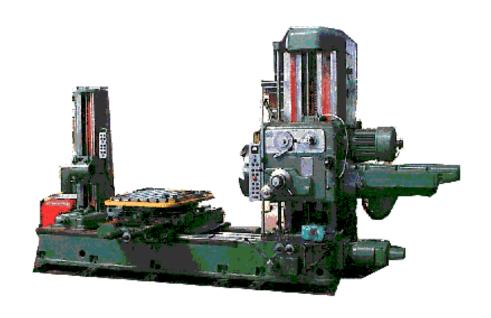
ГОРИЗОНТАЛЬНО-РАСТОЧНЫЕ СТАНКИ

2620, 2620A, 2622, 2622A



РУКОВОДСТВО К СТАНКАМ (ПАСПОРТ, ИНСТРУКЦИЯ)

sales@stanok-kpo.ru (499)372-31-73

ГОРИЗОНТАЛЬНО-РАСТОЧНЫЕ СТАНКИ 2620, 2620A, 2622, 2622A

РУКОВОДСТВО К СТАНКАМ

Часть І

stanok-kpo.ru sales@stanok-kpo.ru (499)372-31-73

В/О СТАНКОИМПОРТ

CCCP

MOCKBA

Настоящее руководство предназначается для ознакомления с конструкцией станка, его управлением и уходом за ним.

Прежде чем приступить к установке станка и работе на нем, следует хорошо ознакомиться с содержанием данного руководства.

Завод-изготовитель оставляет за собой право вносить в конструкцию станков дальнейшие изменения и усовершенствования, не отраженные в настоящем руководстве.

The purpose of the present Manual is to furnish information on machine design, control and maintenance.

Read this Manual attentively before erecting and operating the machine.

Machines manufactured by the plant are subject to amendments and improvements not reflected in the present Manual.

CO	TI	E.	т	W	A	E3	EÆ	£.

CONTENTS

	Стр.		Page
і, назначение	7	I. APPLICATION	7
и. РАСПАКОВКА И ТРАНСПОРТИРОВКА	8	II. UNPACKING AND SHIPMENT	8
и. монтаж и установка	9	III. MOUNTING THE MACHINE	9
1. Фундамент	9 12 14	1. Foundation Plate	9 12 14
IV. ПОДГОТОВКА К ПЕРВОНАЧАЛЬНОМУ ПУСКУ	15	IV. PREPARATION FOR FIRST STARTING	15
V. ПАСПОРТ	15	V. MACHINE CERTIFICATE	15
1. Паспортные данные 2. Механика станка 3. Комплектация станка 4. Орсаны управления станка 5. Кинематика станка	16 23 29 31 33	1. Specification	17 24 30 31 34
VI. ONUCAHUE	41	VI. DESCRIPTION OF MACHINES	41
1. Общее устройство станка 2. Конструкция узлов станка Станина Шинидельная бабка Стол Задняя стойка Электрооборудование на станке Принадлежности Оптические устройства Электрооборудование 3. Кинематика станка Цень главного движения Цень подач 4. Управление станком Вращение Перемещение подвижных органов станка Зажимы подвижных органов станка 5. Блокировки станка VII. СМАЗКА	41 41 42 47 48 48 49 49 49 61 67 71 72	1. General Construction 2. Construction of Machine Assemblies Bed Head Stock Table End Support Column Electrical Equipment on Machine Accessories Optical Devices Electrical Equipment 3. Machine Kinematics Main Motion Train Feed Tpain 4. Machine Controls Rotation Motion of Moving Members Clamps 5. Interlocking Devices VII. LUBRICATION	41 41 42 48 48 49 49 49 61 61 72
VIII. УКАЗАНИЯ ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ	80	VIII. DIRECTIONS FOR OPERATION	80
1. Измерение перемещений подвижных органов станка 2. Оптические устройства 3. Механизм точного останова по координатам Принцип действия механизмов точного останова Установка шкалы индикатора механизма точного останова Настройка штани с упорами	80 81 81 82 84 84	Measurement of Moving Members Motion Optical Arrangement	80 81 81 82 84
4. Нарезание резьбы	84	4. Cutting Threads	84

	Стр.	•	Page
ІХ. ИНСТРУКЦИЯ ПО РЕГУЛИРОВКЕ	85	IX. INSTRUCTIONS FOR ADJUSTMENT	85
1. Регулировка подшинников шниндельного устройства	90 90 92 92 92 92 94 94	1. Adjustment of Spindle Unit Bearings Hollow Spindle (Models 2620 and 2620A) Hollow Spindle (Models 2622 and 2622A) Facing Head Spindle Boring Spindle 2. Adjustment for Clearance in Screw Pair of Radial Tool Slide Motion (Models 2620 and 2620A) 3. Adjustment of Tail Stock Thrust Ball Bearings 4. Adjustment of Main Safety Device Manner of Adjustment 5. Adjustment of Clamps Head Stock Clamp Rotory Table Clamp Adjustment of Saddle Clamps 6. Adjustment of Table Swivel Indicator 1. Adjustment of Table Swivel Indicator 1. Adjustment of Table Swivel Indicator 2. Adjustment of Table Swivel Indicator 3. Adjustment of Table Swivel Indicator	85 88 88 88 89 90 90 92 92 92 92 94 94
х. Указания по ремонту	99	X. DIRECTIONS FOR REPAIR	99
1. Ремонт стапка		1. Repair	99 100
Приложение 1. Подшинники качения		Appendix 1. Antifriction Bearings	114 121

І. НАЗНАЧЕНИЕ

Станки моделей 2620, 2620A. 2622 и 2622A (общего размера) предназначены для обработки корпусных деталей, имеющих точные отверстия, связанные между собой точными расстояниями.

Наибольший вес обрабатываемой детали (при равномерно распределенной нагрузке на стол станка) 2000 кг.

На станках может производиться: сверление, растачивание, зенкерование, развертывание отверстий, обтачивание торцов радиальным суппортом (модели 2620 и 2620А), фрезерование торцовыми фрезами и нарезание внутренней резьбы расточным шпинделем, а также нарезание резьбы радиальным суппортом (модели 2620 и 2620А) при продольном движении стола.

Станки моделей 2620 и 2620А с радиальным суппортом на встроенной планшайбе и нормальным выдвижным шпинделем диаметром 90 мм отличаются большей универсальностью. Они преимущественно предназначаются для работ, требующих применения радиального суппорта при обтачивании торцовых поверхностей и при консольном растачивании отверстий больших диаметров.

Станки моделей 2622 и 2622А с усиленным выдвижным шпинделем диаметром 110 мм без радиального суппорта отличаются повышенной жесткостью и виброустойчивостью шпиндельной системы и имеют преимущество перед другими станками при работах, не требующих применения радиального суппорта.

В зависимости от требований, предъявляемых к отсчету и установке по координатам, станки имеют два исполнения:

1) с оптическим устройством;

2) с механизмом точного электроостанова. Станки моделей 2620 и 2622 с оптическими экранами (цена деления 0,01 мм) преимущественно предназначаются для работ в механических и инструментальных цехах при необхо-

1. APPLICATION

Machines, models 2620, 2620A, 2622 and 2622A (of common size) are designed for machining housings with a high centre-to-centre accuracy.

Maximum weight of the work, with the load uniformly distributed on the machine table, is 2000 kg.

The machines can be used for drilling, boring, countersinking, reaming, facing (models 2620 and 2620A), milling with end mills, internal threading with a boring spindle and, in the case of models 2620 and 2620A, for thread cutting with a radial tool slide, with the table moving in the longitudinal direction.

Machines, models 2620 and 2620A with a radial tool slide on the built-in facing head and a traversing spindle of 90 mm diameter, have great versatility and are mostly designed for operations requiring the use of a radial tool slide for facing and for cantilever boring of holes of large diameters.

Machines, models 2622 and 2622A, with a reinforced traversing spindle of 110 mm diameter, but without a radial tool slide, are provided with a spindle system of increased rigidity and resistance to vibration, and are preferred for operations that do not necessitate the use of a radial tool slide.

To meet the requirements of readings and coordinate setting, the machines are manufactured in two versions:

- 1) with optical device;
- 2) with mechanism of precision electric stop. Machines, models 2620 and 2622, with optical screens (value of each division is 0.01 mm) are intended for operation in mechani-

димости получения повышенной точности отсчета координат.

Станки моделей 2620A и 2622A с нониусами (цена деления 0,05 мм) и механизмом точного электроостанова предназначены для широкого применения в механических цехах.

Механизм электроостанова позволяет производить повторную установку координат по упорам с точностью до 0,05 мм, что в значительном ряде случаев исключает необходимость применения дорогостоящих кондукторов при обработке партий повторяющихся деталей.

П. РАСПАКОВКА И ТРАНСПОРТИРОВКА

Станки поставляются заказчику в упакованном виде. При транспортировке упакованного станка следует избегать резких толчков.

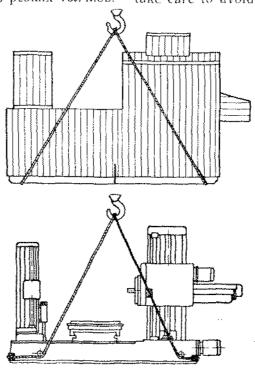
cal and tool work-shops when a high degree of accuracy of coordinate readings is required.

Machines, models 2620A and 2622A, with verniers (value of each division is 0.05 mm) and mechanism of precision electric stop are designed for extensive employment in mechanical workshops.

The mechanism of electric stop enables repeated coordinate setting relative to rests to be effected with an accuracy of 0.05 mm, which in many cases obviates the necessity of using expensive jigs to machine identical workpieces.

II. UNPACKING AND SHIPMENT

Machines are supplied to the customer in crates. When a crated machine is being shipped, take care to avoid sudden jerks.



Фиг. 1. Схема транспортировки станка

Fig. 1. Transportation diagram

Кантовать или переворачивать упакованный станок воспрещается! Правильное положение ящика при подъеме указано на нем соответствующими надписями.

При распаковке станка надо следить за тем, чтобы не повредить его.

При транспортировке распакованного станка следует располагать подъемный крюк приблизительно на линии, проходящей через центр тяжести станка (фиг. 1). Подъем произ-

Turning over a crated machine is **prohibited!** To ensure proper position of the machine in hoisting, comply with the inscriptions on its crate.

When a machine is being unpacked, care should be exercised not to cause damage to it.

To transport an unpacked machine, arrange the hoisting hook approximately on the line passing through the centre of gravity of the machine (Fig. 1). To hoist, use steel ropes placводится стропами, задетыми за две стальные штанги диаметром 60 мм, вставляемые в отверстия станины.

В местах соприкосновения строп с частями станка следует проложить прокладки (куски дерева или какого-нибудь другого мягкого материала) для того, чтобы не помять канатом кожухи, рукоятки и другие детали и не испортить окраску станка.

III, МОНТАЖ И УСТАНОВКА

1. ФУНДАМЕНТ

Форма и размеры фундамента для установки станка указаны на фиг. 2a и 2b.

На фундаменте устанавливается станок, электропскаф и агрегат электромащин.

ed over two steel bars, 60 mm, in diameter, inserted into the bed openings.

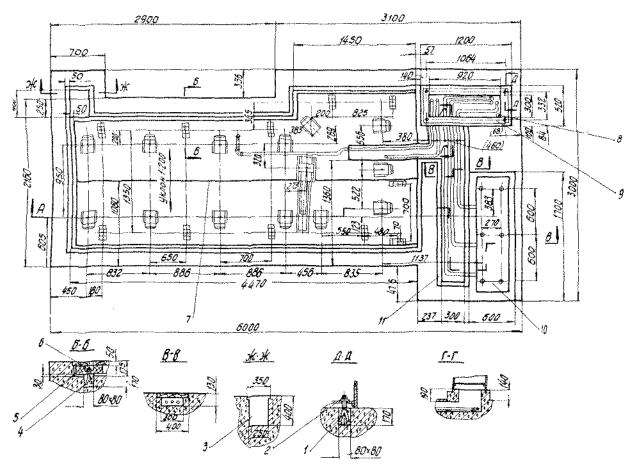
Where steel ropes are in contact with machine parts, place distance pieces (wooden blocks or some other soft material), to avoid damage caused by the ropes to housings, handles and other parts, and to protect the coat of paint.

III. MOUNTING THE MACHINE

1. FOUNDATION PLATE

Shape and dimensions of the machine foundation plate are shown in Fig. 2a and Fig. 2b.

The machine proper, the electrical cabinet and electric motor-generating set are mounted on the foundation plate.



Фиг. 2а. Техническое задание на фундамент

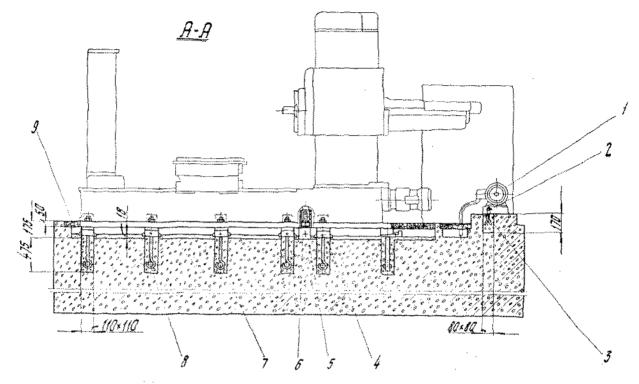
1 — болт разводной, дет. № 06005 (4 шт.); 2 — гайка М12, ГОСТ 5927—51 (4 шт.); 3 — маслосборный колодец; 4 — болт разводной, дет. № 06003 (11 шт.); 5 — брусок-опора настила, дет. № 06004 (11 шт.); 6 — гайка М16, ГОСТ 5927—51 (11 шт.); 7 — средняя линия фундамента; 8 — электрошкаф; 9 — электроввод; 10 — электромашинный агрегат; 11 — маслоотводящий канал (уклон два канала 1:200)

Fig. 2a. Foundation layout

I – adjustable screw, drawing No. 06005 (4 pcs): 2 – nut M12, FOCT 5927-51 (4 pcs); 3 – 6it sump; 4 – adjustable screw, part No. 06003 (11 pcs); 5 – foundation wooden plate, drawing No. 06004 (11 pcs); 6 – nut M16, FOCT 5927-51 (11 pcs); 7 – foundation middle line; 8 – electrical cabinet; 9 – electrical cabinet input; 10 – power unit; 11 – 6] drain channel (with a gradient of 1 in 200)

Станок имеет тяжелую подвижную часть весом около 4000 кг (стол — 2000 кг и установленное на нем обрабатываемое изделие — до 2000 кг). Поэтому размеры и вес фундамента должны быть выбраны такими, чтобы обеспечить сохранение точности станка при любом положении подвижной части. При

The machine incorporates a rather heavy moving part weighing about 4,000 kg (2,000 kg table and 2,000 kg work-piece). That is why the foundation plate dimensions and weight must be large enough to provide for precise leveling of the machine at any position of the moving part. At good hard ground (excepting the rock



Фиг. 2b. Техническое задание на фундамент

I — электромашинный агрегат; 2 — гойка М16 ГОСТ 5927—51 (4 шт.); гайка М16, ГОСТ 6959—54 (4 шт.); 3 — болт разводной, дет. № 06003 (4 шт.); 4 — установочный башмак, 2Р79-13с (13 шт.); 5 — стержень, дет. № 06006 (1 шт.); 6 — установочный башмак, дет. № 06002 (14 шт.); 8 — болт фундаментный, дет. № 06001 (14 шт.); 9 — цементная подливка

Fig. 2b. Foundation layout

1—power unit; 2—nut M16, FOCT 5927-51 (4 pcs), nut M16, FOCT 6959-54 (4 pcs); 3—adjustable screw, drawing No. 06003 (4 pcs); 4—adjusting since, 2P79-13c (13 pcs); 5—rod, drawing No. 06006 (1 pc); 6—adjusting since, drawing No. 0600 of the machine model 265 (1 pc); 7—rod, drawing No. 06002 (14 pcs); 8—foundation bolt, drawing No. 06001 (14 pcs); 9—cement grout

хорошем плотном грунте (за исключением скального) высота фундамента должна быть не менее 1,5 м. При налични слабых прослоек (торфа, плывуна и других) следует увеличить высоту фундамента и принять другие специальные меры. Фундамент рекомендуется изготовлять из железобетона.

Уменьшение глубины фундамента против рекомендуемой и прочне отклонения, вызывающие понижение жесткости фундамента, недопустимы, так как при этом точность станка во время эксплуатации может не соответствовать нормам точности завода-изготовителя.

При перемещении стола с изделием прогиб фундамента в вертикальных продольной и

ground) the height of the foundation plate should be not less than 1.5 m. At soft ground (running ground and peat layers) the height of the foundation plate should be accordingly increased and other special measures be taken. It is recommended to prepare the foundation plate of the reinforced concrete.

Depth of the foundation plate less than specified and other deviations decreasing rigidity of the foundation impair accuracy of the machine and therefore it may not correspond to the Manufacturing plant standards.

Manufacturing plant standards.

Sagging of the foundation plate in vertical longitudinal and lateral planes at various table movements should be not over 0.01 mm at 1,000 mm length.

поперечной плоскостях должен быть не более 0.01:1000 mm.

Схема нагрузок на фундамент показана на фиг. 3.

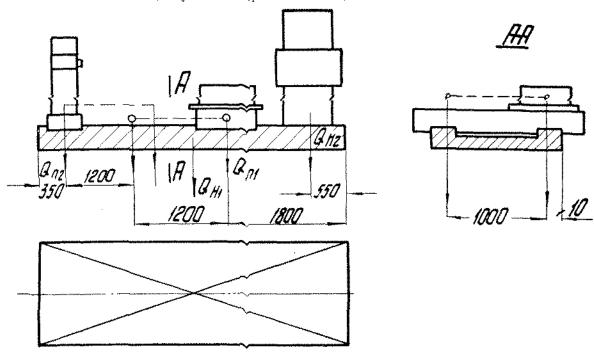
Детали фундамента и стандартные крепежные изделия заводом-изготовителем не поставляются. Они изготавливаются потребнтелем по прилагаемым к станку чертежам.

На поверхность фундамента следует нанести маслостойкое покрытие для защиты от воздействия на него масла, эмульсии и пр.

Scheme of the loads upon the foundation plate is shown in Fig. 3.

Foundation plate details and standard fastening means are not supplied by the Manufacturing plant. They should be prepared by the Customer in accordance with the drawings attached to the machine.

Apply an oil-resistant coating to foundation plate surfaces to protect them against the effect of oil, emulsion, etc.



Фиг. 3. Схема нагрузок на фундамент Q_{H_1} — станина, 2600; Q_{H_2} — ценодвижных частей, кг: Вес родвижных частей, кг: Вес родвижных частей, кг: Q_{H_1} — стол с взделием (Ресом 2000 кг), 3900; Q_{H_2} — задили стойкв, 700.

Fig. 3. Loads on foundation: Weights of stationary parts, kg: $Q_{H_4} = \text{bed, 2600;} \quad Q_{H_8} = \text{front support column and head stock, 2600.} \\ \text{Weights of moving parts, kg:} \\ Q_{H_1} = \text{table with work (weighing 2000 kg), 3000;} \quad Q_{H_8} = \text{end support column, 700.}$

Спецификация деталей фундамента Фиг. 2b)

- Фиг. 20)						
Наименование деталей	№ чортежа	Количество штук на станок	Мате- риал	Примечание		
Болт фундаментный	06002 06003 06004 06005 06006	14 14 15 11 4 1	Ст.5 Ст.5 Ст.5 Дерево Ст.5 Сталь 45	Детали подлежат изго- товлению заказчиком но посылаемым со станком чертежам		

Foundation detail specification

(Fig. 2b)

Part name	Drawing No.	Quantity per machine	Material	Note
Foundation bolt	06001	14	Steel 5	All details should be
Rod	06002	14	Steel 5	prepared by the consumer in ac-
Expansion bolt	06003	15	Steel 5	cordance with the
Wooden plate , .	06004	11	Wood	drawings supplied with the machine
Expansion bolt	0 6 005	4	Steel 5	with the indentity
Rod	06 006	1	Steel 45	
Shoe	6030, model 265	1	o de la constante de la consta	The second secon
Shoe	2P79-13c	13		- was a second

Спецификация стандартных деталей фундамента $(\Phi ur. 2b)$

Наямено- вание деталей	Раз- мер	Стандарт	Количе- ство штук на станок	Примечание
Гайка	M12	ΓΟ СТ 5927—5 1	4	Детали за-
*	M16	ГОСТ 5927 – 51	15	водом-изго- товителем
71	M20	ГОСТ 5927—51	13	не постав- ляются
Шайба	12	ГОСТ 6959—54	4	
*	16	FOCT 6959 - 54	15	
*	20	ГОСТ 6959 — 54	14	
	İ	{		J

2. МОНТАЖ СТАНКА

- 1. Перед монтажом станок должен быть тщательно очищен от защитной густой смазки.
- 2. Станок поставляется потребителю со снятым противовесом шпиндельной бабки, поэтому при монтаже следует установить на станок противовес.

Порядок установки противовеса:

- а) вставить в отверстие противовеса стальной стержень диаметром 45 мм с выступающими концами и поднять противовес краном в крайнее верхнее положение вдоль задней стенки стойки (фнг. 4, A);
- б) присоединить к висящему на кране противовесу свешивающийся с блока конец троса с роликом. Ролик вставить в паз вялки, находящейся в противовесе, установить ось и зашплинтовать ее;
- в) опустить осторожно краном противовее в крайнее нижнее положение (фиг. 4, *B*). Одновременно вращением рукоятки *132* (фиг. 19) поднимать шпиндельную бабку по

Foundation standard detail specification

(Fig. 2b)

Part name	Dimen- sions	Standard	Quantity per machine	Note
Nut	M12	5927 51	4	These de-
π	M16	5927 - 51	15	tails are
	M20	5927—51	13	ones and
Washer	12	6959 54	4	are no supplied
*	16	6959-54	15	with the
, l	20	6959 54	14	machine

2. ASSEMBLING

- 1. Prior to assembling the machine, carefully clean it of dirt and slushing compound.
- 2. The machine is supplied to the customer with the head stock counterweight removed, therefore, in assembling, the latter should be reinstalled.

To place the counterweight in position, proceed as follows:

- a) insert into the counterweight opening a 45 mm diameter steel bar projecting at both ends, and using a crane, lift the counterweight to the extreme upper position along the rear wall of the support column (Fig. 4, A);
- b) with the counterweight in this position, connect to it the rope end with roller overhanging from the pulley. Insert the roller in the counterweight fork, install the axle and lock it;
- c) carefully lower the counterweight by the crane as far as it goes (Fig. 4, B).

Simultaneously, turning handle 132 (Fig. 19), raise the head stock along the ways.

направляющим стойки. Направляющие стойки и винт подъема перед этим смазать маслом;

- г) отвернуть и снять нижнюю короткую часть направляющего швеллера с задней стороны стойки и ввести противовес своими пазами в направляющие швеллера;
- д) опустить шпиндельную бабку вниз, освободить груз от крана и закрепить нижнюю часть швеллера на стойке;

Do not fail to lubricate the ways and lifting screw;

- d) turn off and remove the lower shorter part of the guide channel from the rear side of the support column, and insert the counterweight directing its slots along the channel ways;
- e) lower the head stock, disengage the load from the crane and fix the channel lower part in position;

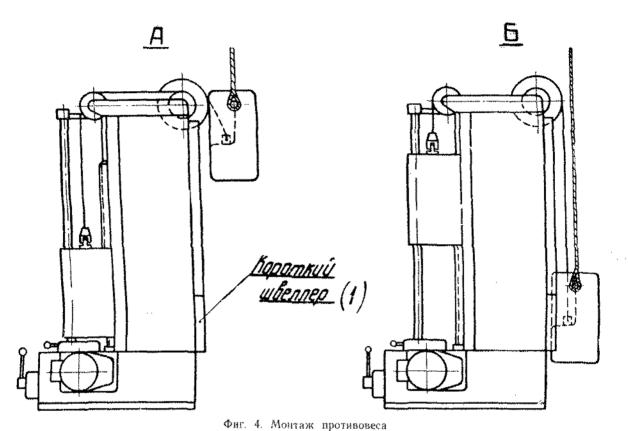


Fig. 4. Installation of counterweight

(1)—Short channel bar

е) поставить и закрепить кожух противовеса и верхний кожух блочника, после чего проверить перемещение противовеса и шпиндельной бабки на стапке.

ВНИМАНИЕ!

При монтаже под грузом не стоять! Работать на станке при снятом кожухе груза воспрещается.

- 3. Произвести отжатие соответствующими рукоятками всех подвижных узлов станка, чтобы они могли перемещаться.
- 4. Произвести монтаж электрооборудования.

f) install and fix the counterweight casing and the block upper housing; check the travel of the counterweight and head stock on the machine.

CAUTION!

Do not stand under load during assembly. It is prohibited to operate the machine with the casing removed,

- 3. Operate the corresponding handles and release all moving units to ensure their travel.
 - 4. Mount electrical equipment.

3. УСТАНОВКА СТАНКА

Порядок установки станка на фундаменте:

1. Установить на фундаменте клиновые регулируемые башмаки, расположив их в соответствии с чертежом фундамента (фиг. 2a и 2b). Нижние опорные плоскости башмаков должны находиться на одном уровне.

Произвести подливку башмаков жидким цементом.

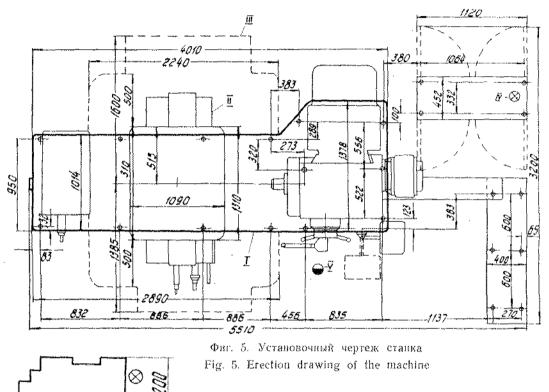
3. INSTALLATION

To install the machine on the foundation:

1. Place on the foundation wedge type adjusting shoes arranging them in compliance with the foundation drawing (Fig. 2a and 2b).

The lower bearing surfaces of the shoes must be level.

2. Apply liquid cement to the shoes.



Фиг. 6. Планировочный Fig. 6. Overall dimenгабарит станка (масштаб sions of the machine (in 1:100): 1:100 scale)

— электроввод; о место в electric input; о орегадля рабочего tor's position

3. Установку станины на башмаки производить только после полного затвердевания фундамента и цементной подливки башмаков.

4. Произвести предварительную выверку направляющих станины в двух направлениях посредством точного уровня и линейки.

- 5. После предварительной выверки станины проверить перпендикулярность направляющих передней и задней стоек к направляющим станины, регулируя соответствующие башмаки и затягивая болты. При этом допускается изменение первоначально полученного положения направляющих станины в пределах нормы.
- 6. Произвести окончательную проверку точности станка в соответствии с нормами

- 3. Install the bed on the shoes only after complete setting of the foundation and cement grout of the shoes.
- 4. Give a first check up to the bed ways in two directions, using a precision level and a rule for this purpose.
- 5. Next, check whether the front and rear support column ways are perpendicular to the bed ways, adjusting the corresponding shoes and tightening the bolts. In this case, the initial position of the bed ways may vary within allowable limits.
- 6. Give the machine a final check up for accuracy in compliance with the standards of

точности акта приемки ОТК завода-изготовителя.

Так как станок изготовляется на заводе по нормам точности (ГОСТ 2110—57), то его точность при эксплуатации зависит от правильной выверки станка при установке. Установочный чертеж станка приведен на фиг. 5.

При мечания: 1. Затяжку фундаментных болтов пря выверке стапка необходимо производить, винмательно следя за показаннем уровня. При неумелой затяжке станина деформируется.

 Станина должна быть жестко притянута болтами к фундаменту. Стыки оснований башмаков с фундамен-

том должны быть жесткие.

 Ввиду необходимости при выверке станка неремещать подвижные органы следует произвести заправку масляной системы в соответствии с прилагаемой в станку схемой смазки.

IV. ПОДГОТОВКА К ПЕРВОНАЧАЛЬНОМУ ПУСКУ

Перед пуском станка необходимо:

- 1. Тщательно протереть выдвижной шпиндель, направляющие станины, нижних и верхних саней стола, передней и задней стоек, планшайбы, хвостовой части, винты и другие подвижные элементы.
- 2. Отжать зажимы шпиндельной бабки, верхних и нижних саней, шпинделя, суппорта планшайбы, люнета задней стойки, поворотного стола и саней задней стойки. Проверить (от руки) перемещение перечисленных элементов станка.
- 3, Залить масло для смазки во все масленки и резервуары в соответствии со схемой смазки (фиг. 37).
- 4. Произвести обкатку станка на холостом ходу. В первый период после пуска станка не рекомендуется работать с применением максимальных оборотов, подач и нагрузок.

Инвентарный №_____

V. n	ІАСПОРТ
Тип станка:	Горизонтально-расточный с неподвижной стойкой.
Модель	
Завод-изготовитель:	Станкостроительный завод им. Свердлова, г. Ленинград
Заводской номер	
Год выпуска	
Завод	
Цeх	
Место установки	
Время пуска станка в эксплуатацию	
Класс точности:	H
Станок особо при-	
годен или приспо-	
соблен:	универсальный

accuracy specified by the acceptance statement of the manufacturer's inspection department.

Because the machine is manufactured according to standards of accuracy (ΓΟCT 2110-57), its accuracy in operation is dependent on the correct alignment in setting up. For erection particulars see Fig. 5.

Notes: 1. As the foundation bolts are tightened in truing the machine, the level readings should be carefully observed. Inadequate tightening may cause deformation of the bed.

2. The bed and foundation must be rigid connected by means of bolts. The joints between the shoe bearing

surfaces and the foundation must be rigid.

3. Since the machine moving members have to be shifted during alignment, the lubrication system must be primed with oil in compliance with the lubrication chart attached to the machine.

IV. PREPARATION FOR FIRST STARTING

Prior to starting the machine, proceed as follows:

- 1. Wipe thoroughly the traversing spindle, bed ways, top and bottom saddles of the table, front and rear support columns, facing head, head stock extension and other moving members.
- 2. Unclamp the head stock, top and bottom saddles, spindle, facing head tool slide, end support column bearing, end support column saddle and rotary table. Check these parts by hand for easy motion.
- 3. Fill all reservoirs and oilers with lubricant in compliance with the lubrication chart (Fig. 37).
- 4. Run in the machine at no load. In the running in period, do not operate the machine at maximum revolutions, feeds and loads.

V. MACHINE CERTIFICATE

Type of machine:	Horizontal boring, drilling and milling machine with stationary support column
Model	
Manufacturer:	Sverdlov Machine Building Plant, Leningrad
Serial No.	
Date of manufacture	
Plant	
Shop	
Location of machine	
Machine set in ope	
ration, date	
Class of accuracy:	1-1
Machine is specially	
designed or suited:	universal

1. ПАСПОРТНЫЕ ДАННЫЕ

	Для станков моделой					
Наимснование параметрон	2620	2620A	26:22	2622A		
Основные нараметры		ΓΟCT 7058	5 4 , тип А			
Исполнение по ГОСТ	i	ļ	11			
Диаметр выдвижного расточного шпинделя, мм:			, p. 1111 - C.111 - 111			
пормальный	90	90				
усиленный	[110	110		
Габаритные размеры, жж:	Ì	j	10 AV			
даина	5510	5510	5510	5 5 1 0		
пирина	3 200	3 200	3 200	3 200		
высота	3012	3 012	3 0 12	3 012		
Вес станка, кг	12 000	12 000	11800	11 800		
Наибольшие рекомендуемые основ-						
пые размеры обработки, мм:	000					
диаметр расточки шпинделем	320	320	320	320		
диаметр расточки суппортом	600	600		~~		
длина расточки и обточки сун- нортом иланшайбы	400	400		- spinner		
диаметр торцовой обточки суп- портом планшайбы	550	550				
наибольший диаметр сверла (по конусу)	65	65	80	80		
Стол			Ì.			
Размеры рабочей площади стола, м.н.:	1 100	1.100				
данна . , . ,	1 120	1 120	1 120	I 120		
ширипа	900	900	900	900		
Наибольшее перемещение, мм:						
продольное	1 150	1 150	1 150	1 150		
поперечное	1 000	1 000	1 000	1 000		
Цена одного деления шкалы лим-	0,025	0,025	0,025	0,025		
Выключающие упоры	есть	есть	есть	есть		
Быстрое перемещение, м/мин	2,2	2,2	2,2	2,2		
Быстрое установочное круговое не-	2,8	2,8	2,8	2,8		
Цена одного деления шкалы лимба новорота стола в градусах	0,5	0,5	0,5	0,5		
Шпиндель						
Наибольное осевое перемещение инпидамя, мм.	710	710	710	710		
Выключающие упоры	есть	есть	ссть	атээ		
Быстрое перемещение, м/мин	3,48	3,48	3,48	3,48		
Возможность отключения вращения планшайбы	есть	есть				
Возможность одновременной подачи супнорта и плинделя	ссть	есть	,	фициаль		
Планшайба и раднальный суппорт						
Наибольшее перемещение радиаль-	170	170				

1. SPECIFICATION

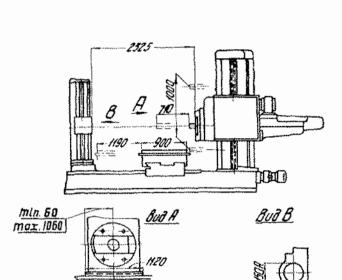
Floring	For Models					
Parameters	2620	2620A	2622	2622A		
Principal parameters		ГОСТ 7 058-	-54, type A			
USSR. State Standards	I		1	1		
Diameter of traversing boring spindle, mm:	1		. آ			
standard	90	90				
reinforced			110	110		
Overall dimensions of machine, mm:			}			
length	5,510	5,510	5,510	5,510		
width	3,200	3,200	3,200	3,200		
height	3,012	3,012	3,012	3,012		
Weight of machine, kg	12,000	12,000	11,800	11,800		
Maximum dimensions recommended for machin- ing, mm;		o o o o o o o o o o o o o o o o o o o	- 	,		
diameter of boring with spindle	320	320	320	320		
diameter of boring with tool slide	600	600				
length of boring and turning with facing						
head tool slide	400	400				
diameter of radial turning with facing head tool slide	550-	550				
maximum diameter of drill (taper)	65	65	80	80		
Table	-			APPENDATE OF THE PROPERTY OF T		
Size of working surface, mm:						
length	1,120	1,120	1,120	1,120		
width	900	900	900	900		
Maximum travel, mm:						
longitudinal ,	1,150	1,150	1,150	1,150		
cross	1,000	1,000	1,000	1,000		
Value of one division of dial, mm	0.025	0.025	0,025	0.02		
Engaging stops		provi	ded			
Rapid travel, m/min	2.2	2.2	. 2.2	2.2		
Rapid adjusting swivel, r. p. m	2.8	2.8	2,8	2.8		
Value of one division of table swivel dial scale, degrees	0.5	0.5	0.5	0.5		
Spindle						
Maximum axial travel of spindle, mm	710	710	710	710		
Disengaging stops		prov	ided	,		
Rapid travel, m/min	3.48	3.48	3.48] 3.48		
Provision for disengaging facing head rotation	envis	aged				
Provision for simultaneous feed of tool slide and spindle	envis	aged	111700	, <u></u>		
		:				

Harrisonauma parasananan		Для станков моделей 2620 2620A 2622 2622A									
Наименование параметров	2620	262 0A	2622	26 2 2A							
ыстрое установочное перемещение радиального суппорта, м/мин	1,39	1,39	A								
Шпиндельная бабка											
емерение, ж.и	1 000	1 000	1 000	1 000							
ине, м/мин	2,2	2,2	2,2	2,2							
анбольший угол поворота в вер- ликальной плоскости в градусах	****	_	,	******							
Привод											
дектродвигатель главного привода:		101.0									
тин	A61-4/2	A61-4/2	A61-4/2	A61-4/2							
число оборотов в минуту	15 0 0/3000	1500/3000	1500/3000	1500/3000							
мощность, квт	7,5/10	7,5/10	7,5/10	7,5/10							
напряжение, в	220/380	220/380	220/380	220,380							
ннвентарный №		:									
лектродвигатель новоротного стола:			of the second								
тип	AOC42-4	AOC42-4	AOC42-4	AOC42-4							
число оборотов в минуту	1 275	1 275	1 275	1 275							
мощность, квт	1.7	1,7	1.7	1,7							
напряжение, в	220/380	220/380	220/380	220/380							
инвентарный №											
лектродвигатель насоса смазки:											
тин	ДПТ-2-4	ДПТ-2-4	ДПТ-2-4	ДПТ-2-4							
число оборотов в минуту	1 400	1 400	1 400	1 400							
мощность, квт	0,27	0,27	0,27	0,27							
напряжение, в	220/380	220/380	220/380	220/380							
инвентарный №		***************************************	}								
лектродвигатель привода подачи:											
тин	ПНВЗ-45	ПНВ 3-4 5	ПНВ3-45	ПНВ3-45							
число оборотов в минуту	1600/3600	1600/3600	1600/3600	1600/3600							
мощность, квт	1,52	1,52	1,52	1,52							
напряжение, в	220	220	220	220							
швентарный №											
вектродвигатель агрегата:	***************************************										
тип	A42-4	A42-4	A42-4	A42-4							
число оборотов в минуту	1 420	1 420	1 420	1 420							
мощность, квт	2,8	2,8 \	2,8	2.8							
напряжение, в	220/380	220/380	220/380	220/380							
инвентарный №		-									
нтание двигателя подач:			000								
THE	ЭМУ-50	ЭМУ-50	ЭМУ-50	ЭМУ-50							
число оборотов в-минуту	1 440	1 440	1 440	1 440							
		2,2	2,2	2,2							
мощность, квт	2,2	230	230	230							
напряжение, в	230	200	200	2,00							
инвентарный №											

Desameters		For	Models	
Parameters	2620	2 62 0A	2622	2622A
Facing head and radial tool slide				
Maximum travel of facing head radial tool slide, mm	170 1.39	170 1.39		A
Head stock				
Maximum vertical travel, mm	1,000 2.2 —	1,000 2.2 —	1,000 2.2 —	1,000 2.2 —
Drive				
Main drive electric motor:	A61-4/2 1,500/3,000 7.5,10 220/380	A61-4/2 1,500/3,000 7.5/10 220/380	A61-4/2 1,500/3,000 7.5/10 220/380	A61-4/2 1,500/3,000 7.5/10 220,380
Rolary table electric motor:		•	TRANSPORT OF THE PROPERTY OF T	with discovery flats.
type	AOC42-4 1,275 1.7 220/380	AOC42-4 1,275 1.7 220,380	AOC42-4 1,275 1.7 220/380	AOC42-4 1,275 1.7 220/380
Lubrication pump electric motor:				
type	ДПТ-2-4 1,400 0.27 220,380	ДПТ-2-4 1,400 0.27 220/380	ДПТ-2-4 1,400 0.27 220/380	ДПТ-2-4 1,400 0.27 220/380
Feed drive electric motor:				
type speed, r. p. m	ПНВ3-45 1,600/3,600 1.52 220	1,600/3,600 1,52 220	1,600,3,600 1,52 220	ПНВЗ-45 1,600,3,600 1,52 220
Power unit electric motor:				
speed, r. p. m	A42-4 1,420 2.8 220/380	A42-4 1,420 2.8 220/380	A42-4 1,420 2,8 220/380	A42-4 1,420 2.8 220/380

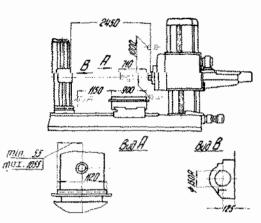
Наименование параметров		энетэ вай	NORSLOW #D	
ttanmenonanne napamenpon	2620	2620 ∖	2622	2622A
Возбудитель:				
тни	TI-2i	r1-21	П-21	11-21
число оборотов в минуту	1 420	1 420	1 420	1 420
мощность, квт	0,37	0,37	0,37	0,37
напряжение, в	115	115	115	115
инвентарный №				
Подшинники	,			<i>′</i>
Передние подшининки позого нипи- деля:	1	!	i	İ
тип ,	Роликонодинини	ки двукрядные е к	ороткими цианидри	ческими роликам
№ 110 FOCT 7634—56	3182128	3182128	4162938	4162938
основные размеры, мм	$140 \times 210 \times 53$	$140 \times 210 \times 53$	190×260×69	$190 \times 260 \times 69$
класс точности ,	A	Λ	Λ	Λ
Заание подшиншин полого шиши- деля:				
зип	Po	зикоподципанки к	онические одноряли	ные
№ по ГОСТ, пестапдартные	2007124	2007124	2007124	2007124
основные размеры, ял	120×180×38,5	120×180×38,5	169×240×51,5	$169 \times 240 \times 51$
класе точности	A	' A	Λ (A
Тодининин шинчеля планианбы:	L-page	-	1	
THI	Po	а идиницидонолчк	цверопко энлээчто	INC
№ по ГОСТ, пестаплартные	2007132	2007132	MFF 46	tT
основные размеры, м.ч	160×240×51,5	169×240×51,5	******	Atlanti
клаес точности	Λ	Λ	N/AAAA*	hamme
Подпининии расточного щиниделя;	i i		1	
тин	U	Зараконодишилики	упорные одинарны	e
№ 110 ГОСТ 6874-54	8 212	8212	8 212	8 212
основные размеры, мм	6 0 ×95×26	69×95×26	60×95×26	$69 \times 95 \times 26$
класс точности	В	В	В	В
. Ремни	+		Į Į	
Гин		Клиповые по	FOCT 1284-57	
Местонахождение: поворот стола				
сечение	A	A	A	Λ
расчетная длина, мм	800	800	800	800
число ремней	4	4	4	4
Местонахождение: привод подач			^	
сечение	0	0	0	0
расченная дляна, мм	800	800	800	800
число ремней	ſ	<i>t</i>	, [ľ

		For :	Models	
Parameters	2620	262 0 A	2622	2622A
Power supply for feed motor:				
type	ЭМУ-50	ЭМУ-50	ЭМУ-50	ЭМУ-50
speed, r. p. m	1,440	1,440	1,440	1,440
power, kW	2.2	2.2	2.2	2.2
voltage, V	230	230	230	230
inv. No.				
Exciter:	11-21	17-21	11-21	11-21
speed, r. p. m	1,420	1,420	1,420	1,420
	0.37	0.37	0.37	0.37
power, kW	115	115	115	115
voltage, V	110	110	1 2 3	# 117
Bearings	111111111111111111111111111111111111111			
llollow spindle front bearings:			-	
type		ble raw with sho	•	
FOCT No. 7634—56	3182128	3182128	4162938	4162938
main dimensions, mm	140×210×53	$140 \times 210 \times 53$	190×260×69	$190 \times 260 \times 69$
class of accuracy	A	Λ	Λ	A
Hollow spindle rear bearings:				
type		conteal, si		
FOCT No., non-standard	2007124	2007124	2007124	2007124
main dimensions, mm	12 0 ×180×38.5	$120 \times 180 \times 38.5$	160×240×51.5	$160 \times 240 \times 51.5$
Facing head spindle bearings:				,
type		contcal, s	ingle raw	
FOCT No., non-standard	2007132	2007132		<u></u>
main dimensions, min	$160 \times 240 \times 51.5$	$160 \times 240 \times 51.5$		
class of accuracy	A	A	_	,
Boring spindle bearings:	!			<u>}</u>
type		ball thrus	t bearing	
FOCT No. 6874-54	8212	8212	8212	8212
main dimensions, mm	1	$60\times95\times26$	69×95×26	$60 \times 95 \times 26$
class of accuracy	В	13	В	В
Type		wedge type, f	OCT 1284-57	L
Location: table swivel				
section	ł	A	A	A
design length, mm		800	800	800
number of betts	4	4	4	4
Location: feed drive			ALL POLICE OF THE PROPERTY OF	
	0	0	0	0
section	1			
design length, mm	į.	800	800	800



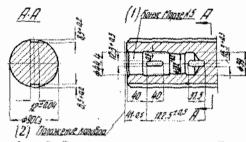
Фиг. 7. Основные размеры станков моделей 2620 и 2620 A

Fig. 7. Principal dimensions of machines, models 2620 and 2620 Λ



 Φ иг. 8. Основные размеры станков моделей 2622 и 2622 A

Fig. 8. Principal dimensions of machines, models 2622 and 2622 A



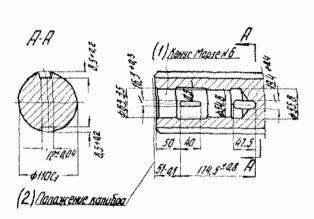
Фиг. 9. Эскиз конца шпинделя станков моделей 2620 и 2620 Л

Fig. 9. Sketch of spindle extension of machines, models 2620 and 2620 A

(1) — Morse cone No. 5;

(2) — Gauge position

Mas cmana (1)

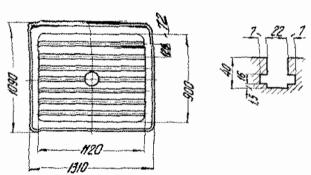


Фиг. 10. Эскиз конца инпилделя станков моделей 2622 и 2622 А

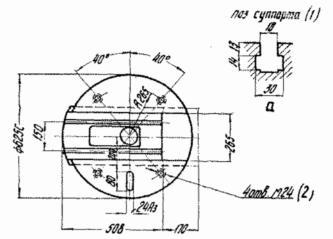
Fig. 10. Sketch of spindle extension of machines, models 2622 and 2622 A

(1) — Morse cone No. 6;

(2) — Gauge position



Фиг. 11. Эскиз посадочных мест стола Fig. 11. Sketch of table fitting surfaces (1) - Table slot section



Фиг. 12. Эскиз посадочных мест суппорта и планивайбы станков моделей 2620 и 2620 А

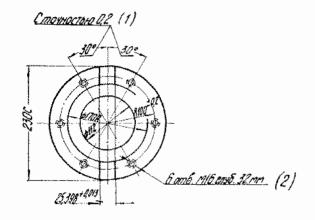
Fig. 12. Sketch of fitting strfaces of tool slide and facing head in machines, models 2620 and 2620 A (1) - Tool slide slot; (2) - 4 holes M24

2. МЕХАНИКА СТАНКА

			Mexa	низм :	главног	о движе	ния		
	Число с	оборетов	Кру	тящие м	эменты, <i>кГэ</i>	t	S. C.	ŀ	
	в минуту		на шпинде	ле	на пла		11.3 H.7.11 J.7.0 8.77.1		
N≱ n/n	ипинделя пря пря пом и об- ратном и об-	план- плайбы при при- мом и обратном	но при- воду	во наибо- лее слабо- му звену	ио при- воду	но наибо- лее слабо- му звену	Мощмость на шпинделе нли навншайбе по приводу, квт	К. п. д.	Нанболее слабое знемо
1	12,5	8	495	308	780	467	6,36	0,85	
2	16	10	387	308	608	467	6,36	0,85	
3	20	12.5	310	308	485	467	6,36	0,85	İ
4	25	16	332	308	518	467	8,5	0,85	•
5	31,5	20	262		414		8,49	0,85	}
6	40	25	206	į	330		8,48	0,85	
7	50	31,5	124		195		6,35	0,85	
8	6 3	40	98		154		6,35	0,85	7 (th 4.
9	80	50	78,5		121		6,35	0.85	$z_{11} (m = 4; z = 19).$
10	100	63	82,3		130		8,45	0,84	
11	125	80	65,5		102		8,45	0,84	$z_{18} (m = 4; z = 21)$
12	160	100	51		81,5		8,42	0,84	1 - 21)
13	200	125	30,5	}	48		6,3	0,84	
14	250	160	24,6	ļį	39		6,3	0,84	4
15	315	200	19,3		30		6,25	0.83	
16	400]	20,3				8,35	0,83	
17	500		16.3				8,3	0,83	
18	630]	12,7	į		ļ	8,2	0,82	
19	800]	*7,2				5.9	0,79	
20	1000		5,5				5 ,7	0,76	
21	1250		4,2				5,4	0,72	
22	1600*		4,3			ļ	6,8	0,68	2
23	2000**		2,54				5,2	0.52	
	f3]		}	,	;	- #

Примечание. Значения к.п.д. указаны для станка после его эксплуатации в производственных условиях в течение трех месяцев при односменной работе.

^{*} Наибольшее число оборотов шпинделя станков моделей 2622 и 2622А. ** Наибольшее число оборотов шпинделя станков моделей 2620 и 2620А,



Фиг. 13. Эскиз посадочных мест фланца для фрезерной головки станков моделей 2622 и 2622 Λ

Fig. 13. Sketch of fitting surfaces of flange for milling head in machines, models 2622 and 2622 A

(1) — Accurate to 0.2; (2) — Six M16 holes 32 mm deep

2. MECHANICAL ARRANGEMENT Main Motion Mechanism

	R. P	. M.		Torque,	kgm		Drive		
	Spindle	Facing	At sp	indle	At faci	ng head	power of spindie or facing		
Nos.	rotation, direct and reverse	head rotation direct and reverse	drive	weakest member	drive	Weakest member	or facing head, kW	Efficiency	Weakest member
1	12.5	8	495	308	780	467	6,36	0.85	
2	16	10	387	308	698	467	6.36	0.85	
3	20	125	310	308	485	467	6.36	0.85	
4	25	16	332	308	518	467	8.5	0.85	
5	31.5	20	262		414	}	8,49	0.84	
6	40	25	206		330		8.48	0.84	11/
7	50	31.5	124		195		6.35	0.84	
8	63	40	98		154		6.35	0.84	
9	80	50	78.5	[121		6.35	0.84	
10	100	63	82. 3	-	130		8.45	0.84	
11	125	80	65.5	Į	102		8.45	0.84	$z_{11} (m = 4; z = 19)$
12	160	100	51		81.5		8.42	0.84	$z_{1s} (m = 4; z = 21)$
13	200	125	30.5		48	È	6.3	0.84	1.5
14	250	160	24.6		39		6.3	0.84	
15	315	200	19.3		30		6.25	0.83	
16	400		20.3				8.35	0.83	
17	500		16.3				8.3	0.83	
18	630	Ì	12.7			1	8.2	0.82	Į
19	800		7.2			}	5.9	0.79	
20	1,000		5.5.				5.7	0.76	
21	1,250		4.2				5.4	0.72	
22	1,600*		4.3				6.8	0.68	
23	2,000°#		2.54				5.3	0.52	

Note. Efficiency values are true for a machine that has been run in a shop for three months in singleshift operation.

^{*} Maximum spindle revolution for machines, models 2622 and 2622A. ** Maximum spindle revolutions for machines, models 2620 and 2620A.

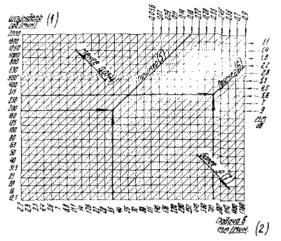
Механизм подач Feed mechanism

Наибольшее допустимое усилие резания 2000 кг

Maximum allowable pressure of cutting 2,000 kg

Подача в пт/обарот иказывается электровациоторогі (3)

Nadara & majabapan указывается электровориатором (3)



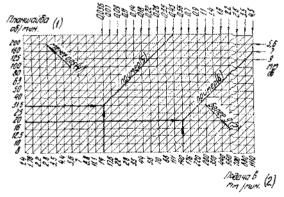
Фиг. 14. График подач шиниделя на оборот шпинделя.

2000 об/жин только для станков модрасв 2620 и 2020A.

Fig. 14. Graph showing spindle feeds per spindle revolution

* 2,000 r. p. m. only for machines, models 2620 and A j - Spindle, r. p. m.; (2) - Feed in non-per min; Feed in mon-per revolution is indicated by electri-cal variator

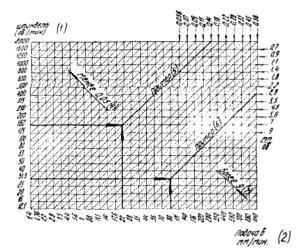
> Подача в мијоборог укалывается электровариатъром (3)



Фиг. 16. График подач иниидельной бабки и стола на оборот планиайбы (только для станков моделей 2620 и 2620 А).

Fig. 16. Graph showing head stock and table feeds per facing head revolution (only for machines, models 2620 and 2620 A)

(I) - Facing head r. p. m.; (2) - Feed in min ber min; (3) - Feed in min per revolution is indicated by electrical variator



Фиг. 15. График подач шинидельной бабки и стола на оборот шпинделя,

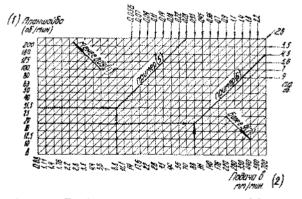
* 2000 об/мин только для станков моделей 2620 и 2626A.

Fig. 15. Graph showing head stock and table feeds per spindle revolution

\$ 2,000 r. p. m. only for machines, models 2620 and 2620 A

(1) - Spindle, r. p. m.; (2) - Feed in mm per min; (3) - Feed in mm per revolution is indicated by electrical variator

Лодача в тіп/ав. указывается (3) электравариаторот



Фиг 17. График подач суппорта планшайбы на оборот планшайбы (только для стапков моделей 2620 и 2620 А).

