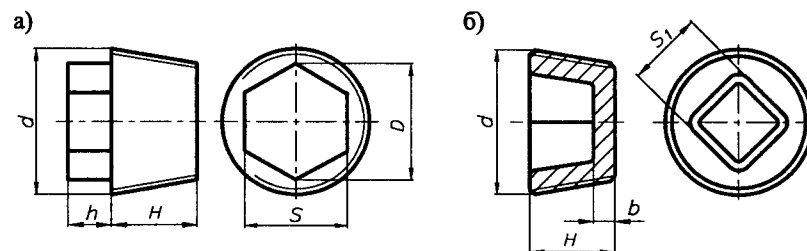


Рис. 13.1.11. Пробки с конической резьбой

Табл. 13.1.6. Размеры пробок с конической резьбой, мм

d	H	h	b	D	s	s ₁
К _{труб} 1/2" (21,0 мм)	15	7	4	16,2	14	8
К _{труб} 3/4" (26,4 мм)	16	9	5	19,6	17	12
К _{труб} 1" (33,2 мм)	19	10	5	25,4	22	14
К _{труб} 1,5" (47,8 мм)	24	16	6	41,6	36	24

13.2. РЕДУКТОРЫ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ ОДНОСТУПЕНЧАТЫЕ

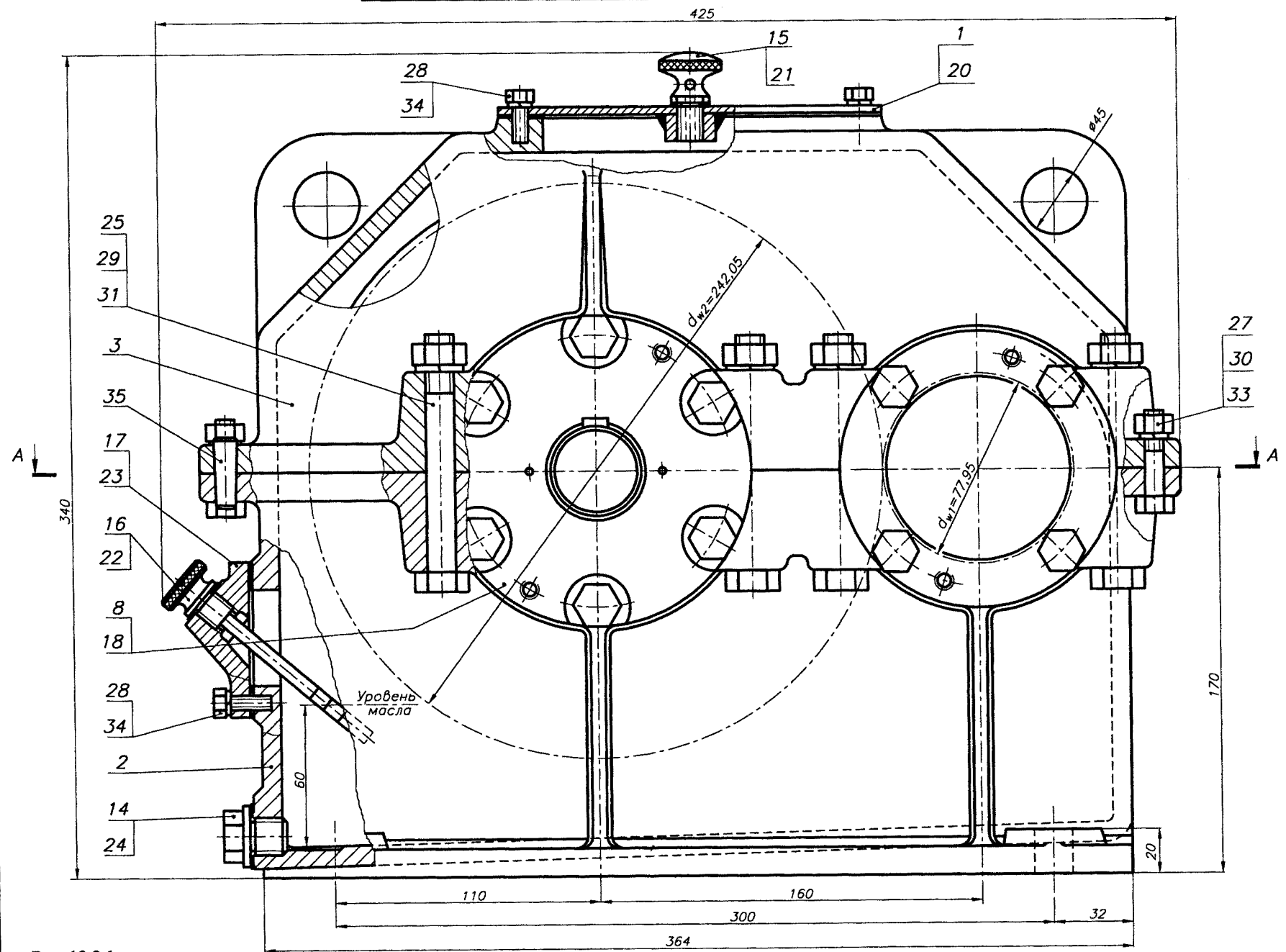
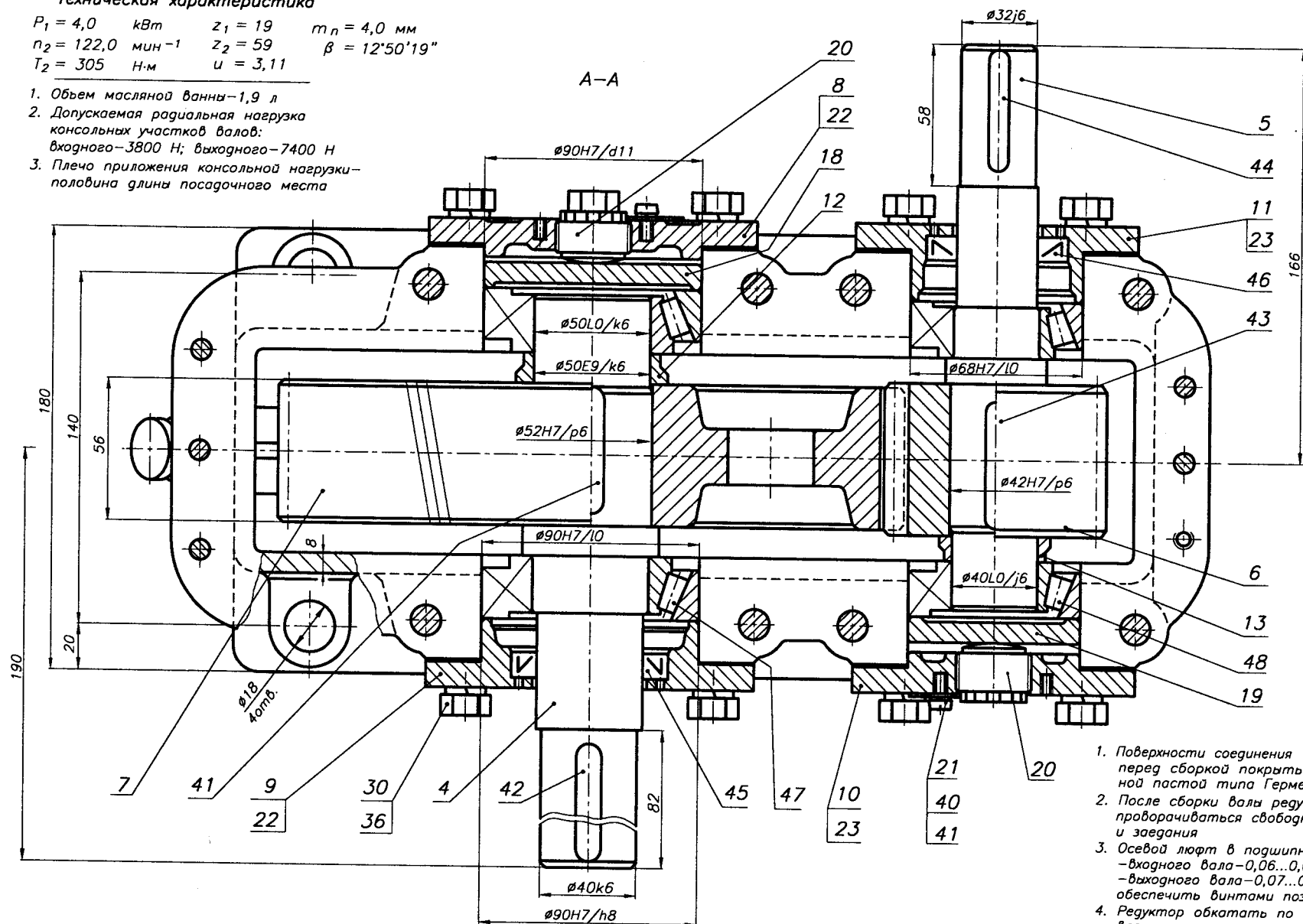


Рис. 13.2.1а

Техническая характеристика

$P_1 = 4,0$ кВт $z_1 = 19$ $m_n = 4,0$ мм
 $n_2 = 122,0$ мин⁻¹ $z_2 = 59$ $\beta = 12'50''19''$
 $T_2 = 305$ Н·м $u = 3,11$

1. Объем масляной ванны—1,9 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—3800 Н; выходного—7400 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места



1. Корпус редуктора выполнен с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Подшипники установлены "в распор" (вал между подшипниками сжат).
3. Крышки подшипников выполнены накладными.