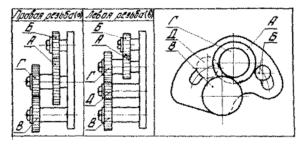
Fig. 17. Graph showing facing head tool slide feeds per facing head revolution (only for machines, models 2620 and 2620A)

(1) - Facing head r. p. m.; (2) - Feed in mm per min; (3) - Feed in mm per revolution is indicated by electrical variator

Таблица набора сменных шестерен гитары

Table of Quadrant Change Gears

	7	Metric the	286						Awitmonan p			
Mar, MM Pitch, mm	A	Б	В	I'	A	N 40004-7-00000 90000. 180000 9000400	Threads per inch	,4	Б	В	ľ	<i>1</i>
1 1,25 1.5 2 2,5 3 3,5 4 4,5 5 5,5 6 7	18 27 27 20 20 36 30 40 30 40 30 40 30	36 36 36 30 24 24 40 30 20 24 20 20 20	20 20 20 27 27 20 42 27 27 27 27 27 27 42 42 40	40 48 40 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36	40 40 40 33 33 40 18 33 33 27 33 18 20		20 19 18 16 14 12 11 10 9 8 7 6 5	18 20 20 20 20 30 40 40 40 40 40 40 24 30	27 21 27 24 21 27 33 30 27 24 21 28 36 28	20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 40 40	42 57 42 42 42 42 42 42 42 42 42 42 27 21 27	40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 20 20
8 9 10	36 36 30	24 18 20	27 40	24 24	33 20							



Фиг. 18. Смениые шестерии гитары

Fig. 18. Quadrant change gears

(a) — right-hand thread (b) — left-hand thread

Формулы для расчета сменных шестерси: Quadrant change gears calculations:

рля метрической резьбы for metric thread

для дюймовой резьбы for inch thread

$$f = A \frac{A \cdot B}{b \cdot T}$$

$$n = \frac{400 \cdot \frac{\Gamma}{21} \cdot \frac{B}{3}}{B \cdot A}$$

Принадлежности и приспособления Accessories and Appliances

Наименов анне Description		Для станка моделей For models								
Description	2620	2620A	2622	2622A						
44400		į								
		-	1							
			A.C.	The state of the s						
		A STATE OF THE STA		507.7.7.7.						
				and the state of t						
		Washington and the same of the								
	Average of the state of the sta									
		00.000 Laboration								
		000000000								
		0000000								

	44									
		WAR	-							
	-	**************************************								

		COLONIA DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE CANTON DE								
	COM DOMESTIC	-								
		A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR								
		NAME OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OF THE OWNER OWNER OF THE OWNER OWNE								
				00						
				4000						
	THE RECOGNISHING			THE STATE OF THE S						
	Add management	COLONO PORTO DE LA COLON PORTO DEL LA COLON PORTO DEL LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON PORTO DE LA COLON POR								
	***************************************	-								
	7									
	A									

Изменения в станке

Changes in machine

3. КОМПЛЕКТАЦИЯ СТАНКА

Принадлежности, входящие в комплект и стоимость станков 1 60024 1 1 1 1 1 22.24 1 1 1 1 1 1 1 1 1		···	3. KOMILIEK	FAL	ия	CI	AH	KA	
Принадлежности, входящие в комплект и стоимость станков 1 60024			Паяменование	ļ ,	соми. ta 1	аскте Стане	98 JK		Примечание
1				2620	2620A	2622	2622A		
1		Прив	адлежности, входящие в комплект и	стои	1M0	сть	ста	нков	
14 265 60002 Резцедержатель для обточки фланцев 1 1 1 1 1 1 1 1 1	234567890112	И91-1с И91-2с И91-2с И91-2с И91-2с И92-1 И92-1 И92-1 И92-1 И92-1 Станка 265 6192	Ключ двухсторонний				**************************************	10 12 17 36 6 8 10 17 25	FOCT 2839-54 FOCT 2841-54 FOCT 2841-54 FOCT 2841-54 FOCT 2893-51 FOCT 5993-51 FOCT 5993-51
10 20069 Нопиусное устройство 1 1 1 1 1 1 1 1 1		265 60002	планшайбой	ĺ	-			**************************************	в сооре
1 6H2H Двойной триод 1	17 18 19 20	20074 30016 30018 40007	Нопиусное устройство	1	1 1		1.] 1.		Установледо на станке
2 6ППП СП-61 Лампа с цоколем 2ПП-15 8 6; 20 вт			Комплект запасных частей электрос	១៥០៛	руде	эва	HHA		
УЛМ МЛТ-2 56 ом; 0,12 em 100 ом; 2 sm МЛТ-2 2 2 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 2 2 2 2 1 1 1 1 1 1 1 2 2 2 МЛТ-2 3,3 ком; 2 sm 3,3 ком; 2 sm 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 Техническая документация	2 3 4 5 6 7 8 9 10 11	ПВД-1 ПВД-1 ПВД-1 ПК-45 ПН МН-14 Л-2E Д-7г	Пентод. Ламна с поколем 2Ш-15 8 в; 20 вт. Микропереключатель Плавкая вставка к предохранителю твна ПР-2 на 25 а Плавкая вставка на 6 а. " на 4 а Предохранитель на 1 а	23 122 53 4	2 1 1 2215324	23 -22=53	2 - 22 - 5324		
		МЛТ-2 МЛТ-2	56 ом; 0, 12 вт 100 ом; 2 вт 1,5 ком; 2 вт	1	1	1	1	Mary's research to the state of	
1 Руководство к станку 2 2 2 2		LEON OF THE LEGISLA	Техническая документация						
	1	,	Руководство к станку	2	2	2	2		

Примечание. При необходимости нарезания резьбы заказчик может затребовать чертежи на резьбонарезные принадлежности для их изготовления.

3. SCOPE OF DELIVERY OF MACHINES

74-	ty., 8 - 81 -		N	o. of sets	s per ar	ticle	Size,	
Item	Ref. No.	Name	2620	26 2 0A	2622	2622A	ПЭ\$33	Note
		Accessories included in set	and c	overed	by m	achine	price	
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21	60024 191-1c 191-2c 191-2c 191-2c 191-2c 191-2c 192-1 192-1 192-1 192-1 192-1 192-1 265 6191 machine 265 6192 machine 265 60002 30007 20069 20074 30016 30018 40007 40008	Handle Double-ended wrench Single-ended key """ Key """ Key for electric locker Spindle key Spindle key Tool holder for facing flanges by facing head Device for 90° precision swivel of table Vernier device """ """ """ """ """	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1 22 × 24 10 12 17 36 6 8 10 17 25 —	in assembly FOCT 2839—54 FOCT 2841—54 " " FOCT 5993—51 " " in assembly lustailed on machine Installed on machine
		Set of spares for	electr	ic equi	ipment	:		
1 23 44 5 67 8 9 10 11 12 13	6H2П 6П1П СЦ-61 ПВД-1 ПК-45 ПН МН-14 Д-2Е Д-7Г Д-7Ж УЛМ МЛТ-2 МЛТ-2 МЛТ-2	Double triode Pentode Valve with base 2111-15,8 V,20 W Microswitch Fusible insert to IIP-2 a fuse, 25 a Fusible insert for 6 A Fusible insert for 4 A 1 A fuse 1 A fuse 1 A fuse Pilot lamp 6.3 V, 1.7 W Germanium diode " " Resistors: 56 ohm; 0.12 W 100 ohm; 2 W 1.5 kohm; 2 W 3.3 kohm; 2 W	1 2 3 1 2 2 1 5 3 4 4 4 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 2 2 1 1 1 1 2 2 1 1 1 1 2 2 1 1 1 1 2 1	1 1 2 2 1 5 3 2 4 4 2 1 1 2	1 2 2 1 5 3 4 4 4 2 1 1 2	1 2 1 5 3 2 4 4 4 2 1 1 2		Afternia de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la compa
•		Technica	l doen	monte	Í	ı		‡
1	•	Manual for machine	aocu 2	ments	2	2		

Note. Where thread cutting is called for, the customer may order drawings of such accessories to have them manufactured at the place of machine installation.

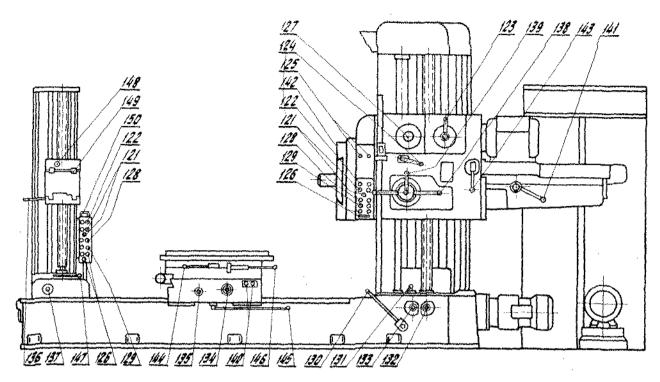
4. ОРГАНЫ УПРАВЛЕНИЯ СТАНКА Спецификация органов управления

(к фиг. 19 и 20)

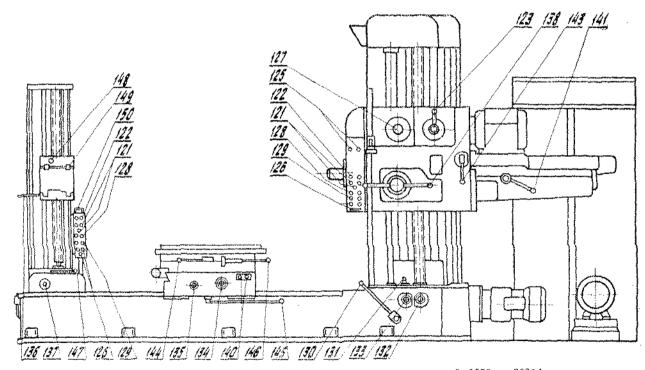
4. MACHINE CONTROLS Specification

(to Figs. 19 and 20)

	(1c q	риг. 19 и 20)		(10	rigs. 19 and 20)
O603- nanenne un duur.	схеме электрической обращаемые на	Наименование органов управления	Ref. No.	Electrical diagram code	Description of controls
121	1K; 2K	Пуск, реверс и остановка вра- щения шпинделя	121	1K; 2K	Starting, reversing and stopping of spindle
122	4K; 5K	Толчковый проворот шиниделя	122	4K; 5K	Impulse turning of spindle
123		Переключение скоростей одно- рукоиточным селективным механизмом	1 2 3		Speed change-over by single-lever selector mechanism
124		Включение и отключение план- шайбы	124	000PP TIPA RECOGNIS	Engagement and disengagement of facing head
125	8K; 9K	Пуск и остановка электроагре- гата	125	8K; 9K	Starting and stopping of electric power unit
126	HK; 12K	Пуск и остановка подачи	126	11K; 12K	Starting and stopping of feed
127	Π-Β!1	Выбор величины подати элект-	127	11-1311	Selection of feed by electric va-
128 129	14K; 15K 16K; 17K	Пуск быстрых перемещений Пуск установочных перемеще-	128	14K; 15K	Rapid travel starting
100		1111	129	16K: 17K	Starting of adjusting travel
130		Установка на поперечное перемещение стола и на вертикальное перемещение	130		Setting for cross travel of table and vertical travel of head stock
131		шпиндельной бабки Установка на продольное перемещение стола	131	A-PRIORE -	Setting for longitudinal travel of table
132		Перемещение шпиндельной	132		Head stock manual traverse
133		бабки от руки Продольное перемещение сто- ла от руки	133	1.	Manual longitudinal traverse of table
134		Поперечное перемещение сто-	134	ļ	Manual cross traverse of table
135		да от руки Установочный поворот стола	135	-	Manual setting traverse of table
Î		от руки	136		Adjustment of slide position
136 137		Корректировка положения лю-	137		Manual traverse of end support
		Перемещение задисй стойки от руки	138	Lanconcar	Manual traverse of spindle and spindle feed setting
138		Перемещение шпинделя от руки и установка шпинделя на подачу	139	000 p. 00	Manual traverse of facing head ra- dial tool slide and slide feed setting
139		Перемещение радиального суп- норта иланшайбы от руки и	140	6K; 7K	Rapid setting swivel of table
		установка его на подачу	141	***	Spindle clamping
140	6K; 7K	Быстрый установочный поворот стола	142		Clamping of facing head radial tool slide
141 142		Зажим шпинделя Зажим радиального суппорта	143		Head stock clamping
172		планшайбы	144	-	Table cross saddle clamping
143		Зажим шпиндельной бабки	145		· ·
144		Зажим поперечных саней стола			Table longitudinal saddle clamping
145 146		Зажим продольных саней стола Зажим поворотного стола	146		Rotary table clamping
147		Зажим задней стойки	147	****	End support column clamping
148		Зажим люнета	148		End support bearing clamping
149		Зажим втулки люпета	149		End support bearing clamping
150		Переносный пульт. Дублирует движения 121; 122; 126; 128; 129.	150	77 Jan 19	Pendant control panel, repeates movement of 121, 122, 126, 128, 129.



Фиг. 19. Расположение органов управления станков моделей 2620 и 2620A Fig. 19. Location of machine controls for models 2620 and 2620A



Фиг. 20. Расположение органов управления станков моделей 2622 и 2622A Fig. 20. Location of machine controls for models 2622 and 2622A

5. КИНЕМАТИКА СТАНКА Спецификация зубчатых и червячных колес, червяков, винтов и гаек (к фиг. 21 и 22)

Узел	Обозначе- ние вала но схеме	Обозна- чение по схеме	Число зубъев или заходов	Модуль или шаг. мм	Угол винтовой линии в гра- дусах	Шири- на обода, млі	Материал	Термическая обработка	Твердость	Номер детали
liривод шиин- деля	J		22	2,5		18	18XFT	Цементация, закалка	R_c 59	24132
	1	2	18	2,5		18	18X1T	То же	R_c 59	24133
	1	3	26	2,5	—	. 18	18XFT	*	R_c 59	24131
	11	4	64	2,5	III AII	18	18XIT	υ	R _o 59	24129
	11	5	72	2,5		18	18XIT		R_c 59	24128
	11	6	68	2,5	<u> </u>	18	18XFT	*	R_c 59	24130
:	11	7	19	3	<u></u>	75	18XFT	+	R_c 59	24134
	IJ	8	44	3		20	18XIT	,,	R_c59	24126
	111	9	60	3		20	18XIT	, ,	R_c 59	24659
	111	10	35	3	1007*10*1	20	18XLL	*	R_c 59	24659
		11	19	4		30	18ΧΓT	27	R_{c} 59	24659
	IV	12	61	4		32	18XFT		R_c 59	24081
	IV	13	48	3		62	18XFT		R_c59	24080
] IV	14	30	4		48	18XTT	,	R_c59	24082
	V	15	86	4		42	18XTT	#	R_c 59	$24043 \\ 24314$
	1V	16	47	5	18°, левая	45	Текстолит		~~~	29001
	V	17	41	5	18°, правая	45	18ХГТ	Цементация, закалка	R_c 59	24041 24316
-ньсп доанфі Індійськи	IV	18	21	4	16°, левая	56	18XFT	То же	R_c 59	24083
	V	19	92	4	16°, правая	50	40X	Закалка	R_c 48	24042
Привод шпин- дельной бабки	XIV	20	16	2		23	40X	***	R_c 48	14133
	XV	21	77	2		12	20X	Цементация, закалка	R_c 59	14001
	XV	22	42	2,5		14	20X	То же	$R_{\epsilon}59$	14058
	XV	23	42	2,5	RF700006	14	20X	50	R_c 59	14058
	XXXI	24	40	2,5	_	14	45	<u> </u>		14059
	XXXI	25	40	2,5		14	40X	Закалка	R_c48	14060
	XXXI	26	18	2,5	·	21	40X	#	R_c48	14192
	XI	27	96	2,5		12	40X	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	R_c48	14193
	XI	28	2	Трап 60 × 8	Левая	Винт	45		.11 hdr	14198
	XI	29	2	То же	,,	135	ЦАМ 10-5, Сталь 45		[23024
Привод подач люнета	XVIII	30	15	3	35°, правая	22	40X	Закалка	R_c48	14158
	XVIII	31	22	3	_	20	40X	Улучисние		34034
	XXVIII	32	44	3	······	15	40 X	Закалка	R_c 43	44023
	XXVIII	33	17	3		22	40X		R_c48	44020
	XXIX	34	34	3	want.	22	40X	24	Rc48	44021
	XXIX	35	2	Тран 40 × 6	Леван	Винт	45	Старение	-	44001

5. MACHINE KINEMATICS
Specification of tooth and worm gears, worms, screws and nuts

				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		8	11011119, 5	ciews and nuis		
Assembly	Ref. No. of shaft	Ref. No.	No. of teeth in mesh	Module or pitch, mm	Helix angle, deg,	Rim Width, ntm	Material	Thermal treatment	Hard- ness	Part No.
Spindle Drive	I	1	22	2.5	1	18	18XFT	Cement. Temper	R _c 59	24132
	I	2	18	2.5	_	18	18XLL	B #	R _c 59	24133
	1	3	26	2.5	10000000	18	18XFT	y 39	$R_{\rm c}$ 59	24131
	11	4	64	2.5		18	18XIT	* "	$R_{\rm c}$ 59	24129
	П	5	72	2.5		18	18XIT	tt 21	R_{c} 59	24128
	11	6	68	2.5		18	18XFT	39 35	$R_{ m c}$ 59	24130
	11	7	19	3	_	75	18XFT	μ π	$R_{c}59$	24134
	IJ	8	44	3		20	18XFT	** **	$R_{\rm c}$ 59	24126
	111	9	60	3	MORRES	20	18XFT	,	R_{c} 59	24659
	[]]	10	35	3		20	18XFT	a h	$R_{\rm c}59$	24659
	111	11	19	4	_	30	18XIT	ar N	$R_{\rm c}59$	24659
	IV	12	61	4		32	18XIT	јъ м	$R_{\rm c}59$	24081
	IV	13	48	3	1.00004	62	18XIT	н »	R_c 59	24080
	IV	14	30	4		48	18XTT	8 7 13	R_{c} 59	24082
	. V	15	86	4	_	42	18X1°T	19 19	R _c 59	24043 24314
	17	16	47	5	18°, left	45	Textolite		i	29001
	V	17	41	5 5	18°, right	45	18XFT	Cement. Temper	$R_{\rm e}$ 59	2 4041 24316
Facing	j IV	18	21	4	16°, left	56	18X1°T	3)	R _c 59	24083
head drive	V	19	92	4	16°, right	50	40 X	Temper	$R_{c}48$	24042
Head stock	XIV	20	16	2		23	40X	н	$R_{\rm e}48$	14133
drive	XV	21	77	2	bth	12	20X	Cement. Temper	R _c 59	14001
	XV	22	42	2.5	_	14	20X	n n	$R_{\rm c}$ 59	14058
	XV	23	42	2.5		14	20X	Cement, Temper	R _e 59	14058
	IXXX	24	40	2.5		14	45			14059
	XXXI	25	40	2.5		14	40X	Temper	Rc48	14060
	IXXX	26	18	2.5		21	40X	"	R _c 48	14192
	XI	27	96	2.5		12	40X	N	R _c 48	14193
	1X	28	2	Trap. 60×8	Left	Screw	45	**********		14193
	IX	29	2	,	в	135	LLAM 10-5 St. 45	******		23024
End sup-	XVIII	30	15	3	35°, right	2 2	40X	Temper	R_c48	14158
port feed drive	XVIII	31	22	3	_	20	40X	Reitnement		34034
dire	XXVIII	32	44	3		15	40X	Temper	Rc48	44023
	XXVIII	33	17	3		22	40X		Rc48	44020
	XXIX	34	34	3		22	40X	*	Rc48	44021
	XXIX	35	2	Trap. 40×6	Left	Screw	45	Ageing		44001
	XXIX	36	60	1.5	Right	16	LIAM 10-5	Allena		43001
	XXIX	37	*	1.5	2° 27′, right	15	45	_		44050
Table Ion-	XXX	38	25	2.5		10	45	annone.		14048
gitudinal tra- vel drive	XV	39	40	2.5	 -	12	20X	Cement, Temper	R _c 59	14047

Продолжение

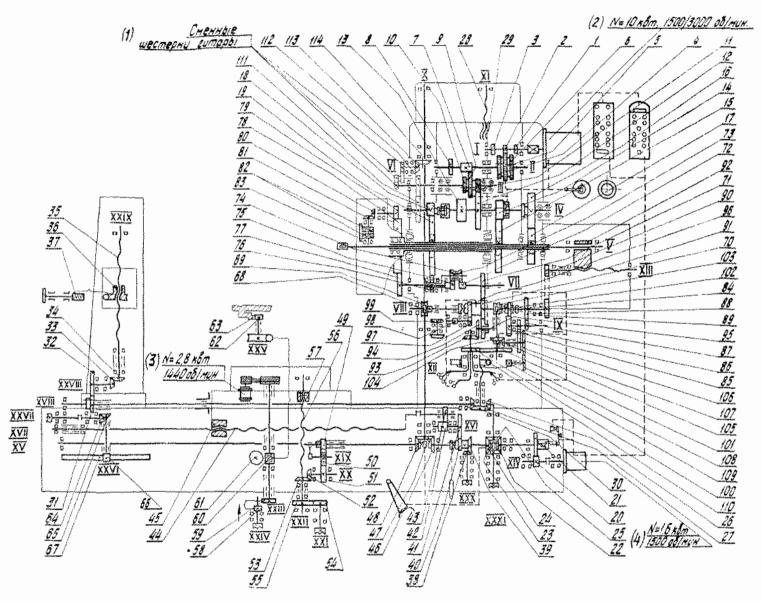
									11000	олжени
Узел	Обозначе- ние вяля по схеме	схеме по по схеме	Число зубьев нан заходов	Модуль нан шаг, мя	Угол винтовой лини в гра- лусах	11) ири- нз обода, мм	Матерная	Термическая обработка	Твердость	Номер детали
	XXIX	36	60	1,5	Правая	16	LIAM 10-5			43001
	XXIX	37	1		2°27′, правая	15	45			44050
Привод про- привод пере- мещения стола	XXX	38	25	2,5	e e e e e e e e e e e e e e e e e e e	10	45	SSEPAN S	***************************************	14048
	XV	39	40	2,5		12	20X	Цементация, закадка	R_c 59	14047
	XΥ	40	26	2,5		19	20X	То же	R_c 59	14047
	XVI	41	65	2,5		18	40X	Закалка	R_c48	14046
-	XVI	42	16	3		42	40X	F	R_c 48	14041
	XVII	43	40	3		25	49X	77	Rc48	14040
000	XVII	44	2	Трап 70 × 10	Левая	Винт	45	>9	R_c 58	14001
Accesses and the second	XVII	45	2	То же	94	152	ПАМ 10-5, Сталь 45	W-ARREST	******	33008
Привод поперечного перечиствия стола	XV	46	45	2,5	***************************************	15	20X	Цементация, закалка	R_c 59	14150
	X	47	36	2,5	******	15	40X	Закалка	R_c48	14149
i de la companya de l	XV	48	45	2,5		15	20X	Цементация, закалка	R_c 59	14151
	XV	49	22	3		20	40X	Улучшение	w }	34034
	XIX	50	34	3	1080-000	22	40X	Закалка	R_c48	34 J 39
Į	XX	51	37	3		16	40X	, a	R_c48	34038
	XX	52	16	3		15	40X	73	R _c 48	34230
	XXII	53	36	3	******	20	40X	79	R_c48	34229
	XXI	54	16	1,5	26°20′, левая	30	40X	25-	R_c 48	34226
	XXII	55	61	1,5	26°20′, правая	20	40X	35	R_c48	34225
	XXII	56	2	Tpan 50× ×(2 × 6)	Правая	Винт	50			34224
	XXII	57	2	То же	39	120	ЦАМ 10-5, Сталь 45	A10000.	-	33023
Привод поворо- та столн			15	2		32	45	Закалка	R ₆ 48	34140
	XXIII	1	45	2		16	45		-	34007
	XXIII	,	2	3	5°12′. правая	45	20X	Цементация, закалка	R_{ℓ} 59	34018
	XXIII	61	35	3	_	49	Бр. АЖ 9 -4		}	33001
	XXV		13	4		32	40X	Закалка	R_c 48	34013
	XXV	63	188	4	1000-16	33	45			34066
Перемещение задней стойки	XXVII	64	13	3	-	15	45		•••••	44010
	XXVI	65	26	3	8000000	13	45			44007
	XXVI	66	11	3		32	45	Закалка	R_c 55	44004
Novem	XXVI VIII	67 68	Рейка 4	3	10°47',	25 65	45 40X	2222	12.40	44018
Привод подач радиального сунпорта	VIII	08	4	3	правая	65	4VA	Закалка - 	R_c48	24077

						MIN III VII VII VII VII VII VII VII VII V			Con	dinuation
Assembly	Ref. No. of shaft	Ref. No.	No. of teeth in mesh	Module or pitch, mm	Helix angle, deg.	Rim width, mm	Material	Thermal treatment	Hard- ness	Part. No.
]	XV	40	26	2.5		19	20X	Cement. Temper	$R_{\rm c}$ 59	14047
	XVI	41	65	2.5		18	40X	Тетрег	$R_{\rm c}48$	14046
	XVI	42	16	3	,	42	40X	"	$R_{\rm c}48$	14041
	XVII	43	40	3	***************************************	25	40X	*	Rc48	14040
	XVII	44	2	Trap. 70×10	Left	Screw	45	*	$R_{\rm c}58$	14001
	XVII	45	2	Trap. 70×10	Left	152	ЦАМ 10-5, St. 45	ecuir.		33008
Table cross	XV	46	45	2.5		15	20X	Cement. Temper	R_c 59	14150
travel drive	Х	47	36	2.5		15	40X	Temper	$R_{ m c}48$	14149
	XV	48	45	2.5	· -	15	20X	Cement, Temper	$R_{\rm c}$ 59	14151
	XV	49	22	3	_	20	40X	Refinement		34034
	XIX	50	34	3	_	2 2	40X	Temper	$R_{\rm c}48$	34039
	XX	51	37	3	-	16	40 X	*	Rc48	34038
	XX	52	16	3	_	15	40 X	17	Rc48	34230
	XXII	53	36	3	<u> </u>	20	40X	Temper	$R_{\rm c}48$	34229
	XXI	54	16	1.5	26° 20', left	30	40X	¥	$R_{\rm c}48$	34226
	XXII	55	64	1.5	26° 20′,	20	40X	11	R_c48	34225
	ххп	56	2	Trap. 50× ×(2×6)	right Right	Screw	50			34224
	XXII	57	2	Trap. 50× ×(2×6)	м	120	LLAM 10-5, St. 45			33023
Table swi-	XXIV	58	15	2		32	45	Temper	$R_{\rm c}48$	34140
vel drive	XXIII	59	45	2		16	45		****	34007
	XXIII .	60	2	3	5° 12', rìght	45	20X	Cement, Temper	R_c 59	34018
	XXIII	61	35	3		40	Br. AЖ 9-4	-		33001
	XXV	62	13	4		32	40X	Temper	$R_{\rm c}48$	34013
	XXV	63	188	4		33	45		-	34066
End sup-	XXVII	64	13	3		15	45			44010
port column travel	XXVI	65	26	3	******	13	45			44007
HUVCI	XXVI	66	11	3		32	45	Temper	$R_{\rm c}$ 55	44004
	XXVI	67	Rack	3	*****	25	45	M	-	44018
Radial tool slide travel	VIII	68	4	3	10° 47′, right	65	40X	Temper	R _c 48	24077
drive	VIII	69	29	3		40	Вг. АЖ 9- 4 St. 5			23003
	VIII	7.)	64	2.5		15	20 X	Coment. Temper	R_{c} 59	24005
	VII	71	50	2.5	mnuv	29	40 X	Тетрег	$R_{c}48$	24006
	VII	72	16	2.5	~	31	20X	Coment. Temper	$R_{\rm c}59$	24010
	VII	73	32	2.5		15	18XFT	o v	$R_{\rm c}$ 59	24015
	VII	74	16	3		18	[8X]T	p 11	R_c 59	24015
	VII	75	23	3		18	18XIT	p n	R_c 59	24016
	VII	76	21	4	16°, left	30	45			24339
	VII	77	35	3,5	_	24	45	Temper	R_c 42	24018
	V	78	100	3.5		56	40X	Impr.	ļ —	24044

Продолжение

									Tipo	оолжение
- Vaea	Обозначе- ние вяля но схеме	Обозна- чение по схеме	Число зубьев или захолов	Молуль или шаг, мл	Угол винтовой линии в гра- лусах	Шири- на обода, лл	Материал	Гермическая обработка	Твердость	Номер детали
1	VIII	69	29	3		40	Бр. АЖ9-4,			23003
	VIII	70	64	2,5		15	Ст.5 20X	Цементация, закалка	R _c 59	2 4 005
	VII	71	50	2,5		29	40X	Закалка	R_c48	24006
	VII	72	16	2,5		31	20X	Цементация, закалка	R_c 59	24010
j	VII	73	32	2,5	a	15	18XFT	То же	$R_{\iota}59$	24015
	VII	74	16	3	<u> </u>	18	18XFT	r	R_c 59	24015
1000	VII	75	23	3	 -	18	18XFT	,	R_c 59	24016
	VII	76	21	4	16°, левая	30	45	,		24339
	VII	77	35	3,5	dime	24	45	Закалка	R_c 42	24018
•	V	78	100	3,5		56	40X	Улучшение		24044
	План- шайба	79	23	3,5		22	40X	Закалка	R _e 48	24666
	То же	80	17	4		19	40X	39	R_c48	24665
	n	81	17	4	******	19	40X	,	R _c 48	24665
0	υ	82	1	Трап 85 × 16	Левая	Винт	20X	Цементация, закалка	R_c 59	24097
*[ovvna	7 1 1 1 1 1	83	Рейка	16	3°47′, левая	15	Бр. АЖ9-4		2	23010
Привод подач пиниделя	VIII IX	84 85	35	3		15 40	20X 40X	Цементация, закалка	R_c 59	24002 24004
	IX	86	37	3	 .	18	45	Закалка	R_c 48	24020
Ì	1X	87	27	3		24	1	2	D 40	
100	VIII	88	21	3	u,	20	40X 40X	Закалка	R _c 48	24021
1	VIII	1	48	3		20		21	R_c48	24023
	XIII	89 90	40	3	~	20	40X	1)	R _c 48	24026
1	XIII	91	35	3	11	Винт	40X	y	R_c48 R_c52	24054
	V	92	Рейка	Tpan 100 × 20 20	Правая 11°59′		45 ЦАМ 10-5	*	Re52	24049 23031
III anna anna		93	26	3	1109	10	45			24164
Штурвальный механизм (по-	1	94	41	3		14	45			24165
дача радиаль-		95	1	2,5	—	14		2000	R_c48	24158
вого суппорта)		96	28 38	2,5	T-100	20	40X 20X	Закалка Цементация, закалка	R_c 59	24005
	}	97	35	2	ļ	10	45	, <u>.</u>		24027
		98	2	2	8°45', правая	30	45	Закалка	Rc48	24028
		99	35	2	į	15	CH 21-40	_		21031
Штурвальный		100	60	2	-	14	45			24066
механизм (по-		101	68	2	***************************************	14	45		AIIIW	24065
дача пининделя]	102	2	3	8°45′, левая	45	20X	Цементацин, закалка	R_c 59	24707
	VIII	103	25	3		38	Бр. АЖ9-4, Сталь 45	Закалка	R_c48	23001
		104	51	2	-	10	40X	H	R_c48	24070
	-	105	35	2 3		12	45		_	24074
		106	35 35	3 3,5	<u> </u>	14 10	45 45			24076 24076
		108	24	3,5		10	45			24078
	ļ	109	4	3,	26°34′, левая	40	45	Закалка	R_c48	24148
					}					40-0
Macana	317	110	60	3		20	C4 21-40		*******	21067
Нарезание	IV HI	111	67	3 2 2	}	15	45		111079	64156
Нарезание резьбы	IV III VI X			3 2 2 2,5 2,5		20 15 15 15 15			}	

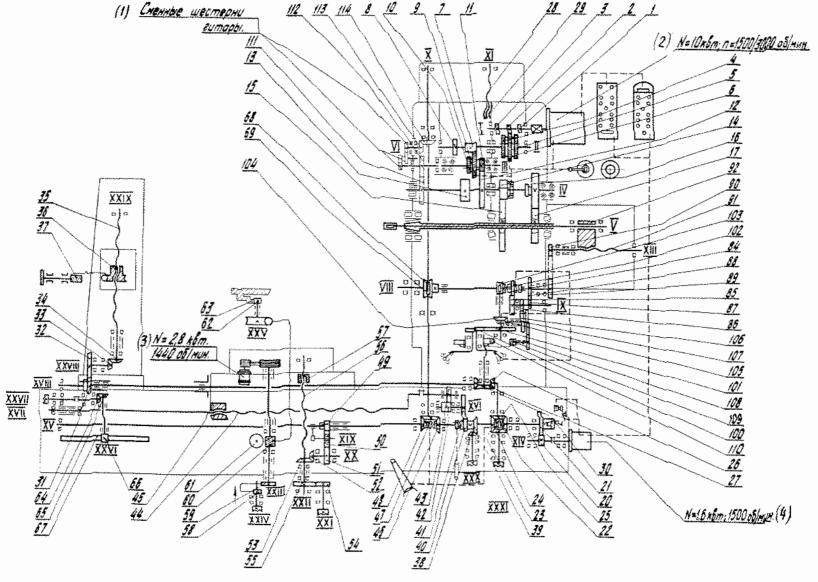
			······						Co	ntinuatio.
Assembly	Ref. No. of shaft	Ref. No.	No. of teeth in mesh	Module or pitch, mm	Helix angle, deg.	Rim width, mm	Material	Thermal treatment	Hard- ness	Part No.
	Facing bead	79	23	3,5		22	40X	Temper	Rc48	24665
	, ,	80	17	4		19	40X	*	$R_{\rm c}48$	24665
	> +	81	17	4	_	19	40X	3t	R_c 48	24665
	"	82	I	Trap. 85×16	Left	Screw	20X	Cement, Temper	$R_{\rm c}$ 59	24097
Turnstile mechanism (radial tool slide feed) Turnstile mechanism (spindle feed) Thread cutting	ь	83	Rack	16	3° 47′, left		Вт. АЖ 9-1	w		23010
	VIII	84	35	3		15	20X	Cement, Temper	$R_{\rm c}$ 59	24002
	IX	85	37	3		40	40X	Temper	$R_{\rm c}48$	24004
	IX	86	27	3		18	45	e	<u> </u>	24020
	IX	87	21	3		24	4 0X	Temper	Rc48	24021
	VIII	88	48	3		20	49X	Temper	Rc48	200 23
	VIII	89	40	3		20	40X	₩	Rc48	24026
	XIII	90	35	3		20	40X	*	$R_{\rm c}48$	24054
	XIII	91	3	Trap. 100×20	Right	Screw	45	ы	R_{c} 52	24049
	V	92	Rack	20	11° 59′		ЦАМ 10-5	TOTAL		23031
		93	26	3		10	45	*DOORN	-	24164
		94	41	3	_	14	45	***************************************	******	24165
		95	28	2.5		14	40X	Temper	Re48	24158
		96	38	2	- court	20	2 0X	Cement. Temper	$R_{\rm c}$ 59	24005
		97	35	2		10	45	nente	-	24027
		98	2	2	8° 45′, right	30	45	Тетрег	Rc48	24028
	***************************************	99	35	2		16	Gr. Iron 21-40	-	,,,,,,,	21031
		100	60	2		14	45		******	24066
	İ	101	68	2			45	LAMANA		24065
	VIII	102	2	3	8° 45′, left	45	20X	Cement. Temper	R_c59	24707
	VIII	103	25	3	<u> </u>	38	Вг. АЖ 9-4 St. 4 5	Temper	$R_{c}48$	23001
	Ì	104	51	2		10	40X	19	Re48	24070
	}	105	35	2		12	45			24074
		106	35	3		14	45	VEHA		24076
	-	107	35	3.5	<u>.</u>	10	45	HIMA	******	24076
	***************************************	108	24	3.5	w	10	45			24078
		109	4	3	26° 34′, left	40	45	Temper	Rc48	24148
		110	60	3		20	Gr. Iron 21-40	<u> </u>	-	21067
	1V	111	67	2		15	45	V10/		64156
	111	112	94	2		15	45	HIIIAA		64157
	Vi	113	18	2.5		15	40X	Refinement	-	64158
	X	114	36	2.5		15	40X			64176



Фиг. 21. Кинематическая схема станков моделей 2620 и 2620А

Fig. 21. Kinematic diagram of machines, models 2620 and 2620A

(I) — Quadrant change gears; (2) — N = 10 kW, 1,500/3,000 r. p. m; (3) — N = 2.8 kW, 1,440 r. p. m. (4) — N = 1,6 kW, 1,500 r. p. m.



Фиг. 22. Кинематическая смема станков моделей 2622 и 2622А

Fig. 22. Kinematic diagram of machines, models 2622 and 2622A (I) – Quadrant change gears; (2) – N=10 kW; n=1.500/3,000 r. p. m; (3) – N=2.8 kW, 1,440 r. p. m; (4) – N=1.6 kW; 1,500 r. p. m.

VI. ОПИСАНИЕ

1. ОБЩЕЕ УСТРОЙСТВО СТАНКА

Станки моделей 2620, 2620А, 2622 и 2622А имеют общее основное конструктивное исполначие

На правом конце станины укреплена неподвижная передняя стойка, по вертикальным навравляющим которой перемещается шпиндельная бабка.

На левом конце станины расположена задняя стойка с люнетом для поддерживания борштанги при расточке длинных отверстий.

Между стойками расположен узел — встроенный стол станка, состоящий из продольных (нижних) саней, поперечных (верхних) саней и поворотного стола.

Станки состоят из следующих узлов:

узел 1 — станина;

узел 2 — шпиндельная бабка;

vзел 3 — стол;

узел 4 — задняя стойка;

узел 5 — электрооборудование на станке;

узел 6 — принадлежности;

узел 7 — оптические устройства;

узел 8 — электрооборудование.

Все четыре модели станков имеют широкую унификацию узлов в деталей. Узлы: "Станина", "Стол", "Задняя стойка", "Электрооборудование" одинаковые на всех станках. Узел "Шпиндельная бабка" на каждой модели станка имеет свою конструкцию. Узел "Оптические устройства" имеется только на станках моделей 2620 и 2622.

2. КОНСТРУКЦИЯ УЗЛОВ СТАНКА

Станина

Станина является основной деталью, связывающей в единое целое узлы станка.

Станина с широкими направляющими имеет замкнутое коробчатое сечение со стенками, усиленными системой продольных и поперечных ребер жесткости. Направляющие станины в зоне стружкообразования закрыты кожухами; на направляющих станины расположены стол и задняя стойка.

Передняя стойка имеет широкие направляющие, по которым вертикально перемещается шпиндельная бабка. Воспринимающая значительные усилия при работе станка передняя стойка также, как и станица, пмеет высокую жесткость и виброустойчивость. Для уравновешивания шпиндельной бабки с задней стороны стойки расположен противовес, связанный со шпиндельной бабкой посредством тросов, проходящих через блоки.

VI. DESCRIPTION OF MACHINES

1. GENERAL CONSTRUCTION

Machines, models 2620, 2620A, 2622 and 2622A, are basically identical in construction.

Secured on the right-hand end of the machine bed is the stationary front support column with a head stock travelling along the vertical ways.

Located on the left-hand extreme part of the bed is the end support column with a bearing to hold the boring bar used in boring long holes.

Placed between the support columns is the built-in table consisting of longitudinal (bottom) and cross (top) saddles and a rotary table.

The machines are composed of the following assemblies:

assembly 1 — bed;

assembly 2 — head stock;

assembly 3 — table;

assembly 4 — end support column;

assembly 5 — electrical equipment on machine;

assembly 6 — accessories;

assembly 7 — optical devices;

assembly 8 -- electrical equipment.

All the four models of machines have many common assemblies and parts. The assemblies "Bed", "Table", "End support column" and "Electrical equipment" are identical for all machines.

The assembly "Head stock" is different.

The assembly "Optical devices" is provided only for machines of models 2620 and 2622.

2. CONSTRUCTION OF MACHINE ASSEMBLIES

Beď

The bed is the major unit carrying all the other machine assemblies. It has wide ways and is of closed box-shaped cross section, with walls reinforced by a system of longitudinal and transverse stiffening ribs. With the chip formation zone the bed ways are covered by housings. The table and the end support column are installed on the bed ways.

The front column has wide ways along which the head stock travels vertically. Like the bed, the column carries much stress in operation and has increased rigidity and resistance to vibration. To balance the head stock, provision is made at the rear side of the column, for a counterweight connected to the head stock by wire ropes running over blocks.

Привод подачи станка от электродвигателя постоянного тока смонтирован в отдельном корпусе, расположенном в правой нижней части станины.

Шпиндельная бабка

Шпиндельная бабка представляет собой сборочный узел, состоящий из следующих связанных между собой отдельно собираемых механизмов и монтируемых внутри и снаружи ее корпуса:

- привода главного движения;
- 2) шпиндельного устройства;
- 3) планшайбы;
- 4) механизма привода перемещения расточного шпинделя и радиального суппорта планшайбы;
 - 5) хвостовой части;
 - 6) механизмов управления:
- 7) шестеренчатого масляного насоса для смазки механизмов привода главного движения:
- 8) плунжерного масляного насоса для смазки направляющих и ряда механизмов.

Привод главного движения (фиг. 23) осуществляется от двухскоростного электродвигателя переменного тока мощностью 10/7,5 квт.

Изменение скорости вращения расточного шнинделя и планшайбы производится путем перемещения передвижных блоков зубчатых колес коробки скоростей и переключения полюсов двухскоростного электродвигателя.

Зубчатые колеса привода главного движення изготовлены из термически обработанной легированной стали; быстроходные колеса имеют шлифованные зубья.

Шпиндельное устройство станков моделей 2620 и 2620A (фиг. 24) состоит из выдвижного расточного шпинделя днаметром 90 мм, полого шпинделя и шпинделя планшайбы. Азотированный расточной шпиндель перемещается внутри термообработанных с высокой твердостью длинных направляющих втулок, запрессованных в полый шпиндель.

Высокая поверхностная твердость азотированного расточного шпинделя и сопряженных с ним втулок полого шпинделя обеспечивают длительное сохранение износостойкости и точности в условиях эксплуатации.

Планшайба с радиальным суппортом закреплена на собственном шпинделе большого диаметра, вращающемся на прецизионных конических подшипниках, которые вмонтированы в передней и в промежуточной стенках корпуса шпиндельной бабки.

The feed gear is electrically driven by a d. c. motor and is mounted in a separate housing located in the right-hand lower part of the bed.

Head stock

The head stock is an assembly consisting of separate interconnected mechanisms installed inside and outside of the head stock housing:

- 1) main drive mechanism;
- 2) spindle unit;
- facing head;
- 4) boring spindle and facing head radial rest traverse mechanism;
 - 5) head stock extension;
 - 6) control mechanisms;
- 7) gear pump for lubricating the main drive mechanism;
- 8) plunger pump for lubricating the ways and a number of mechanisms.

The main drive mechanism (Fig. 23) is operated by a two speed direct current 10/7.5 kW electric motor.

Spindle and facing head speeds are varied by shifting the cluster gears in the change gear box and by switching over the poles of the twospeed electric motor.

The main drive mechanism gears are made of heat-treated alloy steel, the high speed gears have ground teeth.

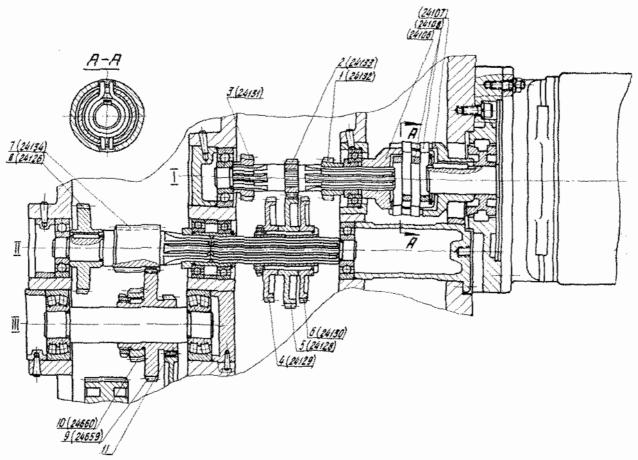
The spindle unit in machines of models 2620 and 2620A (Fig. 24) consists of a traversing boring spindle, 90 mm in dia., a hollow spindle and a facing head spindle.

The nitrided boring spindle traverses inside highly hardened long guiding sleeves press-fitted into the hollow spindle. The high surface hardness of the boring spindle and conjugate guiding sleeves of the hollow spindle enables the original accuracy of the spindle unit to be retained under conditions of continuous operation.

The facing head carrying a radial tool slide is secured on its own spindle of larger diameter, which runs in precision tapered bearings mounted in the front and intermediate walls of the head stock housing.

The internal hollow spindle passes through a recess in the facing head spindle.

Через полость шпинделя планшайбы проходит внутренний полый шпиндель. Наружное кольцо переднего прецизионного цилиндророликового подшипника полого шпинделя помещено в головке шпинделя планшайбы. Внутреннее кольцо подшипника, имеющее коническое отверстие, насажено на переднем конце полого шпинделя. The outer race of the front precision cylindrical-roller bearing of the hollow spindle is installed in the front part of the facing head spindle. The inner race of the bearing has a taper bore and is fitted on the front part of the hollow spindle.



Фиг. 23. Привод главного движения Fig. 23. Main motion drive

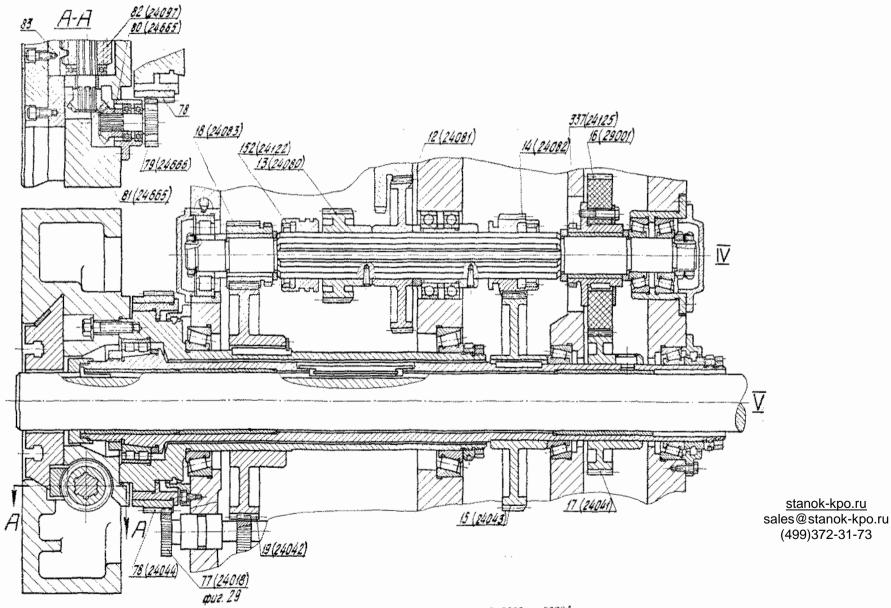
Задние прецизионные конические роликовые подшипники полого шпинделя смонтированы в промежуточной и задней стенках корпуса шпиндельной бабки.

Благодаря применению прецизионных подщипников малого габарита шпиндель планшайбы и полый шпиндель имеют достаточные размеры и жесткость при отсутствии консоли на внутрением полом шпинделе.

На шпинделе планшайбы укреплено косозубое колесо для привода вращения планшайбы. На полом шпинделе укреплены два зубчатых колеса. Большое колесо служит для передачи больших крутящих моментов в нижнем диапазоне скоростей. The rear precision taper roller bearings of the hollow spindle are mounted in the intermediate and rear walls of the headstock housing.

Due to the use of small size precision bearings, the facing head spindle and the hollow spindle are of ample size and have sufficient rigidity without having a cantilever on the inner hollow spindle.

The facing head spindle mounts a helical gear for the facing head drive. The hollow spindle carries two gears. The larger gear serves for transmitting large torques at low speeds.



Фиг. 24. Шпиндельное устройство станков моделей 2620 и 2620A Fig. 24. Spindle arrangement of machines, models 2620 and 2620A

Меньшее колесо, сцепляющееся с колесом из текстолита (что увеличивает плавность привода), служит для передачи малых крутящих моментов в верхнем диапазоне скоростей.

Шпиндельное устройство станков моделей 2622 и 2622A (фиг. 25) состоит из полого шпинделя и усиленного выдвижного расточного шпинделя диаметром 110 мм.

Передний прецизионный цилиндро-роликовый подшипник полого шпинделя смонтирован в передней стенке корпуса шпиндельной бабки. Задние прецизионные конические роликовые подшипники полого шпинделя смонтированы в промежуточной и задней стенках корпуса шпиндельной бабки. Привод главного движения аналогичен приводу станков моделей 2620 и 2620 А.

Планшайба с раднальным суппортом станков моделей 2620 и 2620А (фиг. 24). В направляющих корпуса планшайбы перемещается радиальный суппорт. Реечно-винтовой привод радиального суппорта имеет устройство для "выбора" зазора, что устраняет радиальный люфт, вызывающий при вращении планшайбы хлябание суппорта. Зажим радиального суппорта планшайбы производится посредством двух винтов на торцовой плоскости планшайбы. Суппорт имеет двапрофильных Т-образных паза для крепления инструмента. Планшайба имеет посадочную цилиндрическую поверхность для центрирования корпуса фрезерной головки.

Планшайба может вращаться одновременно с вращением расточного шпинделя или быть отключена во всем диапазоне скоростей вращения расточного шпинделя, что важно по условиям техники безопасности. При установленной ступени скорости число оборотов планшайбы в 1,58 раза меньше, чем число оборотов расточного шпинделя.

Станки моделей 2622 и 2622А с усиленным шпинделем не имеют радиального суппорта. Передний конец полого шпинделя этих станков имеет специальное исполнение для закрепления на нем фрезерной головки.

Механизм привода перемещения выдвижного расточного шпинделя и раднального суппорта планшайбы (встанках моделей 2620 и 2620А) кинематически связан с электродвигателем постоянного тока через вертикальный вал. В станках моделей 2622 и 2622А часть механизма, передающего перемещение суппорту планшайбы, отсутствует.

Хвостовая часть закреплена на задней торцовой степке корпуса шпиндельной бабки. В хвостовой части расположен ползун выдвижного расточного шпинделя.

The smaller gear meshing with a textolite gear to ensure smooth drive serves to transmit small torques at high speeds.

The spindle unit in machines of models 2622 and 2622A (Fig. 25) consists of a hollow spindle and a reinforced traversing boring spindle, 110 mm in diameter.

The front precision cylindrical-roller bearing of the hollow spindle is mounted in the front wall of the head stock housing. The rear precision taper roller bearings of the hollow spindle are mounted in the intermediate and rear walls of the head stock housing. The main motion drive is analogous to that of machines, models 2620 and 2620A.

Facing head with radial tool slide of machines, models 2620 and 2620A (Fig. 24).

The radial tool slide can travel along the facing head body ways. The rack-and-screw drive of the radial tool slide is provided with a device for taking up backlash thereby climinating radial play causing a slide slack as the facing head is turned. The facing head radial slide is clamped by means of two screws on the facing head front surface. The slide has two sectional T-shaped slots for holding the tool. The facing head has a fitting cylindrical surface for centering the body of a milling head.

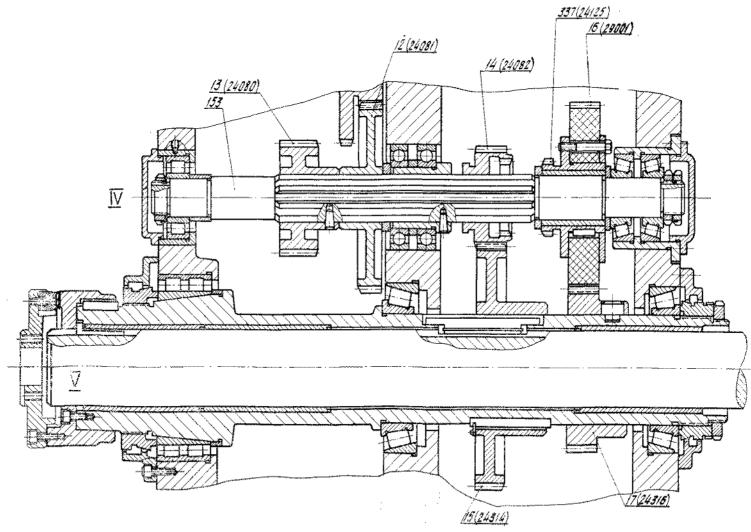
The facing head can rotate simultaneously with the boring spindle, or it can be disengaged throughout the whole range of boring spindle speeds, which is an important safety factor. At the preset speed, the number of facing head revolutions is 1.58 times less than that of the boring spindle.

Machines of models 2622 and 2622A having a reinforced spindle are not provided with a radial tool slide.

The front end of the hollow spindle of these machines has a special arrangement for securing the milling head.

Traversing boring spindle and facing head radial tool slide travel mechanism is kinematically coupled with a d. c. electric motor through a vertical shaft. Machines, models 2622 and 2622A, are not provided with the mechanism transmitting motion to the facing head slide.

The tail part is secured on the rear end wall of the head stock housing. The tail part mounts the slide of the traversing boring spindle.



Фиг. 25. Шинндельное устройство станков моделей 2622 и 2622А

Fig. 25. Spindle arrangement of machines, models 2622 and 2622A

В ползуне смонтированы прецизионные упорные шарикоподшипники, воспринимающие осевые усилия расточного шпинделя.

Продольное перемещение расточного шпинделя производится реечно-винтовой передачей.

На передней стенке корпуса хвостовой части расположена рукоятка устройства зажима расточного шпинделя от осевого перемещения. Зажатие производится винтом с трапецендальной резьбой через сухарь, воздействующий на переднюю цапфу винта реечно-винтовой передачи.

Корпус хвостовой части сверху закрыт кожухами.