4. Регулировка подшипников осуществляется винтами поз. 20.
5. Вид редуктора сбоку - рис. 13.2.1а с небольшими изменениями.
6. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус—крышка" перед сборкой покрыть уплотняющей пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны вращаться свободно, без стука и заедания
3. Осевой люфт в подшипниках:
—входного вала—0,06...0,07 мм,
—выходного вала—0,07...0,08 мм
обеспечить винтами поз. 20
4. Редуктор обкатать по 10...15 мин в всех режимах нагрузки

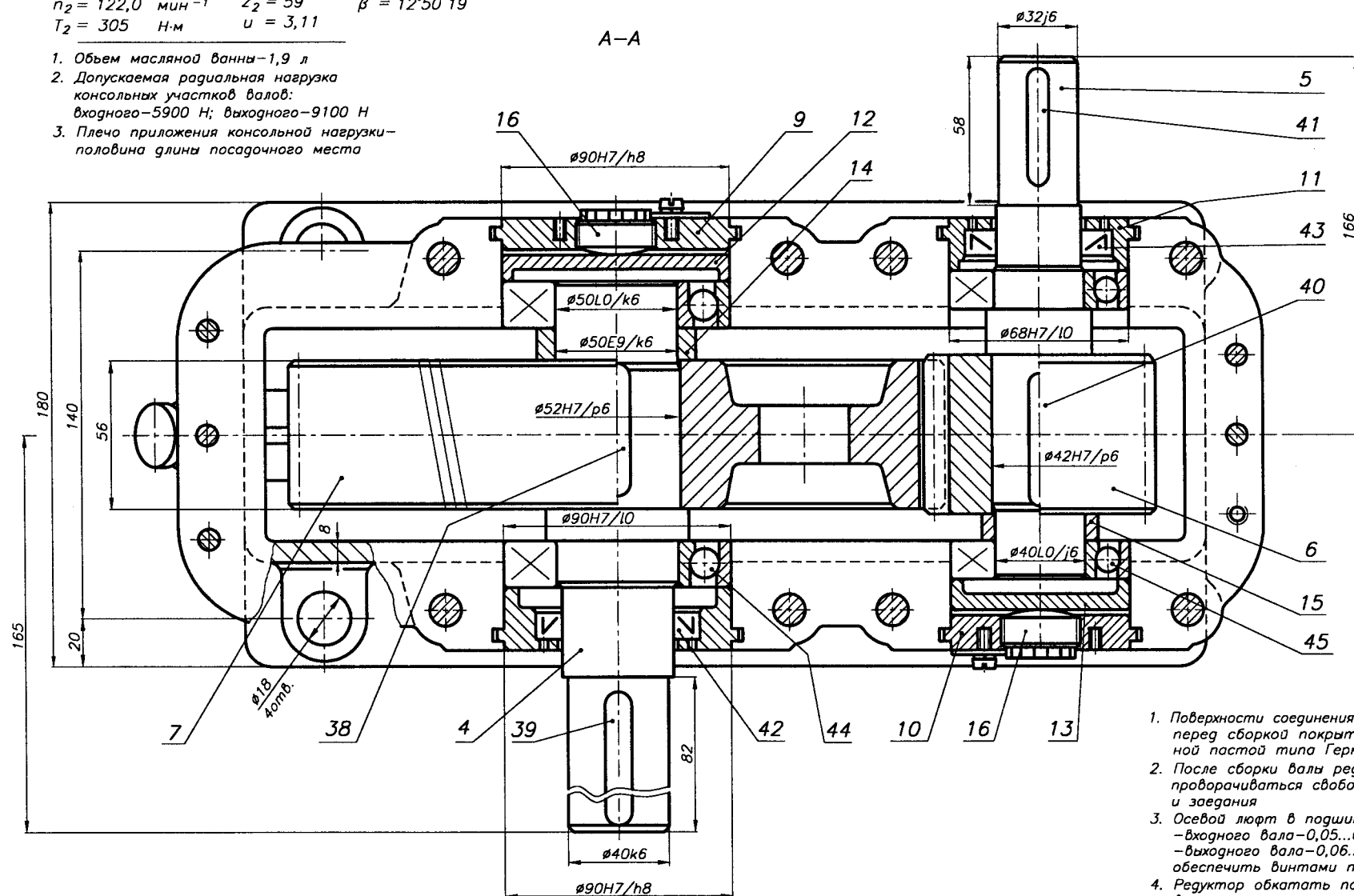
Рис. 13.2.26

КП ДМ МС12а.13.02.0			
РЕДУКТОР цилиндрический одноступенчатый			
Разработчик	Проверенный	Лист	1
Деталь	Сборка	Масштаб	1:1
Материал	Изображение	Сечение	НП
Комплект	Контур	Контур	Контур

Техническая характеристика

$P_1 = 4,0$ кВт $z_1 = 19$ $m_n = 4,0$ мм
 $n_2 = 122,0$ мин⁻¹ $z_2 = 59$ $\beta = 12^\circ 50' 19''$
 $T_2 = 305$ Н·м $u = 3,11$

1. Объем масляной ванны—1,9 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—5900 Н; выходного—9100 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места



1. Корпус редуктора выполнен с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Подшипники установлены "в распор" (вал между подшипниками сжат).
3. Крышки подшипников выполнены врезными.

4. Регулировка подшипников осуществляется винтами поз. 16.
5. Вид редуктора сбоку - рис. 13.2.1а с небольшими изменениями.
6. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус-крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны проворачиваться свободно, без стуков и заедания
3. Осевой люфт в подшипниках:
- входного вала—0,05...0,06 мм,
- выходного вала—0,06...0,07 мм
обеспечить винтами поз. 16
4. Редуктор обкатать по 10...15 мин на всех режимах нагрузки

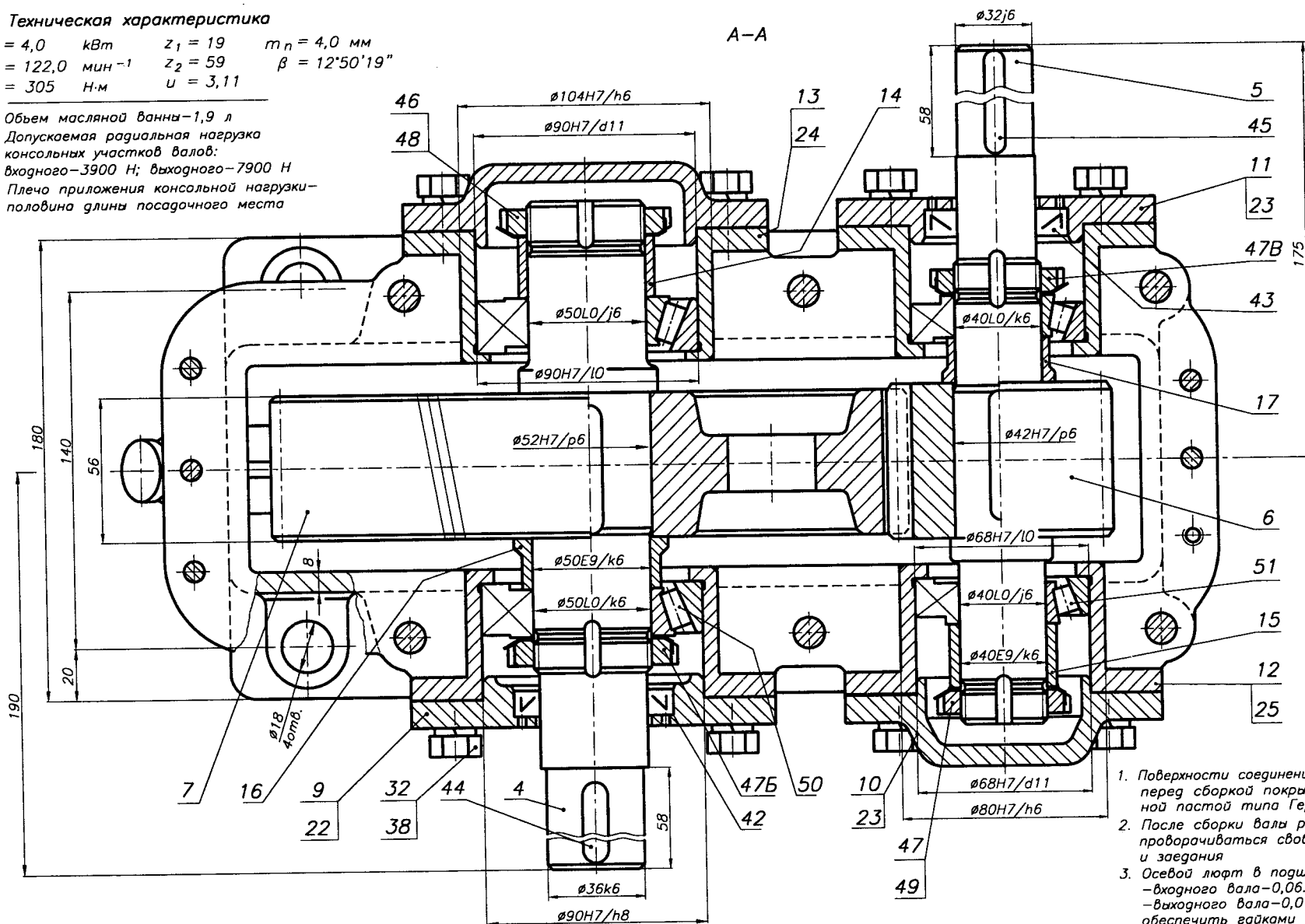
Рис. 13.2.3б

КП ДМ МС12а.13.02.03.Сб			
РЕДУКТОР цилиндрический одноступенчатый			
Лист 11	Листов 1	Масштаб	1:1
БНТУ Кафедра ДМ и ПМ			