Небольшая длина хвостовой части увеличивает жесткость и виброустойчивость станка в работе.

Механизмы управления. На лицевой части шпиндельной бабки расположены главный электрический пульт и рукоятки механизмов управления.

III естеренчатый масляный насос предназначен для централизованной смазки мехапизмов в шпиндельной бабке и хвостовой части.

Насое расположен в масляном баке на правой и торцовой стенке корпуса шпиндельной бабки, позади хвоста.

Привод насоса осуществляется от двигателя переменного тока мощностью $N\!=\!0,\!25\,\kappa s\tau$, с числом оборотов в минуту $n\!=\!1\,400$.

Пуск и остановка насоса сблокированы электрически с пуском и остановкой вращения

Для контроля уровня масла в шпиндельной бабке на боковой стенке бака насоса имеется маслоуказатель.

Для контроля работы насоса имеется струйный маслоуказатель, расположенный в правой верхней части крышки шпиндельной бабки.

Плунжерный масляный насос служит для смазки направляющих бабки. Насос расположен на шпиндельной бабке и приводится в действие вертикальным ходом бабки.

Стол

Встроенный поворотный стол станка расположен на верхних санях, имеющих поперечное перемещение по нижним саням. Нижние сани перемещаются продольно по направляющим станины.

Внутри подости нижних саней расположены механизмы поперечного перемещения верхних саней и поворота стола вокруг цапфы.

Привод продольного и поперечного перемещения стола осуществляется от электродвигателя постоянного тока через систему зубчатых The slide houses precision thrust ball bearings which take up axial pressures of the boring spindle.

The boring spindle is caused to travel longitudinally through the rack-and-screw drive.

Located on the front wall of the tail part housing is the lever for clamping the boring spindle against axial travel. The boring spindle is held fast by means of a screw with a leaning thread through a slide block actuating the front journal of the screw in the rack-and-screw drive.

The tail part is covered by housings from bove.

The small length of the tail part increases rigidity and resistance to vibration of the machine in operation.

Control Mechanisms, Located on the front part of the head stock is the main electric desk and control levers.

The gear oil pump is designed for centralized lubrication of mechanisms in the head stock and tail part.

The pump is located in the oil tank on the right-hand and front walls of the head stock housing behind the tail part.

The pump is driven by an a. c. motor with power and speed, respectively, N=0.25 kW and n=1.400 r. p. m.

The pump and the spindle are electrically coupled for simultaneous starting and stopping.

An oil level indicator is provided on the side wall of the pump tank to check oil level in the head stock.

A jet oil indicator located in the right-hand upper part of the head stock cover is used to control pump operation.

The plunger oil pump serves to lubricate the head stock ways. The pump is placed on the head stock and is actuated by the vertical "travel" of the head stock.

Table

The built-in rotary table of the machine is located on the upper saddle which can travel transversely along the lower saddle. The lower saddle can travel longitudinally along the bed ways.

Located in the lower saddle chamber are the mechanisms of upper saddle cross travel and table swivel around its journal. The longitudinal and cross traverse of the table is effected by a d. c. motor through a system of gears and

колес и винтовые нары. Привод быстрого установочного поворота стола осуществляется от отдельного электродвигателя переменного тока, установленного на нижних санях.

Смазка направляющих и механизмов нижних саней производится от плунжерного насоса, закрепленного на боковой стенке нижних саней.

Плунжерный насос работает от руки.

В насосе имеется распределительный кран для подачи масла в закрытую систему смазки направляющих или в открытую систему смазки механизмов.

Смазка направляющих поворотного стола, верхних саней и механизма редуктора поворота производится от аналогичного плунжерного насоса, закрепленного на боковой стенке верхних саней.

Отсчет угла поворота стола производится по круговой шкале с ценой деления 0,5°, нанесенной на нижней части поворотного стола.

Отсчет угла поворота стола через каждые 90° осуществляется с помощью встроенного индикаторного устройства с ценой деления индикатора 0,01 мм.

Задняя стойка

Задняя стойка станка расположена на левом конце станины.

По вертикальным направляющим задней стойки перемещается люнет с откидной крышкой на шарнирах. В посадочное отверстие люнета вставляются сменные втулки для поддержания расточной борштанги при расточке длинных отверстий. Люнет перемещается вертикально (одновременно со шпиндельной бабкой) от общего продольного ходового вала, расположенного вдоль станины (задний вал). Для точной корректировки вертикального ноложения оси люнета относительно оси шлинделя имеется корректирующее устройство. При повороте шестигранника корректирующего устройства гайка подъема дюнета получает вращение и, перемещаясь вертикально по ходовому винту подъема люнета, изменяет его положение относительно оси шпинделя.

Электрооборудование на станке

Монтаж электрооборудования на станке и электросхема описаны во второй части настоящего руководства.

Принадлежности

Принадлежности, входящие в комплект и стоимость станка, поставляются согласно ведомости комплектации.

screw pairs. The table rapid swivel drive wered by an individual a. c. motor install the lower saddle.

The ways and the lower saddle mecha are lubricated by the plunger pump secur the lower saddle side wall.

The plunger pump is operated manual. The pump is provided with a distributor to feed oil to the closed lubrication syste the ways or to the open lubrication syste the mechanisms.

The ways of the rotary table, upper sa and swivel reduction gear mechanism ar bricated by a similar pump secured to the i saddle side wall.

The value of table swivel is read off a cular scale calibrated every 0.5 degree on lower part of the rotary table.

Every 90 degrees, the angle of table sw can be read off the built-in indicator 0.01 mm calibration marks.

End support column

This is located on the left-hand part of bed.

The end support column carries a rest va hinged cap travelling up and down the lumn. Fitted into the rest bore are changes bushings to hold the boring bar in boring kandles. The rest is made to travel vertically multaneously with the head stock by the lor tudinal lead shaft placed along the bed (r shaft). For precision adjustment of the vertically position of the rest axis relative to the spin axis, provision is made for an adjusting device hexahedron turns, the rest lifting nut is made to rotate, and travellically along the rest lift lead screw change its position with respect to the spindle axis.

Electrical Equipment on Machine

Electrical equipment mounted on machi and electric circuitry are described in Part Tv of the present Manual.

Accessories

Accessories to be included in the set and covered by the machine price are furnished i compliance with the scope of delivery list.

Оптические устройства

Описание оптических приборов см. на стр. 81.

Электрооборудование

Описание электрооборудования дано в части II настоящего руководства.

3. КИНЕМАТИКА СТАНКА

Цепь главного движения (фиг. 23 и 24)

Привод вращения выдвижного расточного шпинделя (и планшайбы с радиальным супнортом станков моделей 2620 и 2620А) осуществляется от двухскоростного фланцевого электродвигателя переменного тока через зубчатые передачи коробки скоростей.

Изменение скоростей вращения расточного шнинделя и планшайбы с радиальным суппортом достигается путем переключения:

- а) малого тройного блока зубчатых колес 4, 5, 6;
- б) большого тройного блока зубчатых колес 9, 10, 11;
 - в) зубчатой муфты 14 колеса;
- r) двухскоростного электродвигателя 1 420 на 2 840 *об/мин*.

При включении зубчатой пары 14, 15 расточной шпиндель вращается в нижнем диапазоне скоростей — от 12,5 до 630 об/мин.

При включении зубчатой муфты 14 колеса с колесом 337 шпиндель вращается (через зубчатую пару 16, 17) в верхнем диапазоне скоростей — от 800 до 2 000 об/мин.

При включении зубчатой муфты 152 с зубчатым венцом колеса 18 вращение передается через зубчатые колеса 18, 19 на планшайбу. Выдвижной расточной шпиндель имеет 23 скорости вращения — от 12,5 до 2000 об/мин. Планшайба с радиальным сущіортом имеет только 15 скоростей вращения — от 8 до 200 об/мин.

В станках моделей 2622 и 2622А, в связи с отсутствием планшайбы с радиальным суппортом, вращение с предшпиндельного вала 153 (фиг. 25) передается только на цепь вращения выдвижного расточного шпинделя, который имеет 22 скорости вращения — от 12,5 до 1600 об/мин.

Изменение направления вращения шпинделя и планшайбы производится реверсированием главного электродвигателя.

Цепь подач (фиг. 26)

Привод рабочих подач и установочных медленных и быстрых перемещений подвижных узлов производится от фланцевого электро-

Optical Devices

For the optical device particulars see page 81.

Electrical Equipment

Description of electrical equipment is given in Part Two of the present Manual.

3. MACHINE KINEMATICS

Main motion train (Figs. 23 and 24)

The traversing boring spindle (and the facing head with a radial tool slide in the case of machines, models 2620 and 2620A) is driven by an a.c. two-speed flange motor through a change speed gear box.

The speed of the boring spindle and of the facing head with a radial tool slide can be varied by operating:

- a) smaller triple block of gears 4, 5, 6;
- b) larger triple block of gears 9, 10, 11;
- c) gear wheel clutch 14;
- d) two-speed electric motor operating at 1,420 and 2,840 r. p. m.

As gear pair 14, 15 is engaged, the boring spindle turns in the lower speed range — from 12.5 to 630 r. p. m.

As gear wheel clutch 14 with gear 337 is engaged (through pair of gears 16, 17) the spindle revolves in the upper speed range—from 800 to 2,000 r. p. m.

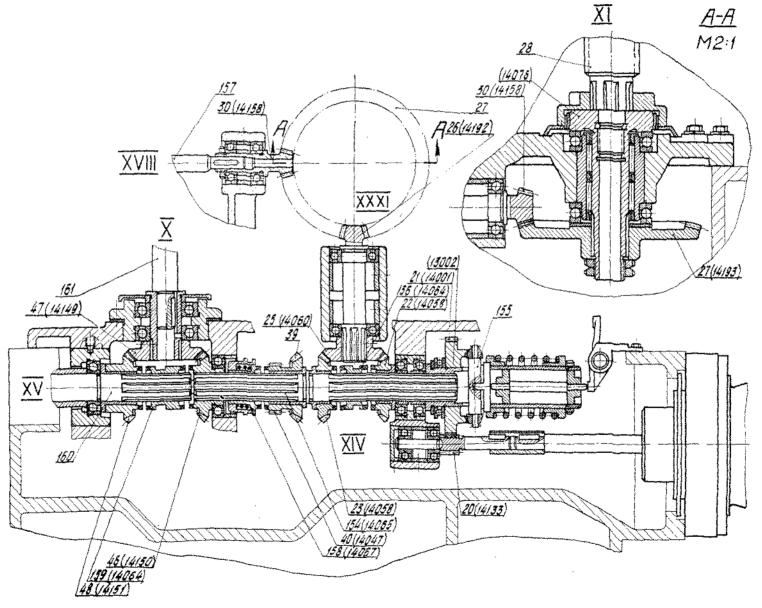
As gear clutch 152 is engaged with the tooth rim of gear 18, rotation is transmitted through gears 18, 19 onto the facing head. The traversing boring spindle is provided with 23 speeds of rotation — from 12.5 to 2,000 r. p. m. The facing head with a radial tool slide has only 15 speeds of rotation — from 8 to 200 r. p. m.

Because the facing head with a radial tool slide is not provided for machines of models 2622 and 2622A, rotation of shaft 153 (Fig. 25) located before the spindle, is imparted only to the turning train of the traversing boring spindle, which has 22 speeds of rotation—from 12.5 to 1,600 r. p. m.

The direction of the spindle and facing head rotation is changed by reversing the main electric motor.

Feed Train (Fig. 26)

Working feeds and slow and rapid traverse of the moving members are powered by a d. c. flange electric motor incorporated in the drive



Фиг. 26. Привод подач

двигателя, работающего в системе привода постоянного тока с пироким диапазоном изменения скорости 1:1600. От электродвигателя вращение передается на зубчатую пару 20, 21 с центральным предохранителем, который защищает цень подачи от перегрузки. Муфта центрального предохранителя передает вращение на вал распределения 154. При перегрузко в цепи подач любого из подвижных узлов стапка зубчатое колесо 21 (ведущая часть муфты) при вращении производит отжатие конических роликов траверсы 155, вследствие чего происходит осевое перемещение траверсы, воздействующей на конечный выключатель, и отключение подачи.

С вала распределения 154 вращение через ряд зубчатых передач (при включении соответствующих рукояток) передается по пяти различным направлениям:

- 1) на ходовые винты вертикального перемещения шпиндельной бабки и люнета;
- 2) на ходовой винт поперечного перемещения стола:
- 3) на ходовой винт продольного перемещения стола;
- через вертикальный вал на ходовой винт осевого перемещения расточного шнинделя;
- 5) через вертикальный вал на реечно-винтовую передачу радиального перемещения суппорта планшайбы.

КИНЕМАТИКА ПЕРЕМЕЩЕНИИ ПОДВИЖНЫХ УЗЛОВ

1. Вертикальное перемещение шпиндельной бабки и люнета

Зубчатая муфта 156 вводится в зацепление с торцовыми зубьями конического колеса 22 (для реверса — с колесом 23).

Через колеса 25, 26, 27 вращение с вала 154 передается на ходовой винт 28, который через ходовую гайку осуществляет перемещение шпиндельной бабки. На перемещение люнета задней стойки вращение снимается с конического колеса 27 и дальше через колесо 30 и вал 157, проходящий вдоль станины, подается на зубчатые колеса 31, 32, 33, 34 (расположенные в санях задней стойки) и ходовой винт 35 (см. кинематическую схему, фиг. 21 или 22). Перемещение шпиндельной бабки и люнета совершается одновременно.

2. Поперечное перемещение стола

Зубчатая муфта 159 (фиг. 26) вводится в зацепление с торцовыми зубьями конического колеса 46 (для реверса — с колесом 48). Через вал 160 (фиг. 26) и зубчатые колеса 49, 50, 51,

and operating over a wide range of speeds 1:1,600.

From the electric motor, rotation is imparted to gear pair 20, 21 with a central protector which prevents overloading of the feed train. The central protector clutch transmits rotation to distribution shaft 154. When any of the machine moving units in the feed train is overloaded, gear 21 (clutch driving part) turns and releases the conical rollers of crosspiece 155. The crosspiece which is made to travel axially actuates the final switch and causes disengagement of the feeds.

From distribution shaft 154, rotation is transmitted through gearing (by operating the corresponding levers) in five different directions:

- 1) to lead screws of head stock and rest vertical travel;
 - 2) to lead screw of table cross travel;
- 3) to lead screw of table longitudinal travel;
- 4) through vertical shaft to lead screw of boring spindle axial travel.
- 5) through vertical shaft to rack-and-screw drive of facing head slide radial travel.

KINEMATICS OF MOVING UNITS

1. Vertical Travel of Head Stock and Rest

Gear clutch 156 is engaged with the front teeth of conical gear 22 (or with gear 23 for reversal).

Rotation from shaft 154 is transmitted through gears 25, 26, 27 to lead screw 28 which actuates the lead nut and causes the head stock to travel.

The end support column rest is made to travel by conical gear 27, gear 30, shaft 157 (passing along the machine bed), gears 31, 32, 33, 34 (in the end support column saddle) and lead screw 35 (see kinematic diagram, Fig. 21 or 22). The head stock and rest travel is effected simultaneously.

2. Cross Travel of Table

Gear clutch 159 (Fig. 26) is engaged with the front teeth of conical gear 46 (or gear 48 for reversal). From shaft 154, rotation is transmitt-

52, 53 (см. кинематическую схему, фиг. 21 или 22) вращение с вала 154 (фиг. 26) передается на ходовой винт 56 (фиг. 21 и 22), который через ходовую гайку осуществляет поперечное перемещение стола. Включение муфт 156 и 159 производится рычагом 130 (фиг. 28). При повороте рычага 130 вокруг оси вала 167 поворачивается сектор 162, который через колесо 163, эксцентрик 164 и поводок 165 перемещает муфту 156 вправо или влево. При повороте же рычага 130 вокруг оси вала 339 через сектор 166, рейку вала 167, колесо 168 и экспентрик 169 новодок 170 будет передвигать вправо или влево муфту 159. Это однорукояточное устройство позволяет переключать вертикальную подачу шпиндельной бабки на горизонтальную подачу стола и наоборот, а также осуществлять одновременное движение обоих подвижных узлов при фрезеровании по контуру. Принцип фрезерования без прекращения подачи, при изменении направления движения, уменьшает уступы на фрезеруемой плоскости.

3. Продольное перемещение стола (фиг. 27)

Зубчатая муфта 158 вводится в зацепление

с торцовыми зубьями колеса 40.

Через зубчатые колеса 41, 42, 43 вращение с вала 154 передается на ходовой винт 44, который через ходовую гайку осуществляет продольное перемещение стола.

4. Осевое перемещение расточного иппинделя (фиг. 29 и 31)

Вертикальный вал 161 (фиг. 26) свимает вращение через нару конических колес 46, 47 с вала 154 и далее персдает движение через червячную пару 68, 69 (фиг. 29) на вал 171, находящийся в корпусе шпиндельной бабки. На правом конце вала 171 закреплена зубчатая муфта 172.

В зацепление с муфтой 172 (фиг. 29) вводится зубчатое колесо 84, которое через зубчатое колесо 85, вал 173, зубчатые колеса 87, 88, 89, 90 (фиг. 31) передает вращение на винт 91; последний через винтовую рейку 92, скрепленную с ползуном, осуществляет осевое перемещение шпинделя.

Для включения колеса 84 необходимо установить рукоятку 138 штурвала (фиг. 32) в положение III. Перемещение колеса 84 вправо и ввод его в зацепление с муфтой 172 (фиг. 29) происходит при этом посредством зубчатого сектора 174 (фиг. 32), круговой двухсторонней рейки 175, колес 176, 177, сектора 178 и поводка 179. Отключение колеса 84 от муфты произойдет, если рукоятку 138 штурвала устано-

ed through shaft 160 and gears 49, 50, 51, 52, 53 (see kinematic diagram, Fig. 21 or 22) onto the lead screw 56 which gives cross feed to the table through the lead nut. Clutches 156 and 159 can be engaged by operating lever 130(Fig. 28). As lever 130 is turned about the axis of shaft 167, sector 162 revolves and through gear 163, eccentric 164 and carrier 165 shifts clutch 156 to the right or to the left. When lever 130 is turned about the axis of shaft 339, carrier 170 through sector 166, rack 167, gear 168 and eccentric 169 shifts clutch 159 to the right or to the left. This single lever arrangement enables the vertical feed of the head stock to be changed over to the horizontal feed of the table, and vice versa. The arrangement also enables both moving units to travel simultaneously as in profile milling. Continuous feed milling with variable direction of motion reduces steps on the surface being milled.

3. Longitudinal Travel of Table (Fig. 27)

Gear clutch 158 engages with the front teeth

of gear 40.

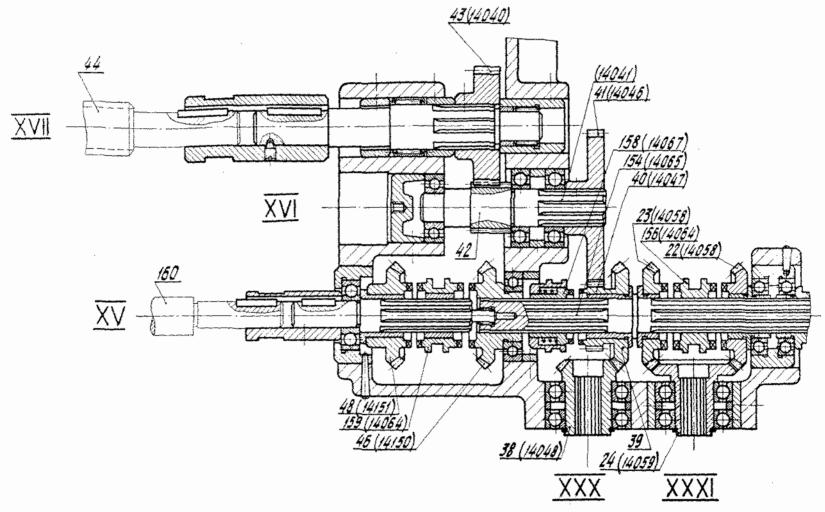
Rotation from shaft 154 is transmitted through gears 41, 42, 43 to lead screw 44 which effects longitudinal travel of the table through the lead nut.

4. Axial Travel of Boring Spindle (Figs. 29 and 31)

Vertical shaft 161 (Fig. 26) is made to revolve by a pair of conical gears 46, 47 and shaft 154, and transmits motion through worm pair 68, 69 (Fig. 29) to shaft 171 located in the head stock housing. Secured on the right-hand end of shaft 171 is gear clutch 172.

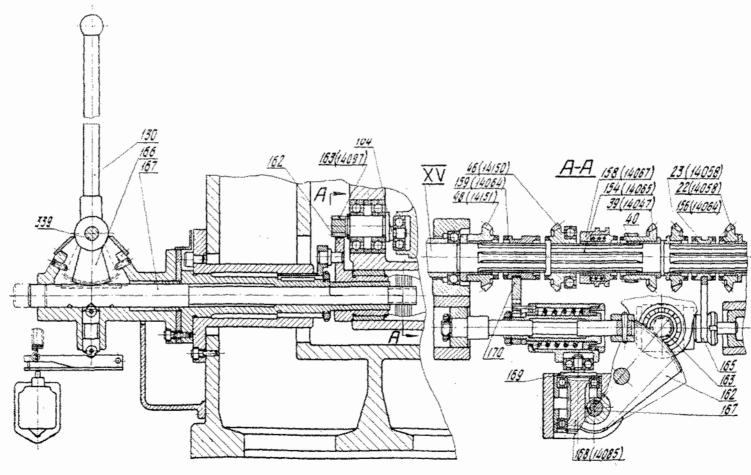
Gear 84 engaging with clutch 172 (Fig. 29) transmits motion through gear 85, shaft 173 and gears 87, 88, 89, 90 to screw 91; the latter effects axial travel of the head stock through screw rack 92 coupled with the slide block.

To engage gear 84, the handle of turnstile 138 should be shifted in position III (Fig. 32). Gear 84 is shifted to the right and is engaged with clutch 172 (Fig. 29) through gear sector 174 (Fig. 32), circular two-side rack 175, gears 176, 177, sector 178 and carrier 179. To disengage gear 84 from the clutch the handle of turnstile 138 should be shifted in position II. With the handle in this position rapid axial travel of the spindle can be effected manually



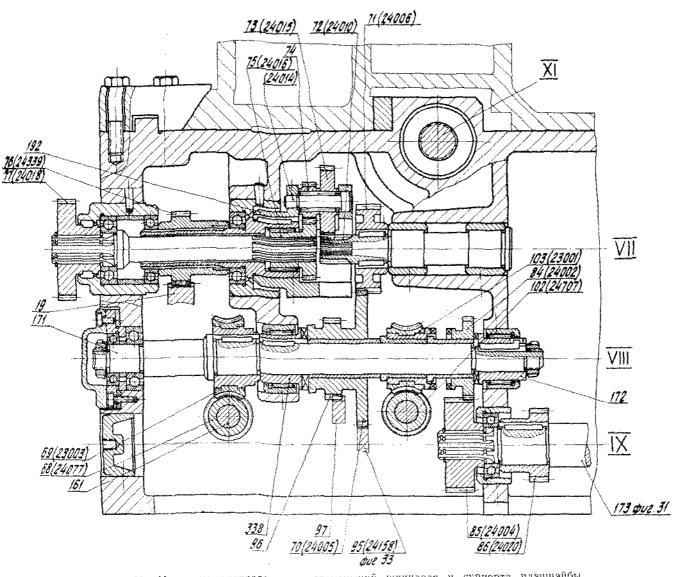
Фиг. 27. Привод подач

Fig. 27. Feed drive



Фиг. 28. Привод подач

Fig. 28. Feed drive



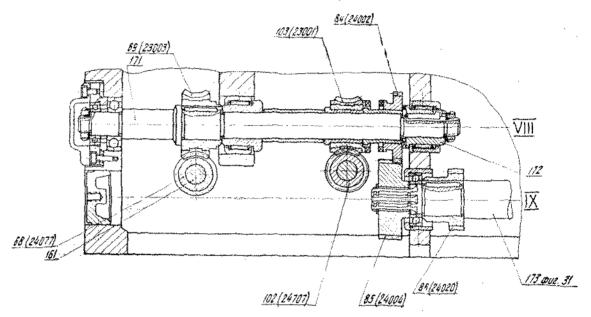
Фиг. 29. Механизм распредедения перемещений шпинделя и супнорта вланшайбы

Fig. 29. Mechanism of spindle and radial tool slide motion distribution

вить в положение II. В этом положении при вращении штурвала происходит быстрое осевое перемещение шпинделя от руки. От штурвала через зубчатые колеса 100, 101, 104, 105, 106, 86 (фиг. 32) вращение передается на вал 173 (фиг. 29 и 31). Далее через колеса 87, 88, 89, 90 (фиг. 31) и винтовую пару 91 и 92 сообщается осевое движение шпинделю.

by operating the turnstile. Rotation to shalt 173 (Figs 29 and 31) is transmitted from the turnstile through gears 100, 101, 104, 105, 106, 86 (Fig. 32).

Further, through wheels 87, 88, 89, 90, screw 91 and rack 92, end motion is imparted to the spindle.



Фиг. 30. Привод подач осевого перемещения расточного инпивделя. Fig. 30. Boring spindle axial feed drive

Включение рукоятки штурвала 138 (фиг. 32) в положение I позволяет при вращении штурвала осуществлять тонкое осевое перемещение шпинделя от руки. При этом зубчатое колесо 84 левыми торцовыми зубьями сцепляется с червячным колесом 103 (фиг. 29 и 30). Вращение от штурвала через зубчатые колеса 100, 101 (фиг. 32), червячную пару 102, 103 (фиг. 29 и 30) и далее через цепь колес 84, 85, 87, 88, 89 и 90 передается на винтовую пару 91, 92. В этом положении рукоятки штурвала шаринриая шпонка 180 (фиг. 32) через рейку 175, колесо 176, зубчатый сектор 181, поводок 182а и муфту 183 выйдет из паза конвческого колеса 104 и отключит кинематическую цепь от зубчатой пары 104, 105.

Йимб 182 отсчета перемещения шпинделя получает вращение через зубчатые колеса 86, 106, 107, 108 и червячную пару 109, 110.

Радиальное перемещение суппорта планшайбы (фиг. 29, 33)

Вертикальный вал 161 (фиг. 30), проходящий через шпиндельную бабку, передает вращение через червячную пару 68, 69 на вал 171. When the turnstile lever 138 is set into position I, rotation of the turnstile permits fine axial adjustment of the spindle by hand.

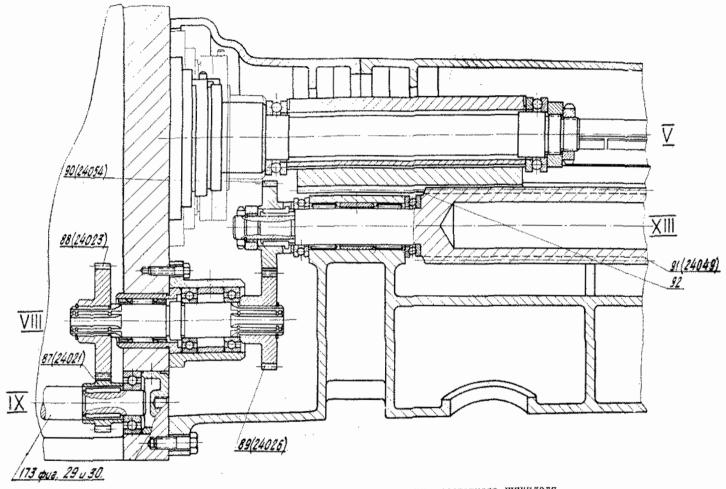
Gear wheel 84 is engaged with worm wheel 103 (see Figs. 29 and 30). Rotation is transmitted from the turnstile through gear wheels 100, 101, to the worm pair (102, 103), and hence through the train of wheels 84, 85, 87, 88. 89, 90 to the rack-and-screw pair 91, 92.

With the turnstile in that position, lock 180 actuated through rack 175, wheel 176, notched segment 181, carrier 182 and bush 183, will release bevel gear 104 and throw the kinematics out of engagement with pair of gears 104, 105.

The spindle travel is read off dial 182. Rotation is imparted to the dial through gear wheels 86, 106, 107, 108, and worm pair 109, 110.

5, Radial Tool Slide Motion (Figs. 29, 33)

Vertical shaft 161 (Fig. 30) in the headstock imparts rotation through worm pair 68, 69 to shaft 171 with gear clutch 338 set thereon.



Фиг. 31. Привод подач осевого перемещения расточного шпинделя

Fig. 31. Boring spindle axial feed drive

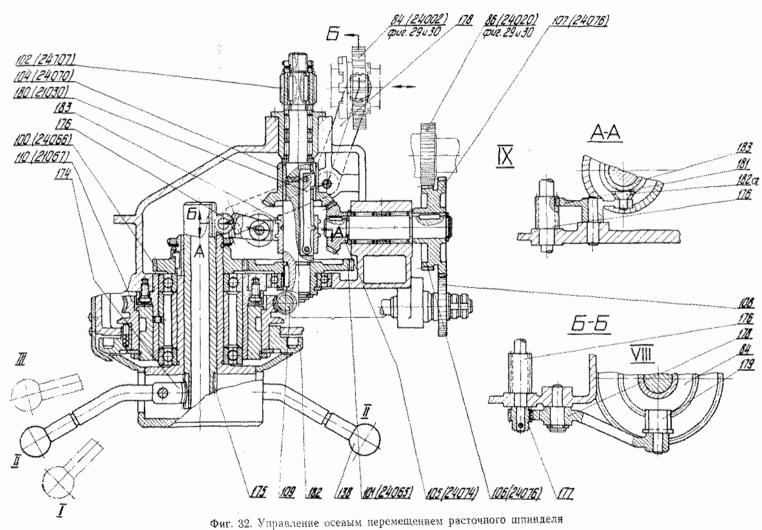
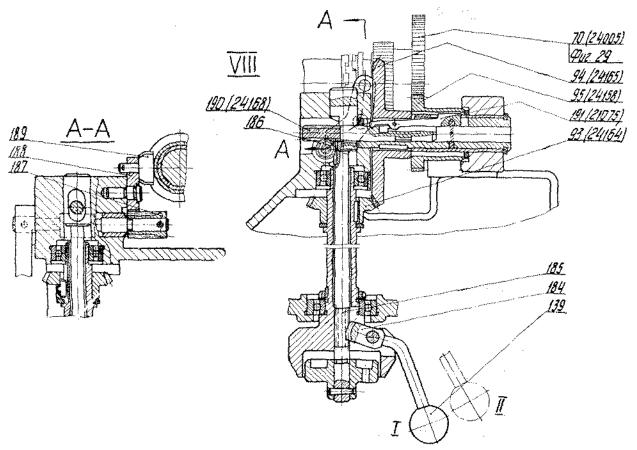


Fig. 32. Boring spindle end motion control

Вместе с валом 171 вращается зубчатая муфта 338. С муфтой 338 (фиг. 29) вводится в зацепление зубчатое колесо 70, которое через зубчатые колеса 71, 72, 73, 74, 75, 77 передает вращение на свободно сидящее на ступице планщайбы колесо 78. Далее вращение от колеса 78 (фиг. 24) передается через зубчатые колеса 79, 80, 81 на винтовую пару 82, 83. Винтовая рейка 83 скреплена с суппортом план-

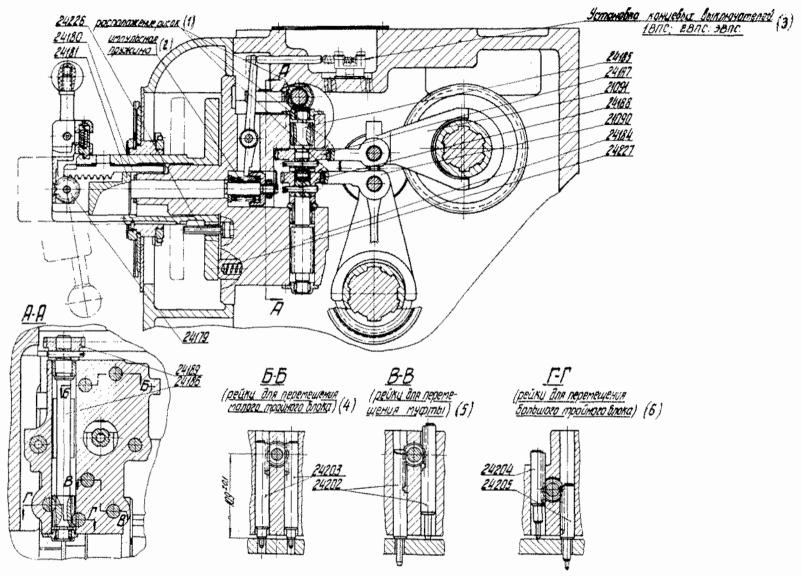
Clutch 338 meshes with gear wheel 70, which imparts rotation through gear wheels 71, 72, 73, 74, 75, 77 to wheel 78 live on the facing head hub. The rotation is further transmitted from wheel 78 (Fig. 24) through gear wheels 79, 80, 81 to screw pair 82, 83. Helical rack 83 is lastened to the radial tool slide and translates motion



Фиг. 33. Управление перемещением суппорта планшайбы 1— ручное перемещение; 11— включение падачи суппорта

Fig. 33. Radial tool slide control I - manual control; II - power feed

шайбы и тем самым осуществляет его радиальное перемещение на планшайбе. Для включения радиальной подачи суппорта планшайбы рукоятку 139 штурвала (фиг. 33) следует установить в положение 11. Через зубчатый сектор 184, круговую рейку 185, зубчатыеколеса 186, 187, сектор 188 и поводок 189 произойдет перемещение колеса 70 влево, где оно войдет в зацепление с муфтой 338 (фиг. 29); при этом через рейку 190 (фиг. 33) происходит поворот шарнирной шпонки 191, которая отключает вращение рукоятки штурвала. to the latter. To switch on radial tool slide feed, set lower 139 of turnstile to position II. The motion will be transmitted through notched segment 184, rack 185, gear wheels 186, 187 segment 188 and carrier 189 to wheel 70, which will be shifted to the left and get engaged with clutch 338. Simultaneously, rack 190 will cause lock 191 to disengage the turnstile from the gear train.



Фиг. 34. Механизм переключения скоростей

Технические условия:
1. Рейки (24207, 24204, 24205) изображены в первом положении механизма, соответствующем наименьшему числу оборотов шпинделя в минуту — 12.5
Рукоятка установлена горизонтально влево, указатель установлен вверх.
2. Запецление зубчатых колес 24187, 24188, 24189 с парными рейками 21090, 21091, 24225 отмечено рисками.

Fig. 34. Speed change mechanism

Specification:
1. Racks (24202, 24203, 24204, 24203) are shown in the first position of mechanism, corresponding to spindle minimum r. p. m. number (12.5). Handle is set herizontally in the extreme left position, with the indicator pointing upwards.
2. Gear wheel (24187, 24188, 24189) meshing with mating tack (21090, 21091, 24225) is marked by the scraper mark.

(1) - Scribed lines arrangement; (2) - Pulse spring; (3) - Setting of the limit switches 1BMC, 2BMC, 3BMC; (4) - Rack for the small triple block travel; (5) - Rack for the clutch travel; (6) - Rack for the large triple block travel

Отключение колеса 70 от муфты 338 (фиг. 29) произойдет, если рукоятку 139 штурвала (фиг. 33) установить в положение 1. В этом положении рукоятки, через колеса 93, 94, 95, 70 осуществляется перемещение суппорта планшайбы от руки.

Лимб отсчета радиального перемещения суппорта планшайбы получает вращение через

зубчатую пару 96, 97 (фиг. 29).

Радиальное перемещение (подача) сунпорта (для обтачивания торцовой поверхности) происходит при вращении планщайбы.

В механизме раднальной подачи суппорта имеется планетарное устройство, обеспечивающее уравнительное движение в кинематической цепи привода при выключенной подаче.

Планетарное устройство состоит из водила 192, получающего вращение от шпинделя через зубчатые колеса 19 и 76. На водиле свободно вращается на оси блок зубчатых колес-сателлитов 73 и 74.

Планетарное устройство позволяет производить включение и выключение радиальной подачи суппорта при вращающейся планшайбе.

В станках моделей 2622 и 2622А без радиального суппорта механизм подачи суппорта соответственно отсутствует (фиг. 30).

Кинематические цепи механизмов поворота стола и перемещения задней стойки показаны на фиг. 21 и 22; ввиду простоты конструкции цепи не описываются.

4. УПРАВЛЕНИЕ СТАНКОМ

Управление движениями осуществляется с главного пульта на шпиндельной бабке и дистанционно с легкого переносного дублирующего пульта.

Специальные механические и электрические блокировки защищают станок от возможных ошибочных включений. Система управления станком не требует приложения тяжелых физических усилий со стороны работающего и сокращает вспомогательное время.

Вращение

Пуск, реверс и остановка вращения шпинделя и планшайбы осуществляются кнопками 121 (фиг. 19 и 20) на основном и переносном пультах.

Толчковый (установочный) проворот шпинделя и планшайбы осуществляется на тех же пультах кнопками 122.

Установка на включение и отключение вращения планшайбы (только на станках моделей 2620 и 2620A) призводится рукояткой 124. If lever 139 of the turnstile is set to position 1, wheel 70 and clutch 338 are thrown out of gear. Then radial tool slide motion is effected by hand through wheels 93, 94, 95, 70.

The radial tool slide motion dial is rotated from pair of gears 96, 97.

Radial tool slide motion (feed) is effected with the facing head rotating (during facing operations).

The radial tool slide feed mechanism is fitted with a planetary train which provides equalizing motion in the kinematic drive train with the feed switched off.

The planetary train includes pinion carrier 192, rotated from the spindle through gear wheels 19 and 76; and two pinions 73 and 74, which can rotate freely on an axle.

The planetary train permits to switch the radial tool slide feed on and off, with the facing head rotating.

Machines 2622 and 2622A are not fitted with a radial tool slide and have no radial tool slide feed gear (see Fig. 30).

See Figs. 21 and 22 for the kinematics of the table turning gear and that of the outer support travel gear: being of a simple design, they are not described here.

4. MACHINE CONTROLS

The machine is operated from the main control panel located on the head stock, or from the pendant control panel.

The machine is made foolproof by interlocking and electric blocking devices.

The control system supercedes all hard manual effort on the part of the operator and reduces handling time.

Rotation

Starting, reversing and stopping of spindle and facing head rotation is effected by buttons 121 (Figs. 19 and 20) of the main control panel or the pendant.

The "inching" motion of the spindle and of the facing head is effected through buttons 122 of the same control panel and pendant.

Lever 124 serves to engage and disengage rotation of the facing head (only on machines 2620 and 2620 A).

Переключение скоростей шпипделя и планшайбы производится однорукояточным мехапизмом 123 централизованного управления с селективной установкой на заданную скорость, со специальным автоматическим реверсивным импульсным устройством, защищающим торцы зубьев от износа при переключении. The spindle and facing head speeds are changed by the monolever control 123 of the control panel, providing selection of required speed. A special automatic reverse impulse arrangement protects the end faces of the gear teeth as speeds are changed.

ОПИСАНИЕ МЕХАНИЗМА ПЕРЕКЛЮЧЕНИЯ СКОРОСТЕЙ

(фил. 35)

Изменение скоростей шпинделя осущестпляется переключением двух тройных блоков зубчатых колес, зубчатой муфты и полюсов электродвигателя для включения его на 1 500 или 3 000 об/мин.

Поступательное перемещение блоков зубчатых колес 4, 5, 6 и 9, 10, 11, а также зубчатой муфты 14 осуществляется поводками 193, 194, 195 от зубчатых колес 196, 197 и 198 однорукояточного механизма.

Зубчатое колесо 199 посажено на один вал с колесом 196 и находится в зацеплении с парой реек 200.

Зубчатое колесо 201 посажено на один вал с колесом 197 и находится в зацепленни с парой реек 202.

Зубчатое колесо 203 посажено на один вал с колесом 198 и находится в зацеплении с парой реек 204.

Положение каждого из тройных блоков и зубчатой муфты определяется взаимным положением соответствующей пары реек механизма переключения.

По концентрическим окружностям селекторного диска 205 расположен с пропусками ряд чередующихся в определенной последовательности сквозных отверстий.

При поступательном движении селекторного диска 205 из положения II в положение I ("на рейки") происходит перемещение реек 200, 202, 204, а вместе с ними зубчатых блоков и зубчатой муфты. Если против какой-либо выступающей рейки на селекторном диске будет расположено отверстие, то при поступательном движении диска не произойдет переключения блока, управляемого данной рейкой.

Выбор числа оборотов шпинделя происходит при новороте отведенной на себя рукоятки 123 и соответственно селекторного диска 205 вокруг их оси по таблице чисел оборотов 206 на лицевой стороне крышки. Указатель скорости 207 закреплен на диске 205 и поворачивается вместе с ним. Поворачивать диск возможно только в его крайнем левом положении 11, когда он вышел из зоны реек 200, 202, 204.

DESCRIPTION OF SPEED CHANGE MECHANISM

(Fig. 33)

Spindle speeds are changed by switching over two triple cluster gears, a gear clutch and the motor poles to obtain 1,500 or 3,000 r. p. m. motor speed.

Translation of cluster gears 4, 5, 6, and 9, 10, 11, and of gear clutch 14, is effected by shifting forks 193, 194, 195 actuated by gear wheels 196, 197 and 198 of the monolever control mechanism.

Gear wheel 199 is set on a common shaft with wheel 196 and meshes with racks 200.

Gear wheel 201 is set on a common shalt with wheel 197 and meshes with racks 202.

Gear wheel 203 is set on a common shaft with wheel 198 and meshes with racks 204.

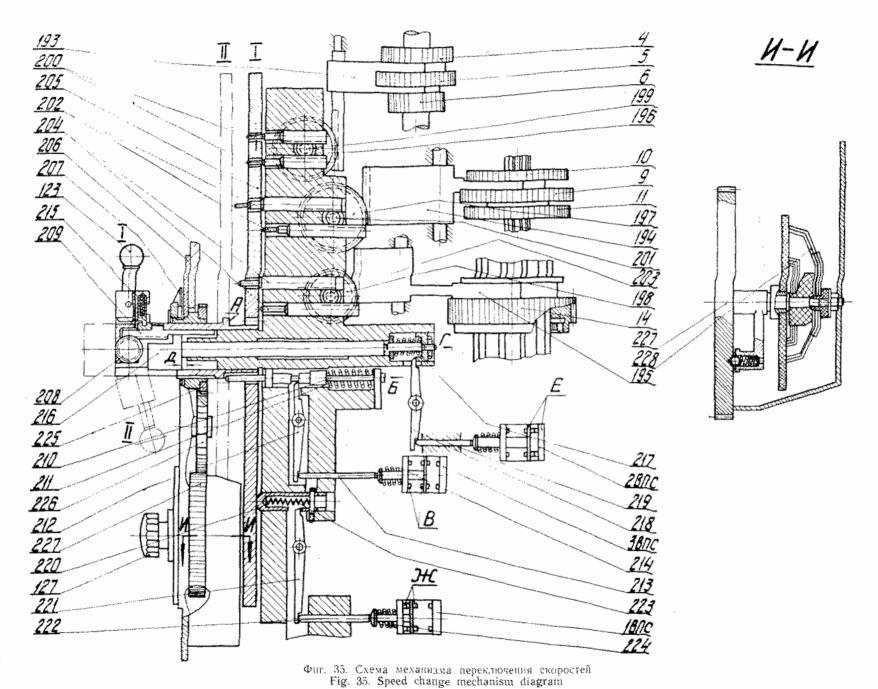
The position of each cluster is determined by the position of the corresponding couple of racks in relation to each other.

Selector disk 205 is fitted with a number of through holes arranged in a special way over concentric circumferences.

As selector disk 205 is shifted from position II to position I ("towards the racks"), racks 200, 202, 204 and with them the cluster gears and the gear clutch are shifted, too. If there happens to be a selector disk hole against any protruding rack, the cluster governed by this particular rack will not be shifted.

Spindle speeds are selected by turning selector lever 123 pulled to oneself and speed selection disk 205 around their common axis over a r. p. m. dial 206 situated on the front cover. Disk 205 is rotated together with the lever.

Speed index 207 moves with the disk, to which it is fixed. The disk can be rotated only when it is in extreme left-hand position *II*, that is when it is retracted from the racks (200, 202, 204).



රියි

При отводе на 180° рукоятки 123 из положения I в положение II происходит поступательное перемещение селекторного диска "от реек". Для этого в пазу рукоятки 123 находится зубчатое колесо 208, сцепленное с рейкой 209, которая прикреплена к селекторному диску 205. Колесо перемещает рейку и селекторный диск.

Валик 210 выполняет две функции: когда диск 205 находится в положении II, тогда валик 210 входит в отверстие диска приемным конусом и фиксирует положение диска в каждом из его 23 положений. При повороте диска из одного положения в другое валикфиксатор с пружиной 211 прощелкивает по фиксирующим отверстиям. При этом рычаг 212, упираясь в торцовую выточку валика 210 через плунжер 213, не позволяет включиться контактам В конечного выключателя ЗВПС (см. электросхему, фиг. 6, часть II).

Это положение соответствует включению электродвигателя на 1500 об/мин. В ряде положений диска валик-фиксатор 210 (фиг. 35), упираясь своим концом в упор А, переместится по стрелке Б при сжатии пружины 211. При таких положениях диска под действием пружины 214, конечного выключателя ЗВПС плунжер 213 и рычаг 212 перемещаются и позволяют контактам В конечного выключателя ЗВПС замкнуться. При этом электродвигатель включится на 3000 об/мин.

Переключать скорости можно как при пенодвижном шпинделе, так и не выключая его вращения на холостом ходу, причем во втором случае останавливать шпиндель перед началом переключения не нужно, так как главный двигатель в процессе переключения скорости выключается и тормозится автоматически.

В начале отвода рукоятки 123 (из положения I в положение II) фиксатор 215 освобождает диск 205, а вместе с ним и валик 216 от фиксации в осевом направлении. Под действием импульсной пружины 217 валик 216 переместится по стрелке Г на величину импульеного хода $\mathcal I$ и освободит рычаг 218 и плунжер 219. В результате разоминется цепь управления двигателем (контакты E конечного выключателя 2ВПС) и начнется торможение двигателя, если он был включен. При дальнейшем отводе рукоятки 123 диск 205 начнет отходить из положения I в положение II и будет освобождать упор 220, рычаг 221 и плунжер 222. Вся система под действием пружины 223 сожмет пружину 224 (более слабую) конечного выключателя 1ВПС и разомкнет контакты Ж. При разомкнутых контактах Е и Ж двигатель останавливается. При завершении переключеAs lever 123 is shifted through 180° from position I to position II, the selector disk is shifted off the racks. In the recess of lever 123 is pinion 208 meshing with rack 209, which is fastened to selector disk 205; the pinion shifts the rack, and with it, the selector disk.

Shaft 210 performs two functions: when disk 205 is in position II, the tapered end of shaft 210 enters the disk holes, thus locking the disk in each of its twenty-three positions. As the disk is rotated from one position to another, the spring-loaded shaft (210) "rattles" over the fixing holes; lever 212 bearing on the groove of shaft 210 through plunger 213 prevents closure of "B" contacts of limit switch 3BMC (see Circuit Diagram, Fig. 6, part 11).

This position corresponds to the 1,500 r. p. m. electric motor speed.

At some of the disk positions, shaft 210 coming against cam "A", shifts along arrow "B" and compresses spring 211. At such positions of the disk, spring 214 shifts plunger 213 and lever 212 and the "B" contacts of the limit switch 3BHC are closed. The electric motor speed changes for 3,000 r. p. m.

Speeds can be changed both with the spindle stationary and with the spindle running idle. In the latter case, the spindle need not be stopped prior to changing the speed, the master motor being switched off and braked automatically.

As lever 123 is being shifted from position 1 to position 11, lock 215 releases disk 205 and shaft 216. Actuated by spring 217, shaft 216 shifts along arrow "I" to the distance "I" and releases lever 218 and plunger 219. As a result, the control circuit of the motor will be opened (at the "E" contacts of limit switch 2BIIC) and the motor will be braked (provided it has been running).

As lever 123 is shifted further disk 205 will begin to move towards position II and releases stop 220, lever 221 and plunger 220. The whole system, actuated by spring 223, will compress spring 224 of limit switch IBIIC (which is not so strong as spring 223) and open "K" contacts. With the contacts "E" and "K" open, the motor stops. When the speed change is com-

ния эти контакты замыкаются и включают двигатель на режим нормальной работы. Если в процессе переключения торцы зубьев любого из колее подвижных блоков упрутся в торцы зубьев сцепляемого с ним неподвижного в осевом направлении колеса, селекторный диск 205 остановится в своем движении на рейки 200, 202, 204. При продолжающемся нажиме на рукоятку 123 зубчатое колесо 208 обкатится по рейке 209, преодолеет усилие импульсной пружины 217 и подтянет валик 216. Шайба, сидящая на валике 216, через рычаг 218 и плунжер 219 замкнет контакт E выключателя 2ВПС. При этом произойдет импульсное включение двигателя и поворот ведущего блока, торцы зубьев которого упираются в торцы зубьев ведомого колеса. При новороте ведущего колеса импульсная пружина 217 введет блок в зацепление. В этот момент диск 205 онять получит возможность перемещаться, а пружина 217 разомкиет коитакт E.

По принятой схеме переключения импульсный момент электродвигателя ограничивается ведичиной, необходимой для новорота ведущей части кинематической цепи при лобовом контакте торцов зубьев. В случае, если при контакте торцов зубьев под большим углом давления момент сопротивления повороту ведущей или ведомой части цепи будет больше импульсного момента, развиваемого электродвигателем, последний "опрокинется". При этом устройство автоматически осуществляет через реле времени периодический реверс вращения электродвигателя. Под действием обратного по направлению импульсного момента произойдет поворот ведущей части кинематической цепи и ввод зубчатого блока в зацепление. Автоматическое периодическое реверсирование электродвигателя с уменьшенным моментом прекращается при устранении задержки ввода блока в зацепление. После полного окончания цикла переключения электродвигатель автоматически переключается с режима реверса на режим нормального вращения. Уменьшение величины импульского момента достигается посредством ввода омического сопротивления в цепь обмотки статора.

Переключение зубчатых колес в режиме реверса электродвигателя (при "вялой" механической характеристике последнего) происходит с низкой относительной скоростью скольжения торцовых поверхностей зубьев при допустимых контактных напряжениях. Благодаря этому достигается значительное увеличение долговечности торцов зубьев.

Механизм переключения скоростей кинематически через зубчатые колеса 225, 226, 227

pleted, the contacts close and the motor is switched on for working operation. If any of the cluster gears comes to abut against the gear to be engaged, selector disk 205 will discontinue its travel towards racks 200, 202, 204. The effort applied to lever 123 will cause pinion 208 rolling over rack 209 to compress spring 217 and pull up shaft 216. The washer set on shaft 216, acting through lever 218 and plunger 219, will close the "E" contact of switch 2BIIC. The motor beginning to rotate, the cluster gear will turn and mesh with the driven wheel under the pressure of spring 217. Disk 205 then can be shifted and spring 217 opens the "E" contact.

The change-over circuit provides for the motor impulse torque restricted to the value necessary for turning the driving members of the kinematic train when the gear teeth abut right against one another. In case the butts of teeth have contact at a greater pressure angle and the resisting moment is greater than the impulse torque developed by the motor, the latter may "stall." Then the circuit, through the time relay, will automatically effect periodical reversing of the motor rotation. The reverse impulse will turn the driving members of the kinematic train, and the cluster will mesh. Automatic periodical reversing of the motor at a moderated torque is discontinued as soon as engagement of the cluster is effected. On completing the whole cycle of re-switching operation the electrical motor is switched over for working operation. The torque is moderated by an active resistance introduced in the circuit of the stator windings.

Switching over the cluster gears by the motor is performed at a low relative butt speed, at permissible values of contact tension. Owing to this fact, the service life of the gears is considerably lengthened.

The speed change mechanism is connected through gear wheels 225, 226, 227 to the elect-

связан с электрическим варнатором подачи 127, который изменяет скорость вращения двигателя постоянного тока привода подач.

Благодаря такой связи, при изменении числа оборотов шпинделя в минуту автоматически происходит сохранение постоянства величины подачи в мм на оборот при фактическом изменении через ползунковый переключатель 228 величины подачи в минуту.

порядок переключения скоростей

- 1. Не выключая вращения шпинделя (и планшайбы), отвести рукоятку 123 на 180°, до упора. При этом одновременно с отводом рукоятки автоматически отключится электродвигатель (с торможением противотоком).
- 2. Поворотом рукоятки (отведенной на 180°, до упора) вокруг горизонтальной оси выбирается нужная скорость по указателю 207.
- 3. Движением рукоятки, обратным отводу, происходит переключение скоростей.
- В момент полного окончания переключения электродвигатель вновь автоматически включается.
- В случае задержки переключения при взаимном упоре торцов зубьев перемещаемых блоков зубчатых колес специальное импульсное устройство автоматически осуществляет импульсный проворот электродвигателя в режиме реверса и вновь выключает его при прекращении задержки.

При переключении не следует сильно нажимать на рукоятку или производить удары по ней.

Возможная задержка в процессе переключения вызывается срабатыванием реле времени для реверсирования электродвигателя.

ВНИМАНИЕ!

- 1. Необходимо тщательно следить за тем, чтобы действие торможения главного электродвигателя при переключении было исправным. При отсутствии торможения или неисправности последнего торцы зубьев могут быстро износиться или может произойти их поломка.
- 2. При повороте рукоятки (отведенной на 180° до упора) для выбора скорости селекторный диск не должен задевать за концы реск механизма.
- В случае неполного отвода и, как следствие, задевания концов реек за отверстия селекторных дисков возможна поломка концов реек.
- 3. При переключении скоростей необходимо руководствоваться указанием таблицы, помещенной на передней крышке шпиндельной бабки.

ric feed variator (127), which changes to speed of the feed drive d, c, motor.

Thanks to this, changing the spind speed is accompanied automatically by a coresponding change of feed speed throug change-over switch 228, so that the feed-to-speed ratio is kept unchanged.

CHANGING SPEEDS

1. Shift lever 123 through 180° as far as will go, without stopping the spindle (and th facing head).

The motor will be braked by counter curren simultaneously with the movement of the lever

- 2. Turn the lever round the horizontal axi to select the required speed (watch indica tor 207).
- 3. By shifting the lever back, change the speed.

As soon as the speed changing is done, the motor is switched on automatically.

In case the speed change is impeded by the cluster teeth abutting one against another, the special impulsing device will give a reverse impulse to the motor and switch it off as soon as the jam is eliminated.

Do not apply a great effort to the lever or strike at it when changing speeds.

The speed changing operation may be somewhat slowed down owing to the slow response of the time relay.

CAUTION!

- 1. See that the master motor is properly braked as speeds are changed. Inadequate operation of the braking mechanism may cause excessive wear or fractures of the butt ends of teeth.
- 2. As the lever (retracted through 180°) is turned over to select the required speed, the disk must have no contact with the rack ends.

If the lever is not fully retracted, and, consequently, the rack ends catch at the selector disk holes, they may be broken.

3. When changing speeds, follow the directions inscribed on the head stock front cover.

Перемещение подвижных органов станка

Все рабочие подачи и установочные перемещения производятся от отдельного электродвигателя постоянного тока, скорость вращения которого может изменяться электрически.

Генератор постоянного тока смонтирован в агрегате, пуск и остановка которого осуществляется кнопками 125 (фиг. 19 и 20), помещеными на основном пульте. Там же на пульте размещены кнопки и клавища 126 для включения и выключения подачи, кнопки 128 для включения быстрых (установочных) перемещений и кнопки 129 для включения установочной подачи. Кнопки 140, размещенные на нижвих санях станка, служат для быстрого установочного поворота стола от электродвигателя переменного тока. Кнопки 126, 128 и 129 дублированы на втором переносном пульте 150.

Для установки каждого из подвижных органов на соответствующее перемещение служат следующие органы управления.

- 1. Рукоятка 130. При повороте вправо или влево происходит установка на вертикальное перемещение шпиндельной бабки вверх или вниз; при повороте "к себе" или "от себя" пропсходит установка на поперечное перемещение стола "к себе" или "от себя".
- 2. Рукоятка *131* служит для установки продольного перемещения стола.
- 3. Рукоятка 138. При нажиме в крайнее ноложение "от себя" осуществляется установка шпинделя на подачу (см. раздел "Перемещение подвижных органов от руки").
- 4. Рукоятка 139. При нажиме в крайнее положение "от себя" осуществляется установка суппорта планшайбы на подачи (см. раздел "Перемещение подвижных органов от руки"). Изменение направления подачи шпинделя, бабки, стола и суппорта планшайбы производится путем реверсирования двигателя подач кнопками 126.

Бабка и стол в дополнение к реверсированию двигателем имеют механический реверс движения от рычага 130 для возможности фрезерования по контуру (см. описание работы механизма подачи на стр. 52).

Электровариатором 127 производится выбор величины подачи шпиндельной бабки, стола вдоль и ноперек, шпинделя и радиального суппорта в мм на оборот шпинделя или планшайбы. Величина подачи может изменяться в процессе резания. Электровариатором также может выбираться скорость установочных перемещений.

Motion of Moving Members

All working feeds and set up motions are transmitted from a special d.c. electric motor, whose speed is changed electrically.

The d.c. generator forms part of an electric set which is started and stopped by means of buttons 125 (see Figs. 19 and 20) of the main control panel. The panel also has buttons and key 126 designed to switch the feed on and off, rapid motion buttons 128, and set up (rapid) feed button 129. Buttons 140 placed on the lower saddle of the machine are designed to bring about a rapid set up turn of the table. Buttons 126, 128 and 129 have their counterparts on the second pendant control panel (150).

To control motion of the moving parts, the following levers are used:

- 1. Lever 130. Vertical motion of the spindle head stock is provided by setting the lever to the right (for upward motion), or to the left (for downward motion). Pulling or pushing the lever provides cross motion of the table to the operator or from the operator, respectively.
- 2. Lever *131* provides longitudinal motion of the table.
- 3. Lever 138, being pushed to its extreme position, sets the spindle for feed (see section "Manual traverse").
- 4. Lever 139, being pushed to its extreme position sets the radial tool slide for feed (see section "Manual traverse"). Reversal of feed of the spindle, head stock, table and radial tool slide is effected by reversing the feed motor by means of buttons 126.

The head stock and table can also be reversed mechanically, by lever 130, which provides for templet milling operations (see description of feed mechanism operation, page 52).

Electric variator 127 provides selection of head stock feed, of longitudinal and cross feed of the table, spindle feed, radial tool slide feed (in terms of mm per revolution of spindle or facing head). The value of feed can be changed during cutting. The electric variator also helps to select the speed of set up motions.

Для перемещения подвижных органов станка от руки служат следующие устройства:

- 1. Хвостовик 132 служит для вертикального перемещения шпиндельной бабки. Шкала диска лимба рукоятки имеет цену деления 0,025 мм. Один оборот диска лимба соответствует 3 мм перемещения шпиндельной бабки.
- 2. Хвостовик 133 служит для продольного перемещения стола. Шкала диска лимба имеет цену деления 0,025 мм. Один оборот диска лимба соответствует 2 мм продольного перемещения стола.
- 3. Хвостовик 134 служит для поперечного перемещения стола. Шкала диска лимба имеет цену деления 0,025 мм. Один оборот диска лимба соответствует 3 мм поперечного перемещения стола.
- 4. Хвостовик 135 служит для установочного поворота стола.
- 5. Корректировка положения люнета задней стойки для совмещения оси люнета с осью шпинделя производится маховичком 136.
- 6. Хвостовик 137 служит для перемещения задней стойки.
- 7. Осевое перемещение шпинделя производится рукоятками 138 штурвала. Рукоятка имеет три положения: 1) среднее; 2) "к себе" и 3) "от себя". При нажиме на рукоятку "от себя" происходит установка шпинделя на механическую подачу (см. п. 3 раздела "Перемещение подвижных органов"). При среднем положении рукоятки 138 штурвал устанавливается для быстрого перемещения шпинделя от руки. Шкала диска лимба имеет цену деления 0,5 мм. Один оборот диска лимба соответствует 50 мм осевого перемещения шпинделя. При положении рукоятки 138 "к себе" штурвал переключается для тонкого перемещения шпинделя от руки. Шкала диска лимба имеет цену деления 0,02 мм. Один оборот диска лимба соответствует 2 мм осевого перемещения шпинделя.
- 8. Перемещение радиального суппорта планшайбы от руки производится рукояткой 139. Эта рукоятка имеет два положения: "к себе" и "от себя". В положении "от себя" происходит установка суппорта планшайбы на подачу (см. п. 4 раздела "Перемещение нодвижных органов"). В положении "к себе" штурвал служит для перемещения радиального суппорта от руки. Шкала диска лимба имеет цену деления 0,1 мм. Один оборот диска лимба соответствует 3 мм перемещения суппорта планшайбы.

For manual traverse of moving members the following devices are used:

- 1. Shank 132 provides vertical motion of the head stock. The dial has 0.025 mm graduations. One revolution of the dial corresponds to 3 mm head stock motion.
- 2. Shank 133 provides longitudinal traverse of the head stock. The dial has 0.025 mm graduations. One revolution of the dial corresponds to 2 mm longitudinal traverse of the table.
- 3. Shank *134* provides crosswise traverse of the table. The dial has 0.025 mm graduations. One turn of the dial corresponds to 3 mm cross table traverse.
- 4. Shank 135 provides set up turn of the table.
- 5. Hand-wheel 136 is used for the end support bearing alignement with the spindle.
- 6. Shank 137 provides the end support column motion.
- 7. The end motion of the spindle is effected by the levers of turnstile *138*. The lever can be set to three positions: 1) intermediate, 2) "pull back" and 3) "push forward".

As the lever is pushed forward to position 3, the spindle is set for mechanical feed (see section "Motion of moving members", item 3). With lever 138 in the intermediate position, rapid manual traverse of the spindle is effected by rotating the turnstile.

The dial has 0.5 mm graduations. One revolution of the dial corresponds to 50 mm end motion of the spindle. When lever *138* is shifted to position 2, fine manual traverse of the spindle is effected by rotating the turnstile. One revolution of the dial corresponds to 2 mm end motion of the spindle.

8. Lever 139 has two positions ("pull back" and "push forward"). When pushed forward, it couples the radial tool slide to the power feed mechanism (see section "Motion of Moving Members", item 4).

Lever 139 being pulled back, the radial tool slide is coupled to the turnstile for manual traverse.

The dial has 0.1 mm graduations. One revolution of the dial corresponds to 3 mm radial tool slide motion.

Вариатор подачи представляет собой двухрядный многоступенчатый ползунковый переключатель. Положением движков вариатора задается величина скорости вращения электродвигателя подачи.

Вариатор кинематически связан с механизмом переключения скоростей благодаря чему величины подачи на таблице выражены в мм на оборот при фактических подачах в мм/мин. Установка величины подачи производится электровариатором 127. Вместе с вариатором поворачиваются указатели 229 и 230 и через валики 231 и 232 двухрядный ползунковый переключатель 228.

Для отсчета показаний подачи имеются

следующие устройства:

1. Наружный диск — таблица 233 со шкалой, показывающей величины подачи в мм на оборот.

2. Внутренний диск — таблица 234 с двумя указателями 229 и 230, жестко соединенный с рукояткой вариатора 127. Указатели 229 и 230 показывают величину подачи в мм на оборот при фактической "минутной" подаче. Поэтому при наличии в станке шпинделя и плапшайбы, вращающихся с разной скоростью, требуется два указателя, показывающие подачу в мм на оборот шпинделя и подачу в мм на оборот планшайбы.

На фиг. 36 в качестве примера показаны

следующие величины подач.

1. Указатель 229, изображенный на фиг. 36, показывает:

- а) 0,11 мм величина подачи бабки и стола на один оборот шпинделя (наружный ряд левой сторопы таблицы 234);
- б) 0,11 мм величина подачи радиального супнорта на один оборот планшайбы (внутренний ряд левой стороны таблицы 234).
 - 2. Указатель 230 показывает:
- а) 0,18 *мм* величина подачи шпинделя на один оборот шпинделя (наружный ряд правой половины таблицы 234);
- б) 0,18 мм величина подачи бабки и стола на один оборот планшайбы (внутренний ряд правой половины таблицы 234).

На таблице 233 показаны величины подач от 0,056 до 9 мм/об. Подачи меньше 0,056 и больше 9 мм/об на станкс также могут быть получены (но не при всех числах оборотов шпинделя и планшайбы). При таких подачах указатели 229 и 230 покажут на надпись "Подача менее 0,05" или "Подача более 9".

В паспорте станка даны графики (фиг. 14, 15, 16 и 17) подачи всех подвижных органов в зависимости от числа оборотов шпинделя или планшайбы.

The feed variator is a double-row multistage slide-type switch. Position of the slides determines the feed motor speed.

The variator is coupled kinematically to the speed change mechanism, due to which the feed values are expressed on a dial in terms of mm per revolution, with actual feeds in mm/min. The required feed value is set with electric variator knob 127. Indexes 229 and 230 turn with the variator, and, through shafts 231, 232 the motion is imparted to a double-raw sliding switch 228.

Feed reading are taken off the following arrangement:

1. Outer disk, dial 233 showing feed values

in terms of mm per revolution.

2. Inner disk 234 with two pointers 229, 230 fixed rigidly to variator knob 127. The pointers indicate feed values in terms of mm per revolution with actual feed "per minute". The machine being provided with a spindle and a facing head rotating at different speeds, two pointers are required to indicate feeds in mm per spindle revolution, and feeds in mm per facing head revolution.

Fig. 36 shows the following feed values by way of example:

- 1. Pointer 229 indicates:
- a) 0.11 mm head stock and table feeds per spindle revolution (outer left-hand inscription of disk 234).
- b) 0.11 mm radial tool slide feed per facing head revolution (inner left-hand inscription of disk 234).
 - 2. Pointer 230 indicates:
- a) 0.18 mm—spindle feed per spindle revolution (outer right-hand inscription of disk 234);
- b) 0.18 mm head stock and table feed per facing head revolution (inner right-hand inscription of risk 234).

Feed values ranging from 0.056 mm per rev. to 9 mm per rev. indicated on dial 233.

Feed values higher and lower than those indicated on the dial can be obtained, but not at all speed values. When such feed values are obtained pointers 229, 230 indicate "Feed under 0.05" or "Feed above 9".

Graphs (Figs. 14, 15, 16, 17) showing movable parts feed values as dependent on spindle or facing head speed are given in the Certificate of the Machine.

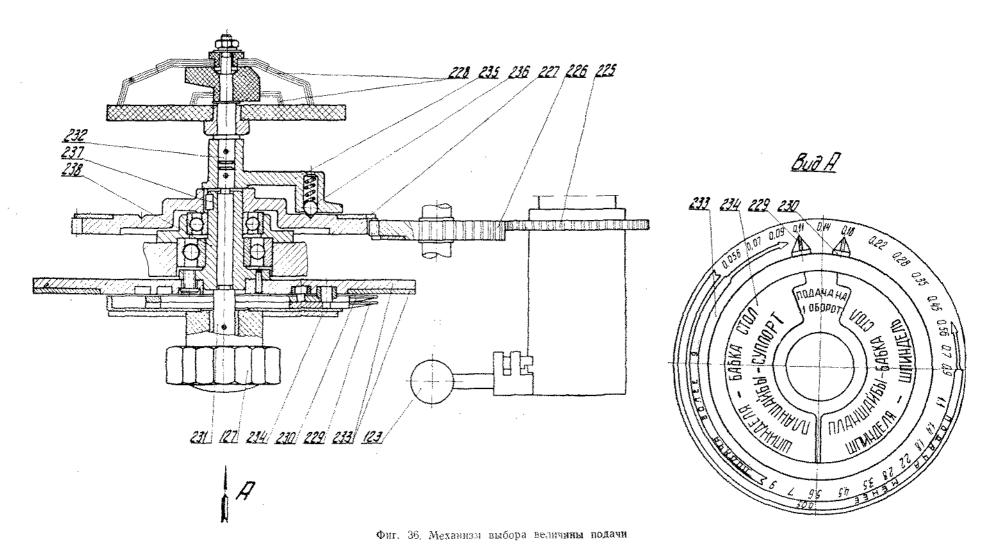


Fig. 36. Feed selector

Если во время работы нужно изменить подачу, не изменяя числа оборотов шпинделя или планшайбы, то следует повернуть вариатор 127 в нужное положение. При этом вместе с валиком 231 будет поворачиваться рычаг 235. Шарик 236 будет прощелкивать, фиксируя выбранное положение вариатора.

Если требуется изменить число оборотов шпинделя или планшайбы, не меняя установленной подачи, то это делается поворотом рукоятки 123 механизма переключения скоростей. При этом через зубчатые колеса 225,

226, 227 поворачиваются:

а) диск с таблицей 233 (через шпонку 237 и ось 238);

б) таблица 234 с указателями 229 и 230 (через шарик 236, рычаг 235 и валик 231);

в) ползунковый переключатель 228 (через

шарик 236, рычаг 235 и валик 232).

При этом положение указателей относительно таблицы остается без изменения.

порядок включения подачи

1. Перед включением подачи или быстрого установочного перемещения необходимо предварительно отжать соответствующий подвижной орган.

2. Произвести установку на подачу соответствующего подвижного органа путем поворота одной из рукояток 130, 131, 138 или 139

(фиг. 19 и 20).

3. Установить по вариатору 127 величину

подачи в мм на оборот.

4. Произвести включение подачи нажимом на кнопки подачи 126 на пульте.

Зажимы подвижных органов станка

Зажимы шпиндельной бабки, поперечных (верхних) и продольных (нижних) саней, саней задией стойки, поворотного стола— централизованные однорукояточные с прижимными планками.

Зажим шпиндельной бабки на направляющих передней стойки производится поворотом рукоятки 143 вокруг продольной горизонтальной оси. Устройство зажима шпиндельной бабки имеет два зажимных клина (перемещающихся по роликам), на которые воздействует упругая планка, сжимаемая посредством эксцентрика на оси рукоятки 143.

Рукоятка имеет два положения— верхнее и нижнее.

При повороте рукоятки вверх до упора происходит силовое зажатие бабки на направляющих передней стойки.

Силовой зажим предназначен для применения при черновой обработке изделия при

To change feed without changing the spindle or facing head speed and with the machine running, knob 127 is turned to the required position. Lever 235 is turned with shaft 231. While sliding round the shaft ball 236 will 'click' when fixing the new position of the variator.

To change spindle or facing head speed at the same rate of feed, apply lever 123 of the speed change mechanism. The motion of the lever is transmitted through gear wheels 225, 226, 227 to:

- a) dial 233 (through key 237 and hub 238);
- b) disk 234 with pointers 229, 230 (through spring stop 236, lever 235, and shaft 231);
- c) change switch 228 (through stop 236, lever 235, and shaft 232).

The position of the pointers relative to the dial remains unchanged.

ENGAGING FEED

- 1. Prior to engaging feed or rapid set up motion, disengage the respective moving member.
- 2. Set the moving member for feed with lever 130, 131, 138 or 139, as the case may require.
- 3. Select the mm per rev feed by variator 127.
- 4. Switch on feed by pressing the feed pushbuttons of panel 126.

Clamps

The head stock, lower and upper saddles, end support column saddle and rotary table are equipped with single-lever central clamping mechanisms.

Head stock clamping on the ways of the machine front column is performed by turning lever 143 around the longitudinal axis. Head stock clamping mechanism consists of two gibs (travelling over rollers), which are actuated by a springy plate pressed by a cam mounted on lever 143.

When the lever is turned upwards (as far as it goes) the so called "power" clamping takes place on the ways of the machine front column.

Power clamping is used during the rough turning of work-pieces at fixed head stock неподвижной бабке (черновое растачивание отверстий шпинделем и планшайбой, черновое обтачивание торцов радиальным суппортом планшайбы, черновое фрезерование при по-перечной подаче стола и т. д.).

При повороте рукоятки 143 вниз до упора происходит фиксирующее зажатие с малым усилием, обеспечивающее "выбор" зазоров в направляющих и устранение "отвала" шпиндельной бабки от направляющих передней стойки.

Фиксирующий зажим предназначен для применения при всех видах точной (финишной) обработки при неподвижной бабке, а также для черновой обработки при вертикальной подаче бабки (вертикальное фрезерование).

Фиксирующий зажим не вызывает какихлибо заметных деформаций сопрягаемых узлов и обеспечивает стабильное положение ининдельной бабки на направляющих передней стойки.

Зажим шпинделя — винтовой, зажатие производится поворотом рукоятки 141 до отказа в правую сторону. При отжатии рукоятка поворачивается влево до ослабления натяга в зажиме. Зажатие раднального суппорта на планшайбе производится двумя винтами 142 посредством ключа с наружным шестигранником.

Зажатие поперечных саней стола производится поворотом рукоятки 144 вправо. При отжатии рукоятка поворачивается влево до ослабления натяга в зажиме.

Такова же последовательность зажатия и отжатия продольных саней рукояткой 145.

Поворотом рукоятки 146 вправо до упора производится зажатие поворотного стола, а поворотом влево до упора — отжатие.

Зажатие саней задней стойки на станине производится поворотом рукоятки 147 вправо.

Зажатие и отжатие ползуна люнета задней стойки на вертикальных направляющих осуществляется двумя гайками 148 посредством ключа $(S=30\ мм)$.

Зажатие и отжатие сменных втулок в люнете производится двумя гайками 149 носредством того же ключа.

С целью исключения влияния зазоров в направляющих на точность станка зажатия подвижных органов происходят в двух взаимно перпендикулярных плоскостях.

5. БЛОКИРОВКИ СТАНКА

Специальные механические и электромеханические блокировки защищают механизмы станка от перегрузки, а также от опибочных включений. Для исключения возможности (rough spindle and face head boring, rou facing by the face head radial slide, rough ming at cross table travel, etc.).

When lever 143 is turned downwards (as i as it goes) the so called "fixing" clampitakes place, which though with a little effe still provides for "taking up" small clearanc in the ways and eliminates deviation of the lead stock from the front column ways.

Fixing clamping is used during all kinds of finish turning at fixed head stock as well as for rough milling at vertical head stock motio (vertical milling).

This kind of clamping does not anyhow no tably distort the engaged assemblies and provides for stable position of the head stock of the ways of the front column.

The spindle is clamped by turning lever 14i clockwise as far as it will go. To unclamp the spindle, the lever is turned anticlockwise so that the strain is relieved.

The radial tool slide is clamped by turning two screws 142 with a hexagon male wrench.

The upper (cross) slide of the table is clamped by turning lever 144 clockwise. To unclamp the saddle, the lever is turned anticlockwise to relieve the strain.

The lower saddle is clamped and unclamped similarly with lever 145.

The rotary table is clamped by turning lever 146 clockwise to its limit and unclamped by turning it full back.

The end support saddle is clamped to the bed by turning lever 147 clockwise.

The end support bearing is clamped to the vertical ways (and unclamped) by two nuts *148* with the help of a wrench (30 mm).

Slip bushings are clamped and unclamped by turning two nuts 149 with the same wrench.

The moving members are clamped on two mutually perpendicular planes, thus eliminating the effect of play in the guide ways on the accuracy and stability of setting.

5. INTERLOCKING DEVICES

Special mechanical and electro-mechanical interlocking devices safeguard the machine against overload and simultaneous conflicting engagements. Accidents to the operator are

травмы работающего вращение штурвалов автоматически отключается при рабочей подаче и быстром установочном перемещении шпинделя и радиального суппорта.

Одновременное включение рабочей подачи шпинделя (или радиального суппорта) и рабочей подачи верхних саней стола в поперечном направлении или шпиндельной бабки в вертикальном направлении невозможно.

Одновременное включение рабочей подачи верхних саней стола в поперечном направлении и шпиндельной бабки в вертикальном направлении и рабочей подачи нижних саней стола в продольном направлении певозможно.

При переключении скоростей главный двигатель автоматически останавливается. При задержках переключения блоков зубчатых колес главный двигатель осуществляет импульсный реверсивный проворот кинематической цепи с уменьшенным пусковым моментом.

При незафиксированном положении рычага переключения скоростей включение главного двигателя невозможно.

При перегрузке привода подач подача автоматически выключается.

Насос смазки включается при включении электродвигателя главного привода.

Поперечное перемещение стола автоматически выключается при крайних положениях верхних (поперечных) саней.

Продольное перемещение стола автоматически выключается при крайцих положениях пижиих (продольных) саней.

Вертикальное перемещение шпиндельной бабки автоматически выключается в крайних положениях бабки.

Продольное перемещение задней стойки влево ограничивается жестким упором.

Осевое движение шпинделя ограничивается электрическими конечными выключателями и при перемещении штурвалом жесткими упорами.

Перемещение радиального суппорта плаптайбы в обе стороны ограничивается жесткими упорами.

В случае наезда одного из подвижных органов (шпинделя, бабки, стола) на электрический конечный выключатель на главном пульте уменьшается яркость горения сигнальной лампы. В таком положении включение механической подачи любого подвижного органа невозможно.

Отвод подвижного органа из конечного положения следует производить одним из следующих способов:

prevented by the turnstiles being automatically disengaged when the spindle and facing head are engaged for working feed or for rapid motion

Simultaneous engagement of spindle working feed (or radial tool slide feed) and of cross traverse of the table or of vertical motion of the head stock is impossible.

When changing speeds, the master motor is automatically stopped. In case of a hindrance in changing speeds due to the teeth of the cluster gears running against one another, the master motor effects a reverse impulse in the kinematic train.

The master motor cannot be switched on with the speed selector lever unfixed.

In case of overloads on the feed drive gear train, the feed is automatically switched off.

The lubrication pump is started automatically on the main drive motor being switched on

Cross traverse of the table is automatically disengaged when the upper saddle reaches its extreme position.

Longitudinal traverse of the table is automatically disengaged when the lower saddle reaches its extreme position.

Vertical motion of the head stock is automatically discontinued at the extreme positions of the head stock.

Longitudinal traverse of the end support column to the left is limited by a positive stop.

End motion of the spindle is restricted by electric limit switches. Its manual motion is restricted by positive stops.

Radial tool slide motion is limited by positive stops.

In case any moving member (spindle, head, stock, table) trips an electric limit switch, the signal lamp on the main control panel dims—engagement of moving members for power feed is impossible.

After having come to a stop, the moving member is shifted off the limiting position as follows:

1. Нажав на клавищу 126 (фиг. 19 и 20), Расположенную на главном пульте, одновременно нажать на кнопку 129 толчковой пожачи в направлении отвода.

2. Отвести подвижной орган (от руки) на величину до 10 мм с осуществлением последующего движения электродвигателем.

VII. CMA3KA

Смазку станка следует производить, строго руководствуясь прилагаемой схемой смазки (фиг. 37 или 38).

Применять сорта масел надлежит только в соответствии с указаниями в схеме смазки.

Смазка станка, в основном, осуществляется централизованно. Для смазки механизмов шпиндельной бабки имеется шестеренчатый масляный насос с приводом от отдельного электродвигателя. Количество масла сорта "Индустриальное 20", потребное для заправки шпиндельной бабки, около 20 ка

Смазка вертикальных направляющих шпиндельной бабки производится от плунжерного насоса, расположенного на шпиндельной бабке и приводимого в действие "ходом" бабки. Количество масла сорта "Индустриальное 45", потребное для заправки бака плунжерного насоса, 0,6 кг.

Смазка направляющих повортного стола, верхних и нижних саней стола осуществляется от двух плунжерных насосов с приводом от руки. Количество масла сорта "Индустриальное 45", потребное для заправки каждого насоса, 2 кг.

Перед началом работы на станке следует произвести 10 качаний рукояткой каждого насоса для наполнення смазочной системы.

Смазка механизмов планшайбы, задней стойки и стола — фитильная, производится системой открытых трубок от групповых мас-

Передний подшипник полого шпинделя смазывается один раз в 6 месяцев смазкой УТВ (смазка 1-13 жировая). Количество смазки $0.5~\kappa z$.

Отработанная смазка должна быть удалена промыванием.

Очистка фильтра Г41-12-0,2 производится после отсоединения его от системы смазки.

Контроль работы шестеренчатого масляного насоса производится по струйному маслоуказателю на шпиндельной бабке.

Контроль количества масла в системе насосов производится по маслоуказателям, а в других местах смазки— осмотром через заправочные горловины.

1. Press key 126 located on the main control panel (Figs. 19 and 20) and simultaneously, press the "Inching" hulton in the direction required.

2. Move the moving member by hand about 10 mm from the extreme position, and then engage power traverse.

VII. LUBRICATION

The machine is lubricated in strict conformity with the Lubrication Chart (See Figs. 37, 38).

Only the kind of oil indicated in the respect-

ive entry must be used.

Central lubrication is used, in the main. The machine is equipped with a gear-type oil pump driven from a separate electric motor. About 20 kg of "Индустриальное 20" oil is required to flood the head stock.

A plunger-type oil pump is located on the head stock and is set in operation by the head stock motion; it serves for lubricating the head stock ways.

The quantity of "Индустриальное 45" oil required for filling the plunger pump oil tank amounts to 0.6 kg.

Lubrication of the rotary table ways, upper and lower saddle ways, is effected from two plunger-type pumps operated by hand. The quantity of "Индустриальное 45" oil required for filling each of the plunger pumps, amounts to 2 kg.

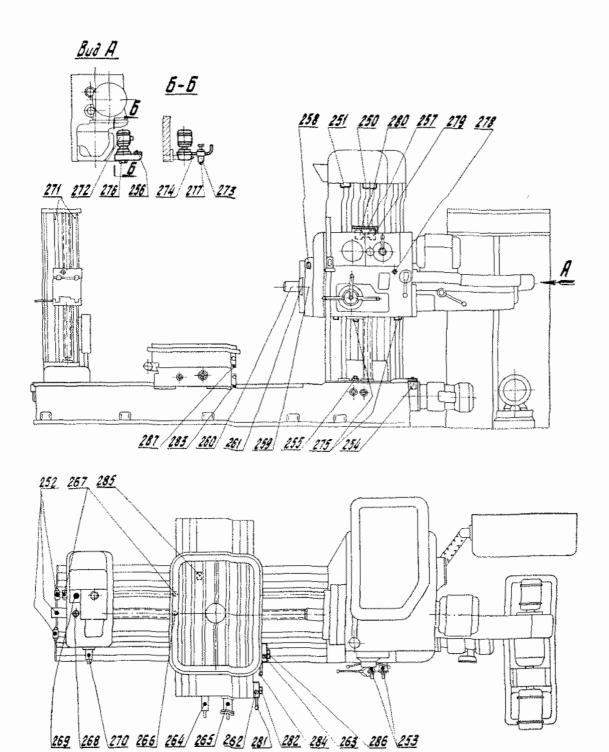
Prior to operating the machine, cause ten double strokes of each pump to fill the lubricating system with oil.

Capillary lubrication of the facing head, end support column and table is provided by a system of outlet tubes from group oilers.

The forward bearings of the hollow spindle is lubricated once a six months, with YTB lubricant (grease type lubricant 1—13). The required amount of lubricant is 0.5~kg. Used grease is removed by flushing. The Γ 41-11-0,2 filter is disconnected from the lubricating system in order to be cleared.

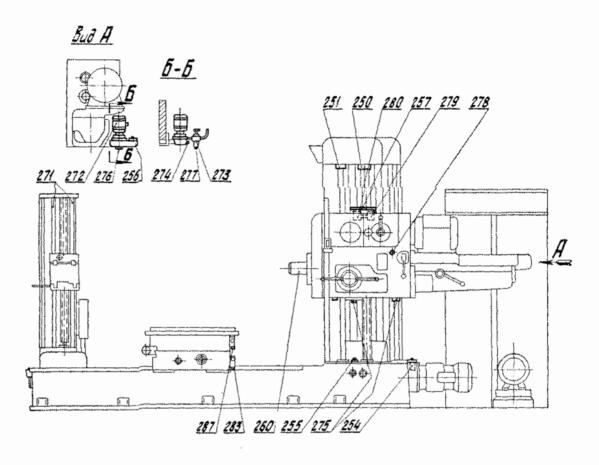
A sight feed indicator located on the head stock, gives constant check on the oil flow from the gear pump.

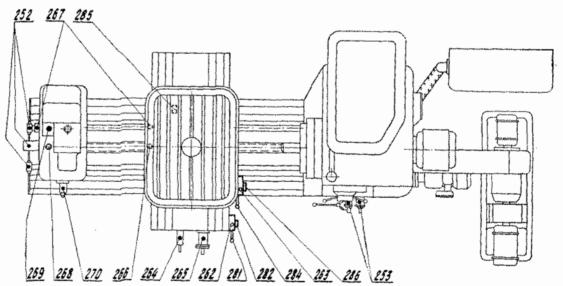
The quantity of oil contained in the pump systems is controlled by means of oil gauges, and in other systems — by visual inspection through the filling ports.



Фиг. 37. Схема смазки стапков моделей 2620 и 2620А

Fig. 37. Lubrication chart of machines, models 2620, 2620A





Фиг. 38. Схема смазки станков моделей 2622 и 2622 А

Fig. 38. Lubrication chart of machines, models 2622, 2622A

Спецификация в схемам смазки станков (к фиг. 37 и 38)

- спсодо онног он оножо	Панменование смазлачаемых частен и механизмов	Способ заливки масля	Род смазки	Режим смазки	Устройство для умажи
250	Подшинныки винта нодъема бабки	Заполнить резер- вуар, сияв крышку	УТВ	2 раза в год	Местная набивка
251	Подининики вертикаль- пого ходового вала	То же	УТВ		
252	Подпипники горизон- тальных ходовых ва- янков и впита	Через масяенки	УТВ	По мере расходо- вания	
253	Полинипники ручного управления	я	Индустри- аяьное 45	1 раз в смену	
254	Подшинники вала рас- пределения подач	Через поворотную крышку в бачок	То же	По мере расходова- иня	От бачка через трубку с фитилем
255	Механизм распределе- ния полач	То же	15	То же	То же
25 6	Механизм шниндель- пой бабки и механиз- мы хвостовой части	Через крышку 256 залить в резервуар через сетку тщательно профильтрованное масло	Индустри- альное 20	Заливка но мере расхоловання по показанню масло- указатели 274	К механизмам шппи- дельной бабки от на- соса 272 через фильтр 273 по открытой спе- теме трубок
257	Вертикальные направ- ляющие и ходовой винт	Через поворотную крышку 257 за- лить масло в ре- зервуар через фильтр 279	Инлустри- альное 45	Заливка по мере расходования до верхиего уровия фильтра	К направляющим под давлением от насоса 280 к ходовому винту через перепускной клапан
258	Механизм планивайбы	Через откидную крышку 258 за- лить масло в групповую мас- зепку	То же	2 ряза в смену	К месту смазки меха- низма планшайбы че- рез трубки с фити- лями
259	Передине подпининики внутрениего полого ининделя	i .	YTB	1 раз в 6 месяцев (предварительно промыв кероси- пом)	
260	Паружный конец шининделя	Поливка спаружи	Индустри- альное 45	2 раза в смену	
261	Направляющие ползупа	59	То же	55 Ja	
262	Направляющие стани- ны и механизмы шиж- них сапей	Через поворотную крынку 262 за-лить масло в ба-	33	Заянь по мере рас- хода масла по ма- слоуказателю 282	Ручной насос 281 подает масло: а) в закрытую систему трубок для смазки направляющих;
	######################################	The state of the s	The state of the s		б) в открытую систему трубок для смазки механизмов

					Продолжение
по по по по по по	Наименование смизываемых частей я механизмов	Спосыб занивки масяа	Рол смазки	Режим смазка	Устройство для смазки
263	Направляющие пово- ротного стола и верх- них саней, червячная пара и редуктор	Через поворотную крынку 263 за- лить масло в ба- чок	Индустри- альное 45	Залив по мере рас- хода масла по маслоуказателю 286	Ручной насос 284 по- дает масло под дав- лецием в закрытую систему трубок и че- рез перепускиой кла- пан 285 в ванну для смазки редуктора и червячной пары
264	Подшинники механизма ручного поворота стола	Через масленку	То же	1 раз в смену	
265	Подшипцики винта ручного перемещения верхних саней	R.	27	79	
266	Винт продольного перемещения стола	49	,	2 раза в смену	
267	Подшинники нала передачи движения на люнет задней стойки	39	55 - 55 - 55 - 55 - 55 - 55 - 55 - 55	A Proposition of the Control of the	
268	Направляющие сансіі задней стойки	Через поворотную крышку 268 залить масло в бачок	M M	1 раз в смену	Через трубки с фити- лями
2 69	Механизмы задисй стой ки	Через поворотную крышку 269 за- лить масло в ба- пок		1000	То же
2 70	Подшипники вала руч- ного перемещения саней задней стойки	Через масленку	PF	2 раза в месяц	The state of the s
271	Направляющие задней стойки и винта подъ- ема люнета	Полнека спаружи	and the second s	2 раза в смену	in the second se
	Пополнит	ельные обозначения	по схеме		
275	Отверстия для выпуск				
276	Отверстне для выпуск				
277	Отверстие для выпуск			нстке	
278	Струйный маслоуказат	ель			
283	Отверстие для выпуск	а масяа из ручного па	acoca 281		
287	Отверстие для выпуск	а масла из ручного н	aco _{ca} 284		

Specification to Lubrication Charts

(Figs. 37, 38)

	······································				
Point No	Unit oiled	Method of filling	Lubricant	Shedule	Oiling system
250	Head stock elevating screw bearings	Remove cap, fill reservoir	УТВ	Two times a year	Local packing
251	Vertical feed shaft bearings	Remove cap, fill reservoir	УTВ	55	ø
252	Bearings of horizontal feed shafts and screw	Fill oilers	УТВ	Fill when used up	
253	Hand control bearings	Fill ollers	"Индустриаль- ное 45"	Once a shift	
254	Feed distributing shaft bear- ings	Turn cover, fill reservoir	Ditto	Fill when used up	From tank through wick tube
255	Feed destributing mechanism	21-	n	#) +
256	Head stock and head stock extension mechanisms	Open cover 256, fill reservoir through strainer with well filtered oil	«Индустриаль- ное 20"	Fifl when used up. Watch oil gauge 274	From pump 272 through filter 273 and open tubes
25 7	Vertical ways and feed shaft	Turn cover 257, fill reservoir with oil through filter 279	«Иидустриаль- ное 45"	When used up, fill up to upper line of filler	From pump 280 to ways; to feed shaft through by-pass valve
258	Facing head mechanism	Open cover 258, fill group oiler	Ditto	Twice a shift	Through wick tu- bes to face head mechanism
259	Front bearings of inner hollow spindle	Pack oil from the radial face head slide	УТВ	Twice a year (after flushing with kerosene)	
2 6 0	Outer end of spindle	Apply oil outside	*Индустриаль- ное 4 5"	Twice a shift	
261	Slide ways	Apply oil outside	Ditto	,,	
262	Bed ways and lower saddle mechanism	Turn cover 262, fill tank with oil	, n	Watch oil gauge 282, fill when required	supplies: a) closed tubes to oil the ways;
263	Ways of rotary table and of upper saddle; worm pair, reduction gear	Turn cover 263, fill tank with oll	**	Watch oil gauge 286, fill when required	b) open tubes to oil mechanism Hand pump 284 supplies: a) closed tubes; b) through bypass valve 285—reduction gear and worm pair oil bath
264	Manual table swivelling me- chanism	Fill oiler	Ą	Once a shift	
265	Upper saddle manual traverse screw	Ti Ti	39	IT.	
266	Longitudinal table traverse serew	N	29	Twice a shift	
267	Bearings of gear shaft of end support bearing motion	29	17	н	

Peint No.	Unit olled	Method of filling	Lubricant	Shedule	Olling system
268	End support saddle ways	Turn cover 268, fill tank with oil	"Индустриаль- ное 45"	Once a shift	Through wick
269	End support mechanism	Turn cover 269, fill tank with oil		27 PT	Through wick
270	Bearings of manual traverse gear shaft of end support saddle	Fill oiler		Once a fortnight	T STATE OF THE STA
271	Ways of end support and end support bearing elevating screw	Apply oil outside		Twice a shift	
į	Other Items of Lubrication Chart	00000000000000000000000000000000000000			Profile and a state of the stat
275	Head stock drain hole				
276	Pump 272 drain hole				
277	Filter 273 drain hole (to be used when clearing filter)				
278	Sight feed indicator				
283	Hand pump 281 drain hole				
287	Hand pump 284 drain hole				

VIII. УКАЗАНИЯ ПО ЭКСПЛУАТАЦИИ 1. ИЗМЕДЕНИЕ ПЕДЕМЕЩЕНИИ ПОЛВИЖНЫХ

1. ИЗМЕРЕНИЕ ПЕРЕМЕЩЕНИИ ПОДВИЖНЫХ ОРГАНОВ СТАНКА

Для отсчета величины продольного перемещения стола, а также перемещений по координатам шпиндельной бабки (вертикально) и стола (поперечно) станок снабжен измерительными линейками с ценой деления 1 мм и нониусами с ценой деления 0,05 мм. Отсчет показаний по линейкам и нониусам всдется через увеличительные линзы с большим полем обзора.

Такая же измерительная линейка с нониусом имеется на задней стойке для отсчета вертикального перемещения люнета. Отсчет продольного перемещения расточного шпинделя и радиального перемещения суппорта планшайбы производится посредством соответствующих лимбов. Отсчет поворота стола при его установке через каждые 90° осуществляется с помощью встроенного индикаторного устройства. Для установки, при повороте стола на любой угол, имеется, нанесенная на его нижней части круглая шкала. Цена деления шкалы 0,5°.

VIII. DIRECTIONS FOR OPERATION

I. MEASUREMENT OF MOVING MEMBERS MOTION

The amount of cross and longitudinal traverse of the table, and the coordinate up-and-down travel of the head stock is read off scales graduated in 1 mm divisions with verniers reading to 0.05 mm. The verniers have lenses with a large field of vision.

The end support column has a similar scale and vernier to mark the vertical travel of the end support bearing.

The boring spindle end travel and the radial tool slide travel are read off special dials.

The amount of setting up rotation of the table is marked every 90° by a special built-in indicating arrangement. The lower part of the table is fitted with a circular scale with 0°30′ graduations, which is used to read the accuracy of table positioning.

2. ОПТИЧЕСКИЕ УСТРОЙСТВА

Для новышения точности отсчета при установке по координатам, улучшения условий наблюдения, снижения утомляемости зрения и сокращения вспомогательного времени в станках моделей 2620 и 2622 имеются оптические устройства для отсчета координат. Целое число миллиметров отсчитывается по основной оцифрованной металлической линейке с нониусом.

Отсчет десятых и сотых долей миллиметра производится по оптическому экрану с ценой деления растровой сетки 0,01 мм.

В станке имеется два оптических экрана для отсчета перемещений шпиндельной бабки вертикально и стола поперечно.

Отсчет вертикальных перемещений люнета производится посредством микроскопной оптики.

Описание оптических приборов и свидетельство на оптические отсчетные приборы прилагаются к руководству.

Пример установки шпиндельной бабки на размер 105,73 мм;

1. Перемещаем шпиндельную бабку вертикально до совмещения нониуса с размером 105 на основной оцифрованной линейке.

2. Дополнительно перемещаем бабку на размер 0,73 по показанию оптического экрана (см. фиг. 39).

ВНИМАНИЕ!

Источники света для оптических приборов — лампочки СЦ-61 (8 β ; 20 βT) имеют срок службы 6 часов. Поэтому рекомендуется включать оптические устройства только при установке координат.

з. механизм точного останова по координатам

Для работы с автоматической установкой по координатам в вертикальной и поперечной плоскости станки моделей 2620A и 2622A оснащены механизмами точного электрического останова и двухпозиционными штангами с регулируемыми упорами.

Механизмы точного останова смонтированы отдельно на корпусе шпиндельной бабки и на корпусе нижних саней.

На шпиндельной бабке под механизмом точного останова имеется трехпозиционный переключатель.

2. OPTICAL ARRANGEMENT

To ensure higher accuracy of coordinate positioning, reduce fatigue and cut down handling time, the machines (models 2620 and 2622) are provided with coordinate reading optical arrangements.

Integers are read off the main metal scale fitted with a vernier.

Tenths and hundredths of millimeter are read off an optical screen graduated with 0.01 mm divisions.

The machine is equipped with two optical reticules: the one, reading the vertical travel of the head stock; the other, reading the cross traverse of the table.

The vertical traverse of the end support bearing is read by means of a microscope lens.

Description and certificate of the optical reading devices are supplemented to the Manual.

Example. Setting the head stock to 105.73 mm size:

- 1. Move the head stock up or down until the vernier reads 105 of the main scale.
- 2. Cause fine motion of the head stock to obtain 0.73 on the optical reticule (see Fig. 39).

ATTENTION!

Electric lamps CU-61, 8V.20W., are rated for 6 hrs, service life. Switch on optical devices only when setting the moving members to required size.

3. PRECISION COORDINATE STOP MECHANISM

The machines (2620A and 2622A models) are equipped with precision coordinate electric stop mechanisms and two-position bars with adjustable stops, which permit automatic coordinate setting in the vertical and horizontal planes.

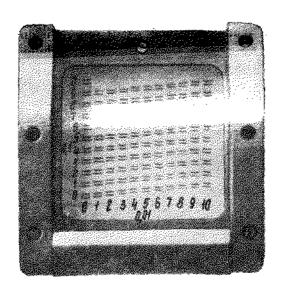
The mechanisms are installed in separate casings on the head stock housing, on the lower saddle.

A three-position switch is mounted below the precision stopping mechanism on the head stock housing. При установке переключателя в крайние положения механизм подготовляется для работы в режиме точного останова стола или, соответственио, шпиндельной бабки.

При среднем положении переключателя автоматический останов отключается.

When the switch is set to its extreme positions, the mechanism is engaged for stopping either the table, or the head stock.

With the switch in its neutral position, the mechanism is disengaged.



Фиг. 39. Впешний вид оптического экрана для отсчета перемещений шпиндельной бабки

Fig. 39. Outside view of optical screen for reading head stock motion

Принцип действия механизмов точного останова (фиг. 40)

При установке щииндельной бабки или стола по координатам рычажок механизма точного останова 239 "наезжает" на соответствующий упор 240 штанги.

При наезде на упор срабатывает первый микропереключатель ВМБ (для бабки) или ВМС (для стола) и устанавливается некоторая постоянная скорость перемещения узла (30 мм/мин) независимо от величны ранее установленной скорости перемещения.

С этой скоростью продолжается перемещение узла на 5—6 мм дальше и при срабатывании второго микропереключателя ВОБ (для бабки) или ВОС (для стола) узел останавливается.

Precision Stop Mechanism Action

(Fig. 40)

When the head stock or table is set for coordinate operation, lever 239 of the precision stop mechanism running over stop 240 trips the microswitch (BME or BMC, of the head stock or the table, respectively), and a stable low rate of motion (30 mm/min) results.

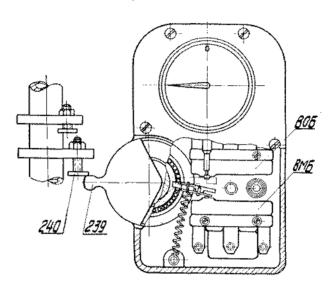
The unit travels on 5—6 mm and comes to a complete rest as the second switch is tripped (BOB or BOC, of the head stock or the table, respectively).

Индикатор часового типа с ценой деления 0.01 мм, встроенный в механизм, показывает точность останова.

Устройство механизма допускает "сквозной проезд" в обоих направлениях рычага 239 по упорам 240. При наезде упора 240 на рычаг 239 с любой стороны последний повернется вокруг своей оси и пропустит упор 240,

The coordinate accuracy is read off a builtin clock-dial indicator with 0.01 mm graduations.

Lever 239 can travel both ways over stops 240. As they meet, the lever turns round



Фиг. 40. Механизм точного останова Fig. 40. Precision stop mechanism

после чего возвратится в исходное положение. В случае неправильной установки упоров 240 рычаг 239 поворачивается вокруг своей оси и фиксируется в нерабочем положении. Для приведения механизма в рабочее положение рычаг необходимо повернуть в исходное положение.

При установочных перемещениях стола и бабки во избежание износа упоров следует повернуть штанги с установленными на них упорами таким образом, чтобы последние не мещали свободному проходу рычажка механизма точного останова.

Установку по координатам шпиндельной бабки (вертикально) и стола (поперечно) посредством механизма точного останова производить при скорости перемещения не более 700 мм/мин. (Вариатор в два последних положения не устанавливать).

its axis and passes the stop and then returns to its initial position. In case stops 240 are maladjusted, lever 239 turns and is fixed idle. To get the mechanism ready for operation, release the lever, bringing it to the initial position.

To prevent untimely wear of the stops during set-up operation, turn the bar with stops so that the stops are out of the way of the precision stopping lever.

Setting the head stock (vertically), or table (traverselly) for coordinate operation by means of precision stop mechanism should be made at travel speed not over 700 mm/min (the variation switch is not for two latter positions).

Установка шкалы индикатора механизма точного останова

Перед настройкой станка для работы с автоматической установкой по координатам следует произвести установку шкал индикаторов механизма точного останова. Для этого необходимо совместить ноль подвижной шкалы индикатора со стрелкой после пробного автоматического останова на каком-либо упоре. В дальнейшем, после настройки штанг с упорами до их перестройки, не следует изменять положение шкалы индикатора.

Настройка штанг с упорами

Упоры расставляются на штангах непосредственно на станке в процессе обработки и замеров первой детали обычными универсальными методами.

После обработки каждого отверстия положение узлов станка (шпиндельной бабки и стола) отмечается установкой упоров на обеих штангах.

Порядок установки упоров:

- 1. Не сбивая положения шпинделя относительно расточенного отверстия, поставить первые хомутики с упорами так, чтобы рабочие плоскости упоров касались рычажков механизмов точного останова, и закрепить их.
- 2. Вращением самого упора за хвостовик перемещать рычажок механизма точного останова до совмещения стрелки индикатора с нулем шкалы,
- 3. После обработки последующих отверстий детали каждый раз устанавливать упоры на штангах, как указано выше.

4. НАРЕЗАНИЕ РЕЗЬВЫ

Вследствие того, что нарезание резьбы на расточном станке ведется редко, станки выпускаются без принадлежностей для нарезания резьбы. Однако конструкция станка позволяет производить нарезание резьбы шпинделем или планшайбой при продольном движении стола.

Резцедержатель закрепляется на шпинделе (с посадкой на наружный диаметр шпинделя или в конус) или на суппорте планшайбы.

В разделе "Паспорт станка" приведены данные по набору сменных зубчатых колес.

В случае необходимости заказчик может затребовать чертежи на детали принадлежностей для нарезания резьбы и изготовить их

Scale Setting of Precision Stop Mechani Indicator

Prior to setting the machine for autom coordinate operation, set the precision indicators. For this purpose, bring the movemember to rest by one of the stops and set dial zero against the pointer.

The bars with stops adjusted, do not s the scale until tuning to another size.

Adjustment of Bars with Stops

The stops are set on the bars as the fi workpiece is machined and measurements a taken.

On machining each bore, the position moving members (head stock and table) marked by a stop set accordingly on both bar

Set stops in the following way:

1. Do not move the spindle.

Clamp the "slowing" stops so that the working faces touch the precision stopping by vers.

- 2. Turn the stop by its shank to move th precision stopping lever until the indicator pointer is brought to the zero mark.
- 3. Set the stops on the bars as described above, each time tuning to size, if required.

4. CUTTING THREADS

Since cutting threads is seldom performed on a boring machine, the machine is not furnished with thread cutting outfit. However, the design of the machine makes it possible to cut threads with the spindle or the head stock, the table moving longitudinally.

The tool holder is fixed on the spindle (either on the outer cylinder or in the taper hollow) or on the radial tool slide.

In the "Certificate" section are listed data on the change gears.

The customer may call for drawings of parts used for thread cutting and make them. Room

своими силами. Место для установки гитары, смешых зубчатых колес и валиков предусмотрено на корнусе ининдельной бабки.

Привод продольного перемещения выдвижного расточного шпинделя или стола при нарезании резьбы осуществляется от механизма вращения шпиндсля. При этом цепь подач шпинделя и стола при нарезании резьбы не включена в общую кинематическую цепь подач станка.

Вращение с предшпиндельного вала через зубчатую пару 111, 112 (фиг. 21 и 22) передается на сменные зубчатые колеса гитары, расположенной на шпиндельной бабке над шпинделем. Со сменных зубчатых колес вращение через коническую зубчатую пару 113, 114 передается на вертикальный вал. Вертикальный вал передает вращение или через червячную пару 68, 69 на цепь подачи шпинделя (при нарезании резьбы шпинделем) или через коническую зубчатую пару 47, 46 на цепь продольного перемещения стола.

Включение подачи и остановка выдвижного расточного шпинделя или стола при нарезании резьбы производится кнопками включения и остановки вращения шпинделя.

ВНИМАНИЕ!

- 1. Запрещается включать электродвигатель подачи при нарезании резьбы,
- 2. При нарезании левой резьбы в гитаре устанавливается дополнительно промежуточное зубчатое колесо, согласно указаниям таблицы (фиг. 18).

ІХ. ИНСТРУКЦИЯ ПО РЕГУЛИРОВКЕ

1. РЕГУЛИРОВКА ПОДШИПНИКОВ ШПИНДЕЛЬНОГО УСТРОЙСТВА

Полый шпиндель

(станков моделей 2620 в 2620А)

Передний цилиндро-роликовый подшипник с коническим отверстием отрегулирован на заводе-изготовителе и длительное время, при условиях нормальной эксплуатации, сохраняет точность регулировки.

При ремонте регулировку переднего цилиндро-роликового с коническим отверстием подшинника необходимо производить следующим образом (фиг. 41):

- 1. Снять кожух планшайбы и кожух хвостовой части.
- 2. Снять планшайбу 241, отвернув болты 242.

is provided on the head block to accommodate a quadrant, change gears and shaft.

When the machine is employed for cutting threads, the longitudinal travel of the boring spindle or of the table is powered by the spindle drive gear. In this case the feed train of the spindle and of the table is disengaged from the general feed train.

Rotation is translated from the spindle drive shaft through the pair of gears (111, 112, See Figs. 21, 22) to the change gears of the quadrant located below the spindle on the head stock, and thence through the pair of conic gears 113, 114 to the vertical shaft. The vertical shaft causes rotation of either worm pair 68, 69 and thence of the spindle feed train (when cutting threads with the spindle), or the pair of conic gears 47, 46 which transmit rotation to the longitudinal table motion train.

The boring spindle or table is engaged for feed or stopped by the spindle "on" and "off" push buttons.

CAUTION!

Do not switch on the feed motor when cutting threads. When cutting left-hand thread, install the intermediate gear wheel in the quadrant as indicated in the Table (See Fig. 18).

IX. INSTRUCTIONS FOR ADJUSTMENT

1. ADJUSTMENT OF SPINDLE UNIT BEARINGS

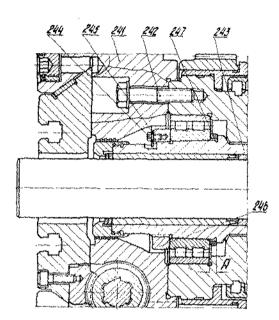
Hollow Spindle (Models 2620 and 2620A)

The front roller bearing is adjusted for long-term service by the manufacturer, and retains precision of adjustment for long time, provided the machine is normally operated.