Техническая характеристика

$P_1 = 4,0$ кВт $z_1 = 19$ $m_n = 4,0$ мм
 $n_2 = 122,0$ мин⁻¹ $z_2 = 59$ $\beta = 12^\circ 50' 19''$
 $T_2 = 305$ Н·м $u = 3,11$

1. Объем масляной ванны—1,9 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—3900 Н; выходного—7900 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места



1. Корпус редуктора выполнен с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Подшипники установлены "в растяжку" (вал между подшипниками растянут).
3. Крышки подшипников выполнены накладными.
4. Регулировка подшипников осуществляется гайками поз. 46 (вал выходной) и 47 (вал входной).

5. Гайки поз. 47Б и 47В выполняют функцию крепления на валу следующих деталей: вал выходной - поз. 7, 16, 50; вал входной - поз. 6, 17, 51.
6. Вид редуктора сбоку - рис. 13.2.1а с небольшими изменениями.
7. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус-крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны вращаться свободно, без стука и заедания
3. Осевой люфт в подшипниках:
- входного вала—0,06...0,07 мм,
- выходного вала—0,07...0,08 мм
обеспечить гайками поз. 46, 47
4. Редуктор обкатать по 10...15 мин. всех режимах нагрузки

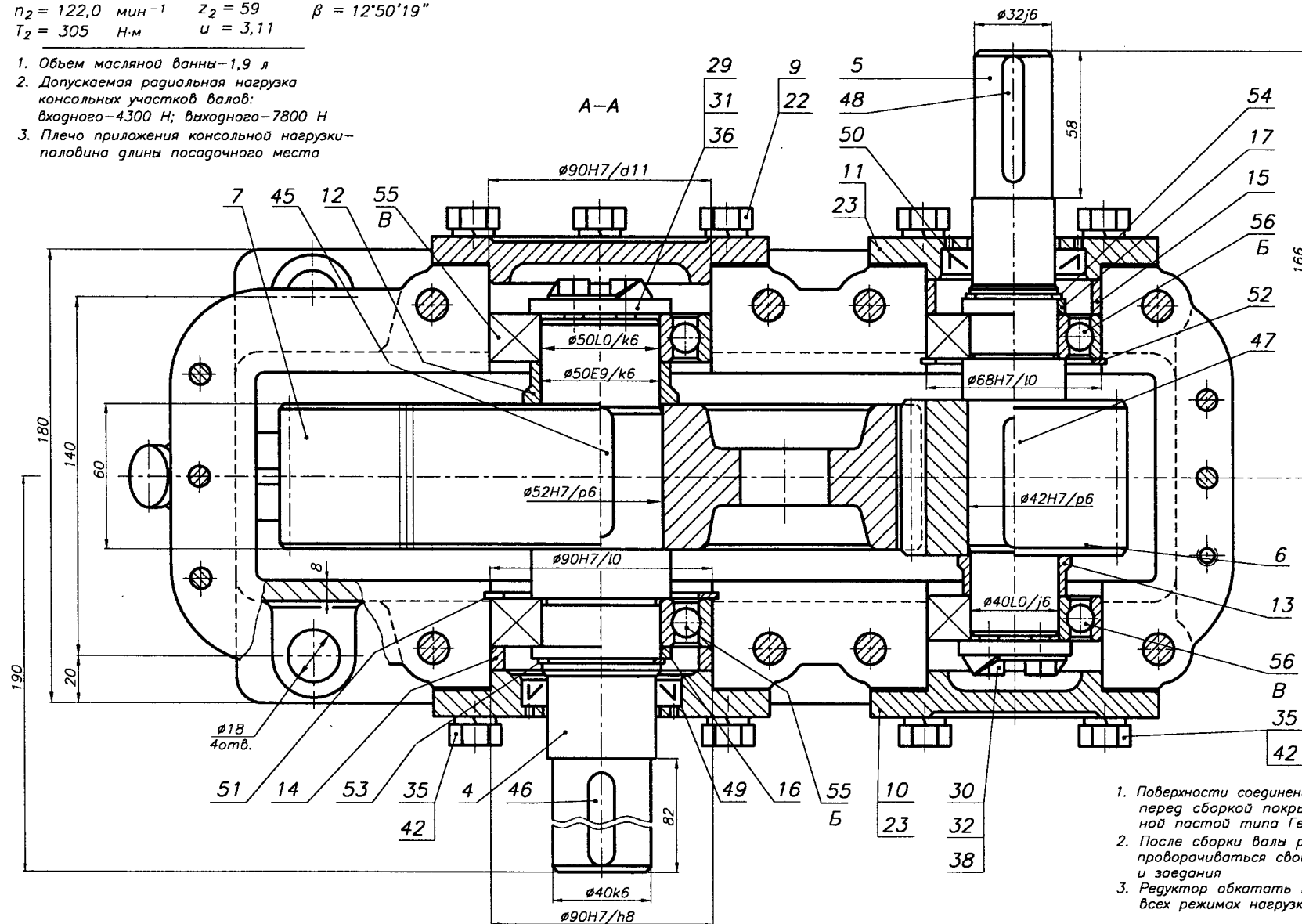
КП ДМ МС12а.13.02.04		АВТ
РЕДУКТОР цилиндрический одноступенчатый		НТУ
Исполн. / Проверен / Утвержден	Дата	Лист 11
Рисовал / Проверил / Утвердил	Дата	
Начальник / Инженер / Конструктор	Дата	

Рис. 13.2.46

Техническая характеристика

$P_1 = 4,0$ кВт $z_1 = 19$ $m_n = 4,0$ мм
 $n_2 = 122,0$ мин⁻¹ $z_2 = 59$ $\beta = 12^\circ 50' 19''$
 $T_2 = 305$ Н·м $u = 3,11$

1. Объем масляной ванны — 1,9 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов: входного — 4300 Н; выходного — 7800 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки — половина длины посадочного места



1. Корпус редуктора выполнен с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Подшипники Б выполнены фиксированными в осевом направлении, подшипники В — плавающими.

3. Крышки подшипников выполнены накладными.
4. Вид редуктора сбоку — рис. 13.2.1а с небольшими изменениями.
5. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус-крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны проворачиваться свободно, без стуков и заедания
3. Редуктор обкатать по 10...15 мин на всех режимах нагрузки

Рис. 13.2.56

КП ДМ МС12а.13.02.05.СБ			
РЕДУКТОР цилиндрический одноступенчатый			
Лист 11	Листов 1	Масштаб	1:1
БНТУ			
Кафедра ДМ и ПТМ			