Adjustment of the front roller bearing is to be carried out during repairs, in the following way (See Fig. 41):

- 1. Take off the facing head cover and the head stock extension cover.
- 2. Unscrew bolts 242 and take off facing head 241.

- 3. Руководствуясь фиг. 24 (общий вид шпиндельного устройства), снять детали, закрепленные на полом шпинделе, и вынуть шпиндель 243 (фиг. 41) вместе с внутренним кольцом подшипника из шпиндельной системы.
- 4. Отконтрить и отвинтить винты 244, снять замок 245, отвернуть гайку 246, снять кольцо подшипника и компенсационное кольцо 247.



- 3. Take off the parts fixed on the hollo spindle, take spindle 243 (Fig. 41) (togethe with the inner race of the bearing) out of the spindle arrangement. While doing it, use general view of the spindle arrangement (Fig. 24 as a guide.
- 4. Unlock and turn off screws 244, remov lock 245, turn off nut 246, remove the bearing race and compensation ring 247.

Фиг. 41. Регулировка переднего подшинника полого шпинделя (см. фиг. 24)

Fig. 41. Adjustment of hollow spindle front bearing (see Fig. 24)

- 5. Одеть кольцо подшипника на конусную шейку шпинделя 243 и установить на место шпиндель без компенсационного кольца 247.
- 6. Затягивая гайку 246, отрегулировать диаметральный зазор между беговыми дорожками подшипника и роликами до величины не более 0,005 мм. Следить за тем, чтобы не допустить радиального перетяга подшипника во избежание его заклинивания во время работы. Если же подшипник будет иметь увеличенный зазор, то при работе может возникнуть нежелательное дробление и вибрация шпинделя.
- 7. Замерить величину зазора A между кольцом подшипника и буртиком шпинделя с точностью до 0.02 мм, прошлифовать компенсационное кольцо 247 до размера A с допуском на непараллельность торцов кольца 0.005 мм.
- 8. Установить кольцо 247, подшипник, затянуть до отказа гайку 246 и установить замок 245, просверлив и нарезав новые отверстия М16 глубиной 15 мм для винтов 244. Завернутая до отказа гайка 246 через компен-

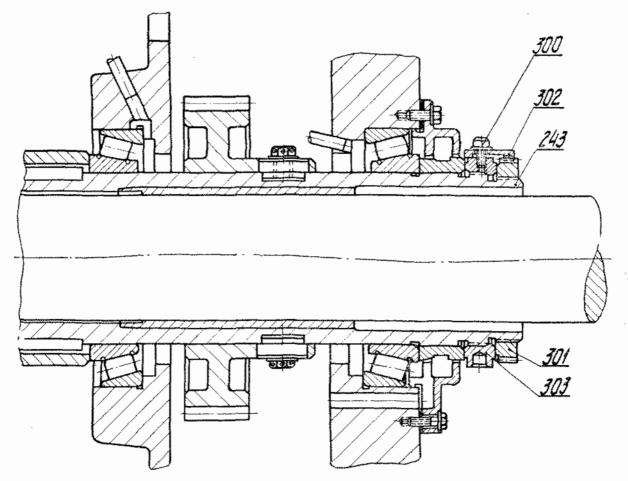
- 5. Slip the bearing race over the taper journal of spindle 243 and install the spindle in place without ring 247.
- 6. By pulling up nut 246, adjust the radial clearance between the bearing races and rollers to a 0.005 mm value, not more. Take care not to radially over-tighten the bearing lest it should jam in operation. On the other hand, radial clearance above normal may result in unwarranted vibration of the spindle.
- 7. Gauge clearance A between the bearing race and the spindle shoulder with 0.02 mm accuracy, grind ring 247 to size A allowing 0.005 mm for parallel untruth of the faces of the ring.
- 8. Mount ring 247 and the bearing, pull up nut 246 hard, drill and tap new holes (15 mm deep) with M16 thread for screws 244, mount lock 245. Nut 246 pressing ring 247 against the

сационное кольцо 247 обеспечивает правильную посадку подшипника, прижимая его к базовому буртику шпинделя.

9. Собрать шпиндельную систему и отрегулировать коническо-роликовые подшипники задней опоры, согласно настоящей инструкнии.

shoulder, ensures correct position of the bearing.

9. Assemble the spindle unit and adjust the rear tapered roller bearings as described below (See Fig. 42):



Фиг. 42. Регуляровка подпинянков полого шпинделя задней опоры (см. фиг. 24) Fig. 42. Adjustment of hollow spindle rear bearings (see Fig. 24)

Коническо-роликовые подшинники задней опоры регулировать следующим образом (фиг. 42):

- 1) снять корпус механизма точного останова и крышку из листового железа с кожуха хвостовой части, находящиеся левее рукоятки зажима шпинделя;
- 2) повернуть полый шпиндель так, чтобы винт 300 находился против открытого окна в кожухе хвостовой части;
- 3) отвернуть винт 300 на несколько оборотов и освободить контргайку 301 от гребенки 302;
- 1) remove the precision stop mechanism housing and the sheet iron cover of the headstock extension, which is located to the left of the spindle clamping lever;
- 2) turn the hollow spindle over so that screw 300 is placed against the port in the extension cover housing;
- 3) back off screw 300 a few turns and release lock nut 301 from clamp 302;

4) вставляя ключ-стержень поочередно в гайку 303 и контргайку 301 и поворачивая полый шпиндель, отрегулировать подшипники до достижения осевого зазора в 0,015 ÷ 0,01 мм и законтрить гайку 303 контргайкой 301;

5) установить на место гребенку 302 и за-

вернуть винт 300.

Полый шпиндель

(станков моделей 2622 и 2622А)

Регулировка подшинников передней и задней опоры аналогична регулировке в стапках моделей 2620 и 2620А. При разборке шпиндельного устройства следует руководствоваться фиг. 25.

Шпиндель планшайбы

(станков моделей 2620 и 2620А)

Конические роликовые подшипники шпинделя планшайбы регулируются при помощи гайки и контргайки (с правой и левой резьбой) на заднем конце шпинделя планшайбы (внутри корпуса шпиндельной бабки). Регулировку нужно производить следующим образом (фиг. 43):

1. Снять с лицевой стороны шпиндельной

бабки крышку 304,

2. Поворачивая планшайбу, установить винт 305 против окна в крышке.

4) insert the key into nut 303 and lock nut 301, in turn, and turn the hollow spindle to adjust axial clearance to 0.015—0.01 mm, and then fix nut 303 with lock nut 301;

5) set clamp 302 in place and tighten screw 300.

Hollow Spindle

(Models 2622, 2622A)

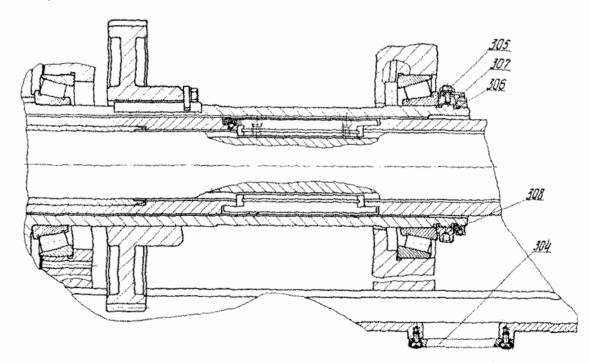
Adjustment of the front and back support bearings is similar to adjustment of the bearings of Models 2620 and 2620A machines. To disassemble the bearings, study Fig. 25.

Facing Head Spindle

(Models 2620 and 2620A)

Adjust the tapered roller bearings of the lacing head spindle with the help of the nut and lock nut (right-and left-hand thread) located on the rear end of the facing head spindle (inside the head stock housing). Carry out adjustment as follows (See Fig. 43):

- 1. Remove cover 304 from the head stock.
- 2. Turn the facing head over so that screw 305 comes against the port.



Фиг. 43. Регулировка подпининков ципвиделя планизайбы (см. фиг. 24)

Fig. 43. Adjustment of facing head spindle bearings (see Fig. 24)

- 3. Отвернуть винт 305 на несколько оборотов и освободить контргайку 306 от гребенки 307.
- 4. Вставляя ключ-стержень поочередно в гайку 308 и контргайку 306 и поворачивая планшайбу, отрегулировать подшилники до достижения осевого зазора в 0,015 ÷ 0,01 мм и законтрить гайку 308 контргайкой 306.
- 5. Установить на место гребенку 307, завернуть винт 305 и закрыть окно крышкой 304.

ВНИМАНИЕ!

При регулировке конических роликовых подшипников шпиндельных опор недопустим осевой "перетяг" подшипников,

Регулировку необходимо контролировать вращением ининделя от руки. Осевой зазор величиной 0,015 мм можно получить за счет некоторого отжима регулировочных гаек в осевом направлении после того, как будет достигнуто нормальное вращение шпинделя без "перетяга".

Расточный шпиндель (фиг. 44)

Регулировку упорных шариковых подщипников расточного шпинделя в ползуне производить следующим образом:

- 1. Снять верхний кожух с хвостовой части.
- 2. Отвернуть на несколько оборотов винт 309, вывести фиксирующую гребенку 310 из зацепления с контргайкой 311.
- 3. Вращая гайку 312 ключом-стержнем и придерживая шпиндель 313 от вращения за

- 3. Back off the screw a few turns and release lock nut 306 from clamp 307.
- 4. Hold nut 308 and lock nut 306 with the key, in turn, and rotating the facing head adjust the bearings so as to obtain 0.015—0.01 mm axial clearance. Fix nut 308 with lock nut 306.
- 5. Set clamp 307 in place. Tighten up screw 305. Put cover 304 in place.

WARNING!

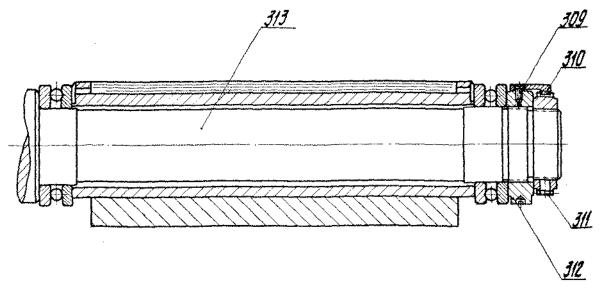
Take care not to overlighten the tapered roller bearings axially.

Check adjustment for clearance by turning the spindle by hand. A 0.015 mm clearance can be obtained by backing off the adjustment nuts somewhat in axial direction, after normal speed rotation is obtained (the bearing is not overtightened).

Boring Spindle (fig. 44)

Adjust the thrust ball bearings of the boring spindle and of the slide as follows:

- 1. Take the upper cover off the head stock extension.
- 2. Back off screw 309 a few turns, release lock nut 311 from clamp 310,



Фид. 44. Регулировка упорных подшинлинков расточного иншиделя Fig. 44. Adjustment of boring spindle thrust bearings

клиновые окна на переднем конце шпинделя, отрегулировать упорные шарикоподшипники.

4. Завернуть контргайку 311 и закрепить винтом 309 фиксирующую гребенку 310.

2. РЕГУЛИРОВКА ЗАЗОРА В ВИНТОВОЙ ПАРЕ ПРИВОДА ПЕРЕМЕЩЕНИЯ РАДИАЛЬНОГО СУППОРТА

(для станков моделей 2620 и 2620А)

Регулировку зазора в винтовой паре радиального суппорта производить следующим образом (фиг. 45);

3. Adjust the thrust ball bearings by turning nut 312 with the key and holding spindle 313 by the slots of the front end.

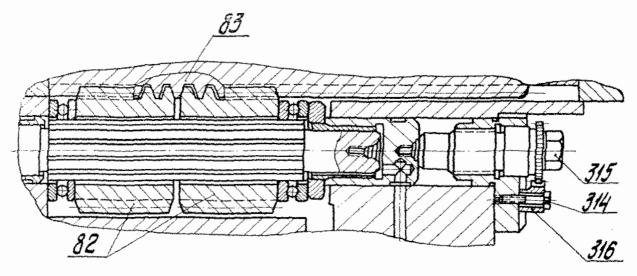
4. Tighten lock nut 311. Fix clamp 310 with

screw 309.

2. ADJUSTMENT FOR CLEARANCE IN SCREW PAIR OF RADIAL TOOL SLIDE MOTION

(Models 2620 and 2620A)

Adjust clearance in the radial tool slide screw pair as follows (Fig. 45):



Фиг. 45. Регулировка виптовой пары привода радиального суппорта

Fig. 45, Adjustment of radial tool slide screw pair

- 1. Через окно в кожухе планшайбы отвернуть на несколько оборотов винт 314 и освободить болт 315 от фиксирующей гребенки 316.
- 2. Отрегулировать зазор в винтовой паре (винты 82 и рейка 83), вращая регулирующий болт 315 гаечным ключом (S=22 мм).
- 3. Зафиксировать положение болта 315 фиксирующей гребенкой 316.

3. РЕГУЛИРОВКА УПОРНЫХ ШАРИКОПОДШИПНИКОВ ОПОРЫ ВИНТА В ХВОСТОВОЙ ЧАСТИ (фиг. 46)

Регулировку упорных шарикоподшипников опоры винта следует производить следующим образом:

- 1. Снять верхний кожух хвостовой части.
- 2. Отвернуть на несколько оборотов винт 317 и освободить контргайку 318 от фиксирующей гребенки 319.

- 1. Reach to screw 314 (through the port in the facing head cover) and back it off a few turns to release bolt 315 from clamp 316.
- 2. Adjust clearance in the screw-and-rack pair (screw 82 and rack 83) rotating bolt 315 with a 22 mm spanner.
 - 3. Fix bolt 315 with clamp 316.

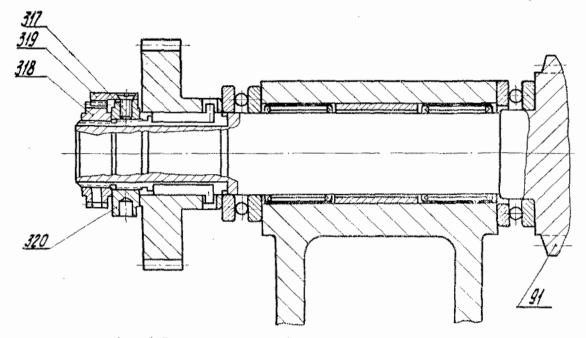
3. ADJUSTMENT OF TAIL STOCK THRUST BALL BEARINGS

(Fig. 46)

Adjust the thrust ball bearings of the screw as follows:

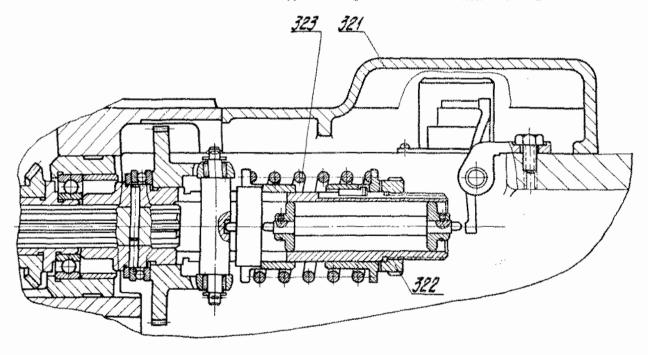
1. Take off the upper cover of the head stock extension.

- 3. Вращая гайку 320 ключом-стержнем, отрегулировать упорные шарикоподшипники, сидящие на винте 91.
- 4. Зафиксировать контргайку 318 гребенкой *319*.
- 2. Back off screw 317 a few turns and release lock nut 318 from clamp 319.
- 3. Turn nut 320 with the key to adjust the thrust ball bearings mounted on screw 91. 4. Fix lock nut 318 with clamp 319.



Фиг. 46. Регулировка подпинтийов опоры винта в хвостовой части

Fig. 46. Adjustment of screw support bearings located in head stock extension



Фиг. 47. Регулировка центрального предохранителя от перегрузки

Fig. 47. Adjustment of main safety device

4. ADJUSTMENT OF MAIN SAFETY DEVICE

4. PETVINOPORKA LIEHTPAILHOTO ИУЕКАТЪТЛИ ТО ВИЗТИНКАХОДЗЯП

(W. rub)

Центральный предохранитель от перегру ки механизма подач расположен в прав ки механизма подач расположен в правучасти станины под шпиндельной бабкой. Рега лировку пружины механизма для выключен лировку пружины механизма для выключен^ру подачи при перегрузке следует производи³с. при нормально отрегулированных планка клиньях и других элементах каждого подви ного органа на наибольшее продольное ус лие подачи стола — 2 000 кг.

Порядок регулировки

1. Снять кожух 321 с плиты механиз $^{s^2}$ подач.

2. Поворачивая гайку 322, отрегулирова

пружину 323.

При увеличении продольного усилия порти и стола свыше $2\,000+300$ кг предохраните лонжен срабанывань.

*Б. РЕГУЛИРОВКА ЗАЖИМНЫХ УСТРОЙСТ*В

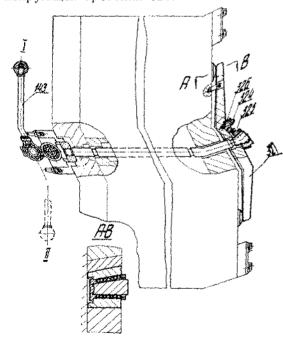
Зажим шпиндельной бабки

(фиг. 48)

Регулировку зажима шпиндельной ба^{бки} ризводить следующих обт

1. Установить рукоятку 143 в нижнее 6к $^{\rm H}$. ложение 11 — фиксация шпиндельной 6х $^{\rm H}$ $^{\rm H}$ $^{\rm Q}$ $^{\rm Q}$. Отвернуть винт 2 $^{\rm Q}$ $^{\rm Q}$ $^{\rm H}$

2. Отвернуть винт 324 и освободить гайку от фиксируюнной вработи за фиксируюнной вработи за доступной доступном досту 325 от фиксирующей гребенки 326.



The main safety device protects the feed ₽ from overload and is located in the right be part of the bed, below the head stock.

The main safety device spring should be the justed to the maximum table feed stress, is 2,000 kg.

Do not adjust the spring before proper ${}^{p}_{i}\mathfrak{p}^{\ell}$ justment of the gibs, bars and other parts of moving members has been effected.

Manner of Adjustment

1. Take off cover 321 from the feed mech $^{\beta}$, m plate 2. By screwing in or out nut 322, adjusting 323. nism plate.

spring 323.

The safety device should respond when longitudinal table feed stress exceeds 2,00° ± 300 kg.

EAMALO TO THEMTEULDA . T Head stock clamp

(Fig. 48)

Adjust the head stock clamp as follows:

I. Set lever 143 into lower position (spindle head fixed position).

2. Back off screw 324 and release nut a clamp 326. from clamp 326.

Фиг. 48. Регулировка зажима шпиндельпой бабки

Fig. 48. Adjustment of head stock clamp

- 3. Вращать гайку 325 против часовой стредки на угол поворота, при котором прогиб упругой зажимной планки 327 уменьшится до нуля (без образования зазора между торцом гайки 325 и планки 327).
- 4. Вращать гайку 325 по часовой стрелке на угол поворота, при котором прогиб упругой планки 327 вдоль оси центрального отверстия достигнет 1 мм, после чего установить гребенку 326 и закрепить ее винтом 324.

Примечание. Измерение прогиба упругой планки 327 рекомендуется производить индикатором.

При прогибе планки 327, равном 1 мм, уснлие нажатия ее концов на каждый из клиньев (см. фиг. 48, сечение по AB) составит 500 $\kappa\Gamma$ (общее усилие на два клина $1000 \ \kappa I$).

Зажим с этим усилием обеспечивает фиксирование шпиндельной бабки на направляющих стойки без "отвала".

В верхнем положении / рукоятки 143 происходит дополнительный прогиб планки *327* на 2 мм (общая деформация планки равна 3 мм). При этом прогибе планки 327 усилие на каждом зажимном клине равно 1500 кГ (общее усилие на двух клиньях $3000 \ \kappa\Gamma$), что обеспечивает силовое зажатие шпиндельной

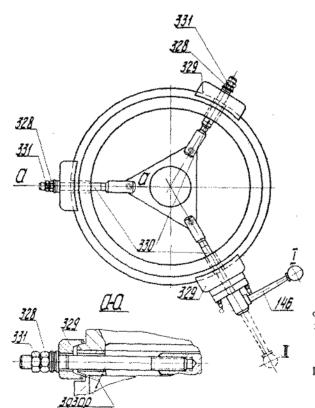
- 3. Turn nut 325 in counterclockwise direction till the springy plate 327 deflection along the center hole axis is reduced down to zero (without any gap between the face side of nut 325 and plate 327).
- 4. Turn nut 325 in clockwise direction till the springy plate 327 deflection along the center hole axis is 1 mm. Then set clamp 326 and fix it by screw 324.

Note. Amount of springy plate 327 deflection is recommended to be measured by an indicator.

At 1 mm deflection, plate 327 end pressure per each clamping wedge (See Fig. 48, section AB) will reach 500 kg (total pressure on both wedges being 1,000 kg).

This clamp pressure ensures fixed position of the head stock on the ways without any cle-

The upper position (I) of lever 143 corresponds to some additional deflection of the springy plate ammounting to 2 mm (total deflection of the plate being 3 mm). At this deflection, plate 327 end pressure per each clamping wedge will reach 1,500 kg (total pressure on both wedges being 3,000 kg). This ensures the power clamp of the spindle head stock.



Фиг. 49. Регулировка зажима поворотного стола

Fig. 49. Adjustment of rotary table clamp

Зажим поворотного стола (фиг. 49)

Регулировку зажима поворотного стола производить следующим образом:

1. Поставить рукоятку 146 в положение 11

(отжато).

2. Затяжкой гаек 328 отрегулировать зазор, равный примерно 0.1 мм, между каждой планкой 329 и корпусом стола.

Следить, чтобы стержень 330 не упирался

в стенку отверстия саней.

3. Законтрить гайки 328 контргайками 331.

Регулировка зажимов

Регулируются следующие зажимы:

1. Продольных (нижних) саней (CM. фиг. 50).

2. Поперечных (верхних) саней (CM. фиг. 51).

3. Саней задней стойки (см. фиг. 52).

Регулировку зажимов нижних и верхних саней стола и саней задней стойки производят посредством гайки на шлицевых винтах 332 зажимных планок 333.

Для этого необходимо:

1. Установить рукоятку 144, 145 или 147 в положение H (отжато).

2. Отвернуть на несколько оборотов винт 334 и освободить гайку 335 от фиксирующей гребенки 336.

3. Вращая гайку 335, отрегулировать зазор, равный примерно 0,1 мм, между планками 333 и направляющими.

При отжиме зазор между планками и направляющими должен быть во всех случаях одинаковым.

4. Зафиксировать гайку 335 фиксирующей гребенкой 336.

6. РЕГУЛИРОВКА УСТРОЙСТВА ОТСЧЕТА УГЛА поворота стола через каждые 90°

(фиг. 53 и 54)

Порядок регулировки:

- 1. Затягивая гайку 340 па цапфе поворотного стола, отрегулировать диаметральный зазор между беговыми дорожками подшипника 341 и его роликами до величины не более 0,005 мм.
 - 2. Законтрить гайку 340 контргайкой 342.3. Закрыть отверстие стола крышкой 343.

4. Установить в калиброванный (средний) паз стола специальную линейку.

В соответствии с нормами точности "Акта приемки станка" установить стод в одно из четырех положений (0; 90; 180 и 270°) с точностью, указанной в "Проверке 17".

5. Поочередно произвести регулировку четырех упоров 344 поворотного стола так,

Rotary Table Clamp (Fig. 49)

Adjust the rotary table clamp as follows:

- 1. Set lever 146 into the released position (II).
- 2. Tighten screws 328 to obtain approximately 0.1 mm clearances between bars 329 and the

See that rod 330 has no contact with the saddle bore wall.

3. Fix nuts 328 with lock nuts 331.

Adjustment of Saddle Clamps

The following clamps are to be adjusted:

- 1. Lower saddle clamp (See Fig. 50).
- 2. Upper saddle clamp (See Fig. 51).
- 3. End support saddle clamp (See Fig. 52). Adjust all these with spline screws 332 nuts of clamping bars 333. 8 26 26 B 1 1 1 1

Do the following:

- 1. Set lever 144, 145 or 147, as the case may require, into the released position (//).
- 2. Back off screw 334 and release nut 335 from clamp 336.
- 3. Turn nut 335 to obtain approximately 0.1 mm clearance between bars 333 and the guide ways.

All clearance should be uniform when clamps are released.

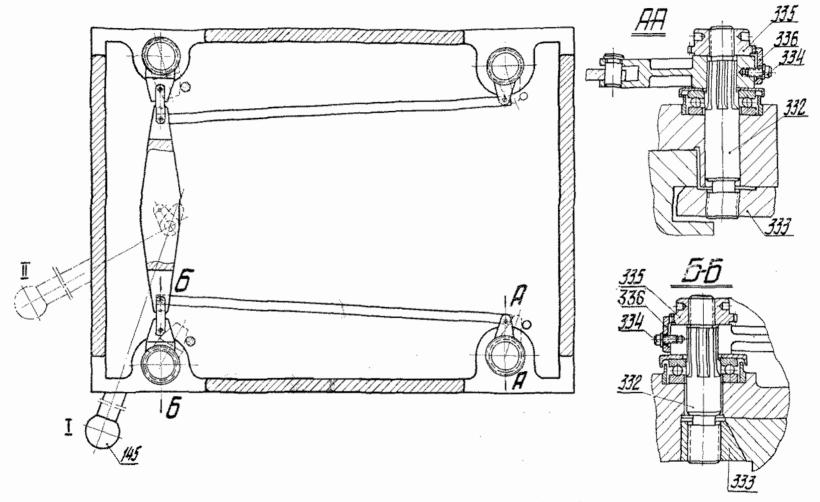
4. Fix nut 335 with clamp 336.

6. ADJUSTMENT OF TABLE SWIVEL INDICATOR

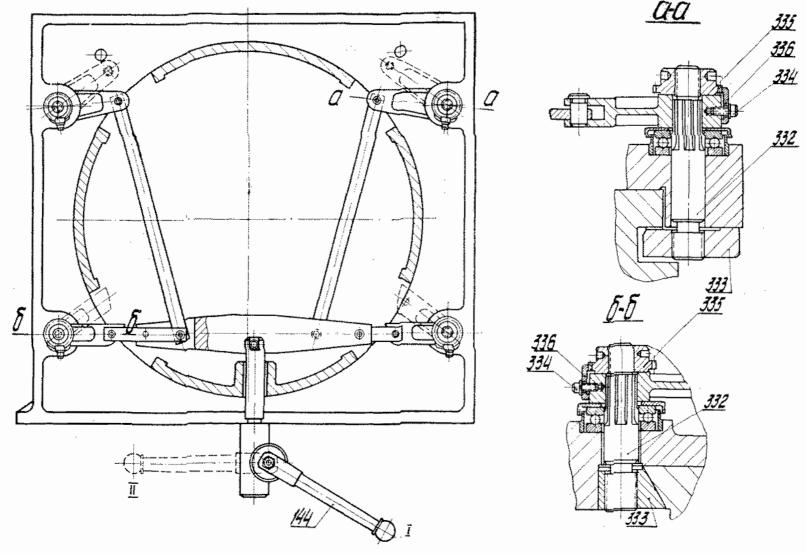
(Figs. 53, 54)

- 1. By pulling up nut 340 on the rotary table journal, adjust radial clearance between the races and rollers of bearing 341 to a value not exceeding 0.005 mm.
 - 2. Fix nut 340 with lock nut 342.
- 3. Close the opening in the table by cover 343.
- 4. Place the special rule in the calibrated (middle) slot of the table.

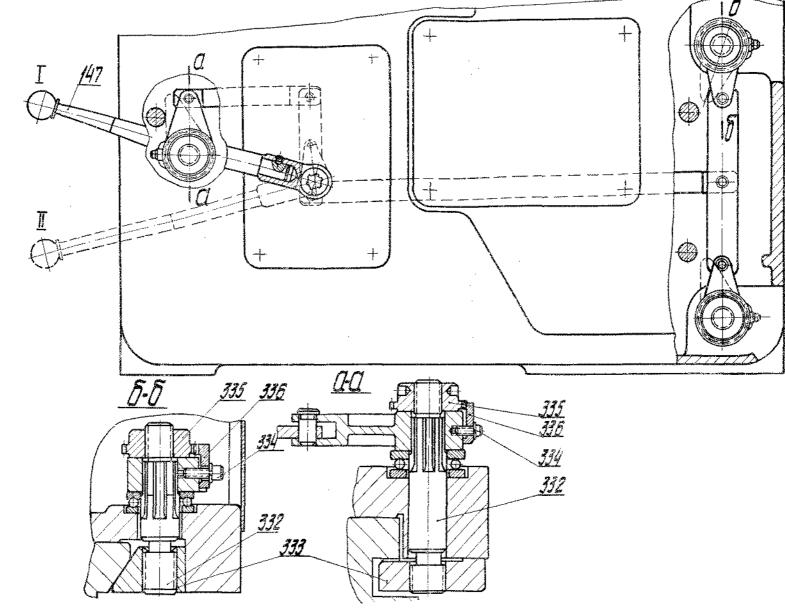
Set the table into one of the four basic position (0, 90, 180, 270°) with accuracy provided for in the Acceptance Statement (Check 17).



Фиг. 50. Регулировка зажима продольных (нижних) саней Fig. 50. Adjustment of lower saddle clamp



Фиг. 51. Регулировка зажима поперечных (верхних) саней Fig. 51. Adjustment of upper saddle clamp



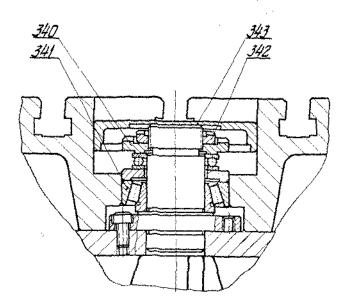
Фиг. 52. Регулировка зажима саней задней стойки

Fig. 52. Adjustment of end support column saddle clamp

чтобы стредка индикатора при установке стола через каждые 90° показывала цифру "0".

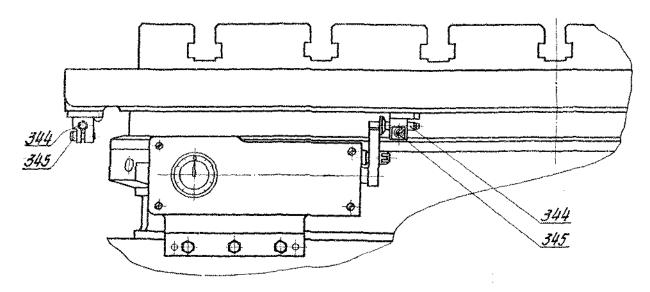
6. Законтрить каждый из четырех упоров 344 в установленном положении посредством винтов 345.

- 5. Adjust the four stops 344 of the rotar table in turn so that the indicator pointer shoul read zero on every quarter turn.
- read zero on every quarter turn.
 6. Fix each of the stops 344 in its correct position with screw 345.



Фиг. 53. Регулировка подпинника цанфы поворотного столя

Fig. 53. Adjustment of rotary table journal bearing



Фиг. 54. Регулировка упоров устройства отсчета угла поворота стола Fig. 54. Adjustment of table swivel indexing mechanism stops

1. PEMOHT CTAHKA

Одновременно с поставкой станка завод снабжает заказчика руководством, сборочными чертежами и чертежами деталей.

Срок службы деталей станка в нормальпых условнях должен быть достаточно большим, и поэтому прилагаемые чертежи отнюдь не должны рассматриваться, как чертежи запасных частей.

При изготовлении деталей по заводским чертежам следует строго соблюдать приведенные на чертежах технические условия, правильно выбирать материал и производить термическую обработку, учитывая указания, сделанные на чертежах.

В случае, если в "Руководстве к станкам" не окажется чертежа на изношенную или поломанную деталь, заказчик может затребовать соответствующий чертеж дополнительно. При заказе того или иного чертежа детали следует указывать его номер, согласно клейму на детали, а также модель, заводский номер станка и год его выпуска.

При запрессовке или выпрессовке втулок, монтируемых по неподвижной посадке, сохранение точного размера как самих втулок, так и их гнезд невозможно. Следует эти детали изготовлять не по чертежам завода, а "по месту" с сохранением первоначального характера посадок.

При сборке узлов после ремонта необходимо установить предохраняющие замки на гайки, головки болтов и др.; развести концы разрезных конических штифтов, обвязать проволокой стопоры и штифты на вращающихся деталях и надежно закрепить и законтрить крепления, как это указано на чертежах.

Небрежность при закреплении вращающихся деталей может привести к поломкам механизмов станка при работе.

Заменяемые потребителем при ремонте зубчатые колеса с термообработкой по чертежам завода-изготовителя (закалка зубьев ТВЧ) должны иметь сплошную прокалку зубьев.

Проверка станка на точность после ремонта должна производиться по пунктам, указанным в акте приемки заводского ОТК, прилагаемом к каждому станку.

Регулировка подшипников полого шпинделя и шпинделя планшайбы, зажимов подвижных органов станка, центрального предохранителя и т. д. должна производиться в соответствии с инструкцией.

1. REPAIR

A Service Manual, assembly drawings and detail drawings are furnished by the manufacturer together with the machine.

The machine parts are designed for long term operation, and the supplemented drawings should not be considered as drawings of spare parts.

If new parts are to be manufactured, strictly observe the specifications of the drawings, choose the right material for parts, apply correct heat treatment, follow all other directions of the drawings.

Should the drawing of some part (broken or worn out) be lacking, the customer can order it specially. When ordering a detail drawing, point out the number stamped on the part, and such particulars of the machine as Model Number, Serial Number, Year of Manufacture.

When removing or installing a bush with an interference fit, it is impossible to keep its original size, as well as the size of its socket. Such parts are to be made to actual size, and not to drawing, making provision to retain the original class of fit.

When reassembling repaired units, lock the nuts, bolt heads etc., carefully, spread the splints, wire the locks and pins on rotating parts, lock other fastenings as in drawings.

Lack of care in locking of rotating parts may result in break-down during operation.

Gear wheels made to Manufacturer's drawings, which require high frequency hardening, should be heated all through in the teeth.

Post-repair inspection for accuracy should be carried out in accordance with the items of the Acceptance Statement filled by the Manufacturer's Inspection Department and furnished together with the machine.

Adjustment of the bearings of the hollow spindle and of those of the facing head spindle, of the clamping devices, of the main safety device, etc., should be carried out in accordance with the instructions.

	ПРИ РЕМОНТЕ			······	
Характер возможной ошибки	Причина ошибки	Способ устранения	Fault	Cause	Ethninstion
Смещение все- го ряда оборотов относительно таб- янчного	Механизм переключения собран без совпадення рисок на торцах зубчатых колее и зубчатых реек	Рукоятку механизма переключения 123 (фиг. 35) установить в положение I, соответствующее числу оборотов шпинделя 12,5 в минуту. Передвижные блоки зубчатых колес в шпиндельной бабке установить в положение, изображенное на фиг. 23. Рейки механизма переключения должиы войти в отверстия диска, обозначенные цифрой I, и упиряться в точки поверхности дисков, также обозначенные цифрой I (фиг. 34). Риски на зубьях шестерем зубчатых	Actual range of speeds differs from that indicated in the dial	Marks on gear faces and on racks were not brought together during reassembly	Set speed change lever 123 (Fig. 35) into position I which corresponds to 12.5r p. m. spindle speed. Position cluster gears located in head stock as shown in Fig. 23. Speed change racks should enter disk holes marked "1" and bear on disk points, also marked "1" (See Fig. 34). Marks on gear teeth, racks and speed change housing should be matched (See Fig. 34)
При завершении переключения скорости главный двигатель не переключается на режим нормальной работы Не происходит импульсное включение главного двигателя при контактировании тордов зубыев переключаемых колес в зоне невключения (взаимный унор торнов)	Не происходит замыкание контактов конечных выключателей: циклового 1ВПС и импульсного 2ВПС (фиг. 35) Не происходит замыкание контактов импульсного конечного выключателя 2ВПС	рен, зубчатых рейках и на кор- пусе механизма переключения скоростей должны совпадать (фиг. 34) Проверить установку и исправность конечных выключателей (фиг. 34) Проверить установку и исправность конечного выключателя, а также рычажной системы, действующей от валика, дет. № 24181 (фиг. 34)	With speed changed, master motor fails to start for working operation As cluster gears fail to mesh, master motor fails to give impulse	Contacts fail to close in limit switches 1BHC (cycle switch) and 2BHC (pulse switch) Impulsing limit switch 2BHC fails to close contacts	Check limit switches for adjustment and proper condition (Fig. 34) Check limit switch for adjustment and condition, Check system of levers actuated by shaft, part No. 24181 (See Fig. 34)
цов) Не происходит прекращение действия импульсного включения главного двигателя при прекращении задержки переключения пос де поворота колес ведущей части кинематической цепи	жины (фиг. 34) мало для продвижения блоков. Также может быть неисправно крепление копечного выключателя	Проверить, за- тянута ли гайка, поджимающая пружину. Есян пружина ослабла, ее надо заменить новой. Есян не- исправно крепле- ние конечного вы- ключателя 1ВПС, нсправить его	Impulse action of master motor continues when hindrance in speed change mechanism is over after a turn of the drive gears in the gear train	Impulse spring effort is insufficient, spring fails to shift clusters. Or else, limit switch 1BTIC is inadequately fastened	Check to see that nut tightens spring. Replace spring if required. Fasten limit switch 1BIIC properly

			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Характер возможиой нябищо	Причина ошибки	Способ устранения	Fault	Cause	Elimlnation
При изменении числа оборотов шиниделя не про- исходит переключение электродви- гателя с 1500 на 3000 објаши	Непсправен конечный вы- ключатель пе- реключения по- люсов электро- двигателя ЗВПС (фиг. 35)	Проверить исправность конечного выключателя и рычажной системы, действующей от фиксатора 210 дет. № 24226 (фиг. 34 и 35)	As spindle speed is changed, motor is not switched from 1,500 r. p. m. to 3,000 r. p. m.	Limit switch 3BIIC (See Fig. 35) falls to switch over poles of motor	Check condition of limit switch and system of levers actuated by shaft 210, part No. 24226 (See Figs. 34, 35)
Не происходит горможение и остановка главного двигателя при отведенной назад рукоятке механизма переключения скоростей	Не происхо- дит размыкание контактов ко- печных выклю- чателей ІВПС и 2ВПС (фиг. 35)	Проверить исправность и правильность установки конечных выключателей и рычажных систем, действующих от валика, дет. № 24181 и от плунжера, дет. № 24227 (фиг. 34)	Master motor not braked as speed change lever is shifted backwards	Contacts fail to close in limit switches 1BNC and 2BNC (Fig. 34)	Check condition of limit switches and systems of levers actuated by shaft 24181 and plunger 24227 (See Fig. 34)
При нажатии па кнопку "Пуск" ис вклочается вращение глав-	Неисправны кнопка, один из контакторов главного авигателя или пускатель двигателя насоса По причинам, изложенным в разделе "Указания по эксилуатации электрообору-	Исправить кнопку на пульте, контактор главного двигателя или пускатель двигателя насоса Руководствоваться указаниями, изложенными в описании электрооборудования	When starting button ("Пуск") is pressed, master motor fails to start	Disrepair in push button, one of master motor contactors or pump motor starter. See paragraphs dealing with Electrical Equipment	Recondition push button, contactor, or starter. Follow directions given in description of Electric Equipment
Наличие бие- ния шиниделя или иланиляйбы. Ви- брация и дробле- ние щиниделя во время работы	дования*, ч. П Неправильно отрегулирова- ны подшиники иппидельной системы	Отрегулировать подшининики шпиндельной системы (см. "Инструкцию по регулировке", раздел 1X)	Run out of spindle or facing head, Vibration and crushing of the spindle during operation	Spindle unit bearings mai- adjusted	Readjust spindle unit bearings (See "Instructions for Adjustment" Chap- ter IX)
При установке на включение ме- ханической пода- чи шлиндели нет отключения вра- щения рукояток	Неправильно собрано сцепление механиз- ма блокпровки	Рукоятки 138 штурвала установить в среднее положение II (фиг. 32). Зубчатый сектор 181 установить в зацепление таким образом, чтобы муфта 183 позволиля поворотной ищонке 180 войти в иппоночный паз конического зубчатого колеса 104	When spindle is set for power feed, handlevers are not disengaged from feed train	Interlocking mechanism in- correctly as- sembled	Set turnstile handles 138 to intermediate position II (See Fig. 32). Mesh notched segment 181 so that bush 183 does not prevent key 180 from entering keyway of wheel 104
При установке на включение ме- ханической по- дачи раднального суппорта план- шайбы нет отклю- чения вращения рукоятки	Неправильно собрано снеп- ление механиз- ма блокировки	Рукоятку 139 штурвала установить в положение I (фиг. 33), зубчатую рейку 190 установить в зацепление таким образом, чтобы новоротная шпонка 191 смогла войти в шпоночный паз зубчатого колеса 95	Hand lever is not disengaged when radial tool slide is engaged for power feed	Interlocking mechanism reas- sembled incor- rectly	Set turnstile lever 139 into position I (See Fig. 33) and mesh rack 190 so that key 191 can enter keyway of wheel 95

Характер возможной ошибки	Причину ощибка	Спосов устранения	Fault	Cause	Eliminatio
Характер яви- жения шпинделя (быстрое, тонкое и подача) в осе- вом направлении не соответствует задаваемому по- ложением руко- ятки штурвала	Пітурвальный механизм собран без совпадения парных зачельений между сенторами, зубчатым колесом и рейкой	Рукоятки 138 штурнала установить в среднее положение 11 (фвг. 32). Зубчатое колесо 84 в шпиндельной бабке установить в среднее положение. Зубчатый сектор 178 установить в зацепление таким образом, чтобы ось отверстия под поводок переключения 179 находилась на расстопнии 75—76 мм от оси червяка 102. Валзубчатое колесо 176 установить по верхней дета-	Character of spindle end motion (rapid, fine, feed) does not correspond to position of turnstile lever	Mated parts in turnstile unit — segments, gear wheel, rack — engaged the wrong way	Set turnstivers 138 into mediate positives fig. 32 gear wheel chead stock ing) into intidiate position gage notched ment 178 staxis of hosigned to ris 75—76 utaxis of word Set pluton the fock detail)
Характер движения радиального сунпорта планшайы (от руки и подача) не соответствует задаваемому положением рукоятки штурвала	Штурвальный механизм сом и рейкой механизм парных за- дения парных зубчатых коле- ду секторами, аубчатым коле-	ли — фиксатору Рукоятку 139 штурвала установить в положение И (фиг. 33). Валик-шестерию 186 установить по верхней деталификсатору. Зубчатый сектор 188 установить в защениение таким образом, чтобы ось отверстия под поводок 189 находилась на расстоянии 91—92 мм от оси червяка 102 (фиг. 32). Зубчатое колесо 70 (фиг. 29) в корпусе шпиндемьной бабки установить в крайнее правое положение	Character of radial tool stide motion (manual, feed) does not correspond to position of turnstile lever	Mated parts in turnstile unit—segments, gear wheel, rack—engaged the wrong way	Set turnst ver 139 into tion II (Se 33). Set pini to lock detail). Enotched se 188 so that hole for carris 91 – 92 mr axis of wor (Fig. 32). Se wheel 70 (it stock housing extreme hand position
Смещение всего ряда подач отно- сительно таблич- ного	ПЦетки контактной системы вариатора сдвинуты по отношению к указателю вариатора	Вариатор 127 (фиг. 36) установить в первое но- ложение (рукоят- ка вариатора дол- жна быть повер- нута против ча- совой стрелки до упора). При этом стрелки - указате- ли должны ука- зывать величину нодачи 0,11 и 0,18. Пульт следует открывать и за- крывать только при следующих	Actual range of feeds differs from that indicated in the dial	Wipers in va- riator shifted in relation to point- er	Set variato 127 (Fig. 36 position I the knob co lockwise to limit). Po should ir 0.11 and 0.1 values. should be co and closed at pointers ing: 1) 12.5 r spindle

Характер возможной очинбки	Причина оцијбки	Способ устраневия	Fault	Cause	Elimination
		положениях указателей: 1) скорости вращения шпинделя 12,5 об/мин (соответственно планшайбы 8 об/мин) и 2) нодачи 0,11 мм/об (соответственно 0,18 мм/об)			(8 r. p. m. facing head speed) and 2) 0.11 mm per. rev. feed (0.18 mm per rev., respectively)
Отклонение свыше допусти- мых величин по- дачи по сравне- нию с установ- ленной	Нарушение в системе обратной связи по скорости: вследствие обрыва или недостаточного натяжения клиноременной передачи между исполнитель и тахогенератором	Произвести за- мену ремня нли регулировку на- тяжения его	Rate of feed exceeding permis- sible value	Disrepair in speed feedback system. V-helt between driving motor and tachogenerator stack or broken. Consult paragraphs on Electric Equipment	Adjust or replace belt. Follow directions given in description of Electric Equipment
	по причинам, изложенным в разделе "Указания по эксплуатации электрооборудования", ч. 11	Руководство- ваться указани- ями, изложенны- ми в описании электрооборудо- вания			
Центральная предохранительная муфта цени подач при перегрузке не выключает подачу (слышно прощелкивание роликов траверсы)	Неисправен конечный вы- ключатель ме- ханизма подач	Проверить исправность конечного выключателя (фиг. 47), установленного под кожухом 321	Main safety clutch of feed train fails to disengage feed at overload (rol- lers are heard to clatter)	Disrepair of feed limitswitch	Check condition of limit switch installed under cover 321 (See Fig. 47)
При одновременном ошибочном вилючения подачи шпиндельной бабки или верхиих саней со ишиндельми или суппортом планшайбы отсутствует блокировка, отключающая привод подачи станка	Неправильно установлен или неисправен ко- нечный выклю- чатель меха- низма включе- ния подач шпипдельной бабки и верх- них саней или пеисправен ко- нечный выклю- чатель механиз- ма включения подач шпинде- ля и суппорта планшайбы	Проверить установку и исправность конечных выключателей (фиг. 28). Конечный выключатель, блокирующий подачу саней стола и шпиндельной бабки, установлен под кожухом. Второй конечный выключатель установлен в коробке главного пульта управления на шпиндельной бабке	Interlocking sa- fety device falls to disengage feed train when head stock or upper sad- dle is erroneously engaged for feed simultaneously with spindle or radial tool slide	ment of limit	Check limit swi- tches for adjust- ment and condi- tion (See Fig. 28). The former switch is located under cover. The latter in the main control case
Центральная предокранитель- ная муфта выклю- чает цепп подачи при величине уси- зия подачи выше	Неправильно собраны или чрезмерно затя- нуты регулиро- вочные клинья и иля	Устранить неправильности сборки, излишнюю затяжку регулировочных клиньев и планок,	Main safety clutch disengages feed when feed effort exceeds ra- ted value.	Faulty assembly of or excessive strain on gibs and bars, or clamps.	Reassemble correctly, readjust overtightened gibs and bars, check clamps for release.