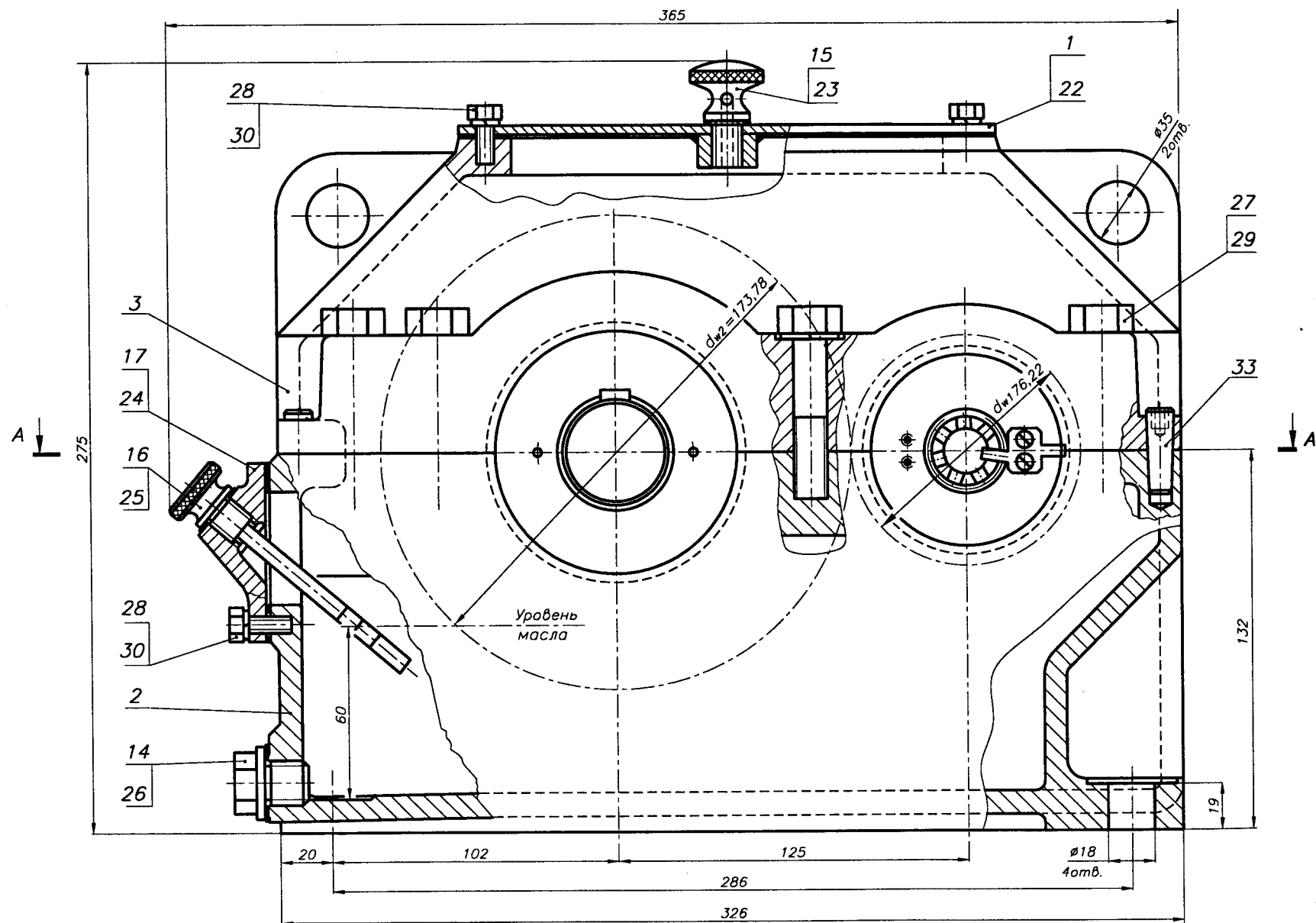


Рис. 13.2.6а

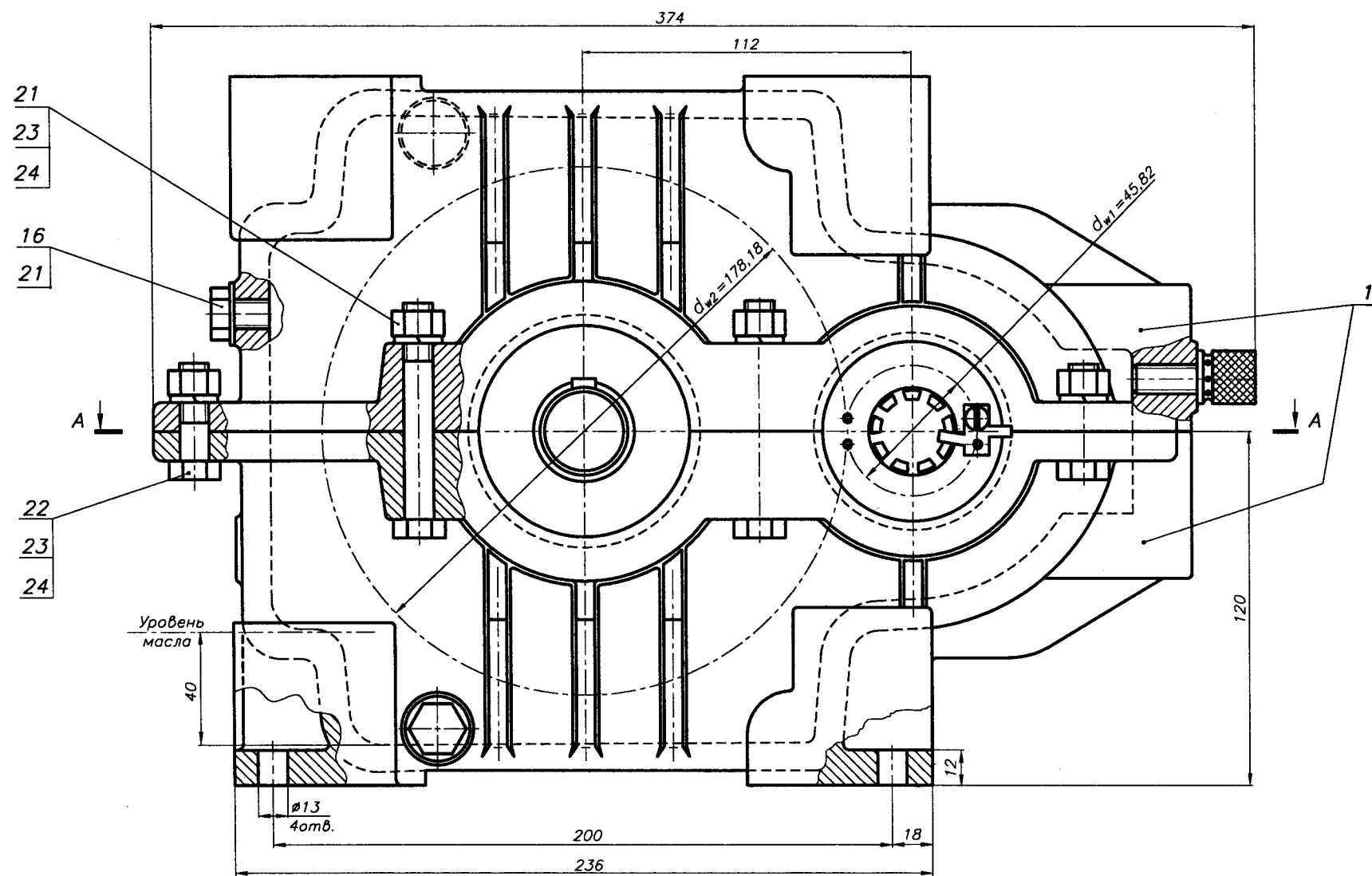
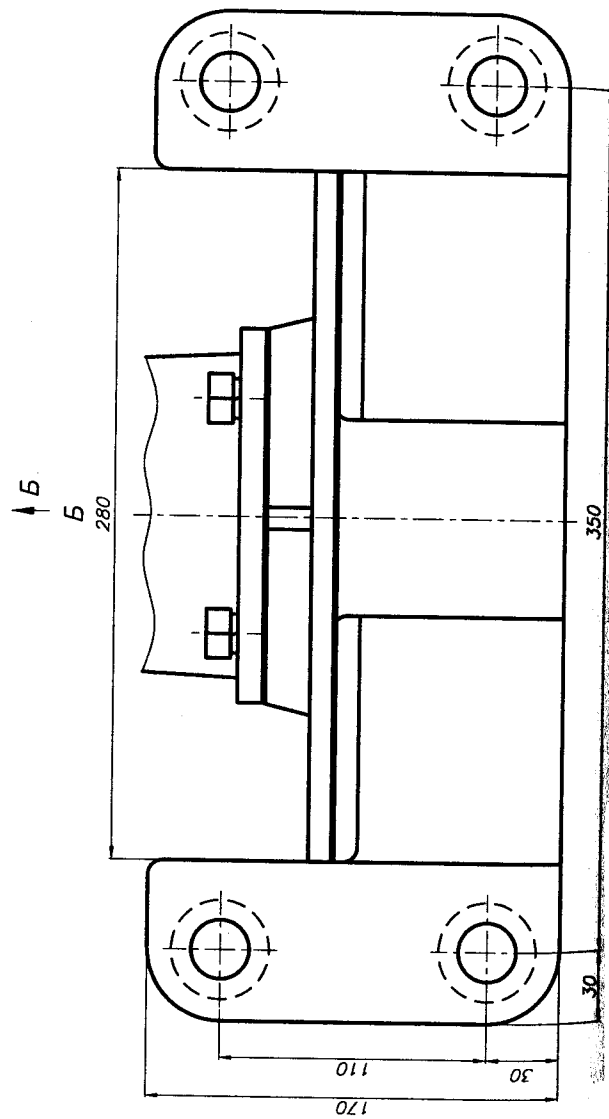
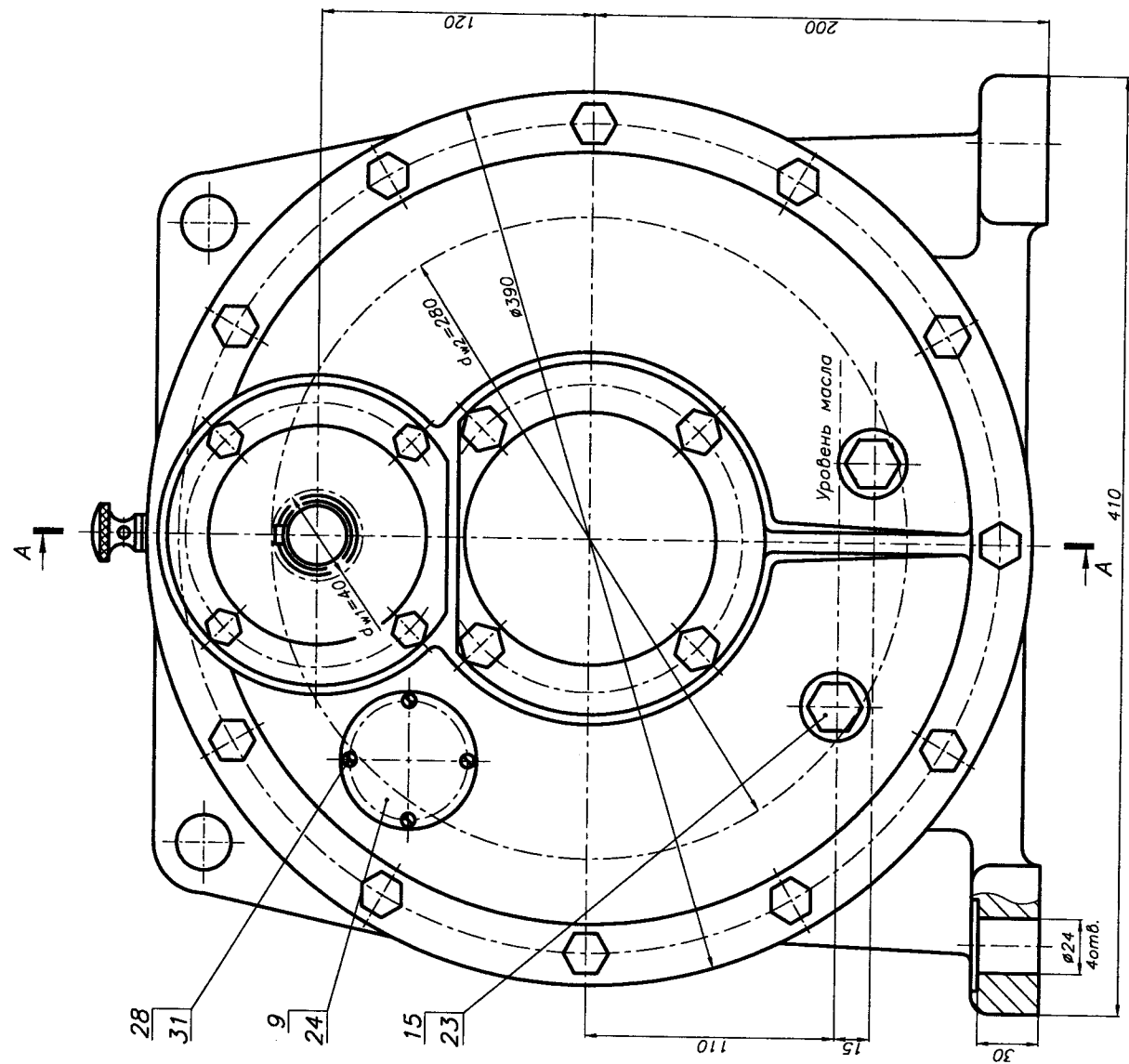
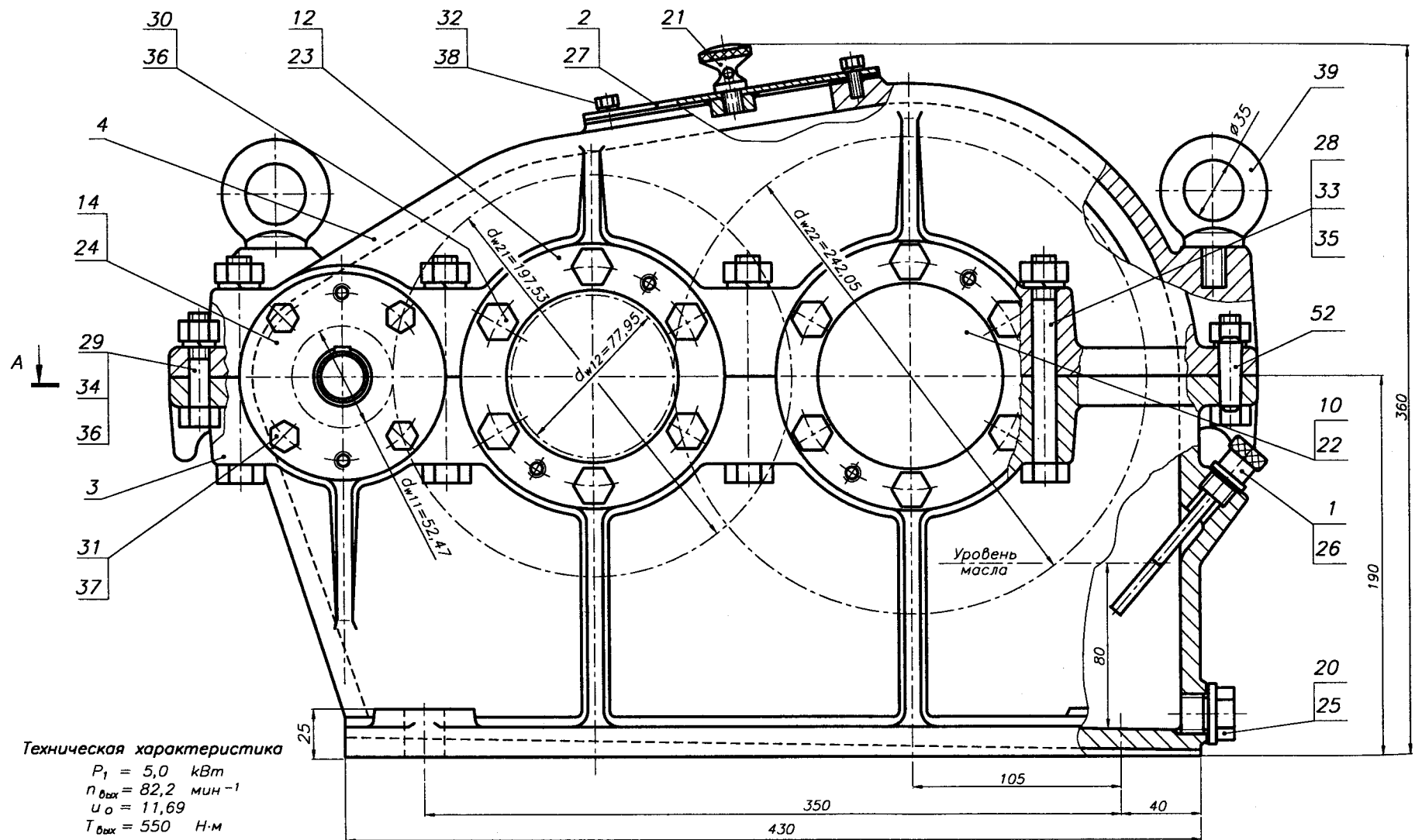


Рис. 13.2.7а



13.3. РЕДУКТОРЫ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ ДВУХСТУПЕНЧАТЫЕ