					
Характер возможной изговные	Причина опписки	Способ устранения	Fault	Cause	Elimination
паспортного значения	зажимы под- вижных орга- нов. Неисправ- ны опоры про- дольных ходо- вых валов — имеется заеда- ние Недостаточ- ное усилие пру- жимы чрежом- рапительной муфты	провернть отжатие зажимов. Провернть подвижные узлы на легкость перемещения от руки Подтянуть пружину нли, если она "села", заменить на новую. Свободная длина пружины L=137 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проволоки d=10 мм. днаметр проводущентр прабодращителя см. в разделе 1X		Length feed shafts seizing in bearings. Low pressure of spring in safety clutch	Check movab members for each and motion. Tigiten spring, replace it if inadquate. Full length of spring $L = 137$ mm, $D = 90$ mm, $\Delta = 100$ ms and a compressed spring $L = 192$ kg, length of compressed spring $L = 83$ mm. Adjust main switch as described in Chapter IX
Образование ступенчатой поверхности при фрезеровании шпинделем с подачей шпиндельной бабки или стола	Ось инниде- яя непериенди- куляриа нап- равлению пере- мещения шпин- дельной бабки в вертикальной плоскости Клинья и иланки шпин- дельной бабки или стола пе- правильно при- гнаны или ило- хо отрегулиро- ваны	Устранить непермендикулярность оси шнинделя направлению перемещения шпиндельной бабки в вертикальной плоскости При освобожленном зажиме допустимый зазор между клиньями и направляющими на должен превышать 0,04 мм. Клинья и планки должны быть тщательно пригилым и законтрены	Stepped surface formed when milling by spindle at table or head stock feed	Spindle is not perpendicular to head stock vertical motion. Gibs and bars of head stock or of table maladjusted	Bring spindle to perpendicular relative to head stock vertical motion. Release clamp, Permissible clearance between gibs and ways, or bars and ways, should not exceed 0.04 mm. Gibs and bars must be properly fitted and secured
Направление вертикального пе- ремещения шнии- дельной бабки при включении рукоятки распре- деления не соот- ветствует таблич- ному	Неправильная установка нализ с эксцентриком в механизме распредлеления	В механизме распределения на станине произвести сборку таким образом, чтобы риски на торнах зубьев местерии 163 и зубчатого сектора 162 совпадали при среднем положении рукоятки распределения 130 (фиг. 28)	Direction of head stock vertical mo- tion, with distri- bution hand-lever on contradicts the dial	Eccentric shaft in distribution mechanism is set the wrong way	Effect reassembly in distribution mechanism mounted on bed. Marks on faces of pinion 163 and notched segment 162 must index, with handlever 130 in middle position (Fig. 28)
Направление по- перечного пере- мещения стола	Неправильная установка ва-	Установить зуб- чатую муфту 159 в среднее ноло-	Direction of table cross traverse, with distri-	Eccentric shaft in distribution mechanism is	Set gear clutch 159 into middle position, axle of

Хэрактер возможлой онинбки	Причина опинуки	Способ устранения	Fault	· · · Cause	Etimination
при включении рукоятки распределения пе соответствует табличному	триком в меха- низме распре- деления	женне, при этом ось экспентрика 169 запимает самое верхнее положение (фиг. 28). Завести зубчатую рейку вала 167 в запепление с деталью 168 так, чтобы риска на рейке вала 167 совпала бы с торцом корпуса	bution hand-lever on, contradicts the dial	set the wrong way	eccentric 169 must be in extreme upper position (See Fig. 28). Engage rack 167 with pinion 168 so that mark on rack 167 is matched with face of housing
Не происходит включение верти-кального перемещения шпиндельной бабки при соответствующей установке руко-ятки механизма распределения	Механизм распределения собран без сов- надения парно- го зубчатого за- цепления меж- ду сектором в зубчатым коле- сом	В механизме распределения произвести сборку зубчатого сектора 162 и зубчатого колсса 163 так, чтобы риски на торпах зубьев совпадали (фиг. 28)	Head stock is not engaged for vertical motion at corresponding po- sitioning of distri- bution hand-lever	Notched seg- ment and pinion of the distribu- tion mechanism incorrectly meshed	Effect reas- sembly in distri- bution mechanism; engage segment 162 and pinion 163 so that marks on faces index (See Fig. 28)
Не происходит включение поперечного неремещения стола при соответствующей установке руко- этки механизма распределения	Нет сцепле- вня парных зуб- цов шестерии- эксцеятрика и зубчатой рейки	Установить зуб- чатую муфту 159 в среднее поло- жение, при этом ось эксцентрика 169 занимает са- мое верхнее по- ложение (фиг. 28). Завести зубчатую рейку вала 167 в зацепление с зуб- чатым колесом 168 так, чтобы риска на рейке вала 167 совпала бы с торцом кор- пуса	Table not engaged for cross motion at corresponding positioning of distribution hand-lever	Eccentric-pi - nion and rack are not meshed correctly	Set gear clutch 159 into middle position; axle of eccentric-pinion 169 must be in extreme upper positions (See Fig. 28). Engage rack 167 with pinion 168 so that mark on rack 167 is matched with face of housing
При одновре- менном ошибоч- ном включении продольной пода- чи нижних саней стола с осевой подачей шнинделя или радиальной подачей суппорта иланшайбы не действует блоки- ровка, отключа- ющая привод по- дачи станка	Неправильно установден (не- исправен) ко- нечный выклю- натель механиз- ма включения сапей стола или выключатель механизма включения по- дач шпинделя или суппорта планшайбы	Проверить исправность конечных выключателей (первый конечный выключатель установлен у рукоятки 131, фиг. 20; второй конечный выключатель установлен в коробке пульта управления)	Interlocking sa- fety device fails to disengage feed train when lower saddle longitudi- nal feed is errone- ously engaged si- multaneously with spindle end feed or radial tool slide feed	Disrepair or maladjustment of saddle end switch or spindle and radial tool slide end switch	Check end switches for condition and adjustment (the former switch is located at hand-lever 131, Fig. 20, the latter is installed in control panel case)
Нет стабильно- го положения оси шпинделя при от- жатой и зажа- той шинидельной бабке	Нет частичного натяга за- жимной планки шпиндельной бабки, выбира- ющей зазоры в направляющих, при положении рукоятки "От- жато"	Произвести регулировку зажи- ма шпиндельной бабки (раздел IX), обеспечив натяг зажимной планки для выбора зазора в направляющих при отжатой бабке	Unsteady posi- tion of spindle axis, with head stock either clam- ped or unclamped	Absence of permanent strain on clamping bar taking up clearance in ways when lever is in "unclamped" position. Excess clearance in ways	Adjust head stock clamp (See Chapter IX), tighten clamping bar to take up clearance in ways. Reduce clearance in ways by adjusting gibs

Характер возможной ошноки	Причина ошибки Причина	Способ устранения	Pault	Cause	Elimination
Хлябание ра- днального суп- порта планшайбы при е е вращении	Увеличенные зазоры в направляющих Увеличенный зазор в винговой паре привода радиального перемещения супнорта на планиайое	Уменьшить за- зоры в направля- ющих подтяжкой клиньев Произвести ре- гулировку зазора в винтовой паре перемещения ра- диального суп- порта (раздел IX)	Radial tool slide plays during rotation of facing head	Excess clea- tance in screw pair of radial tool slide drive	Adjust clearance in screw pair (See Chapter IX)
Отсутствует или недостаточное зажатие подвижного узла Неточный новорот стола через каждые 90°	па планивное Зажимные планки педо- статочно под- тянуты Неправильно отрегулирова- пы упоры по- воротного сто- ла	Отрегулировать зажимы согласно инструкции (раздел IX) 1. Отрегулировать упоры новоротного стола 2. Проверить затяжку центрального конического подшинника поворотного стола (раздел IX, фиг. 53 и 54)	Inadequate action of moving member clamp Lack of precision in indexing table swivel through 90°	Clamping bars insufficiently tightened Rotary table stops maladjusted	Adjust clamp as described in Chapter IX 1. Adjust rotary table stops. 2. Check to see that table central conic bearing is properly tightened (See Chapter IX, Figs. 53, 54)
При отжатии люнет задией стойки "отвали-вается" от направляющих задией стойки	Не подтянута задняя прижим- ная планка лю- нета	Произвести регулировку прижимной планки двумя гайками, находящимися на лицевой стороне люцета	When unclamped, end support bearing is loose in ways	Rear clamping bar insufficient- ly tightened	Adjust clamping bar with two nuts on front face of bearing

ПРИЛОЖЕНИЯ

(документация, прилагаемая к станку для ремонтных целей)

APPENDIX

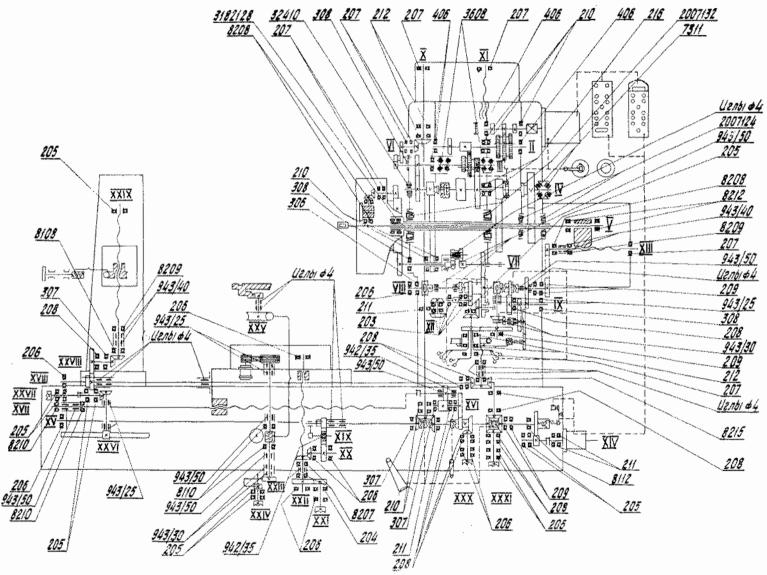
(charts and diagrams supplied with the machine for purposes of repair)

подшипники качения

СПЕЦИФИКАЦИЯ

			i'a	1 абариты, мм				
Номер подшин- ника по стандарту	ОСТ или ГОСТ	Тип подшинника	d	D	В	Коли- чество иа станке	Класс точ- ности	Место установки, номер вала
203	ГОСТ 8338- 5 7	Шариковый радиальный однорядный	17	40	12	5	## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ## ##	XII
204	833857	То же	20	47	14	1 1	H	XXI
205	8338—57	**************************************	25	52	15	10	H	Witypвальный механизе XIV; XXIV; XXVI XXIX
206	8338 57) 	30	62	16	12	H	VIII; XV; XVIII; XX XXI; XXII; XXX; XXX
207	8338-57	ne reconnection of	35	72	17	8	I·1	Штурвальный механизі VI; X; XI; XIII
208	8338—57	#P	40	80	18	12	I-1	IX; XVI; XVIII; XXVII XXX; XXXI
209	8338—57	# W	45	85	19	5	Н	Штурвальный механизы VIII; XV
210	8338—57	na .	50	90	20	7	H	I; II; VII; X
211	8338-57	1	55	100	21	4	Н	X; XIV; XV
212	8338 – 57	was a state of the	60	110	22	4	1-1	Птурвальный механиз X
216	8338 - 57	,	80	140	26	2	}-1	IV
306	8338-57		30	72	19	1	Н	VIII
307	833857	¥000,	35	80	21	3	H	XV; XVI; XXVIII
308	8338-57	to	40	90	23	3	Ħ	Механизм для нарезань резьбы; VII; IX
406	833857	77	30	90	23	4	H	I; II; Механизм для нар зания резьбы
3608	FOCT 5721-57	Роликоподшипник ра- диальный сферический	40	90	33	2	1	III
32410	ΓΟCT 832857	Роликоподшиппик ра- диальный с короткими цилиндрическими ро- ликами	50	130	31	I	Н	1V
3182128	ГОСТ 7634 - 56	Роликоподшинник ра- диальный с кониче- ским отверстием	140	210	53	1	A	V
2007124	ГОСТ 333 - 55	Роликоподшициик кони- ческий	120	180	38,4	2	A	V
2007132	33 3 – 55	То же	160	240	51,5	2	A	ν
7311	33355	79	55	120	32	2	Н	IV
8108	ΓΟCT 6874-54	Шарикоподшипник упор- ный одинарный	40	60	13	1	Н	XXIX
8110	687454	То же	50	70	14	2	Ħ	XXIII
8112	687454	đ	60	85	17	1	Н	XV
8207	6874-54	•	35	62	18	2	H	XXII
8208	6874 - 54	7	40	68	19	3	H	Планшайба; XIII
8209	6874-54	l p	45	73	20	2	11	XIII; XXIX
8210	687454	75	50	78	22	2	H	XVII

Z.III.V		}	Габариты, мв			Ì		
Номер подрина- ника по стандарту	ост или гост	Тин подшиничка	d	D	В	Коли- чество на станке	Класс точ- ности	Мести устаповки, номер вала
8212	687454	Шарнкоподципник упор- ный одинарный	60	95	26	2	В	V
8215	6874 - 54	То же	75	110	27	2	H	XI
942/35	ΓΟCT 4060-48	Подшинин игольчатый с одини наружным мидом	35	43	25	3	H	XVII; XIX; XXII
943/25	4060-48	То же	25	32	25	6	H	Штурвальный механизм; XXIII; XXVI
943/30	406048	79 PT	30	38	32	.	(-[Штурвальный механизм; ХХИИ
943/40	406048	#	40	50	38	4	H	XIII; XXIX
943/50	4060-48	19	50	(60)	38	9	11	VII; VIII; XVII; XXIII
	FOCT 6870—54	Ролик игольчатый	(⊘ 4 × 4 522 игл	Ю ы)	11	10000	VII; VIII; XI; XV; XVIII;

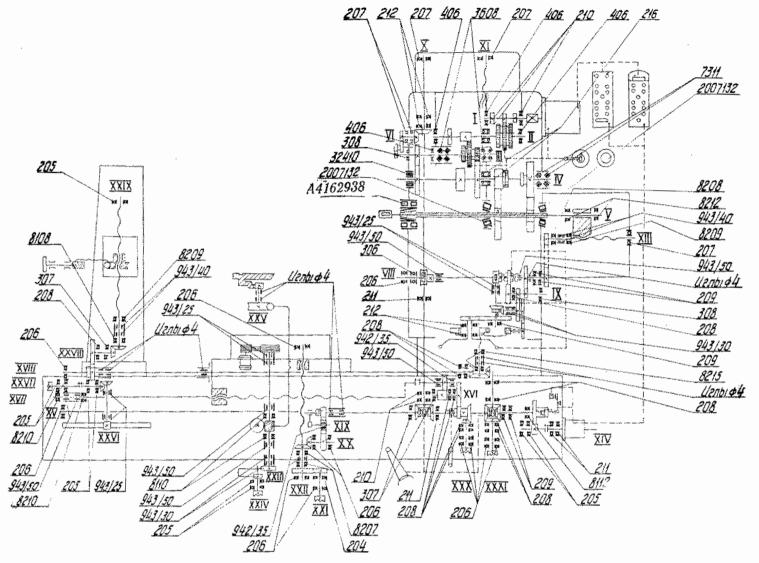


Cxeмa расположения подшинников качения станков моделей 2620 и 2620A Location of antifriction bearings in machines, models 2620 and 2620A

СПЕЦИФИКАЦИЯ

		Габариты, мл						
Номер подшина- няка по стапдарту	ГОСТ или ОСТ	Тин полининика	el	D	В	Коли- чество на стапке	Класс точ- вости	'Место установки, номер вала
204	ГОСТ 8338—57	Шариковый радиальный однорядный	20	47	14	1	H	XXI
205	8 33 8 – 57	То же	25	52	15	9	Н	XIV; XXIV; XXVII; XXIX
206	8 33 8—57	м	30	62	16	12	IÌ	VIII; XV; XVIII; XX; XXI; XXII; XXX; XXXI
207	833857	· •	35	72	17	5	Н	VI; X; XI; XIII
208	8338-57	¥	40	80	18	12	Н	IX; XVI; XVIII; XXVIII; XXX; XXXI
209	833857	b	45	85	19	5	Н	Штурвальный мехапизм; VIII; XV
210	8338-57	א	50	90	20	5	H	l; II; X
211	8338—57	, n	55	100	21	4	l:1	X; XIV; XV
212	833857	16	60	110	22	-1	H	Штурвальный механизм; Х
216	8338-57	9	80	140	26	2	H	IV
306	8338-57	21:	30	72	19	1	Н	VIII
307	8338-57	*	35	80	21	3	[1]	XV; XVI; XXVIII
308	8338-57	39	40	90	23	2	11	Механизм для нарезация резьбы; IX
406	833857	T	30	90	23	4	Н	I; II; Механизм для паре- зания резьбы
3608	FOCT 5721-57	Роликоподшипник ра- диальный сферический	4 0	90	33	2	I:I	Promise Promis
32410	ГОСТ 8328—57	Роликонодининик ра- диальный с короткими цилиндрическими ро- ликами	50	130	31	q	Н	IV .
2007132	ГОСТ 333-56	Роликоподшинник кони- ческий	160	240	\$1,5	2	A	V
7311	33356	То же	5 5	120	32	2	H	1V
A4162938		Роликоподшиппик радиальный двухрядный с коническим отверстием	190	260	6 9	*	A	V
8108	ΓΟCT 6874-54	Шарикоподшинник упор- ный одинарный	40	60	13	1	H	XXIX
8110	637454	То же	50	70	14	2	H	XXIII
8112	6874-54	и	60	85	17	1	Н	ΧV
8207	687454	*	35	62	18	2	H	XXII
8203	6874-54	•	40	68	19	1	Н	XIII
8209	687454	to to	45	73	20	2	Н	XIII, XXIX
8210	6874 - 54		50	78	22	2	H	XVII
8212	687454	17	60	95	26	2	В	V
8215	687 4 – 54	J	75	110	27	2	H	XI
942/35	FOCT 4060-48	Подшипник нгольчатый с одним паружным штампованным коль-	35	43	25 	3	H	XVII; XIX; XXII

20-mi-ran-man					wv4./		·		
90			[Tai	бариты,	,81 AE				
Номер полшип- ника по стапларту	ГОСТ наи ОСТ	Тип подшинника	d	, a l a		Колн- чество на станке	Клаес точ- пости	Место уста но вки, помер вала	
943/25	4060 48	Подшипник игольчатый с один м наружным штампованным кольцом	25	32	25	6	H	Штурвальный механизм; XXIII; XXVI	
943/30	4060 - 48	То же	30	38	32	4	!- [Штурвальный механизм; XXIII	
943/40	4060 - 48	₩	40	50	38	4	H	XIII; XXIX	
943/50	4060-48	,,	50	60	38	7	H	VIII; XVII; XXIII	
	ГОСТ 6870-54	Ролик нгольчатый		Ø 4 × 6 504 игл		10		VIII; XI; XV; XVIII; XXV	



Cxeмa расположения подшилников качения станков моделей 2622 и 2622 A Location of antifriction bearings in machines, models 2622 and 2622 A

ANTIFRICTION BEARINGS ANTIFRICTION BEARINGS SPECIFICATION

,		-		Size, ma				——————————————————————————————————————
Bearing No.	FOCT or OCT	Type of Bearing	Bore (Bore Diam.)	D (Out- side Diam.)	W (Width)	Q-(y per Ma- chine	Precision Class	Location Point (Shaft No.)
203	ГОСТ 8338—57	Single-Raw Radial Ball Bearing	17	40	12	5	"A"	XII
704	, 8338-57	Ditto	20	47	14	1	*F[*	XXI
205	{	*	20	\$2	15	Tru	' " F1-	"i urostne metnahism; XXV XXIV; XXVII; XXIX
200	0000		30	62	16	12	 *}-}-	į
206	8338-57	*		"-	1	'"		XXII; XXX; XXXI
207	833857	-	35	72	17	8	a -[«	Face head turnstile me chanism; VI; X; X
208	8 338 – 57	» · · · ·	40	80	18	12	*14*	IX; XVI; XVIII; XXVIII XXX; XXXI
209	833857	•	45	85	19	5	"]-[+	Turnstile mechanism VIII; XV
210	8338-57	11	50	1	20	7	*11"	· ' '
211	8338-57	*	55		21	4	"Ha	1
212	į) p	60	110	22	4	(] (Turnstile mechanism
		_	80	140	26	2	* J-1 «	IV
216	833857		30	i	19	1	"H*	VIII
3 06	8338 - 57		35	80	21	3	*1-1-	XV; XVI; XXVIII
307	8338-57	29	40	90	23	3	« [-] «	Thread cutting mecha
308	833857						ļ	nism; VII; IX
406	833857	75	30	90	23	4	*}{*	nism; l; II
3608	ΓΟCT 572157	Spherical Radial Roller Bearing	40	90	33	2	A 1 1 4	III
32410	ГОСТ 8328—57	Radial Roller Bearing with Short Cylinder Rollers	50	130	31	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	# [-[+	IV
3182128	ΓΟCT 7634 – 56	Radial Double-Raw Ta- pered Roller Bearing	140	210	53	1	*A*	V
2007124	ΓΟCT 333—55	Taper Roller Bearing	120	1	į	1	"A"	V
2007124	1	*	160	[į		"Λ"	V
7211	33355	7	55		į.	2	<u>" </u> }.} ▼	!
8108	į	Single-Raw Angular Con- tact Ball Bearing	- 40	60	13	1	%]. [«	
8110	687454	Ditto	50	j	14	2	"H"	ļ.
8112		*	60	i	17	1	"H"	
8207	{	и	35		18	2	"H"	XXII
8208	i	į .	40	1	19	3	"H"	·
8209		3	45	}	20	2	"H"	
8210	*	j **	50	ĺ	22	2	"H"	
8210 8212	j	*	60	95	26	2	"B"	V
0412	0017-07			-	-		ļ	

				Size, ma	1	j		Location Point (Shafi (No.)	
Bearing No.	FOCT or OCT	Type of Bearing	B (Bore Diam.)	D (Out- side) Dlam.)	W (Width)	Q-ty per Ma- chine	Preci- sion Class		
8215	6874 - 54	Single-Raw Angular Con- tact Ball Bearing	75	110	27	2	*H*	XI	
942/35	ΓΟCT 4060—48	Needle Roller Bearing with One Outer Ring	35	43	25	3	"]·["	XVII; XIX; XXII	
943/25	4060 - 48	Ditto	25	32	25	6	u [-] e	Turnstile mech. XXII XXVI	
943/30	406048	8	30	38	32	4	"H-	Turnstile mech, XXIII	
943/40	406()48	12	40	50	38	4	*14*	XIII; XXIX	
943/50	406048	i *	563	00	38	9	4 5 5 4	VII; VIII; XVII; XXIII	
	FOCT 687054	Needle Roller Bearing	\emptyset 4 \times 40 mm (522 needles)		11		VII; VIII; XI; XV; XVII XXV		

ANTIFRICTION BEARINGS SPECIFICATION

				Size, m	33			
Bearing No.	FOCT or OCT	Type of Bearing	B (Bore Diam.)	D (Out- side Diam.)	(Width)	Q-ty per ma- chine	Preci- sion Class	Location Point (Shaft No.)
204	FOCT 8338-57	Single-Raw Radial Ball Bearing	20	47	4.4.	1	*14	IXX
205	833857	Ditto	25	52	15	9	~}·[+	XIV; XXIV; XXVII; XXI
206	8338-57	p-	30	62	16	12	n 4	VIII; XV; XVIII; XX; XX XXII; XXX; XXXI
207	8338-57	•	35	72	17	5	*}]-	VI; X; XI; XIII
208	8338—57	₽.	40	80	18	12	P]-] "	IX; XVI; XVIII; XXVI XXX; XXXI
209	8338 - 57	•	45	85	19	5	rs]-] ⊲	Turnstile mechanism VI XV
210	8338 57	n	50	90	20	5	*}]*	l; II; X
211	833857	¥	55	100	21	4.	41-[+	X; XIV; XV
212	8338-57	*	60	110	22	4	*}1*	Turnstile mechanism X
216	8338 - 57	•	80	140	26	2	# {	IV
306	8338 - 57	*	30	72	19		# [-[VIII
307	833857	79	35	80	21	3	4]-[~	XV; XVI; XXXVIII
308	8338-57	в	4()	90	23	2	"H"	Thread cutting mech, I
406	8338-57	Radial Ball Bearing	30	90	23	4	«)·[»	I; II; thread cutting mee
3608	FOCT 5721-57	Spherical Radial Roller Bearing	40	90	33	2	•[[*	Ш
32410	ГОСТ 8328 – 57	Radial Roller Bearing with Short Cylinder Rollers	50	130	31	1	*]::[+	IV
2007132	333 ~ 56	Tapered Roller Bearing	160	240	51.2	2	"A*	V
7311	333-56		55	120	32	2	"H«	IV
A4162938		Radial Double-Raw Ta- pered Roller Bearing	19)	2 6 0	69	1	*A*	V
8108	ΓΟ C T 68 74 —54	Single-Raw Thrust Ball Bearing	40	60	13	1	^[]*	XXIX
8110	687454	Ditto	50	70	14	2	4H*	XXIII
8112	687454		60	85	17	1	"H"	XV
8207	6874-54	T 2000000000000000000000000000000000000	35	62	18	2	"H"	XXII
8208	687454	, tt	40	68	19	1	"H"	XIII
8209	6874 - 54	P	45	73	20	2	*H"	XIII; XXIX
8210	687454	, as	50	78	22	2	"H"	XVII
8212	687454	*	69	95	26	2	"B"	V
8215	687454	₹	75	110	27	2	* -{ *	1X
942/35	ΓΟCT 4060-48	Needle Roller Bearing with One Outer Ring	35	43	25	3	* [-] *	XVII; XIX; XXII

				Size, mı	a a			
Bearing No.	FOCT or OCT	Type of Bearing	B (Bore Diam.)	D (Out- side Diam.)	(Width)	Q-ty per ma- chine	Preci- sion Class	Location Point (Shaft No.)
943/25		Needle Roller Bearing with One Outer Ring	25	32	25	6	e [-] #	Turnstile mechanism XXVI; XXIII
9 43/3 0	4060—48	Ditto	30	38	32	4	«H-	Turnstile mech, XXIII
943/40	4060-48	. •	40	50	38	4	• [-] *	XIII; XXIX
943/50	4060-48	17	50	6 0	38	7	# ! 1*	VIII; XVII; XXIII
	FOCT 6870-54	Needle Roller Bearing		! ⊘4×4 И пее d		10		VIII; XI; XV; XVIII; XXV

ЧЕРТЕЖИ ДЕТАЛЕЙ Спецификация чертежей деталей

7000 a 400 a - 500				К	одичество на	CTABOR MOR	слей	
Ne i	Номер чертежа	Наименование	Материал	2620	2620A	2622	26 2 2 A	Обозначено на фигуре
Li-			Деталн	станка			, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	
1 [13002	Вал	Бр. АЖ9-4 [1	1	I	! 1	[Фиг. 26
2	14001	Шестерия-муфта	20 X	I	1	I	ļ , 1,	Фиг. 26
3	14040	Колесо зубчатое	40 X	1	1	1	1	Фиг. 27
4	14041	Вал-шестерия	40 X	1	Į į	1	1	Фиг. 27
5	14046	Колесо зубчатое	40 X	1	1	1	4	Фиг. 27
6	14047	all n	20 X	1	1	1		Фиг. 26, 27, 28
7	14048	Шестерия коническая	45	l	1	1	1	Фиг. 27
8	14058	Колесо коническое	20 X	2	2	2	2	Фиг. 26, 27, 28
9	14059	5)	45	l		1	į	Фиг. 27
10	14060	Шестерия коническая	40 X	1	1	1	ļ I.	Фиг. 26
	14064	Муфта кулачковая	20 X	2	2	2	2	Фиг. 26, 27, 28
12	14065	Валик	45	Ţ		4	1	Фиг. 26, 27, 28
13	14067	Муфта	20 X	1	į į	1	1	Фиг. 26, 27, 28
14	14076	Вал-шестерня	45	1	1	1	1	Фиг. 26
15	14085	Шестерия-эксцентрик	45	1	1	Į	1	Фиг. 28
16	14097	у> н	45	1	1	1	1	Фиг. 28
17	14133	Вал-шестерия	40 X	1	1	1	1	Фиг. 26
18	14149	Шестерия коническая	40 X	1	1	1	1	Фиг. 26
19	14150	Колесо коническое	20 X	1	1	1	1	Фаг. 26, 27, 28
20	14151	# %	20 X	I	1	1	1	Фиг. 26, 27, 28
21	14158	3) 3) 5)	40 X	1	1	Į	1	Фиг. 26
22	14192	м ж	40 X	1	1	1	1	Фиг. 26
23	14193	It m	40 X	1	1	1] 1	Фиг. 26
24	21030	Шпонка	Точное янтье, Сталь 45	1	part d	} 	,,, <u>-</u>	Фиг. 32
25	21067	Колесо червячное	CH 21-40	1	1	1	1	Фиг. 32
26	21075	Шпонка	Точное литье, Сталь 45	1	***			Фиг, 33
27	21090	Поводок	CH 21-40	1	1	1	1	Фиг. 34
28	21091	» »	CY 21-40	1	} 1	1	1	Фиг. 34
29	23001	Колесо первячное	Бр. АЖ9-4, Сталь 45	į	PT	en-d		Фиг. 29, 30
30	23003	м р	Бр. АЖ9-4, Ст.5	[1	1	I	Фнг. 29, 30
31	24002	Колесо зубчатое	20 X	1	1	1	1	Фиг. 29, 30, 32
32	24004	in the	40 X	1	1	1	1	Фиг. 29, 30
33	24005) H 29	20 X	1	1			Фиг. 29, 33
34	24006	, n	40 X	1	1			Фиг. 29
35	24010	Вал-шестерия	20 X	1	1	-		Фиг. 29
36	24014	Паяец	ШХ15	1	Į [Фиг. 29

		All Marian Annual Annua		Ко	личество на	станок мол	елей	
X≜ 11/11	Номер чертежа	Наименование	Материал 	2620	2620A	2622	2622 A	Обозначено на фигурс
37	24015	Колесо зублатое	18XFT	1	1			Фиг. 29
38	24016	,	18XFT	1	1			Фиг. 29
39	24018	11 14	45	1	ļ I	<u> </u>		Фиг. 24, 29
40	24020		45	1	1	1	1	Фиг. 29, 30, 32
41	24021		40X	1	1	1	[Фиг. 31
42	24023	g #	40X	1	1	1	1	Фиг. 31
43	24026		40X	1	1	1	1	Фиг. 31
44	24041	Колесо косозубое	18XFT	1	1		·	Фиг. 24
45	24042		40X	1	1			Фиг. 24
46	24043	Колесо зубчатое	18XfT	l I	1	i	! _	Фиг, 24
47	24044		40X	1	į 1			Фиг. 24
48	24049	Винт	45	1	1	1	1	Фиг. 31
49	24054	Колесо зубчатое	40X	1	1 1	1	1	Фиг. 31
50	24965	1000000 0,10 1000	45	1	1	1	1	Фиг. 32
51	24066	y "	45	1	1	1	1	Фиг. 32
52	24070	Колесо коническое	40X	1	1	1	1	Фяг. 32
53	24074	****	45	1	1	1	1	Фиг. 32
54	24076	« « « « « « « « « « « « « « « « « « «	45	1	1	1	1	Фиг. 32
55	24077	Червяк	40X	1	1	1	1	Фиг. 29, 30
56	24080	Колесо зубчатое	18XFT	1	1	1	1 1	Фиг. 24, 25
57	24081	Roacco Syouaroo	18XIT	1	1	1	1 1	Фиг. 24, 25
58	24082	Муфта	18XIT	1	1	1	1 1	Фиг. 24, 25
59	24083	Колесо косозубое	18XFT	1	1	_		Фиг. 24
60	24097	Винт	20X	2	2			Фиг. 24
61	24106	Муфта	45	1	1	1	1	Фиг. 23
62	24107	zviy w i a	45	1	1	1	1	Фиг. 23
63	24108	Кольцо пружинное	60C2	4	4	4	4	Фиг. 23
64	24122	Муфта	20X	1			-r	Фиг. 24
65	24125		20X		1	1	***	Фиг. 24, 25
66	24126	Втулка	18XFT	1	1	1	1	Фиг. 23
67	24128	Колесо зубчатое	18XFT	1	1	1	1	Фиг. 23
68	24129		18XFT	1	1	1	1	Фиг. 23
69	24130	#	18XFT	1	1	1	1	Фиг. 23
70	24131	31 11	18XIT	1	1	1 1	1	Фиг. 23
71	24132	1) 11	18XFT	1	i	1		Фиг. 23
72	24133	Вал-шестерня	18XFT	1	1 1	1	l	Фиг. 23
73	24134	Вал-местерия Вал-колесо зубчатое	18XFT	4	1	1	1	Фиг. 23
74	24154	Колесо зубчатое	40X	1	1 4 year	1		Фиг. 29, 33
75	24164	Колесо коническое	45 45	1	1			Фиг. 33
76	24165		45	1	1 1			Фиг. 33
77	24168	Рейка	45	1	1			Фяг. 33
78	24179	Колесо зубчатое	40X	1 1	1	1	1	Фиг. 34
79	24180	Рейка	40X	1	1	1	1	Фиг. 34
80	24184	Валик-шестерия	45	1		Ī	1	Фиг. 34

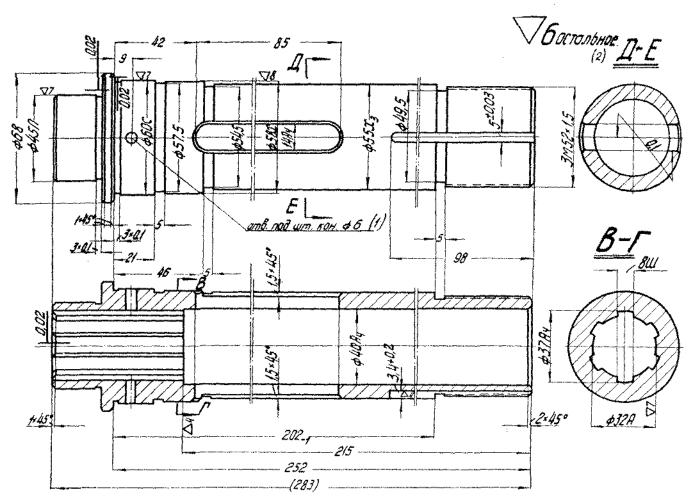
·		······································	**************************************	}	(оличество и	a CTAHOK MO	делей	<u> </u>
№ n/n	Номер чертежа	Панменоцание	Материал	2620	2620A	2622	2622,4	Обозначено на фигуре
81	24185	Валик-шестерия	40X	1	1	1	1	Фиг. 34
82	24186	Я	45	1	1	1	1	Фиг. 34
83	24187	Колесо зубчатое	45	1	1] 1	1	Фиг. 34
84	24188	75 9F	45	1] [1	1	Фиг. 34
85	24189	n	45	1	1	1	l	Фиг. 34
86	24202	Рейка	65F	2	2	2	2	Фиг. 34
87	24203	ע	65Γ	2	2	2 .	2	Фиг. 34
88	24204	ត	65Г	1	1	1	1	Фиг. 34
89	24205	D	65Γ	1	1	1	1	Фиг. 34
90	24226	фиксатор	LIIX15] 1	1	1	1	Фиг. 34
91	24314	Колесо зубчатое	18XIT			1	1	Фиг. 25
92	24316	Колесо косозубое	18XIT			1	1	Фиг. 25
93	24339	Колесо зубчатое	45	1	1			Фиг. 29
94	24659	Блок зубчатых колес	18XFT	1	1	1	1	Фиг. 23
95	24660	Колесо зубчатое	18XFT		1	1	1	Фиг. 23
96	24635	Колесо коническое	40X	$\frac{1}{2}$	2	A	/	Фиг. 24
97	24666	Колесо зубчатое	49X	1	1			Фиг. 24
93	24707	Червяк	20X	1	1	1	1	Фиг. 29, 39, 32
99	29001	Колесо зубчатое	Текстолит ПТК	1	1	l	1	Фиг. 24, 25
			FOCT 5 - 52		1			
•		Башма	зки					
1	6030 станка 265	Башмак установочный	00-1000 III	1	4.11	1	1	Фиг. 2b
2	6325 станка 265	Постель	CU 15-32	1	***	1	!	·
3	6326 станка 265	Клин	CH 15-32	1	1] 1] 1	
4	6327 станка 265	Сухарь	C4 15-32	1	1	1	1	
5	6328 станка 265	Шпилька	Ст.5	1	1	1	1	
6	2P79-13c	Башмак установочный	<u> </u> 	13	13	13	13	Фиг. 2b
7	1-2P79-13c	Корпус	CH 15-32	13	13	13	13	
8	2-2P79-13c	Клин	C4 15-32	13	13	13	13	
9	3-2P79-13c	Шпилька	Ст.5	13	13	13	13	
i	}	Детали фунда.	мента		1	/	/	}
1.	10090	Боят фундаментный	Ст.5	14	14	14	14	Фиг. 2b
2	06002	Стержень	Ст.5	14	14	14	14	Фиг. 2b
3	06003	Болт разводной	Ст.5	15	15	15	15	Фиг. 2а и 2b
4	06004	Брусок-опора настила	Дерево (сосна)	Terror de	11	11	11	Фиг. 2а
5	06005	Болт разводной	Ст.5	4	4	4	4	Фиг. 2а
6	06006	Стержень	45	1	1	1	1	Фиг. 2b

PARTS DRAWINGS PARTS DRAWINGS SPECIFICATION

					Quantity pe	er Machine	WIIIII		
Nos	Drawing No.	Name of Part	Muterial	2620	2620A	2622	2622A	See Figure	
	1		Parts of	f machine	3.	······································			
ì	13002	Shaft	Bronze 4 9.4	i	1	*****		Fig. 26	
2	14001	Pinion Clutch	20 X	1	1	1	1	Fig. 26	
3	14040	Gear	40 X	1	1	1		Fig. 27	
4	14941	Pinion Shaft	40 X	1	1	1	1	Fig. 27	
5	14046	Gear	40 X	ì	1	1		Fig. 27	
6	14047	Gear	20 X	1	1	1	1	Fig. 26, 27, 28	
7	14048	Bevel Pinion	45	1	I	1	1	Fig. 27	
8	14058	Bevel Gear	20 X	2	2	2	2	Fig. 26, 27, 28	
9	14059	Bevel Gear	45	1	1	1	1	Fig. 27	
10	14060	Bevel Pinton	40 X	1	Ī	1	1	Fig. 26	
11	14064	Cam Clutch	20 X	2	2	2	2	Fig. 26, 27, 28	
12	14065	Shaft	45	Į.	1	1	1	Fig. 26, 27, 28	
13	14067	Clutch	20 X	I	1	1	1	Fig. 26, 27, 28	
14	14076	Pinton Shaft	45	1	1	1	1	Fig. 26	
15	14085	Pinion Cam	45	i	1	1	1	Fig. 28	
∂f	14097	Pinion Cam	45	1	1	1	1	Fig. 28	
17	14133	Pinion Shaft	40 X	l	1	1	1	Fig. 26	
18	14149	Bevel Pinion	40 X	5	1	1	1	Fig. 26	
19	14150	Bevel Gear	20 X	1	1	1	1	Fig. 26, 27, 28	
20	14151	Bevel Gear	20 X	1	1	1	1	Fig. 26, 27, 28	
21	14158	Bevel Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 26	
22	14192	Bevel Gear	40 X	1	1	1	i	Fig. 26	
23	14193	Bevel Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 26	
24	21030	Кеу	Precise Casting, Steel 45	1	1			Fig. 32	
25	21067	Worn Gear	Grey Iron 21-40	1	1	***] 1	Fig. 32	
26	21075	Key	Precise Casting, Steel 45	***	1	71-0		Fig. 33	
27	21090	Guiding Bar	Grey Iron 21-40	1	1	1	1	Fig. 34	
28	21091	Guiding Bar	Grey Iron 21-40	1	1	1	1.	Fig. 34	
29	23001	Worm Gear	Bronze AЖ9-4, Steel 45	1	1	1	pperint.	Fig. 29, 30	
30	23003	Worm gear	Bronze AЖ 9-4, Steel 5	1	1	144	1	Fig. 29, 30	
31	24002	Gear	20 X	1	1	1	1	Fig. 29, 30, 32	
32	24004	Gear	40 X	1]	1	1	Fig. 29, 30	

1)				Quantity po	er Machine		
Nos	Drawing No.	Name of Part	Material	2620	2620A	2622	2622A	See figure
33	24005	Gear	20 X	1	1		A	Fig. 29, 33
34	24006	Gear	40 X	1	1			Fig. 29
35	24010	Pinion Shaft	20 X	1]			Fig. 29
36	24014	Pin	X 15	1	1			Fig. 29
37	24015	Gear	18 XIT	1	1			Fig. 29
38	24016	Gear	18 XTT	1	1			Fig. 29
39	24018	Gear	45	1	1	ļ <u> </u>		Fig. 24, 29
40	24020	Gear	45	1		1	1	Fig. 29, 30, 3
41	24021	Gear	40 X	1	1	1	4	Fig. 31
42	24023	Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 31
13	24026	Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 31
14	24041	Helical Gear	18 XIT	1	1			Fig. 24
45	24042	Helical Gear	40 X	1	1			Fig. 24
46	24043	Gear	18 XFT	1	-	-		Fig. 24
47	24044	Gear	40 X	1	1			Fig. 24
48	24049	Screw	45	1	1	1	1	Fig. 31
19	24054	Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 31
50	24065	Gear	45	1	1] 1	1	Fig. 32
51	24066	Gear	45	1	, 1]	1	Fig. 32
52	24070	Beyel Gear	40 X	1	I	1	1	Fig. 32
53	24074	Bevel Gear	45	1	1	1	1	Fig. 32
54	24076	Bevel Gear	45	1		1	1	Fig. 32
55	24077	Worm Screw	40 X	1	1	1	1	Fig. 29, 30
56	24080	Gear	18 XIT	1	1	1	1	Fig. 24, 25
57	24081	Gear	18 XIT	1	1	1	1	Fig. 24, 25
58	24082	Clutch	18 XFT	1	1	1	1	Fig. 24, 25
59	24083	Helical Gear	18 XIT	1	1	_		Fig. 24
60	24097	Screw	20 X	2	2	<u> </u>		Fig. 24
31	24106	Clutch	45	1	1	1	1	Fig. 23
32	24107	Clutch	45	I	4	1	1	Fig. 23
33	24108	Spring Collar	60C2	4	4	4	4	Fig. 23
54	24122	Clutch	20 X	1	1	·		Fig. 24
i5	24125	Bush	20 X	1	1	1	1	Fig. 24, 25
66	24126	Gear	18 X F T	1	1	1	1	Fig. 23
57	24128	Gear	18 XLL	1	1	1	1	Fig. 23
68	24129	Gear	18 XFT	1	1	1		Fig. 23
69	24130	Gear	18 X L L	1	-	1	1	Fig. 23
70	24131	Gear	18 XIT	1	1	1	1 1	Fig. 23
71	24132	Gear	18 XFT	1	1	1		Fig. 23
72	24133	Pinion Shaft	18 XTT	1	1	1	1	Fig. 23
73	24134	Gear Shaft	18 XFT	1		1	1	Fig. 23
4	24158	Gear	40 X	1	1	******		Fig. 29, 33
75	24164	Bevel Gear	45	1	Î			Fig. 33
2 2			Those I have a second s		1			

	- Annual Control	-	ļ		Quantity per	r Machine		
Nos	Drawing No.	Name of Part	Material	2620	2620A	2622	2622A	See figure
76	24165	Bevel Gear	45	1	1	-		Fig. 33
77	24168	Rack	45	1	1			Fig. 33
78	24179	Gear	40 X	1	1	1	1	Fig. 34
79	24180	Rack	40 X	1	1	1	1	Fig. 34
80	24184	Pin Shaft	45	1	1		1	Fig. 34
81	24185	Gear Shaft	40 X	1	1	1	1	Fig. 34
82	24186	Gear Shaft	45	1		i	ì	Fig. 34
83	24187	Gear	45	1 .	1	i i	i	Fig. 34
84	24188	Gear	45	î	1		Í	Fig. 34
85	24189	Gear	45	l	ì	1	1	Fig. 34
86	24202	Rack	65 F	2	2	2	2	Fig. 34
87	24202	Rack	65 Γ	2	2	2	2	Fig. 34
88	24203	Rack	65 F	i	1	1	1	
		Rack	:	_		,	i -	Fig. 34
89	24205	Fixator	65 Г	1	1	[]	1	Fig. 34
90	24226		111X15	ž	1		1	Fig. 34
91	24314	Gear	18XFT	~		1	1	Fig. 25
92	24316	Helical Gear	18XFT	,	v	1	1	Fig. 25
93	24339	Gear	45	1	1	******		Fig. 29
94	24659	Gear Train Unit	18XIT	1	ļ	I	1	Fig. 23
95	24660	Gear	18XFT	1	1	[1	1	Fig. 23
96	24665	Bevel Gear	40 X	2	2		PPS	Fig. 24
97	24666	Gear	40 X	1	} 1		į	Fig. 24
98	24707	Worm	20 X	1	1	1	1	Fig. 29, 30, 32
99	29001	Helical Cear	Textolite ITK	T. A.	1	1	1	Fig. 24, 25
	1	i	FOCT 5-52	i 	į	Į	į	l
1	6030,		Adjustii	ng Shoes		1		
	Model 265 6325,	Adjusting Shoe Bed	Carre	1.	1	1	1	Fig. 2
2	Model 265		Grey Iron 15-32	1	I	1	1	
3	6326, Model 265	Wedge	Grey Iron 15-32	1	1	1	1	
4	6327, Model 265	Slider	Grey Iron 15-32	1	1	1	1	
5	6328, Model 265	Stud	Steel 5	13	13	13	13	Fig. 2b
6	2P79-13c	Adjusting Shoe			1	1.7	1	1 1 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2
7	1-2P79-13c	Body	Grey Iron 15-32	13	13	13	13	
8	2-2P79-13c	Wedge	Grey Iron 15-32	13	13	13	13	
9	3-2P79-13c	Stud	Steel 5	13	13	13	13	j
			Foundat	ion Parts	;			
1	06001	Fastening Screw	Steel 5	14	14	14	1 14	Fig. 2b
2	06002	Rod	Steel 5	14	14	14	14	Fig. 2b
3	06003	Adjustable Screw	Steel 5	15	15	15	15	Fig. 2a and 2b
4	06004	Foundation Wooden Plate	Pine-Wood	11	11	11	11	Fig. 2a
5	06005	Adjustable Screw	Steel 5	4	4	4	4	Fig. 2a
6	06006	Rod	45		1	1	1	Fig. 2b
164	'				,			123
111/1								



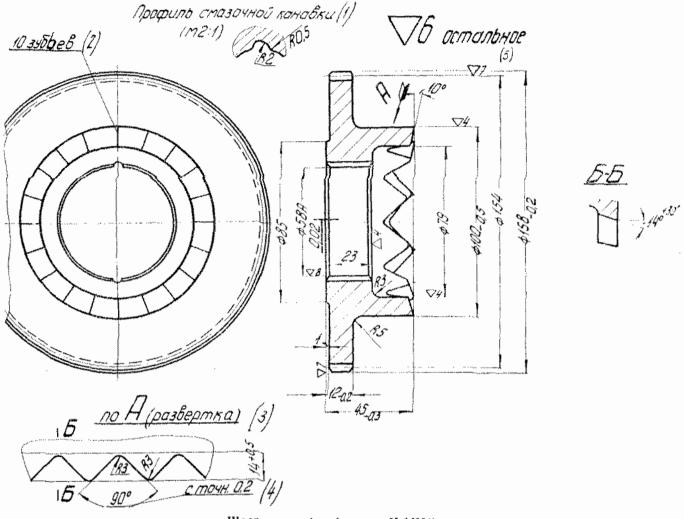
Вал (чертеж № 13002)

Материал: Бр. АЖ9-4

Shaft (Drawing No. 13002)

Material; bronze AM9-4

(1) Hole for taper pin © 6 (2) Unless otherwise specified



Шестерня-муфта (чертеж № 14001)

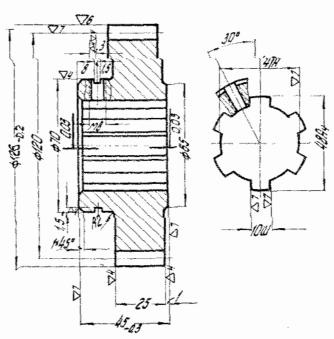
Материал: Сталь 20X Т. О.: $20X - R_c 59_{-0.3}$ Все фаски 1×45^3

Pinion Clutch (Drawing No. 14001)

H. T. (heat treated), $20X - R_c 59_{-0.3}$ All chamfers: $1 \times 45^\circ$

(1) Oil groove cross section (M2:1) (2) 10 teeth (3) Basic rack on A arrow (4) Accurate to 0.2 (5) Unless otherwise specified

Модувь	Module (metric)
Число вубьев	Number of teets
Исходими контур ГОСТ 3058 — 54	Rack profile standard FOCT 3058-54
Лаппа общей пормязи	Length of common normal
(на 9 зубьев)	(for 9 teeth)
Класс точности	Precision class
Запенаяется с деталью № 14133	Mating part No. 14133
Сдвик контура	Correction X =



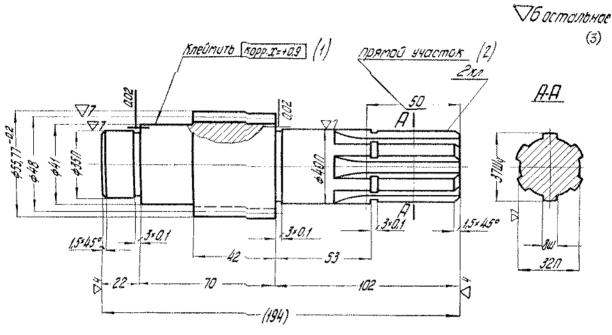
Колесо зубчатое (чертеж № 14040)

Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c48

Gear (Drawing No. 14040)

Material: steel $40\mathrm{X}$ H. T.: H. F. induction heated — R_c48

Sugarant & Benet	Gear Rin
Зубчатый венец — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	Module (metric) $m=3$
The subsets $z = 40$	Number of teeth
Berganiti rowred FOCT 3058-54	Rack profile standard
тодуль	Length of common normal
fas 5 sybsesi	(for 5 teeth)
Класс точности	Precision class
Children and Thirt is a submarked by the second sec	Maling part No. 14041
Сдвиг контура	Correction X



Вал-щестерня (чертеж № 14041)

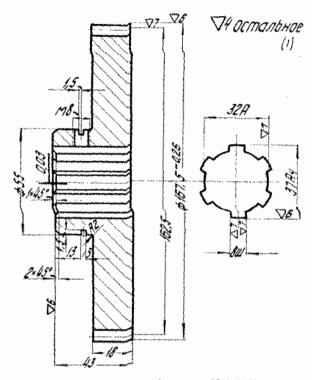
Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c48

Gear Shaft (Drawing No. 14041)

Material; steel 40X H. T.: H. F. induction heated — R_c48

(1) To be stamped: Corr. x = +0.9 (2) Straight part (3) Unless otherwise specified

Зубчатый венец	Gear rim
Модуав	Module (metric) $m = 3 \frac{1}{5}$ Number of teeth $z = 16$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L = 23.31 \pm 0.05$
(ha 3 зуба) 2 2 3 зуба) 2 3 зиба) 3 3 3 3 3 3 3 3 3	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$



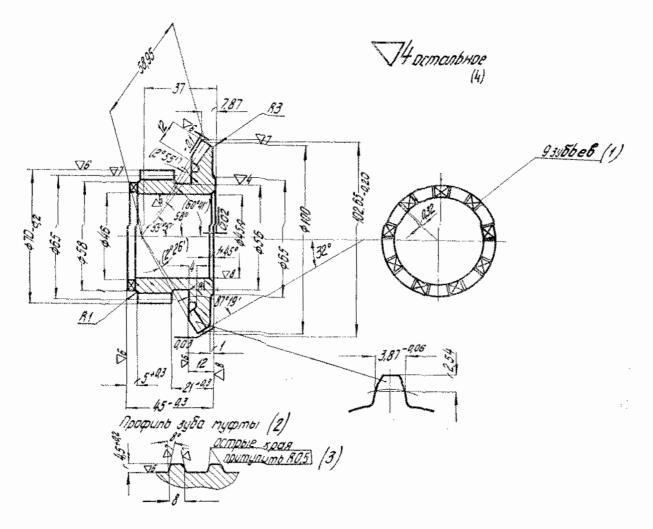
Колесо зубчатое (чертеж № 14046)

Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 48

Gear (Drawing No. 14046)

Material: steel 40X11. T.: 11. F. induction heated $-R_c48$

	(1) Unless otherwise specified
Модуль	Module (metric) $m=2.5$ Number of teeth $z=65$ Rack profile standardFOCT 3059-54Length of common normal $L=57.30-0.06$
Класс точности (на 8 зубъев) Класс точности 2 Париое колесо № 14047 Слвис контура X	Precision class



Колесо зубчатое (чертеж № 14047)

Материал: Сталь 20X Т. О.: $20X - R_0 59_{-0.3}$

Gear (Drawing No. 14047)

Material: steel 20X H. T.: $20X - R_c 59_{-0.3}$

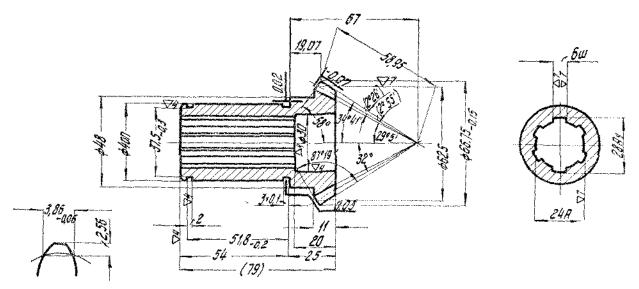
(1) Nine teeth (2) Gear clutch tooth profile (3) Chamfer edges: R=0.5 (4) Unless otherwise specified

Конпческое колесо	Bevel Gear
Молуль пт = 2,5 Число зубьев z = 40 Тип зуба прямой Исходный контур ГОСТ 3058-54 Класс точности 2 Зацепляется с дехалью № 14048	$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$
Зубчатый венец	Gear rim
	O Sex 1 Mi

17 Заказ 873

129

√6 ac manbrae [1]



Шестерня коническая (чертеж № 14048)

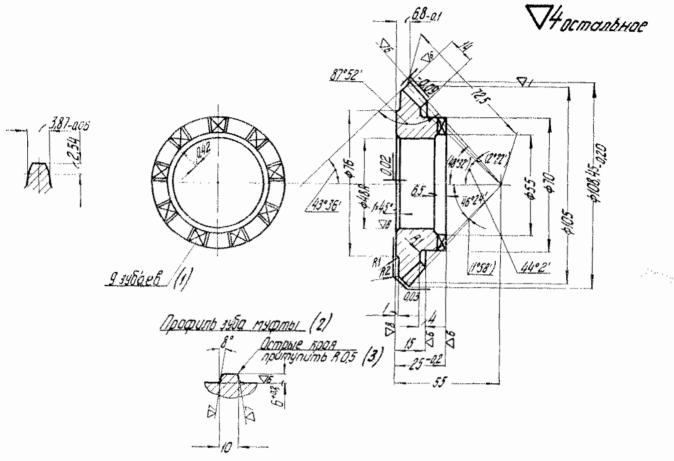
Материал: Сталь 45

Bevel Pinion (Drawing 14048)

Material: steel 45

(1) Unless otherwise specified

Модуль $m = 2.5$	Module (metric)
Число зубьев	Number of teeth
Тип эуба прямой	Type of tooth straight-flank
Исходима контур ГОСТ 3058-54	Rack profile standard
Кявсс точности	Precision class
Вацепляется с деталью № 14047	Mating part No. 14047



Колесо коническое (чертеж № 14058)

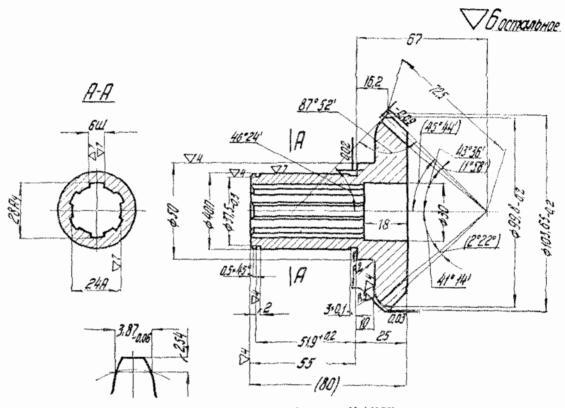
Материал: Сталь 20X Т. О.: 20X — R_c59_{-0,3}

Bevel gear (Drawing No. 14058)

Material: steel 20X H. T.: R_c 59 $_{-0.3}$

(1) 9 teeth (2) Clutch tooth cross section (3) Chamler the edge R=0.5 (4) Unless otherwise specified

Modyab	Module (metric)
Число зубьев	Number of teeth
Тип зуба	Type of tooth straight-flank
Исходими контур ГОСТ 3058-54	Rack profile standard
Класс точности	Mating parts Nos 14059,
Janesianorem e Actuarinose 1 14000	14960



Колесо коническое (чертеж № 14059)

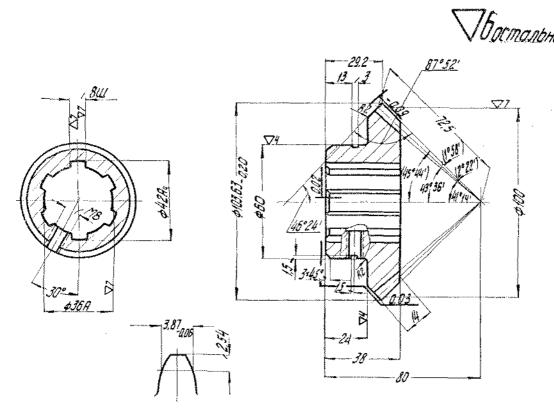
Материал: Сталь 45

Bevel gear (Drawing No. 14059)

Material: steel 45

(1) Unless otherwise specified

MORVAN m		ule (metric)	
	40 Nam	ber of teeth	z == 40
	рямой Туре	of tooth	straight-flank
Класс точности,		ision class	
Зацендвется с деталью	: 14058 - Mati	ng part	No. 14058



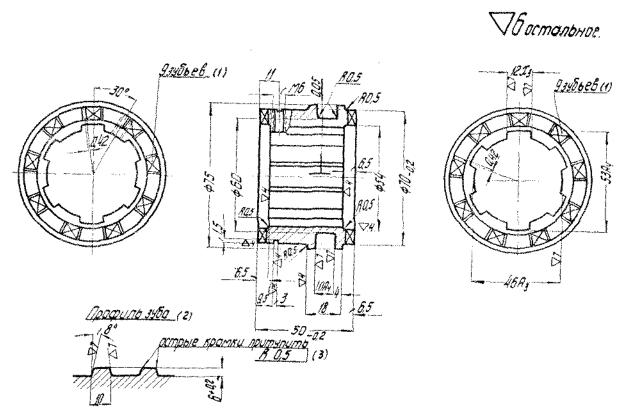
Шестерня коническая (чертеж № 14060)

Материал: Сталь $40 \, \mathrm{X}$ Т. О.: зуб калить ТВЧ — $R_c 48$

Bevel Pinion (Drawing No. 14060)

Material: steel 40X H. T.: H. F. induction heated $-R_c48$

Можуль,	Module (metric) $m=2.5$
Число вубьев	Number of teeth $z=40$
Тып зуба, примож	Type of tooth straight flank
Исхолный контур	Rack profile standard
Класс точности	Precision class
Repairment of the text of the	Mating part No. 14058