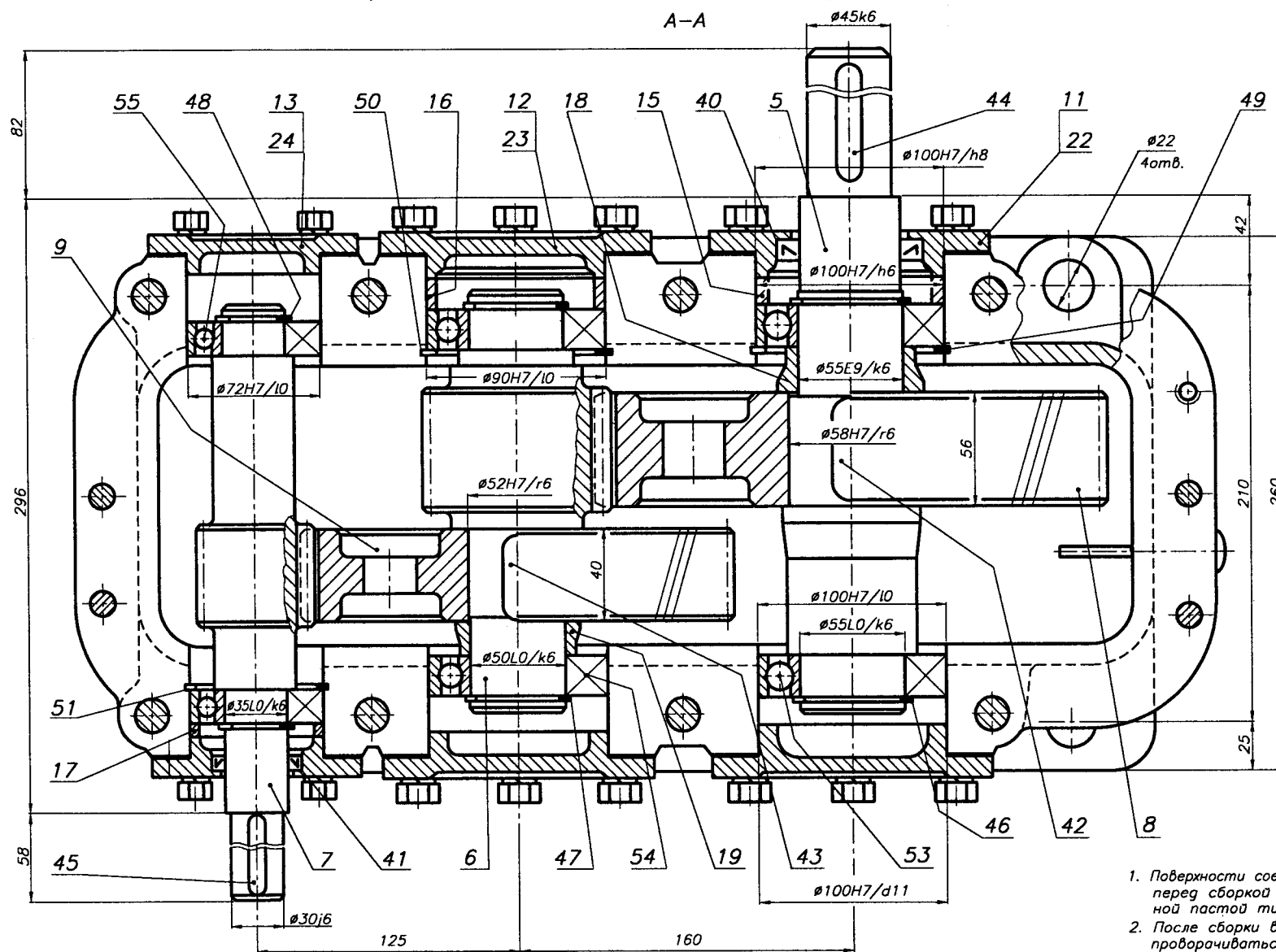
Техническая характеристика

$P_1 = 5,0 \text{ кВт}$
 $n_{вых} = 82,2 \text{ мин}^{-1}$
 $u_o = 11,69$
 $T_{вых} = 550 \text{ Н·м}$

$u_{цил1} = 3,76$ $u_{цил2} = 3,10$
 $z_1 = 17$ $z_1 = 19$
 $z_2 = 64$ $z_2 = 59$
 $m_n = 3,0 \text{ мм}$ $m_n = 4,0 \text{ мм}$
 $\beta = 13^\circ 35' 26''$ $\beta = 12^\circ 50' 19''$

1. Объем масляной ванны—4,0 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—3300 Н; выходного—12200 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места

Рис. 13.3.1а

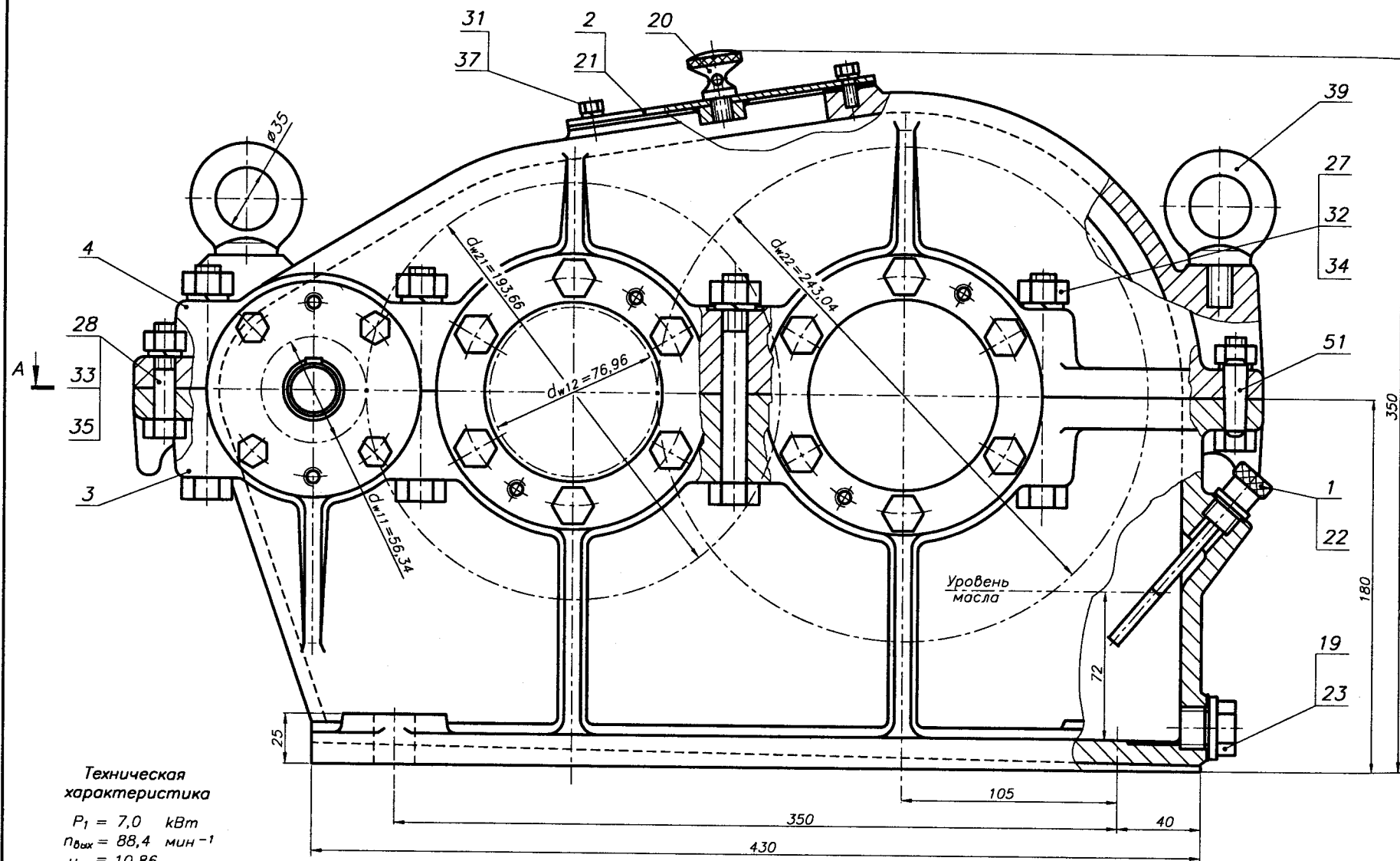


1. Редуктор выполнен по развернутой схеме с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Крышки подшипниковых узлов выполнены накладными.
3. Подшипники - шариковые радиальные однорядные.
4. Опора, ближняя к выходному (входному) участку вала, выполнена фиксирующей. Противоположная опора вала выполнена плавающей.
5. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус-крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны проворачиваться свободно, без стуков и заедания
3. Редуктор обкатать по 10...15 мин на всех режимах нагрузки

КП ДМ МС12а.13.03.01.СБ			
РЕДУКТОР цилиндрический двухступенчатый		Дет. 1	Листов 1
БНТУ		Дет. 1	Листов 1
Кафедра ДМ и ПТМ		Дет. 1	Листов 1

Рис. 13.3.16



Техническая характеристика

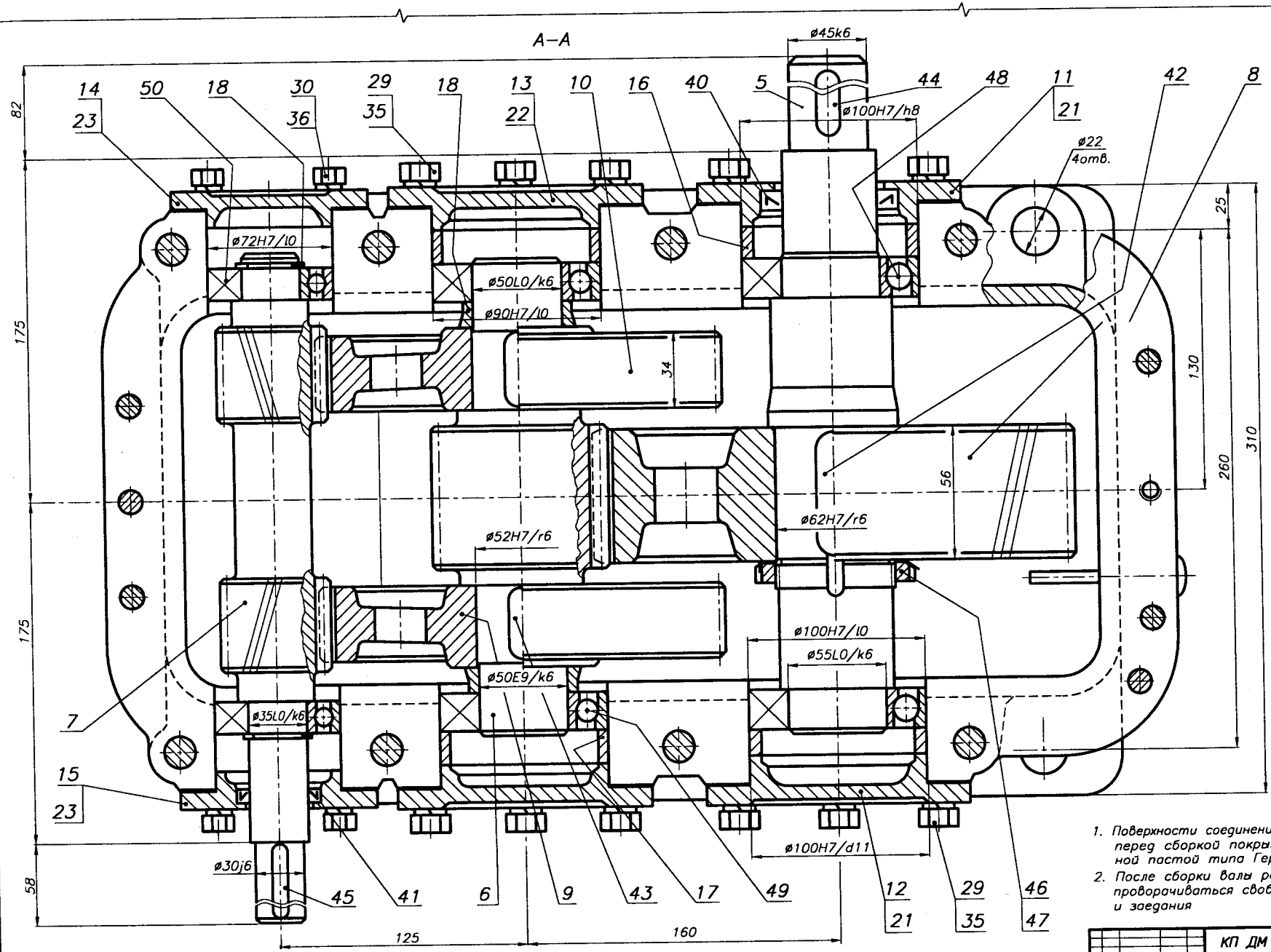
$P_1 = 7,0$ кВт
 $n_{\text{вых}} = 88,4$ мин⁻¹
 $u_o = 10,86$
 $T_{\text{вых}} = 700$ Н·м

$u_{\text{цил1}} = 3,43$	$u_{\text{цил2}} = 3,16$
$z_1 = 16$	$z_1 = 19$
$z_2 = 55$	$z_2 = 60$
$m_n = 3,0$ мм	$m_n = 4,0$ мм
$\beta = 31^\circ 34' 12''$	$\beta = 9^\circ 04' 07''$

Рис. 13.3.2а

1. Объем масляной ванны—4,0 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—4000 Н; выходного—13200 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места

1. Корпус редуктора выполнен с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Первая ступень редуктора выполнена раздвоенной.
3. Оба подшипника входного вала (шариковые радиальные однорядные) выполнены по плавающей схеме. Входной вал устанавливается шестернями относительно косозубых колес промежуточного вала.
4. Подшипники промежуточного и выходного валов - радиально-упорные шариковые с регулированием толщины прокладок поз. 21 и 22.
5. Боковые крышки - накладные.
6. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, ловно не представлены.



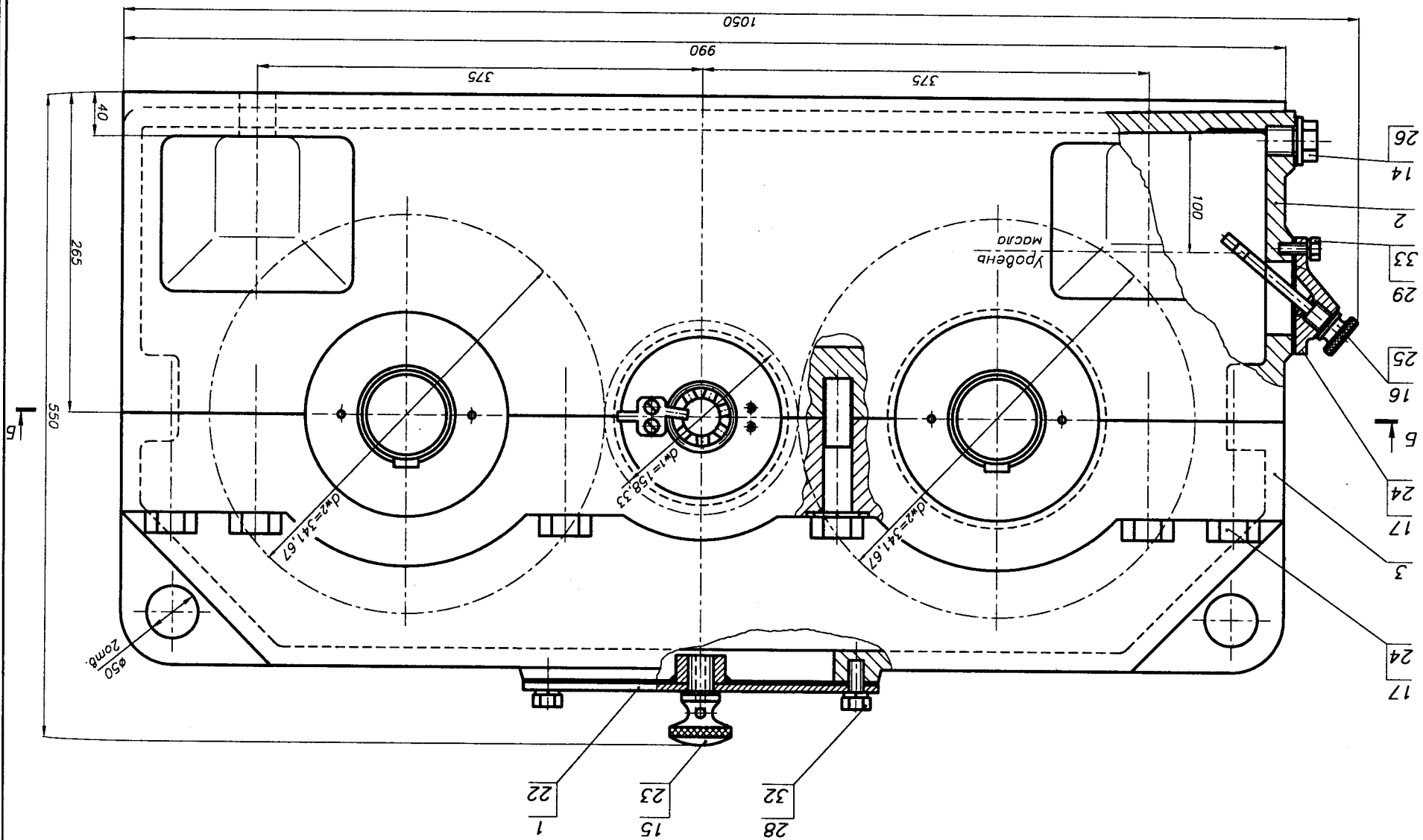
1. Поверхности соединения "корпус-крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны вращаться свободно, без стуков и заедания