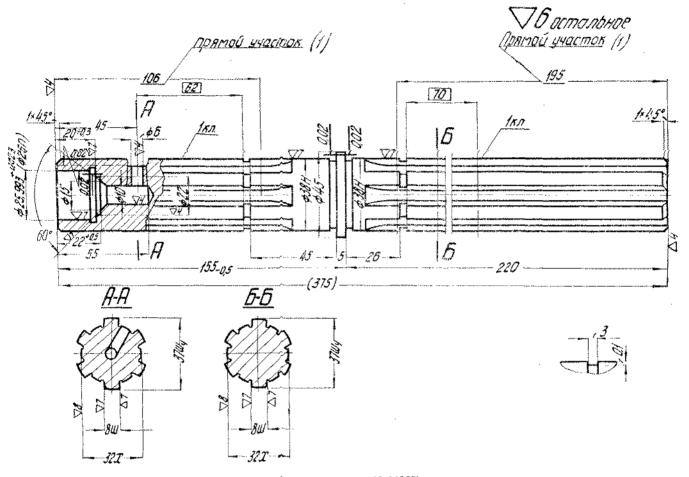
Муфта кулачковая (чертеж № 14064)

Материал: Сталь 20X Т. О.: 20X — R_c 59_{-0.3}

Jaw Clutch (Drawing No. 14064)

Material: steel 20X H. T.: $20X R_c 59_{-0.3}$

(I) 9 teeth (2) Tooth cross-section (3) Chamfer the edge $R\approx0.5$



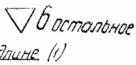
βалин (чертеж № 14065)

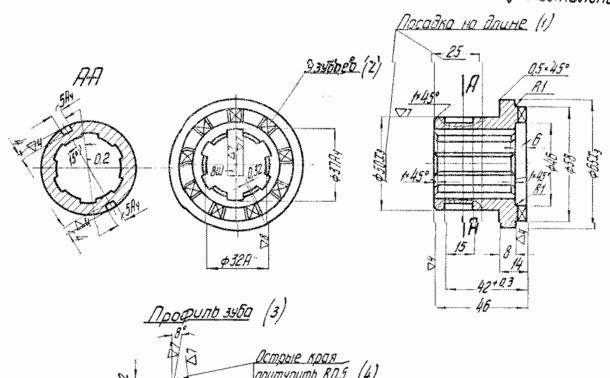
Материал: Сталь 45 Т. О.: калить $\left| \frac{62}{62} \right|$ и $\left| \frac{70}{70} \right|$ ТВЧ $-R_c$ 48

Shaft (Drawing No. 14065)

Material: steel 45 H. T.: H. F. induction heated $\left|\frac{62}{62}\right|$ and $\left|\frac{70}{70}\right|$ R_c 48

stanok-kpo.ru sales@stanok-kpo.ru (499)372-31-73





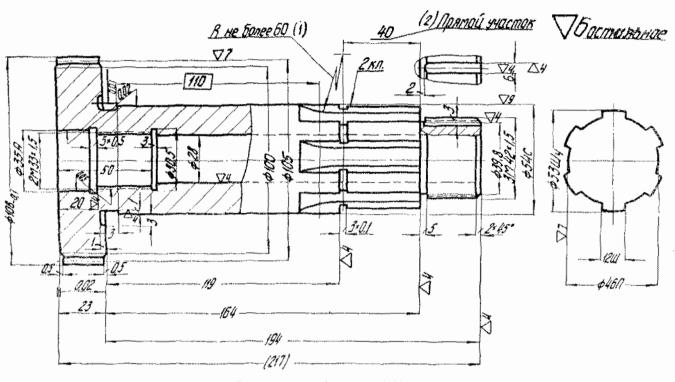
Муфта (чертеж № 14067)

Материал: Сталь 20X Т. О.: $20X - R_c 59_{-0.4}$

Clutch (Drawing No. 14967)

Material; steel 20XH. T.: $20X - R_c 59_{-0.4}$

(1) Fitting at length (2) 9 teeth (3) Tooth cross section (4) Chamfer the edge R=0.5



Вал-шестерня (чертеж № 14076)

Матернал: Сталь 45 Т. О.: калить 110 ТВЧ $-R_c$ 58

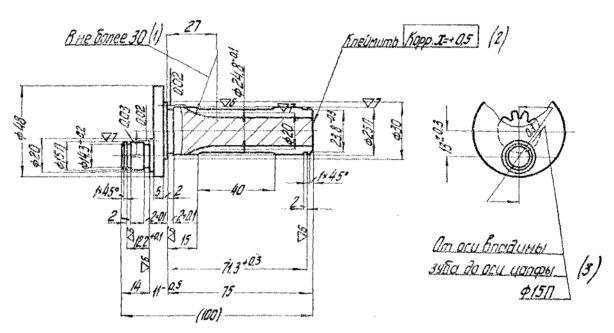
Pinion Shaft (Drawing No. 14076)

Material: steel 45

Heat treated: 110 H. F. induction heated R_c 58

(i) R not over 60 (2) Straight part

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль $m=1.5$ Число зубьев $z = 70$ Исходиный контур ГОСТ 3058—54 Илина общей нормало $L = 34.56 = 0.09$	Module (metric) $m = 1.5$ Number of teeth $z = 70$ Rack profile standard FOCT 3058 - 54 Length of common normal $L = 34.56_{-0.09}$
Класс точности . (на 8 зубъев) 3 3 аценляется с детилью . № 14096 Сланг контура	Precision class (for 8 teeth) Mating part No. 14096 Correction X =



Шестерия-эксцентрик (чертеж № 14085)

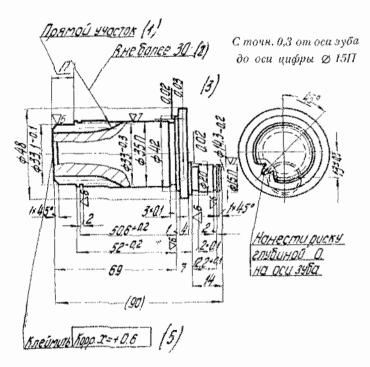
Материал: Сталь 45

Pinion Cam (Drawing No. 14085)

Material: steel 45

(1) R not over 30 (2) To be stamped Corr. x = +0.5 (3) From tooth space axis to journal axis Ø 1511		
	Зублатый венец	Gear rlm
ц И	Модуль .	Module (metric) $m = 2$ Number of teeth $z = 10$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L = 9.37 - 0.08$
К З	Слясс гочности	Class of accuracy. Mating part Correction No. 14021 X = 4.05

V4 остальное



Шестерия-эксцентрик (чертеж № 14097)

Материал: Сталь 45

Pinion Cam (Drawing No. 14097)

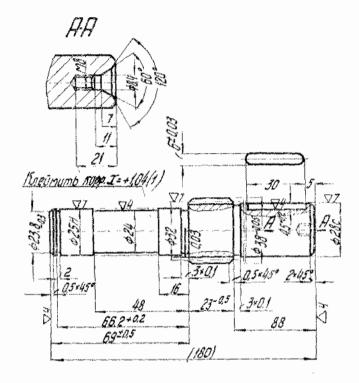
Material; steel 45

(1) Straight part (2) R not over 30 (3) From tooth central line to journal axis @ 15 (accurate to 0.3)

(4) Mark tooth centre line to 0.5 depth (5) Stamp; Corr. x = ± 0.6

Зубчатый венен	Gear rìm
Молуяь.	Module (metric) $m = 2$ Number of teeth $z = 14$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L = 9.56_{-0.08}$
Класс точности	Precision class (for 2 teeth) Mating part No. 14117 Correction X - + 0.6

V в остальное



Вал-шестерня (чертеж № 14133)

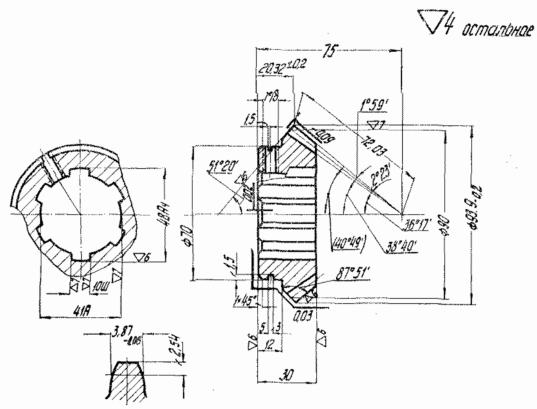
Материал: Сталь $40 \mathrm{X}$ Т. О.; зуб калить ТВЧ — $R_{\mathrm{c}}48$

Pinion Shaft (Drawing No. 14133)

Material: steel 40X H. T.: H. F. induction heated — R_c48

(1) Stamp; Corr. x = + 1.04

Часло зубьев.	Module $m=2$ Number of teeth $z=16$ Rack profile standard FOCT 3958-34 Length of common normal $L=15.82_{-0.03}$
Длина общей нормали	(for 2 footh)
Класс гочности	Precision class
Сави контура	Correction $X = +1.04$



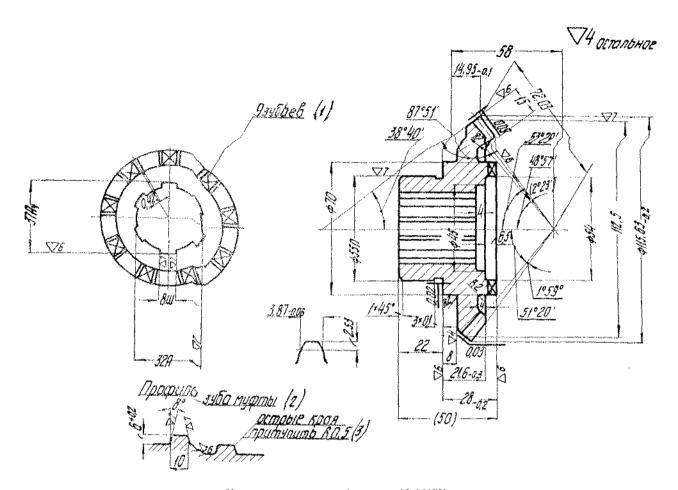
Шестерня коническая (чертеж № 14149)

Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c48

Bevel Pinion (Drawing No. 14149)

Material: sleel 40X H.T.; tooth to be H.F. induction heated $R_{\rm c}48$

Moavab	m = 2.5	Module (metric)
Sucao avosce	z 36	Number of teeth
Tue audis	примой	Type of tooth straight-fiank
Исходиый контур	FOCT 3058-54	Rack profile standard FOCT 3058-54
Класс точности	2	Precision class
Звиепляется с детвлями		Mating part Nos. 14150,
Sometime for C geranamy	No 14151	14151



Колесо коническое (чертеж № 14150)

Т. Материал: Сталь 20X 0.3: 3уб колеса и зуб муфты калить 10.3 0.3: Нементировать кругом Допускаются шлицы без цементации

Bevel Gear (Drawing No. 14150)

H. T.: gear teeth and clutch teeth to be H. F. induction heated R_c 59_0.3 Case-harden all over Slots without case-hardening are permitted

 (г)

 Молуль
 19 teeth (2) Clutch tooth profite (3) Chamfer all edges R ≈ 0.5

 Число зубьев
 m = 2.5

 Тип зубз
 z = 45

 Исхолный контур
 npamon

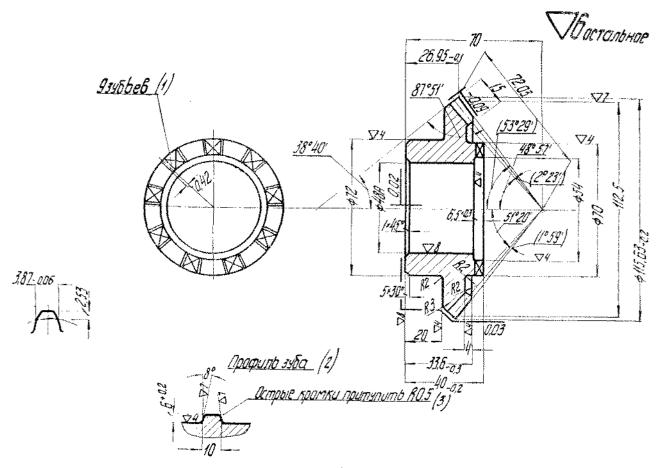
 Класс точности
 FOCT 3058-54

 Заненляется с деталью
 2

 № 14149
 Mating port

 No. 14149

142



Колесо коническое (чертеж № 14151)

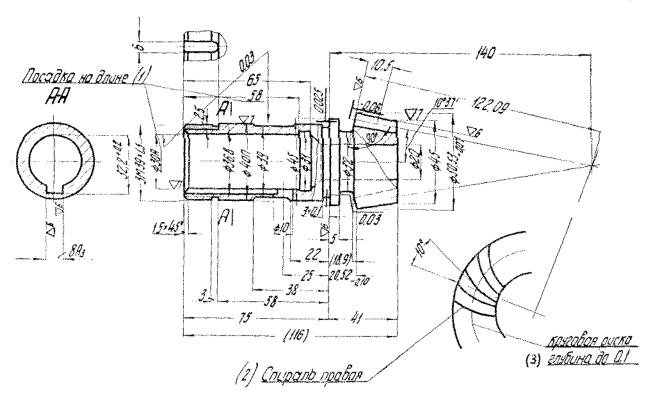
Материал: Сталь 20X Т. О.: $20X - R_c 59_{-0.3}$

Bevel Gear (Drawing No. 14151)

M terial; steel 20X H. T.: $20X - R_c59_{-0.3}$

(1) 9 teeth (2) Tooth profile (3) Chamfer all edges $\,\mathrm{R}=0.5\,$

Monves,	Module (metric)
Число зубыса	Number of teeth
Исходный контур	Rack profile standard
Кляес точности	Precision class
Запеняяется с деталью	Mating part No. 14149
Carri Kortyda	Correction



Колесо коническое (чертеж № 14158)

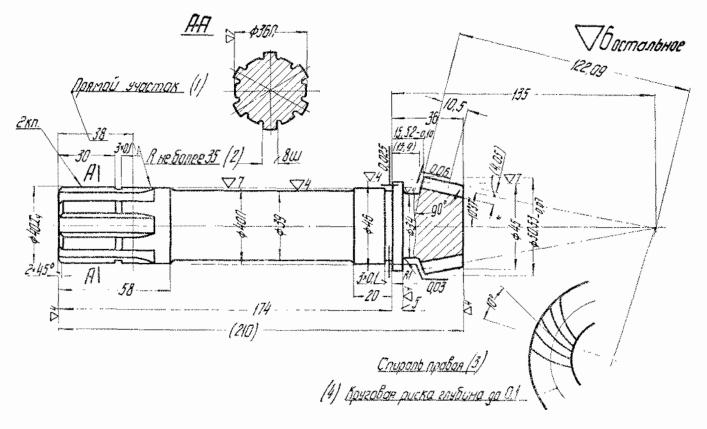
Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 48 Зуб коррегирован

Bevel Gear (Drawing No. 14158)

Material: steel 40X H. T.: H. F. induction heated $-R_c48$ Corrected tooth

(f) Fitting at length (2) Right-hand helix (3) Circular mark 0.1 deep

factor	
dard angle $m_{\rm ean} = \frac{a_0 - 16^2}{m_{\rm H}} = 2.25$ $z = 18$ $mz = 45$ $z = 45$ $z = 0.105$ $z = 0.5$	
1	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$



Колесо коническое (чертеж № 14192)

Материая: Сталь 40X Т. О.; зуб калить ТВЧ — R_c48 Зуб коррегирован

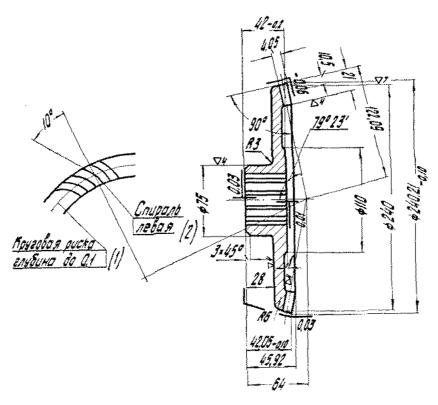
Bevel Gear (Drawing No. 14192)

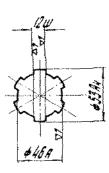
Material: steel 40X H. T.: II. F. induction heated $R_{\rm c}$ 48 Corrected toolh

- (1) Straight part (2) R not over 35 (3) Right-hand helix (4) Circular mark 0.1 mm deep

Зуб круговой равновысокий	Rasp uniform tooth
Коэффициент высоты ножки зуба $f_{\Pi} = 1.05$ Модуль по велятельной окружности $m = 2.5$ Угол исколкого контура $\sigma_0 = 16^\circ$ Молуль пормяжными средкий $m_1 = 2.25$ Мисло зубьев $2 - 18$ Класс тояности $2 - 18$ Класс тояности $mz = 45$ Коэффициент коррекции: $mportoi$ $t_0 = 0.105$ высотной $t_0 = 0.5$ Ма 11193 $t_0 = 0.5$ Ма 11193 $t_0 = 0.5$ Голицина зуба по зубомеру (в средней точке зуба) $t_0 = 0.5$ $t_0 = $	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

V б остальное





Колесо коническое (чертеж № 14193)

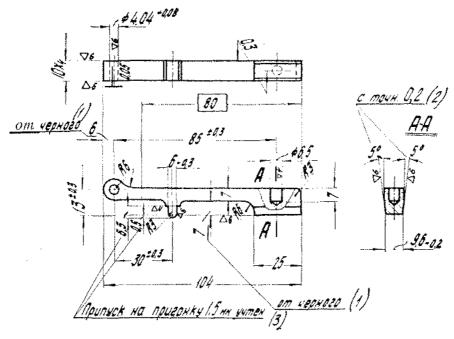
Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c48 Зуб коррегирован

Bevel Gear (Drawing No. 14193)

Material: steel 40X H. T.: teeth to be H. F. induction heated R_c48 Corrected tooth

(1) Circular mark 0.1 mm deep (2) Left-hand beffx

Зуб круговой равновысовий	Rasp uniform tooth
Коэффициент высоты ножки зуба $f_{\rm H}=1.05$ Клясс точности	Tooth dedendum factor $f_{\rm h}=1.05$ Precision class 2 Rack profile standard angle $\sigma_{\rm e}=16^\circ$ Module on pitch circle $m\approx 2.5$ Normal module $(mean)$ $m_{\rm h}=2.25$ Number of teeth $r=96$ Pitch circle diam $r=96$ Pitc
	$s_{\rm x} = 2.68 - 0.06$



Шпонка (чертеж № 21030)

Материал: Сталь 45 Точное литье

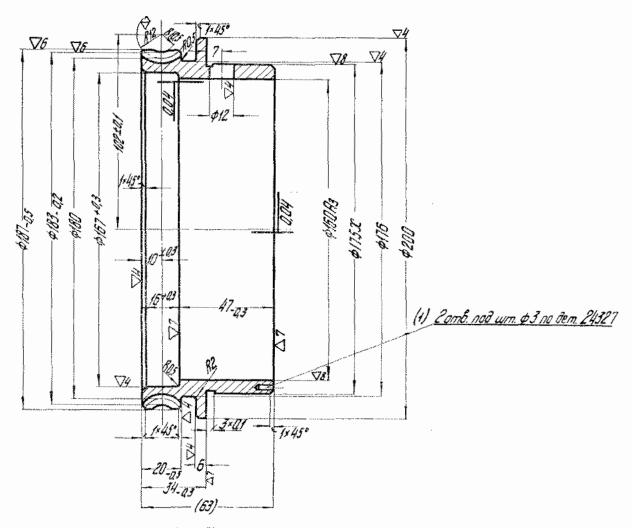
Т. О : калить $80 | 45 - R_c 42$

Key (Drawing No. 21030)

Material: steel 45 Precise casting

H. T.: heat treated $80 ext{ } 45 - R_c 42$

- (I) On rough surface (2) Accurate to 0.2 (3) 1.5 mm allowance for fitting included



Колесо червячное (чертеж № 21067)

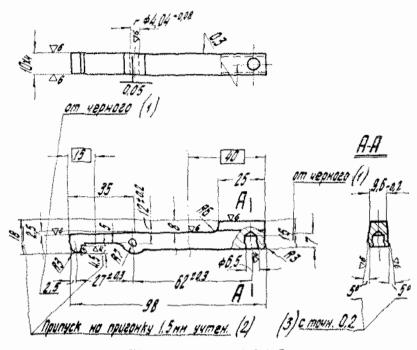
Материал: СЧ21-40

Worm Gear (Drawing No. 21067)

Material: Grey iron 21-40

(1) (2) holes for Ø 3 pins (part 24327)

Модуль осевой	m = 1.5	Axis module $m = 1.5$
Число зубьев	$z_4 = 120$	
Число заходов червяка	ž 8	
Угол подъема витка червяка) 26°34′	Lead angle $z_i = 8$
Класс точности во ГОСТ 3875-47	>	Precision class (FOCT 3675-47)
Направление витка червика	левое	Direction of the thread trans
Заценаяется с деталью	Mr. 041.10	Direction of the thread turn left-hand
Dangermater & Mestimon	5W 24140	Mating part No. 24148



Шпонка (чертеж № 21075)

Материал: Сталь 45 Точное литье

Т. О.: калить
$$15$$
 и 40 $45 - R_c 42$

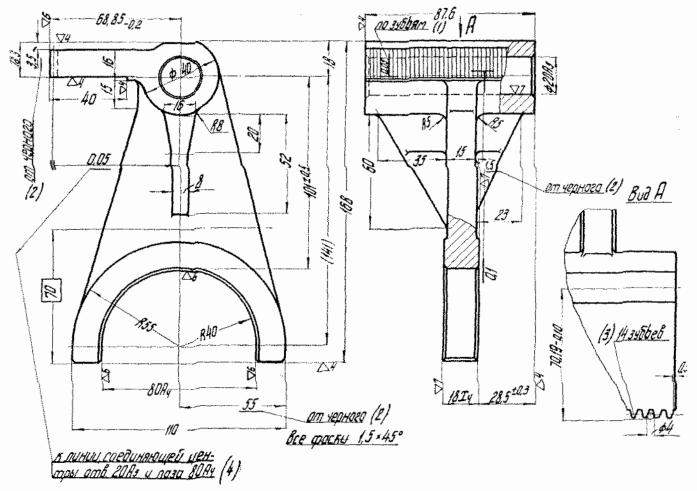
Key (Drawing No. 21075)

Material: steel 45 Precise casting

H. T.: heat treated 15 and 40 45 - R_c42

- (1) On tough surface (2) 1.5 mm allowance for fitting (3) Accurate to 0.2
 - stanok-kpo.ru sales@stanok-kpo.ru

(499)372-31-73



Поводок (чертеж № 21090)

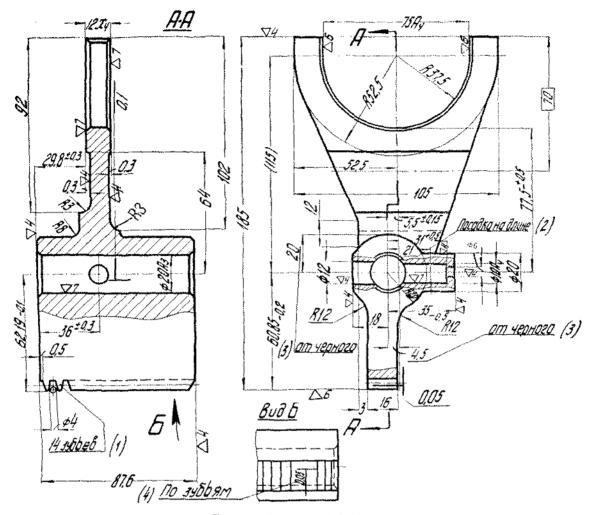
Материал: СЧ21-40 T. O.: 70 H_B 350-400 Все фаски 1,5 × 45°

Guiding Bar (Drawing No. 21090)

Material: Grey iron 21-40 T. O.: 70 H_B 350-400 All chamfers 1.5 × 45°

(1) On teeth
(2) On rough surface
(3) 14 teeth
(4) To line connecting 20A₃ hole and 80A₄ slot

Moryation $m=2$	Module (metric) $m=2$
Mar	1'11ch
Исходиый контур ГОСТ 3058-54	Rack profile standard
Коэффициент высоты	Height factor
KARCC TOURGETH	Precision class
Зацепляется с деталью	Mating part No. 24188



Поводок (чертеж № 21091)

Материал: СЧ21-40

Т. О.: калить
$$70 H_B 350 + 400$$
 Фаски $1.5 \times 45^{\circ}$

Неуказанные литейные сопряжения выполнять R5 Обязательная перерезка увеличена на 0,16

Guiding Bar (Drawing No. 21091)

Material: Grey fron 21-40

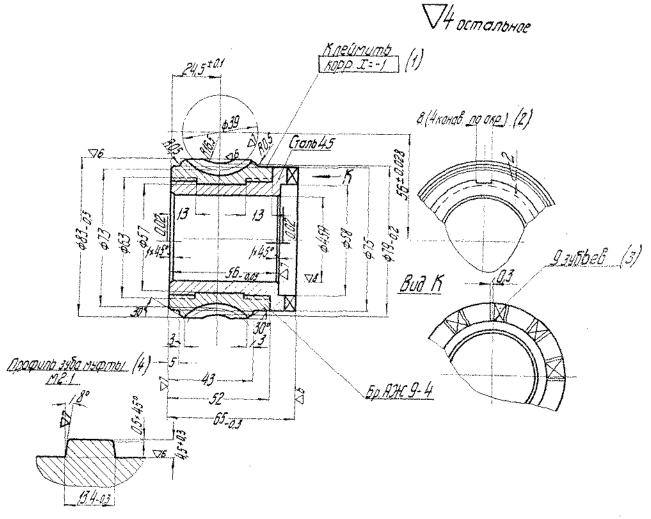
H. T.: heat treated
$$\overline{| 70 |}$$
 H_B 350 $+$ 400

Chamfers 1.5×45

Unless otherwise specified integral cast couplings R5 Rated overload increased by 0.16

(1) 14 teeth (2) Overcutting is increased by 0.16 (3) On rough surface (4) On teeth

Модуль	Module
Шаг	Pitch
Исходный контур	Rack profile standard
Коэффициент высоты	Height factor
Класс точности	Precision class
Зацепляется с деталью	Mating part



Колесо червячное (чертеж № 23001)

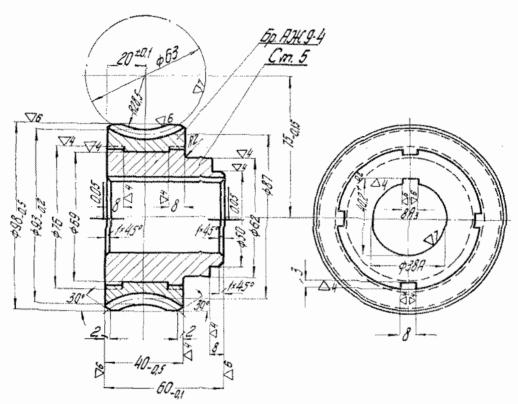
Материал: Бр. АЖ9-4 и Сталь 45 Т. О.: зуб муфты калить ТВЧ $-R_c48$

Worm Gear (Drawing No. 23001)

Material: bronze AW9-4 and steel 45 H. T.: clutch tooth to be H. F. induction heated — R_c48

- (3) To be stamped: | Carr. x = -1
- (2) 4 groovs on circumference (3) 9 teeth (4) Clutch tooth profile

·	
Модуль осевой	Axis module
Число зубъев	
Число захолов червяка	
Угол подъема витка червака	/ Lead angle
Класс точности по ГОСТ 3675-47	Precision class (FOCT 3675-47)
Направление витка червяка левое	Direction of the thread turn left-hand
Запецияется с деталью	3 Mailing part No. 24073
Camer Robins	Correction



Колесо червячное (чертеж № 23003)

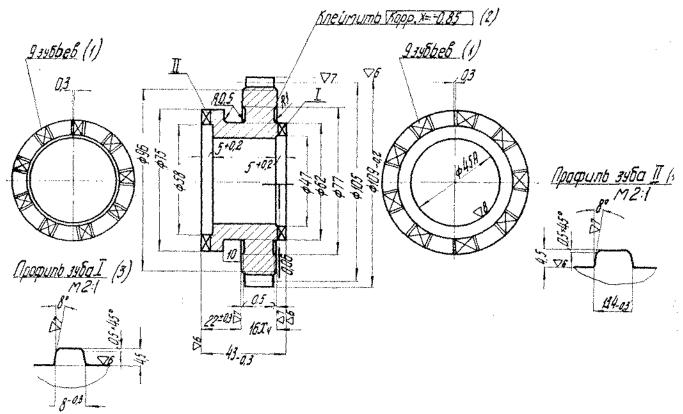
Материал: Бр. АЖ9-4; Сталь Ст.5

Worm Gear (Drawing No. 23003)

Material: bronze AЖ9-4; Steel Cr. 5

Модуль осевой	m = 3	Axis module	m = 3
Число зубьев	z ₂ ≈ 29	Number of teeth	$z_* = 29$
Число заходов червяка,		Lead number	7; m 1
Угол подъема витка червяка		Lead angle	X == 10°47'
Класе точности по ГОСТ 3675-47		Precision class (FOCT 3675-47)	2
Направление витка червяка		Direction of the thread turn	right-hand
Зацепляется с деталью	№ 24077	Mating part	NO. 24077





Колесо зубчатое (чертеж № 24002)

Материал: Сталь 20X Т. О.: $20X - R_c 59_{-0,3}$

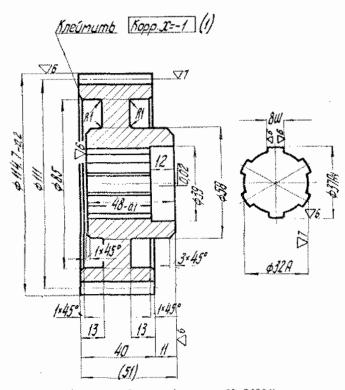
Gear (Drawing No. 24002)

Material: steel 20X H. T.: heat treat 20X — R_c 59 $_{-0.3}$

(1) 9 teeth (2) To be stamped: $\overline{\text{Corr. x} = -0.85}$ (3) Tooth profile I (4) Tooth profile II

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль	Module m = 3 Number of teeth 2 = 35 Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal L = 31.750 ps
(на 4 зуба) 3 3аценаяется с деталью 18 24004 18 24004 18 24004 18 24004 18 24004 18 24004 24004 25 25 25 25 25 25 25 2	Precision class





Колесо зубчатое (чертеж № 24004)

. Материал: Сталь $40 \mathrm{X}$ Т. О.: зуб калить ТВЧ — $R_c 48$

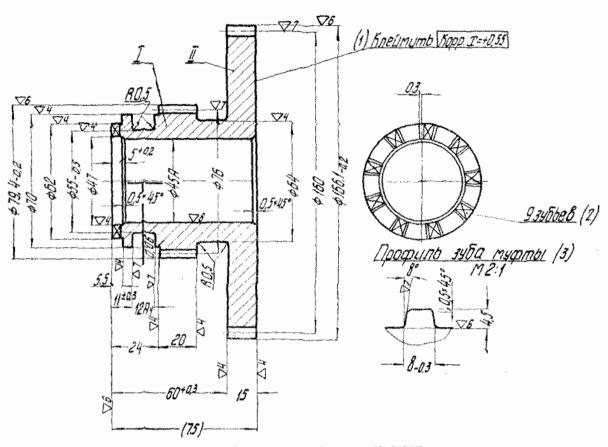
Gear (Drawing No. 24004)

Material: steel 40X H. T.: tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}48$

(1) To be stamped: | Corr. x == 1

Gear rim

Зубчатый венец m = 3 z = 37FOCT 3058-54 L = 31,73 = 0.09(na 4 3y6a) x = 30 x = 24002 x = -1Модуль . Число зубьев . . . Исходный контур . Длина общей пормалн . m = 3 z = 37FOCT 3058-54 $L = 31.73_{-0.09}$ (for 4 teeth) Precision class Mating part . Correction . . No. 24002 X = -1



Блок зубчатых колес (чертеж № 24005)

Материал: Сталь 20X Т. О.: 20X — R_c59_{-0,3}

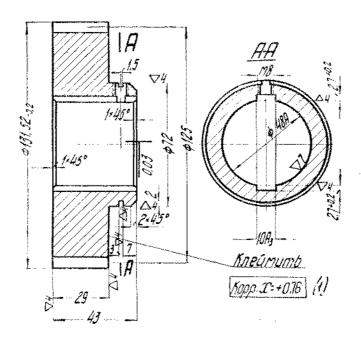
Cluster Gear (Drawing No. 24005)

Material: steel 20X 11. T.: $20X - R_c 59_{-0.3}$

(1) To be stamped: Corr. x == + 0.55 (2) 9 teeth (3) Clutch tooth profile

Зубчатый венец	Į	11	Gear rim	I	11
Молуль Число зубьев Исходима контур Длииг общей нормали	m = 2 z = 38 FOCT = 27,54 = 0.0		Module Number of feelth Rack profite standard Length of common normal	x = 38 FOCT	$m \approx 2.5$ z = 64 3058 - 54 $L = 57.84 \pm 0.06$
		`(ил 8 зубьев) № 24006 Х = + 0,55	Precision class		(for 8 teefs) 3 24006 X = ± 0.55

V6 acmanbrae



Колесо зубчатое (чертеж № 24006)

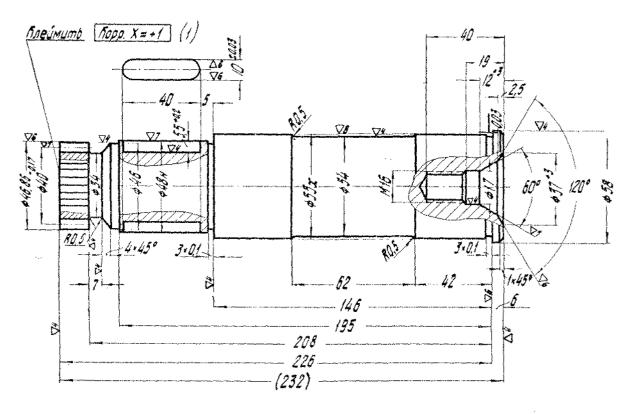
Материал: Сталь $40 {\rm X}$ Т. О.: зуб калить ТВЧ — $R_{\rm c}48$

Gear (Drawing No. 24006)

Material: steel 40X H. T.: footh to be H. F. induction heated $R_{\rm c}48$

(I) Stamp: Corr. x = +0.76

Зубчатый венец	Gear rim
Мозуль m = 2.5 Число зубьев z = 50 Исходный контур ГОСТ 3058—54 Даниа общей нормали L = 50,10,09	Module $m = 2.5$ Number of teeth $z = 50$ Rack profile standard FOCT 3058 54 Length of common normal $t = 50.1 0.09$
Класс точности	Precision class (for 7 teefn)



Вал-шестерня (чертеж № 24010)

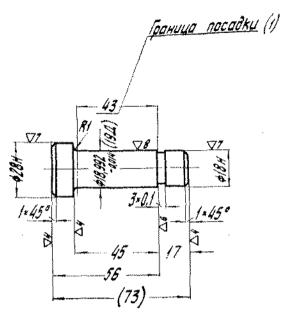
Материал: Сталь 18ХГТ Т. О.: 18ХГТ $-R_{\epsilon}$ 59 $_{-0.3}$

Pinion Shaft (Drawing No. 24010)

Material; steel 18XIT H. T.; 18XIT — R_c 59 $_{-0.3}$

(1) Stamp: Corr. x → +1

Зубчатый пенец	Gear rim
Модуяв.	Module m == 2.5 Number of teeth z == 16 Rack profile standard FOCT 5058-54 Length of common normal L == 19.58_0.05
Класс точности —	Precision class (for 3 teeth) Mating part No. 24015-1 Correction X = +1



Палец (чертеж № 24014)

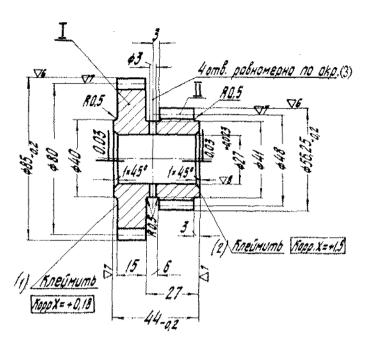
Материал: Сталь ШХ15 Т. О.: калить ШХ15 — R_c 61

Pin (Drawing No. 24014)

Material: steel IIIX15

H. T.: heat treated IIIX15 $\rightarrow R_c$ 61

(I Fitting boundary



Колесо зубчатое (чертеж № 24015)

Матернал: Сталь 18ХГТ Т. О.: $18ХГТ - R_c 59_{-9.3}$

Gear (Drawing No. 24015)

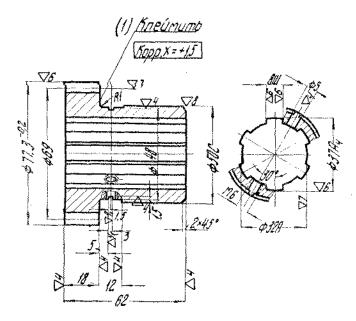
Material: steel 18 XFT H. T.: 18XFT $-R_c$ 59 $_{-0.3}$

(1) To be stamped: [Corr. x = +0.18]

(2) To be stamped: | Corr. x = + 1.5 |

(3) 4 holes uniformly on the circumference

(5) 4 noies unitorinity on	me cheumen	ence
Зубчатый венец	ĭ	11
Модуль	m = 2.5	
Число аубьев	z ** 32	
Исколани контур	FOCT	
Длина общей нормали	26,96 0.05	$L = 23,72_{-0.05}$
	(na 4 sv6a)	
Класс точности	2	
Зацепляется с деталью	№ 24010	№ 24016
Сдви контура		X = +1.5
Gear rim	į,	1.1
Module	m = 2.5	m ≈ 3
Number of teeth	z == 32	2 mm 16
Rack profile standard	FOCT	
Length of common normat	$\sim 26.96_{-0.05}$	$L = 23.72_{0.05}$
		
Precision class		
Mating parts Nos		
Correction	X 1 0 18	X ass als 1 S
Gear rim Module Number of teeth Rack profile standard Length of common normat Precision class Mating parts Nos.	m = 2.5 $z = 32$ FOCT $= 26.96 - 0.05$ (for 4 teeth)	11 $m = 3$ $2 = 16$ $3058 = 54$ $L = 23.72 = 0.05$ (for 3 teeth) 2 24016



Колесо зубчатое (чертеж № 24016)

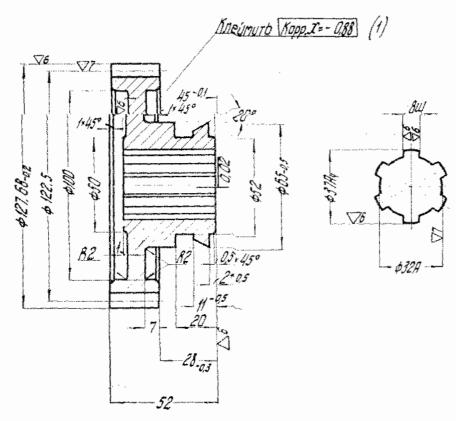
Материал: Сталь $18 \rm X\Gamma T$ Т. О.: $18 \rm X\Gamma T - R_c 59_{-0.3}$

Gear (Drawing No. 24016)

Material; steel 18XIT H. T.: 18 XIT $-R_c$ 59 $_{-0.3}$

(1) To be stamped Corr. x = + 1.5

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль т 3 Число зубьев 2 m 23 Исходный контур L CT 3058—64 Дина общей нормали L ≈ 32,67,0,(05 Класс точности 2	Precision class
Запеняяется с деталью	Mating partNe. 24915-IICorrection $X = \pm 1.5$



Колесо зубчатое (чертеж № 24018)

Материал: Сталь 45

Т. О.: зуб калить ТВЧ – $R_{\rm c}$ 42

Gear (Drawing No. 24018)

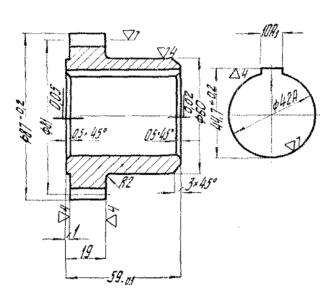
Material: steel 45

H, T, tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}42$

(1) Stamp: ||Corr.|| x = -0.88

Зубчатый велец		Gear rim	
Модуль	$m \approx 3_{15}$	Module	m = 3.5
Исходный контур		Rack profile standard	OCT 3058-54
Длина общей нормали	. ≈ 37,15 (на 4 эуба)	Length of common normal	≈ 37.15_0,06 (for 4 teeth)
Клясс точности	2	Precision class	2
Зацепляется с деталью	Nr. 24044	Mating part	No. 24044
Число зубъев	2 m 38	Number of teeth	z = 35
Carrier vermitted	X = 0 - 0 00	Correction	V 6 99

V6 ocmanoriae



Колесо зубчатое (чертеж № 24020) Материал: Сталь 45

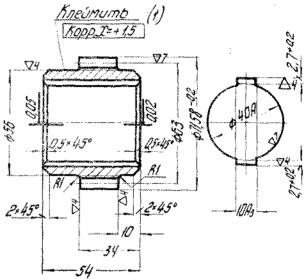
Gear (Drawing No. 24020)

Material: steel 45

Зубчатый венец

Модуль.......

Число зубъев	7
Длина общей пормави	0.09 /ба)
Исходинай контур ГОСТ 305	854
Класс точности	
Заценляется с деталью	76
Савиг ковтура	
Gear rim	
Module	3
Number of teeth $z = 2$	7
Length of common normal	(1,1%) e(h)
Rack profite standard	8-54
Precision class	
Mating part No. 24	076



Колесо зубчатое (чертеж № 24021)

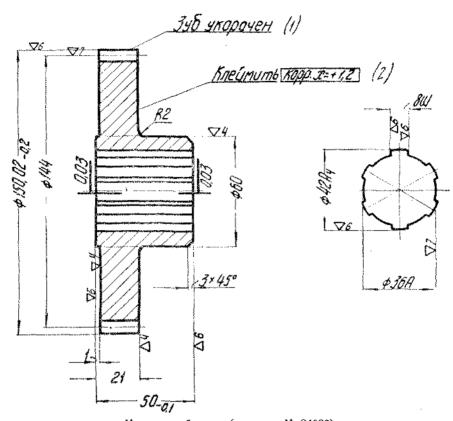
Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ${\rm TBU-}R_{\rm c}48$

Gear (Drawing No. 24021)

Material: steel 40X $\,$ H. T.; tooth to be H. F. Induction heated $R_{\rm c}48$

((I) Stamp:	: Corr. x = + 1.5	
		бчатый венец	
Мозуль			

Число зубьев
Исходный контур
Длино общей нормали
Класс точности
Зацепляется с деталью № 24023
Сдвиг контура
Gear rim
Module
_ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Module
Module
Module $m=3$ Number of teeth $z=21$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L=32.79_{-0.05}$
$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$



Колесо зубчатое (чертеж № 24023)

Материал: Сталь 40Х

Т. О.; зуб калить ТВЧ — $R_{\rm c}$ 48

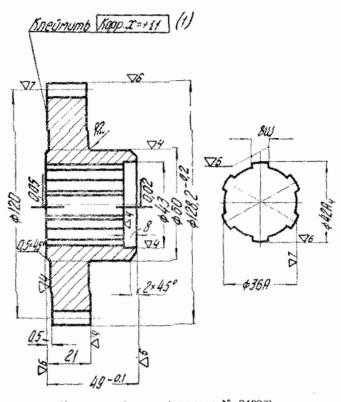
Gear (Drawing No. 24023)

Material: steel 40X

H. T.; tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}48$

(1) Stubbed tooth (2) Stamp: Corr. x = +1.2

Зубчатый венец	Gear rim
Моауль $m=3$	Module
'incao syôten \$ -48	Number of teeth ,
Длина общей нормали	Length of common normal
Исходный контур ГОСТ 3058-54	Rack profite standard
Класс точности	Precision class
Зацепляется с детально № 24021	Mating part No. 24021
Савие контура	Correction



Колесо зубчатое (чертеж № 24026)

Материал: Сталь 40Х

Т. О.: зуб калить ТВЧ — $R_{\rm c}48$

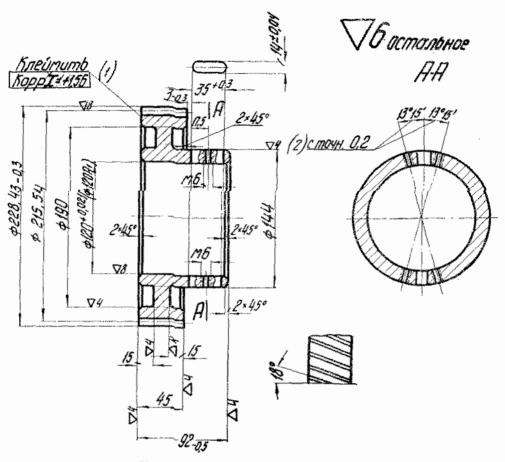
Gear (Drawing No. 24026)

Material: steel 40X

H. T.: tooth to be H. F. heated $R_{\rm c}48$

(1) Stamp: Corr. x = +1.1

Зубчатый венец		Gear rim	
Модуль	m 3	Module	m 3
число зубьев	z == 40	Number of teeth	z = 40
Исходный контур	OCT 305854	Rack profile standard	FOCT 3058-54
Длина общей нормали		Length of common normal	L = 51 _{0.06} (for 6 teefh)
Класс точности	2	Precision class	2
Зеценияется с деталью	№ 2A05A	Maling park	No. 24054
Caner Martin		Correction	X = +1.1



Колесо косозубое (чертеж № 24041)

Материал: Сталь 18ХГТ

Т. О.: зуб калить ТВЧ — Rc59-0,5

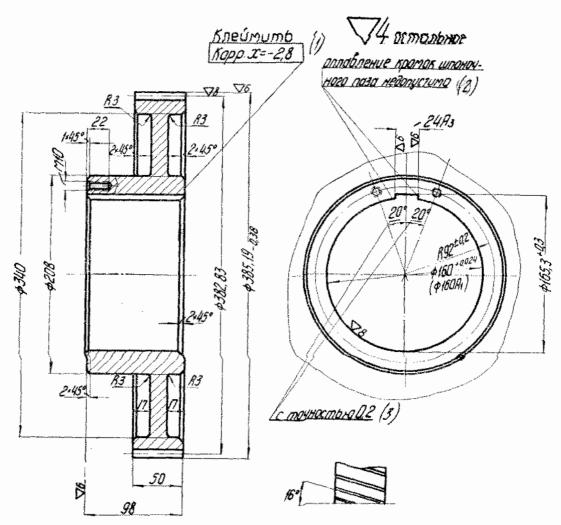
Цементировать кругом

Helical Gear (Drawing No. 24041)

Material: steel 18XIT

H. T.: tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm e}59$ —0.5 Case-harden all over

	(1)	Sia	1351): {	C	or	x = +1.56	(2) Accurate to 0.2	
Модуль нормальный , , , , , .							m _R == 5	Normal module	
Число аубъев					-		z 41	Number of teeth	
Неходный контур				. ,			FOCT 3058-54	Rack profile standard	54
Угол наклова зубьев ,							$\beta = 18^{\circ}$	Helix angle β = 18°	
Направление винтовой линии							правое	Direction of the helix right-hand	
Длика общей нормали							L = 85,42 _0,04 (na 6 sy6tes)	Length of common normal	
Класе точности							1	Precision class	
Вацепляется с детадью							№ 29001	Mating part No. 29001	
Спвиг контура							$X = \pm 1.56$	Correction	



Колесо косозубое (чертеж № 24042)

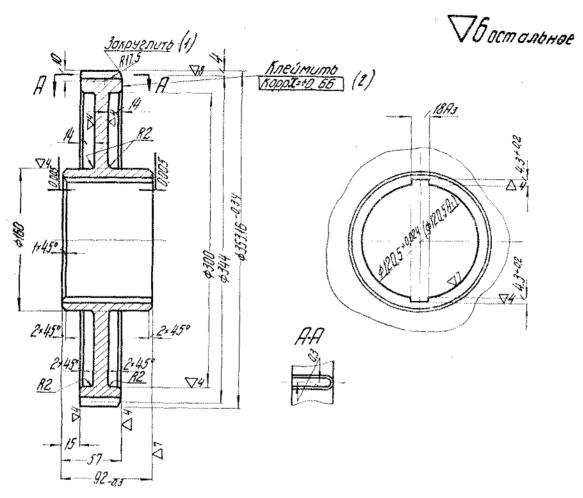
материал: Сталь 40Х

Т. О.: зуб колеса и новерхность \emptyset 160 A_1 калить ТВЧ — R_c42-48

Helical Gear (Drawing No. 24042)

Material: steel 40X H. T.: tooth and gear surface \varnothing 160A₁ to be H. F. induction heated R_c 42-48 (1) Stamp: Corr. x = -2.8 (2) Melting of key way edges is prohibited (3) Accurate to 0.2

Модуль кормальный $m_{H}=4$	Normal module $m_{n=4}$
Число зубьев	Number of teeth $z = 92$
Ислония йынколур	A. 8308 T. SOLT brokuste allored king
y _{го} л наклона зубьев β == 16°	Helix angle
Направление виптовой линии правое	Direction of the belix right-hand
Длина общей пормали	Length of common normal $L=127.72_0.04$
. (na 11 ayóben)	(for 11 teeth)
Класс точности	precision class
Запеньяется с деталью № 24063	Mating part No. 24083
Сдриг контура	Correction $X = -2.8$



Колесо зубчатое (чертеж № 24043)

Материал: Сталь 18ХГТ

Т. О.: вуб калить ТВЧ — $R_{\rm c}$ 59 —0,4

Цементировать кругом

Gear (Drawing No. 24043)

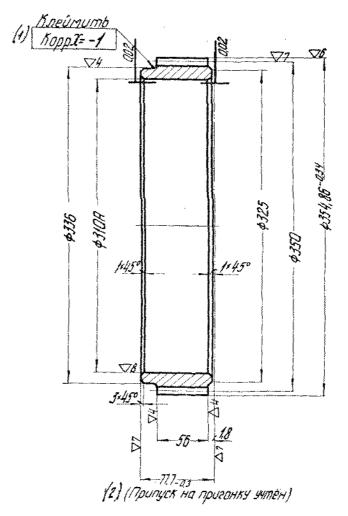
Material: steel 18XFT

H. T.: tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}$ 59 $_{-0.4}$ Case-harden all over

(1) Chamfer,

(2) Stamp: Corr. x = -1-0.66

Зубчатый венец	Gear rim
Молуль т = 4	Module
Число зубьев	Number of teeth $z=86$
Исходиний контур ГОСТ 305854	Rack profile standard
Данна общей пормали	Length of common normal
Класс точности	Precision class
Занепляется с леталью № 24082	Mating part No. 24082
Сдвиг контура	Correction $X = +0.66$



Колесо зубчатое (чертеж № 24044)

Материал: Сталь 40Х

Т. О.: 40Х-У

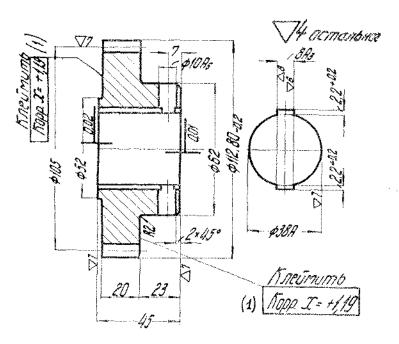
Gear (Drawing No. 24044)

Material: steel 40X

H. T.: 40X = Y

(1) Stamp: Cerr. x = -1 (2) Allowance for fitting

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль т = 3,5	Module
Число зубьев z == 100	Number of teeth $z = 100$
Исходный контур ГОСТ 3058-54	Rack profile standard
Длипа общей нормалн	Length of common normal
Класс точности	Precision class
Запенляется с деталями	Mating parts Nos. 24018, 24084
Савия контура $X=-1$	Correction



Колесо зубчатое (чертеж № 24054)

Материал; Сталь 40Х

Т. О.: зуб калить ТВЧ — $R_{\rm c}48$

Gear (Drawing No. 24054)

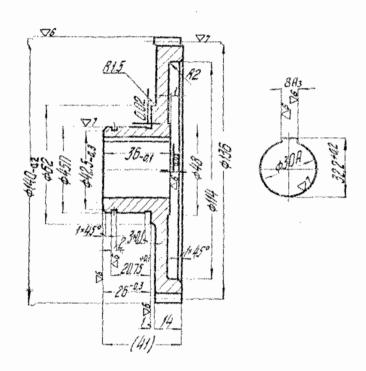
Material: steel 40X

H. T.; tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}48$

(i) Stamp: Corr. x = +1.19

Моауль	m = 3	Module
Класс точности	3	Precision class
Исходиый контур	FOUT 3958-54	Rack profile standard
Число зубъев	z == 35	Number of teeth
Длина общей нормали		Length of common normal $L = 42.01_{-0.09}$
	(на 5 зубъев)	(for 5 teeth)
Вацеплиется с деталью	No 24026	Mating part No. 24026
Сланг контура	X = +1.19	Correction $X = +1.19$

V4 остальное



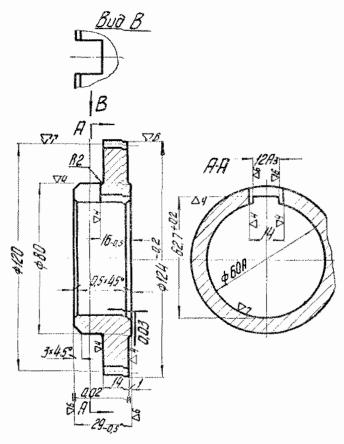
Колесо зубчатое (чертеж № 24065)

Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24065)

Material: steel 45

оубчатый венец	Gear rim
Модуль m = 2 Число зубьев z = 68 Исходный контур ГОСТ 3058—54 Длина общей вормали L = 46,07—0,09 (на 8 зубьел)	Module $m=2$ Number of teeth $z=68$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L=46.07_{-0.09}$ (for 8 teeth)
Класс точности	Precision class 3 Making part No. 24066 Correction X = n



Колесо зубчатое (чертеж № 24066)

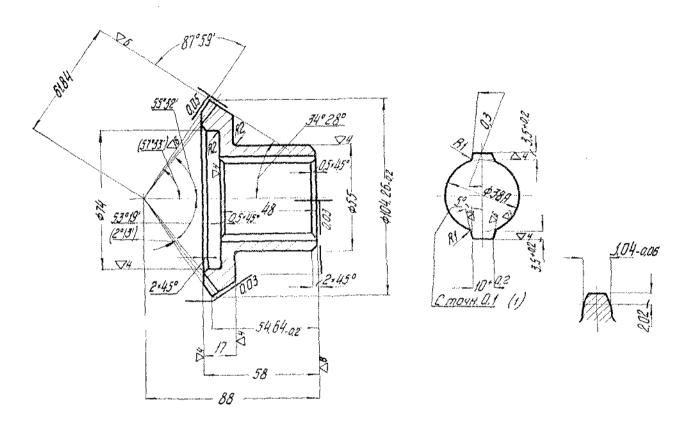
Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24066)

Material: steel 45

Зубчатый вексц	Gear rim
Модуль, ,	Module
Число зубъем	Number of teeth
Исходный контур ГОСТ 3058 - 54	Rack profile standard
Длина общей нормали	Length of common normal
Класс точности	Precision class
Заценияется с деталью № 24065	Mating part No. 24065
Сдвиг контура	Correction

171



Колесо коническое (чертеж № 24070)

Материал: Сталь 40Х

T. O.: $40X - R_c 48$

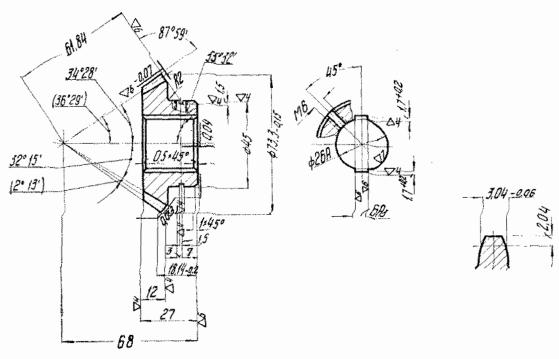
Bevel Gear (Drawing No. 24070)

Material: steel 40X

H. T.: 40X -- Rc48

(I) Accurate to 0.1

Монуль	. m == 2	Module	191 mm 2
Число зубъев	. z × 51	Number of teeth	z ∞ 51
Тип зуба ,	. прямой	Type of tooth	traight-flank
Исходиый контур	. FOCT 305854	Rack profite standard	OGT 305854
Класс точности	. 3	Precision class	3
Заповивется с ветялью	Na 94674	Mating part	No. 9407.t



Колесо коническое (чертеж № 24074)

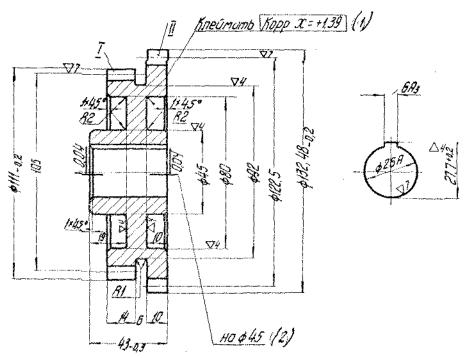
Материал: Сталь 45

Bevel Gear (Drawing No. 24074)

Material: steel 45

Модуль Число зубьев Тип зубе Исходный конгур	т = 2 z == 35 прямой ГОСТ	
Класс точности Зацепляется с деталью	3058—54 3 № 24070	Rack profile standard FOCT 3638—54 3638—54 Precision class 3 Making part No. 24070

V в остальное



Колесо зубчатое (чертеж № 24076)

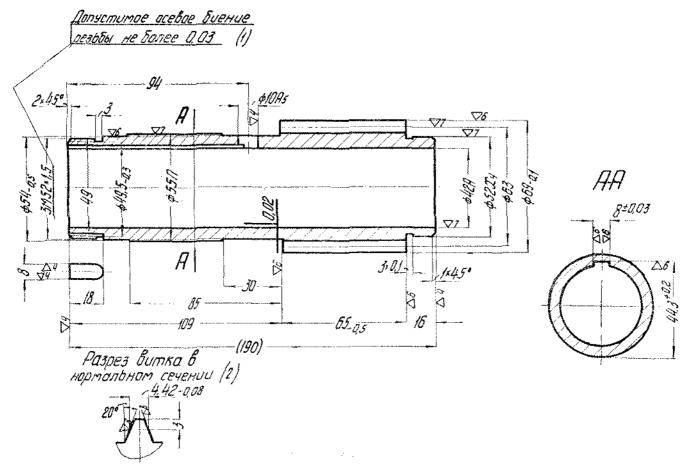
Материал: Сталь 45

Bevel Gear (Drawing No. 24076)

Material: steel 45

(1) Stamp: Corr. x = +1.39 (2) On \emptyset 45

Зубчатый венец		11	Gear rim	1	11
Модуль		m 🐃 3,5	Module		m = 3.5
Число зубьев		z == 35	Number of teeth		z == 3ō
Исходный контур	FOCT 3	1058 54	Tooth profile	FOCT 30	58-54
Длина общей кормали	- L = 32,33 _{-0,09}	$L = 49,02 \pm 0.09$	Length of common normal	L ~ 32.330,09	L = 49.02 0.09
	(na 4 sy5a)	(на 5 зубъев)		(for 4 feeth)	(for 5 teeth)
Класс точности		3	Precision class	3	3
Ваненляется с деталами		№ 24078	Mating part	No. 24920	No. 24078
Cashr kontypa	X ***	X = +1.39	Correction	χ	$X \rightarrow +1.39$



Червяк (чертеж № 24077)

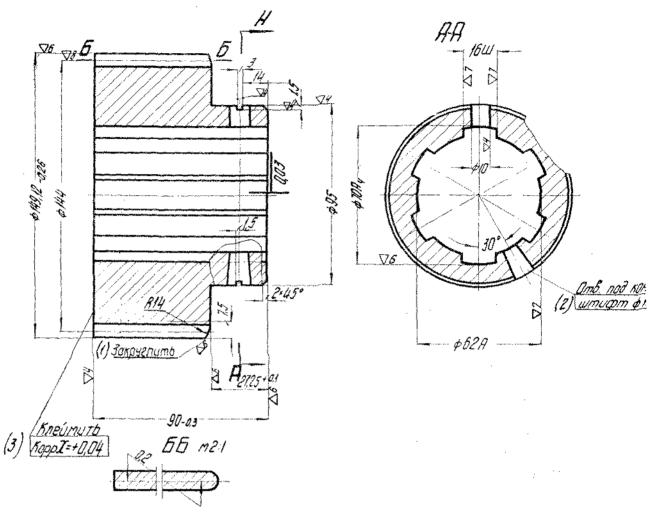
Материал: Сталь 40X Т. О.: 40X - R_c48 Профиль ниток шлифовать

Worm Screw (Drawing No. 24077)

Material: steel 40X H.T.: $40X - R_c 48$ Grind the threads profile

(1) Permissible run out not over 0.03 (2) Normal cross section of screw turn.