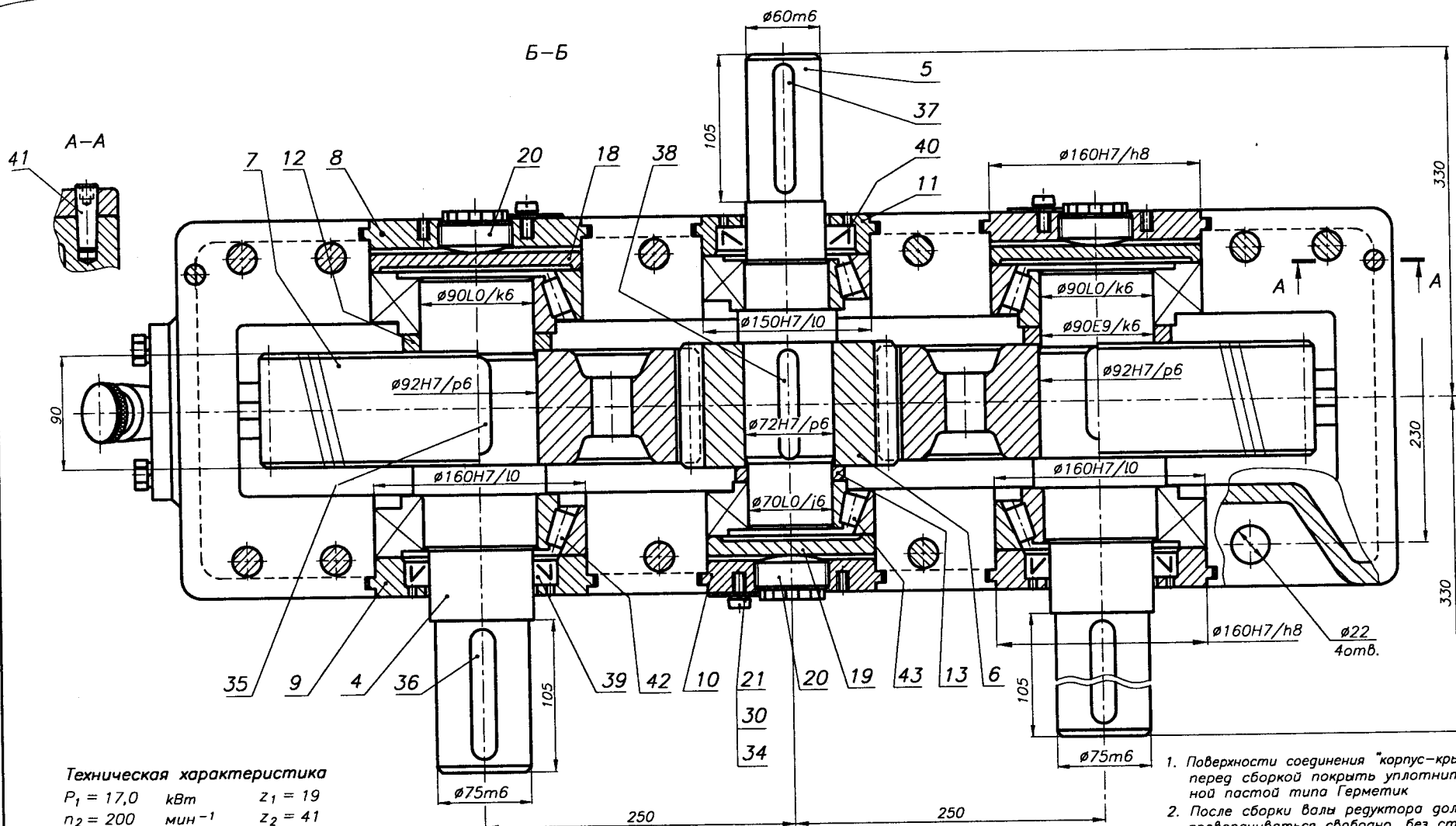
- кладок поз. 21, 22
4. Редуктор обкатать по 10...15 мин на всех режимах нагрузки

3. Осевой люфт в подшипниках:
 - промежуточного вала - 0,04...0,05 мм,
 - выходного вала - 0,05...0,06 ммобеспечить подбором толщины про-

Рис. 13.3.26

КП ДМ МС12а.13.03.02.С5			
РЕДУКТОР цилиндрический двухступенчатый			
Лист 11	Всего 1	Масштаб	1:1
НТУ "ХПИ"			
Кафедра ДМ и ГМ			





Техническая характеристика

$P_1 = 17,0$ кВт $z_1 = 19$
 $n_2 = 200$ мин⁻¹ $z_2 = 41$
 $u = 2,16$ $m_n = 8,0$ мм
 $T_2 = 2 \times 400$ Н·м $\beta = 16^\circ 15' 37''$

1. Объем масляной ванны—6,5 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков валов:
входного—22000 Н; выходного—50000 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места

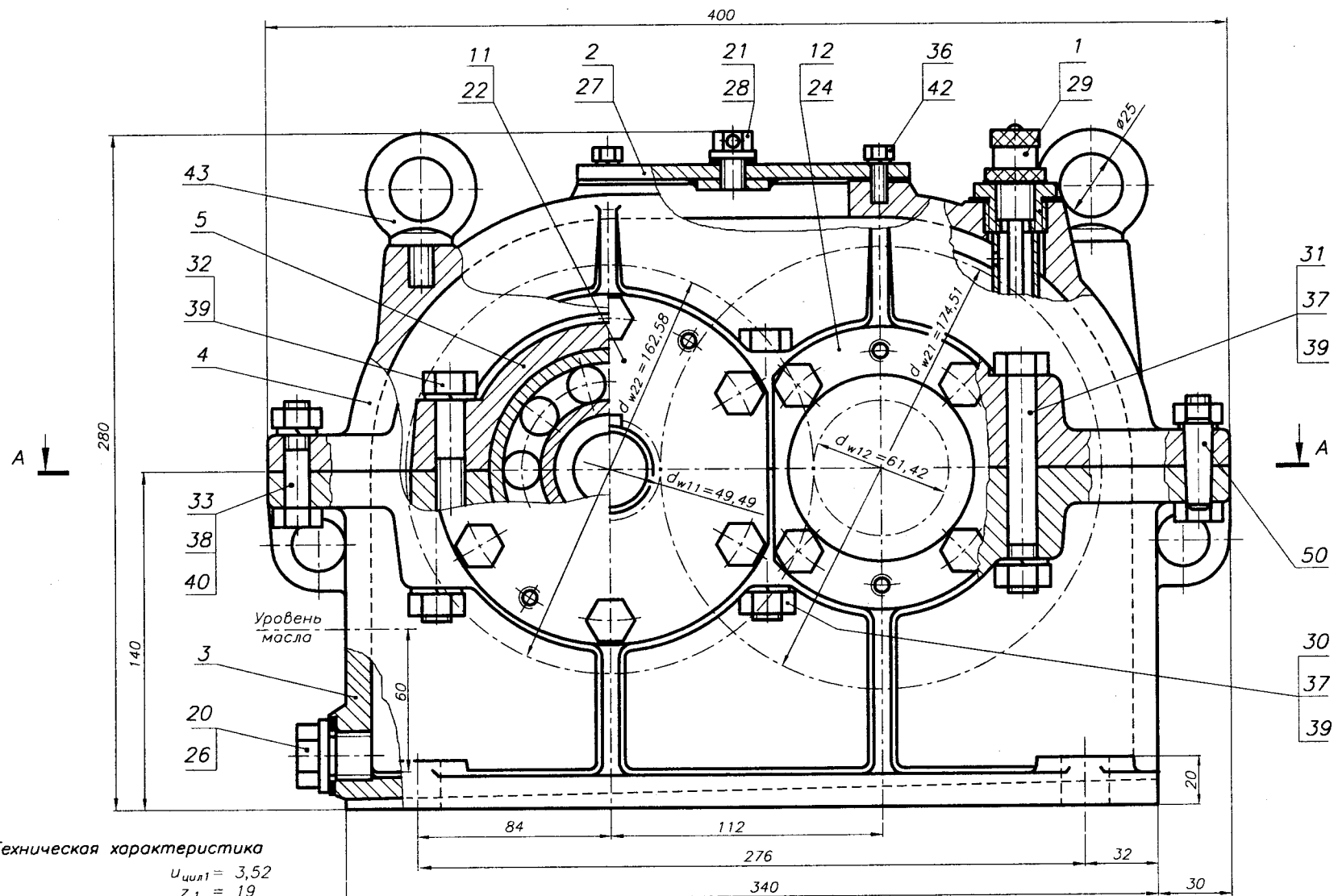
1. Корпус выполнен с внутренним расположением подшипниковых бобышек.
2. Подшипники установлены "в распор" (валы между подшипниками сжаты).
3. Крышки подшипников выполнены врезными.
4. Регулировка подшипников осуществляется винтами поз. 20.
5. Другие виды, разрез, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.

1. Поверхности соединения "корпус—крышка" перед сборкой покрыть уплотнительной пастой типа Герметик
2. После сборки валы редуктора должны вращаться свободно, без стуков и заедания
3. Осевой люфт в подшипниках:
—входного вала—0,08...0,10 мм,
—выходных валов—0,11...0,12 мм
обеспечить винтами поз. 20
4. Редуктор обкатать по 10...15 мин на всех режимах нагрузки

Рис. 13.3.36

КП ДМ МС12а.13.03.03.СБ			
РЕДУКТОР цилиндрический			
БНТУ			
Кафедра ДМ и ПТМ			

13.4. РЕДУКТОРЫ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ ДВУХСТУПЕНЧАТЫЕ СООСНЫЕ



Техническая характеристика

$P_1 = 5,0$ кВт	$U_{цил1} = 3,52$
$n_{вых} = 103,1$ мин ⁻¹	$z_1 = 19$
$u_o = 9,31$	$z_2 = 67$
$T_{вых} = 430$ Н·м	$m_n = 2,5$ мм
	$\beta = 16^\circ 17' 48''$
	$U_{цил2} = 2,65$
	$z_1 = 17$
	$z_2 = 45$
	$m_n = 3,5$ мм
	$\beta = 14^\circ 21' 41''$

Рис. 13.4.1а

1. Объем масляной ванны—3,1 л
2. Допускаемая радиальная нагрузка консольных участков вала:
входного—4600 Н; выходного—6100 Н
3. Плечо приложения консольной нагрузки—половина длины посадочного места

1. Редуктор соосный с наружным расположением подшипниковых бобышек.
2. Радиально-упорные роликоподшипники установлены "в распор".
3. Боковые крышки выполнены накладными.
4. Регулировка подшипников осуществляется изменением толщины прокладок поз. 21, 22 и 23.
5. Другие виды, разрезы, сечения редуктора, определяющие расположение элементов его оснащения, условно не представлены.