Моауль	m = 3	Module	# ×= 3
		Number of leads	2 4
Число захолов	0.00	Angle of profile time at normal section	200
Угол профили в пормальном сечени			
Угол полъема витка	$\lambda = 10^{\circ}47'$	Hellx angle	
Идпоавление витка		Direction of the helix	
(1,(())g(incare billiao	. 5	Precision class (FOCT 3675-47)	2
Класс течности во ГОСТ 3675-47	№ 23003	Maing part	No. 23003
Зацеплается с всталью	* W M V	Type of worm curve	
Тип червяка	конволюти.		
Xas Buntosok aners	<i>M</i> ≈ 37,68	Helix line lead	13 *** 91.00



Колесо зубчатое (чертеж № 24080)

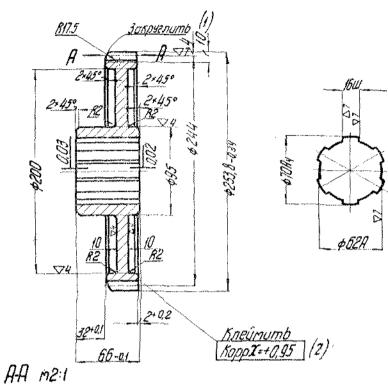
Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т.О.: зуб калить $TBV - R_c 59_{-0,3}$ Цементировать кругом Допускаются шлицы нецементированные.

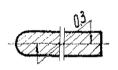
Gear (Drawing No. 24080)

Material: steel 18XFT H.T.; tooth to be H. F. induction heated $R_{\rm c}59-0.3$ Case-harden all over Slots without case-hardening are permitted,

(1) Chamfer (2) Hole for taper pin = 10 (3) Stamp: | Corr. + + 0.04|

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль 71 = 3 Число хубьев 2 ≈ 48 Исходный контур 1 ОСТ 3058 = 54	Module m = 3 Number of teeth z = 48 Rack profile standard POCT 3058 - 5d 3058 - 5d
Длина общей пормази	Length of common normal
Класс точности. (на 6 зубъев) Заценляется с детялью. № 24735 Слинг контура. Х = + 0,04	$\begin{array}{cccc} & & & \text{(for 6 teeth)} \\ \text{Precision class} & & \text{t} \\ \text{Mating part} & & \text{No. 24736} \\ \text{Correction} & & & X = \pm 0.04 \\ \end{array}$





Колесо зубчатое (чертеж № 24081)

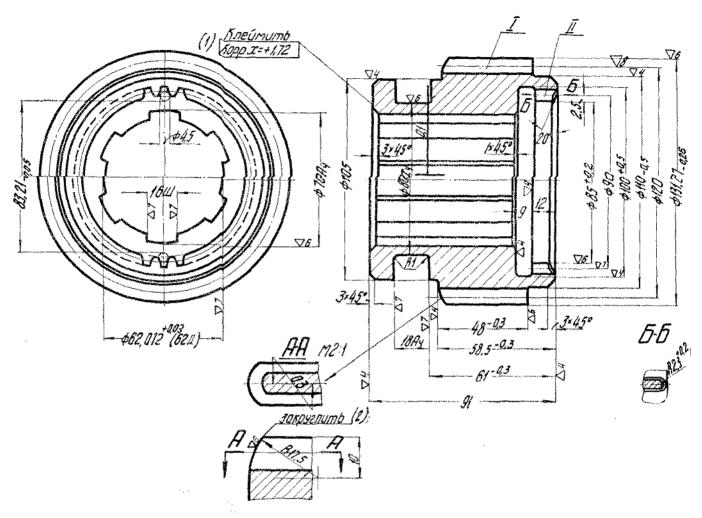
Материал; Сталь 18 XIT Т.О.: зуб калить $\text{TB}^{\text{U}} - R_c 59_{-0,4}$ Цементировать кругом Допускаются шлицы непементированные

Gear (Drawing No. 24081)

Material; steel 18 XFT H. T.: tooth to be H.F. induction heated $R_c59_{-0.4}$ Case-harden all over Slots without case-hardening are permitted

(I) Chamfer (2) Stamp: Corr. - + 0.95 }

Зубчатый венец	Gear rim
Мозуль — — 4 Число зубьев — — 2 — 61 Исходина контур — — — — — — — — — — — — — — — — — — —	Module
Зобл. 54 Цянка общей пормаля	Length of common normal
Каасс точности,	Precision cluss



Муфта (чертеж № 24082)

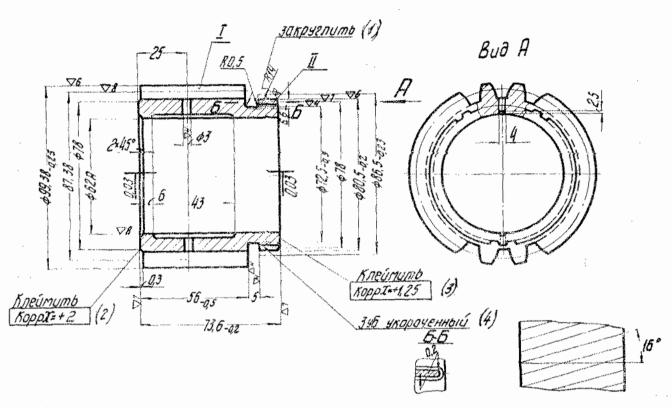
Материал: Сталь $18 {\rm XFT}$ T.O.: $18 {\rm XFT} - R_c 59_{-0.4}$ Цементировать кругом Допускаются шлицы нецементированные

Clutch (Drawing No. 24082)

Material: steel 18XIT
H.T.: 18XIT — Rc59_0.4
Case-harden all over
Slots without case-hardening are permitted

(1) Stamped: $\overline{\text{Corr. } \mathbf{x} = \pm 1.72}$ (2) Chamfer

	Зубчатый	венец	I	11		Gear rim	1	II
Молуль			m = 4	m ≈ 2,5	Module	,	m == 4	m = 2.5
Число зубъев			z == 30	z = 36	Number of teeth		z - 30	z (1/6
Исходный контур			FOCT 30	58 54	Rack profile standard		FOCT 308	\$8 <i>-</i> 54
Давна общей пормали			L == 44,0	80,03	Length of common normal		$L = 44.08_{-}$	
			(на 4 :	sv6a)			(for 4 te	eth)
Класс точности			1	2	Precision class		1	2
 Заценляется с деталям; 	4		№ 24043	№ 24125	Mating part		No. 24043	24125
Сдвиг контура		X	+ 1,72	X	Correction		X = +1.72	X



Колесо косозубое (чертеж № 24083)

Материал: Сталь, $18X\Gamma T$ Т.О. $18X\Gamma T - R_c$ $59_{-0.4}$

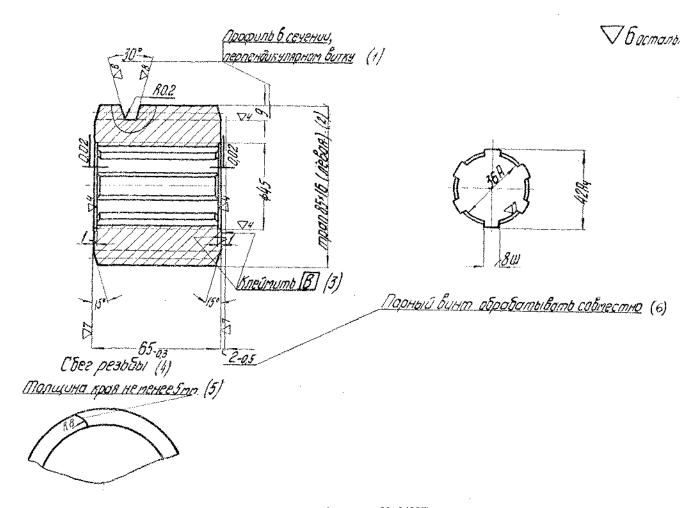
Helical Gear (Drawing No. 24083)

Material: steel 18XIT H.T.: 18 XIT — R_c 59-0.4

(1) Chamfer (2) Stamp: | Corr. = +2 | (3) Stamp:: | Corr. = + 1.25 | (4) Stubbed tooth

Зубчатый венец 1 | II Gear rim

Зубчатый венец	1 (1	Gear rim	1	11
Модузь нормальный		Normal module		$m_{\rm n} = 3$
Число зубьев		Number of teeth	z == 21	z 26
Исходный вонтур		Rack profile standard	FOCT 3	
Угол каклона зубьев	β == 16°	Helix angle	β m: 16°	
Даниа общей нормали		Direction of the helix	left-han	() / 20.70
Actually Contain and Contains a		Length of common normal Z		
Класс точности	(на 4 зуба) (на 4 зуба)	Dennistrate of ann	(for 4 teeth) (for 4 teeth)
Запенавется с астальны	№ 24942 At 24122	Precision class	No. 24042	Na stres
Слвиг контура		Mating part		X = +1.25



Винт (чертеж № 24097)

Материал: Сталь 20X Т. О.; зуб калить ТВЧ — $R_c59_{-0.4}$ Цементировать кругом

Screw (Drawing No. 24097)

Material: steel 20X H. T.: tooth to be H. F. induction heated $R_{\ell}59_{-0.4}$ Case-harden all over

(1) Cross section perpendicular to turn (2) Leaning thread 85×16 (left-hand) (3) Stamp: "B" (4) Flattened thread (5) Edge not less—than 5 mm (6) Mating screw to be cut simultaneously

Технические требования к винту класса точности 2 согласно нормали ТУ Д22-2

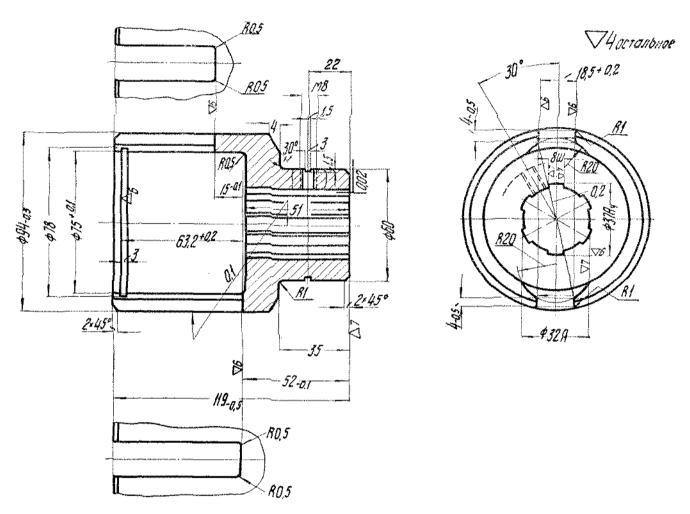
All technical specifications for 2nd accuracy class screw are as per normal ТУ Д22-2

Нанбольшая накопленная ошибка шага по таблице.
 Овальность среднего диаметра не более 0.01.
 Биение наружного диаметра не более 0.08.

Maximum accumulated pitch error according to Table.
 Mean diameter evality not more than 0.01.
 External diameter run out not more than 0.08.

Наибольшая накопленная ошибка шага, ям				
В вределах одного шага	на длине 25 лл	ва всю ≵лину		
± 0,006	6,009	0,01		

Maximum Accumulated Pitch Error, mm				
Within one pitch	On length up to 25 mm	For the who'e screw length		
± 0,006	0.009	0.01		

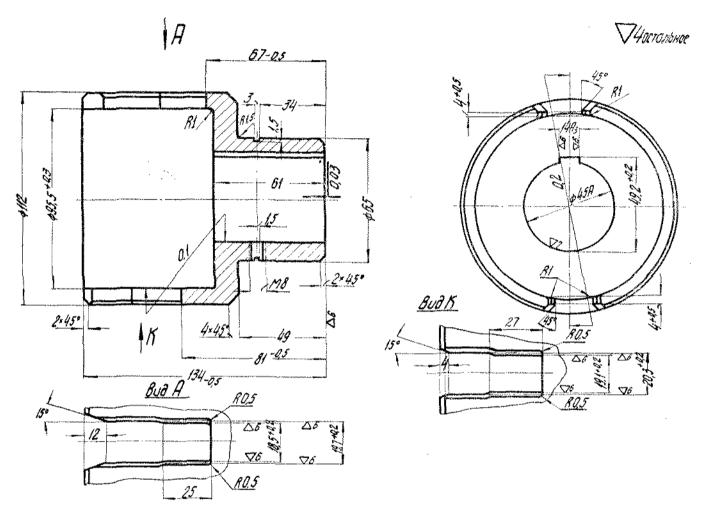


Муфта (чертеж № 24106)

Материал: Сталь 45 Т. О. плоскостей пазов 18,5 ТВЧ — R_c48

Clutch (Drawing No. 24106)

Material: steel 45 H.T. of the slot surfaces 18.5 by H. F. induction heating R_c48

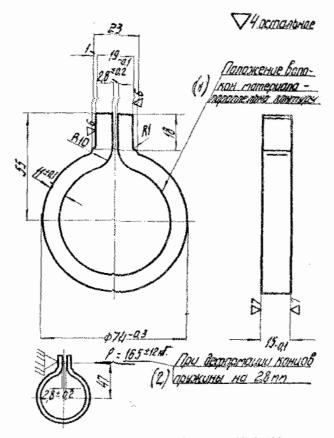


Муфта (чертеж № 24107)

Материал: Сталь 45 Т. О. пазов ТВЧ — R_c 48

Clutch (Drawing No. 24107)

Material: steel 45 H. T. of the stot surfaces by H.F. induction heating R_c48



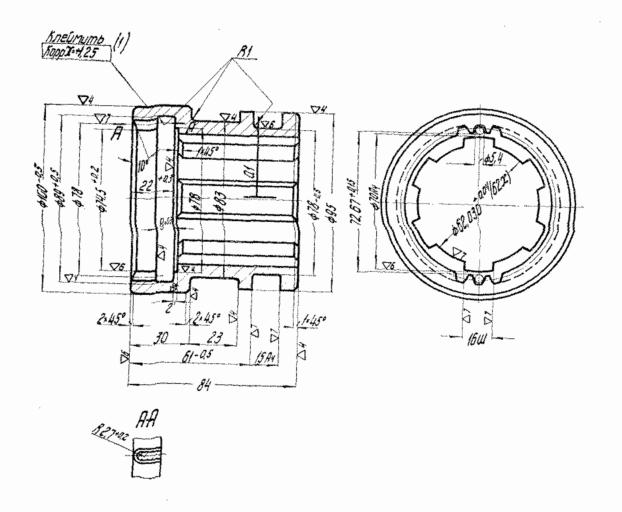
Кольцо пружинное (чертеж № 24108)

Материал: Сталь 60С2 Т. О.: 60С2—R_c42 Развернутая длина 242,5

Spring Collar (Drawing No. 24108)

Material: steel 60C2H. T. $60C2-R_c42$ Total length of spring wire 242.2

(1) Outermost libre position is parallel to contour (2) At spring and deformation up to 2.8 mm



Муфта (чертеж № 24122)

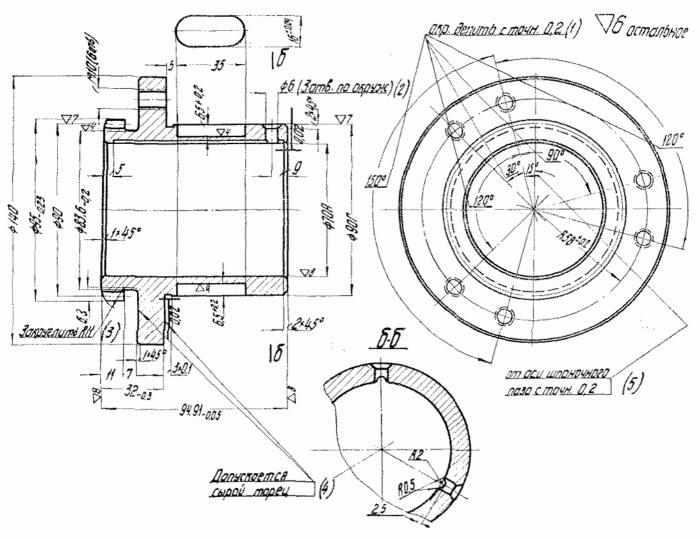
Материал: Сталь 20Х Т. О.: 20Х $-R_c$ 59 $_{-0,3}$ Цементировать кругом Допускаются шлицы нецементированные

Clutch (Drawing No. 24122)

Material: steel 20X H T.: $20X - R_c 59_{-0.3}$ Case-harden all over Splines without case-hardening are permitted

(1) Stamp: | Curr. == 4-1.25 |

Зубчатый пенец	Gear rim
Modyab $m \Rightarrow 3$	Module
Число зубьев	Number of teeth
Исходный контур ГОСТ 3058-54	Rack profile standard FOCT 3058-54
Клисс точности	Precision class
Ваневляется с деталью № 24083	Mating part No. 24083
Спвиг контура	Correction $X = +1.25$



Втулка (чертеж № 24125)

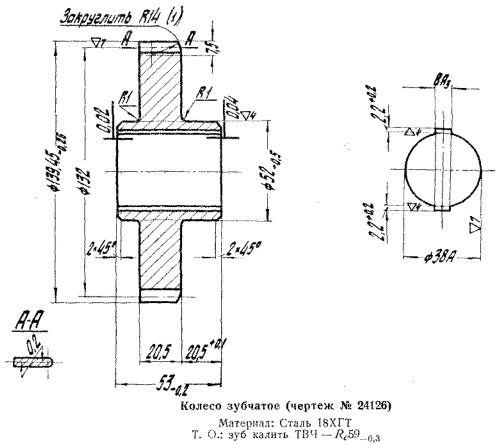
Материал: Сталь 20X Т. О.: 20X — R_c59_{-0,3}

Bush (Drawing No. 24125)

Material: steel 20X H. T.: 20X — R_c 59__0,3

(1) Circumference to be devided with accuracy up to 0.2 (2) 3 holes along circumference (3) Chamfer (4) Rough face surface is permitted (5) From keyway axis with accuracy to 0.2

Модуль	Module
Число зубъев	Number of teeth
Исходиый контурГОСТ 3058-54	Rack profile standard
Даина общей вормали	Length of common normal
(HQ 4 3y6a)	(for 4 teeth)
Класе точности	Precision class
Заценияется с летаяью № 24032	Mating part No. 24082



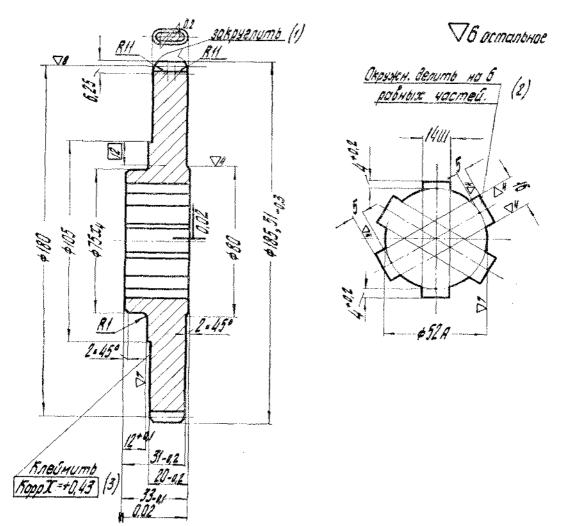
Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т. О.: зуб калить $TB4 - R_c 59_{-0,3}$ Цементировать кругом

Gear (Drawing No. 24126)

Material: steel 18X1T H. T: tooth to be H. F. induction heated $R_c59_{-0.3}$ Case-harden all over

(I) Chamfer

Зубчатый венец	Gear rim
Модулъ	Module
Mucho sychem	Number of teeth
Длина общей вормалн	Length of common normal $L = 51.12_{-0.06}$
(на 6 зубьев)	(for 6 teeth)
Исходиня контур	Rack profile standard FOCT 3058-54
Класс точности	Precision class
Заценияется с деталью	Mating part No. 24127
Сдвиг контура	Correction



Колесо зубчатое (чертеж № 24734/1)

Материал: Сталь 18XIT Т. О.: зуб и поверхность торна 12 казить ТВЧ — R_c 59 $_{-0,8}$

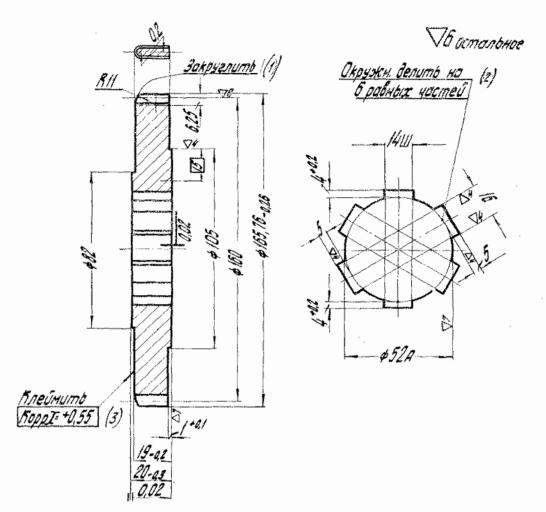
Gear (Drawing No. 24734/1)

Material: steel 18 XFT

H. T.: tooth and face surface 12 to be H. F. induction heated $R_c 59_{-0.3}$

(1) Chamfer (2) Devide circumference by 6 equal parts (3) Stamp: Corr. x -- + 0.43

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль	Module $m = 2.5$ Number of teeth $z = 72$ Ruck profile standardFOCT 3058-54
Длива общей пормали	Length of common normal
Класс точности	Precision class
Запенляется с деталью	Mating part



Колесо зубчатое (чертеж № 24734/2)

Matephan; Ctanh 18XIT

Т. О.: зуб и поверхность торца 15 калить ТВЧ — R_c 59_ θ_{c} 3

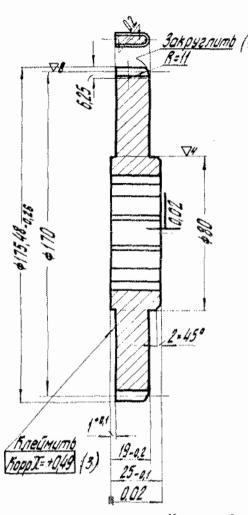
Gear (Drawing No. 24734/2)

Material: steel 18XFT

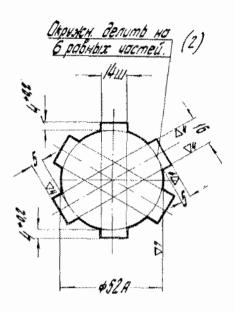
H. T.: tooth and face surface 15 to be H. F. induction heated $R_c 59_{-0.3}$

(1) Chamfer (2) Divide circumference by 6 equal parts (3) Stamp: Corr. x + 0.55

Зубчатый венец	Gear rim
Молуль т Число зубьев Z Исходный контур ГОС Длина общей нормали L	'= 64 Number of teeth
Класс точности	



V6 ocmanoroe



Колесо зубчатое (чертеж № 24734/3)

Материал: Сталь 18ХГТ Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 59 $_{-0,3}$ Цементировать кругом

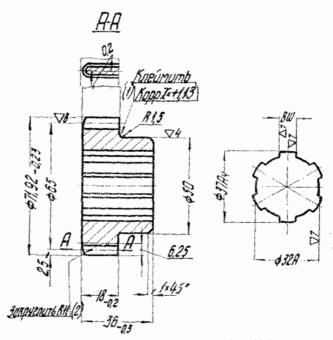
Gear (Drawing No. 24734/3)

Material: steel 18XFT H. T.: tooth to be 11. F induction heated $R_c 59_{-0.3}$ Case-harden all over

(1) Chamfer (2) Divide circumference by 6 equal parts (3) Stamp: Corr. x = + 0.49

зуочатын венец	Gen 11m
Модуль m = 2,5 Число зубьев z = 68 Исходный контур ГОСТ 3058 - 54 Дина общей пормени L = 57,95 0 оз	Module m = 2.5 Number of feeth z = 68 Rack profile standard l'OCT 3058-54 Length of common normal L = 57.95 0.03
Класс точности	Precision class (for 8 teeth)

*∇Бостально*в



Колесо зубчатое (чертеж № 24131)

Материал: Сталь 18ХГТ Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_e 59 $_{-0,3}$ Цементировать кругом

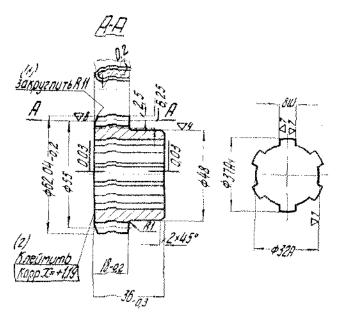
Gear (Drawing No. 24131)

Material: steel 18XFT H. T.: tooth to be H. F. induction heated R_c —59_0.3 Case-harden all over

(1) Stamp: Corr. x = +1.13 (2) Chamfer

Зубчатый венец		Gear rim
Модуль Число зубьев Исходиый кормур Даниа обицей пормади	. ΓΟ СТ 3 058 – 54	Module $m = 2.5$ Number of teeth $z = 26$ Rack profile standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L = 27.42_{-0.03}$
Класс точности	N 24129	Precision class
Carry Kontyda		Correction

√6 остальнае



Колесо вубчатое (чертеж № 24132)

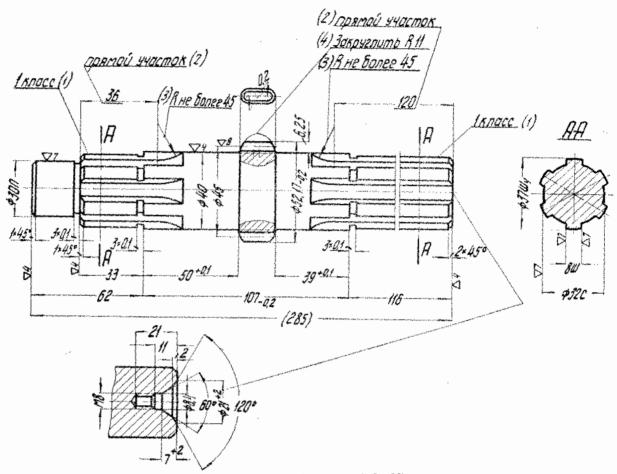
Материал: Сталь 18ХГТ Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 59 $_{-0,3}$ Цементировать кругом

Gear (Drawing No. 24132)

Material: steel 18XFT H. T.: to be H. F. induction heated R_c 59 $_{-0.3}$ Case-harden all over

(1) Chamfer (2) Stamp: | Corr. x = + 1.19 |

Зубчатый венец	Gear rim
Молуль т = 2.5 Число зубьев з = 22 Исходина ковтур ГОСТ 3058—54 Дания общей нормали L = 27,320,03	$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$
(па я пуба)	Precision class (for 4 teeth)



Вал-шестерня (чертеж № 24133)

Материал: Сталь 18ХГТ кругом Т. О. 18ХГТ-У, зуб казить ТВЧ — R_c 59 $_{-0,3}$

Pinion Shaft (Drawing No. 24133)

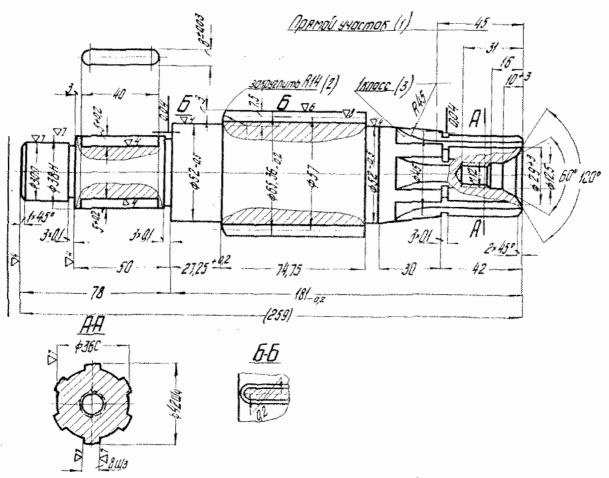
Material: steel 18XFT

All over H. T.: 18XFT-Y, tooth to be H. F. induction heated R_c 59_0.3

(I) First class accuracy (2) Straight part (3) R not over 45 (4) Chamfer

Зубчатый венец	Gear rim
Молуль m = 2.5 Число зубьев 2 = 18 Исхолный контур ГОСТ 3058 - 54 Данна общей нормали L = 19.84 0.08	Module $m = 2.5$ Number of teeth $z = 18$ Rack profite standard FOCT 3058-54 Length of common normal $L = 19.84_{-0.08}$ (for 3 teeth)
Класс точности ; Запенляется с деталью № 24128 Сдвиг контура X → 4 1,25	Precision class 1

V6 астальные



Вал-колесо зубчатое (чертеж № 24134)

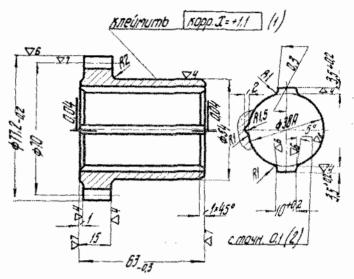
Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т. О.: $18X\Gamma T - R_c 59_{-0.3}$

Gear Shaft (Drawing No. 24134)

Material: steel 18XIT H. T.: 18XIT R_c59_{-0.3}

(I) Straight part (2) Chamfer (3) First class precision

Зубчатый венец	QGH, UIII
NIOAVAD	Module m = 3 Number of teeth 2 = 19 Rack profile standard FOCT 3058=-34 Length of common normal L = 23.86_0.03
данна оонцен нормали (на 3 зуба)	(for 3 teeth)
Класс точности	Precision class
Заненанется с ветазын	Correction $X = +1.48$



Колесо зубчатое (чертеж № 24158)

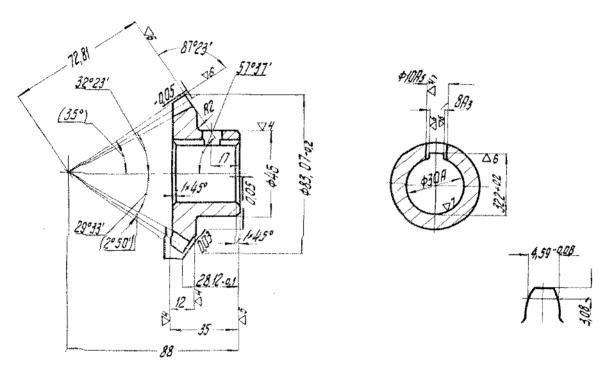
Материал: Сталь 40X Т. О.: 40X — R_c48

Gear (Drawing No. 24158)

Material: steel 40X H. T. 40X — R_c48

(1) Stamp: Corr. x = + 1.1 (2) Accurate to 0.1

Зубчатый венец	Gear riss
Число зубьев	
Класс гочности 3 Зацепляется с деталью № 24005 Слаи контура X → + 1,1	Precision class (for 4 teeth) 3

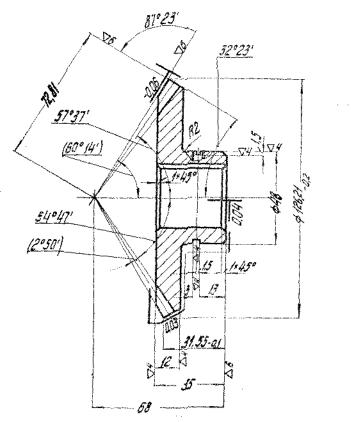


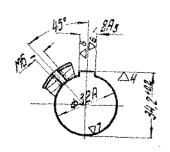
Колесо коническое (чертеж № 24164) Материал: Сталь 45

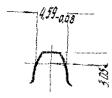
Bevel Gear (Drawing Gear No. 24164)

Material: steel 45

Молуль	$m \sim 3$	Module	m == 3
Число зубыев	2 2 20	Number of Rein	
Тип зуба	прямой	Type of tooth	straight-
Исходный контур			9 E (4 44 S)
	1003 3000 04	Rack profile standard	FOCT 305854
Класс точности	15 30 6430F	Precision class	3
Зацепляется с деталью	% Z4305	Mating part	No. 24165







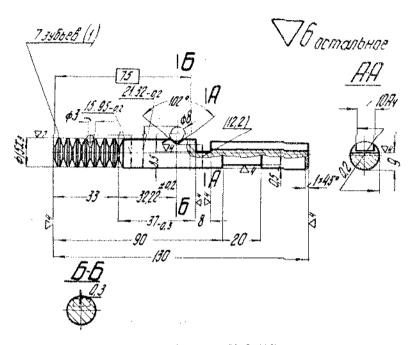
Колесо коническое (чертеж № 24165)

Материал: Сталь 45

Bevel Gear (Drawing No. 24165)

Material: steel 45

Молуль т = 3	Module
Unorg succes	Number of teeth
Исходный контур	Rack profile standard
Тип зуба	type or toom ' ' - ' - ' ' ' ' ' ' ' Stratkselidak
Класс танавсти	Precision class
Заценяяется с деталью № 24164	Mating part No. 24164



Рейка (чертеж № 24168)

Материал: Сталь 45

Т. О.: калить 75 45 — R_c 42

Rack (Drawing No. 24168)

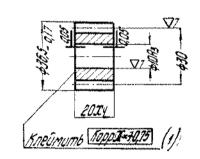
Material: steel 45

H. T. (heat treated) |75| 45 $-R_c$ 42

(I) 7 teeth

Молуль Шаг																				
Класс точности																				
Исходный контур																				
Парлое колесо .		•	٠	•	-	٠	•	•	•		•	٠	٠		-		-	٠	-	№ 242 4 2
Module																				# * # 5
Pitch					т															1 m 4.71
Precision class .																				
Rack profile stand	la:	٤d		٠				,	-	-			-	-		,		-		FOCT 3058~-54
Mating gear																				No. 24249

V6 ocmanonoe



Колесо зубчатое (чертеж № 24179)

Материал; Сталь 40X Т. О.: калить 40X — R_c 48 Кромки притупить R0,3

Gear (Drawing No. 24179)

Material: steel 40X H. T.: $40X - R_c48$ Blunt the sharp edges R0.3

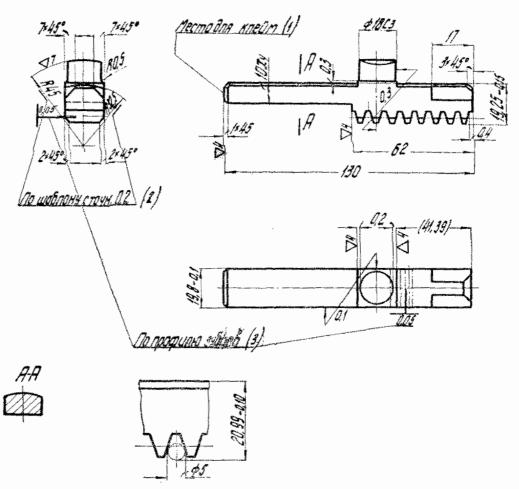
(I) Stamp: Corr. x = + 0.75

Зубчатый венец

Молуль	-		m = 2.5 $z = 12$
Исходный контур			FOCT 3058-54
Данна общей пормали	-		$L = 11,90_{-0,08}$
			(na 2 sy6a)
Класс точности	-		3
Зецепляется с деталью		-	№ 24180
Сляиг комтура		,	$x \approx 4.0.75$

Gear rim

Module					m = 2.5
Number of te	eth .				z w 12
Rack profile	stand:	ard.		,	FOCT 305854
Length of co	លានាលា	more	mai.		L = 11.90 - 0.08
					(for 2g (ceth)
Precision cla	88				
Mating part					No. 24180
Correction .					X = 1 → ().73



Рейка (чертеж № 24180)

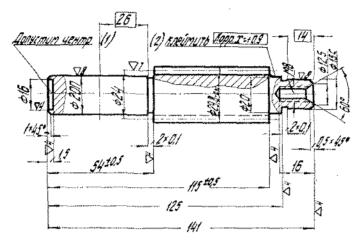
Материал: Сталь 40X Т. О.: $40X - R_c48$

Rack (Drawing No. 24180)

Material: steel 40X H. T.: 40X - Re48

(1) To be stamped here (2) Along the templet. Accurate to 0.2 (3) On rack profile

V6 ocmanaroe



Валик-шестерня (чертеж № 24184)

Материал: Сталь 45 Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 58 калить 14 и 26 ТВЧ — R_c 42

Pinion Shaft (Drawing No. 24184)

Material: steel 45 H. T.: tooth to be H. F. induction heated $\rm R_c58$

H. F. induction heating 14 26 R_c42

(1) Center is permitted (2) To be stamped Corr. x = +0.9

Зубчатый венец

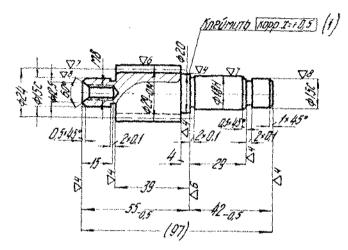
Молуль											
Число зубъев											z × 12
Исходный контур										,	FOCT 3088~-54
Длина общей нормали		,	. ,		-	-					$L = 9.72 \pm 0.02$
•											(#a 2 sy6a)
Класс точности											4*)
Зацеплиется с деталью						,					No. 24202
Савиг контура				•						-	X = +0.9

^{*)} Длина общей вормали по классу точности 2.

Gear rim

Module											,				-			m=2
Number of t	eet	h																z == 12
Rack profile	sta	111	d۵	rd	١.													FOCT 3058 54
Length of co	m	ne	11	33	07	Ħ	at					,	,	-			-	$L = 9.72_{-0.05}$
																		(for 2 teeth)
Precision cla	88			,					,									4*)
Mating part																		No. 24202
Correction .				,			ï			÷								X + + 0.9

^{*)} Length of common normal is accordance with the requirements of the 2nd class accuracy.



Валик-шестерня (чертеж № 24185)

Материал; Сталь 40X Т. О.: $40X - R_c 48$

Gear Shaft (Drawing No. 24185)

Material: steel 40X T. O. $40X - R_c48$

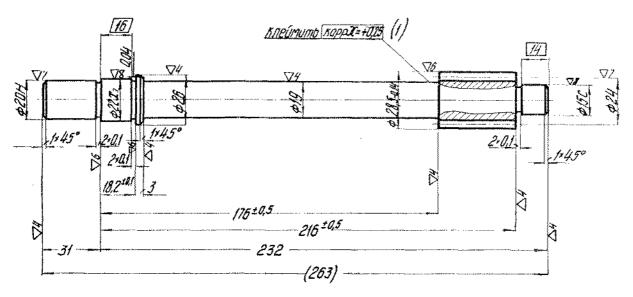
(1) To be stamped | Corr. X = +0.5

	Зубчатый	і вежец	
Моауло		m == 2	Module .
Число зубьев			Number of
Исхожный контур.		Г ОСТ 3058—54	Rack profit
Длина общей вормали .		1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1 + 1 +	Length of
		(на 2 зуба)	
Класс точности		4°)	Precision c
Заповляется с деталью.		№ 24203	Mating par Correction
Савиг контура		$X = + \theta_{5}$	Correction

^{*)} Длина общей нормази по классу точности 2.

								•) e	21	٠,	-11	n						
Module	ert.	ı. İı				-			,		,		,						$\begin{array}{c} m \sim 2 \\ z = 12 \end{array}$
Rack profile s	2 f 24	TEC	900	118															FOCT 3058~ 54 L = 9.44_0.05
																			(for 2 teeth)
Mating part Correction .	:				:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	:	÷	No. 24203 X = + 0.5

^{*)} Length of common normal in accordance with the requirements of the 2nd class of accuracy.



Валик-шестерня (чертеж № 24186)

Материал: Сталь 45 Т. О.: шеек 14 и 16 калить ТВЧ — R_c 58 Зуб калить ТВЧ — R_c 42

Gear Shaft (Drawing No. 24186)

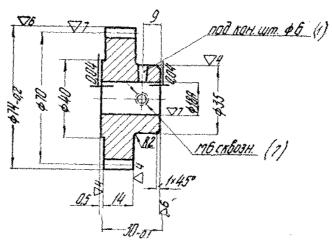
Material: steel 45

Necks H. T. 14 16 H F. induction heated R_c 58

Tooth to be H. F. induction heated R_c42

(1) Stamp: Corr.
$$x + + 0.25$$

Молуль	Module
Число зубьев	Number of teeth $z = 12$
Исходный контур ГОСТ 3038—54	Rack profile standard
Длина общей нормали	Length of common normal $L=9.27_{0.05}$
(из 2 зуба)	(for 2 teeth)
Класс точности	Precision class
Запенляется с деталями № 24204,	Mating parts Nos. 24204,
24205	24205
Савиг контура	Correction $\dots X = +0.25$



Колесо зубчатое (чертеж № 24187)

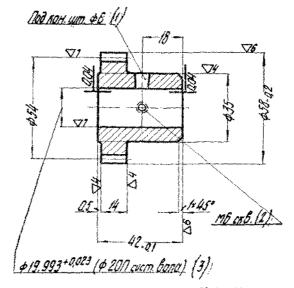
Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24187)

Material: steel 45

(1) For taper pin \otimes 6 (2) M6 through hole

	 We take the second of a secon	the month our
Зубчатый кенец		Gear rim
		Module
Молуль Число зубьев		Number of teeth $z = 35$
Herognaŭ voeren	FOCT 3058 54	Rack profile standard
Числа зубьев Исходиый контур Плина общей нормази	$L = 21.55 \pm 0.08$	Length of common normal $L = 21.55 \pm 0.08$
	(на. ч. ауов)	(10) % 100; %
Kazee Tonnoctu.	3	Precision class
Клясс точности		Mating part No. 21091
Савит контура	A	Correction



Колесо зубчатое (чертеж № 24188)

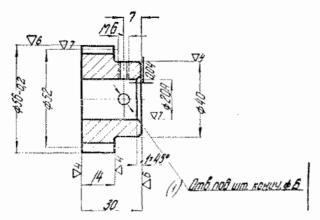
Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24188)

Material: steel 45

(1) For taper pin \circlearrowleft 6 (2) M6 through hole (3) \circlearrowleft 2011 shaft system

Зубчатый менец	Gear rim
Модуль m ≈ 2 Число зубьев 2 ≈ 27 Исхолный контур FOCT 3658-54 дяння общей нормжли £ ≈ 15,42,0,08	$\begin{array}{cccc} \text{Module} & & & m-2 \\ \text{Number of teeth} & & & 2-27 \\ \text{Rack profile standard} & & & \text{FOCT 3058}-54 \\ \text{Length of common normal} & & & L-15.42_{-0.08} \end{array}$
Класс точности	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$



Колесо зубчатое (чертеж № 24189)

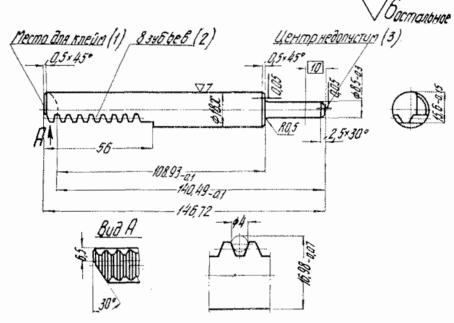
Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24189)

Material: steel 45

(1) Note for taper pin 🗷 6

Sydvarsim senen	VOW AND
Модуль и = 2	Module
Число зубъев	Number of teeth $z-26$
Исходный контур ГОСТ 3059-51	Rack profile standard
Длина общей пормали	Length of common normal L = 15.39_0.08
(na 3 syőa)	(for 3 teetb)
Kance themself	Precision class
Заценияется с деталью	Mating part No. 24225
CARRE KONTYDA X =	Correction



Рейка (чертеж № 24202)

Материал: Сталь 651° Т. О.: калить $10 | 65\Gamma - R_c 43$

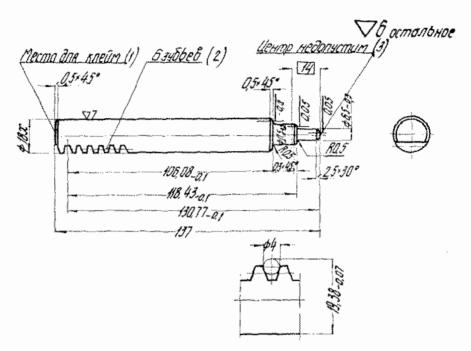
Rack (Drawing No. 24202)

Material: steel 651'

H. T. (heat treated) $10 65\Gamma - R_c 43$

(1) To be stamped here (2) 8 teeth (3) Center is not permitted

Mogy n_{\bullet}	Module \dots $m=2$
War z == 6,28	Pitch
Исходный контур	Rack profile standard TOCT 3058 54
Kasee toungeth	Precision class
Заценляется с деталью № 24184	Mating part No. 24184



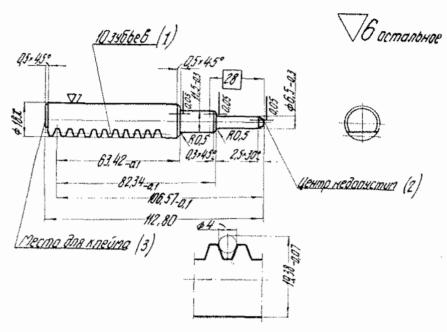
Рейка (чертеж № 24203) Материал: Сталь 65Г

Т. О.: калить 14 65Г — R_c 43

Rack (Drawing No. 24203) Material: steel 651

H. T. (heat treated) 14 651 $-R_c43$

		To be slamped flore (2) 6 teeth (3) Center is not permitted	
Модудо m = 2 Module m = 2 Шаг f ≈ 6.28 Pitch f ≈ 6.28 Исходный контур FOCT 3058 54 Rack profile standard FOCT 3058 5-5 Каясс точности 2 Precision class 2 Защебляется с деталью № 24184 Mating part No 24184	Наг Исходный контур Казее точности	m = 2 Module. f = 6.28 Pitch FOCT 3058-54 Rack profile standard 2 Precision class	FOCT 3058-54



Рейка (чертеж № 24204)

Материал: Сталь 651

Т. О.: калить $28 | 651 - R_c 43$

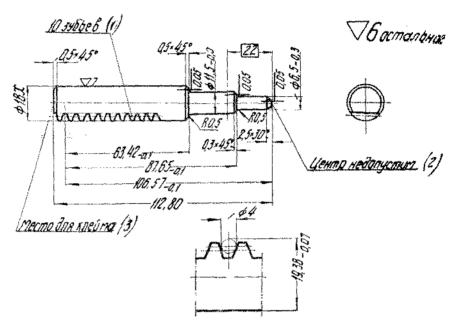
Rack (Drawing No. 24204)

Material: steel 651

H. T.: $28 | 65\Gamma - R_c 43$

(1) to tecth (2) Center is not permitted (3) To be stamped here

Moavab	Module
Har	Pitch
Исходный контур ГОСТ 3058—54	Rack profile standard
Класс точности	Precision class
Зацепляется с догалью № 24186	Mating part No. 24186



Рейка (чертеж № 24205)

Материал: Сталь 65Г

Т. О. калить 22 65Г — $R_{\epsilon}43$

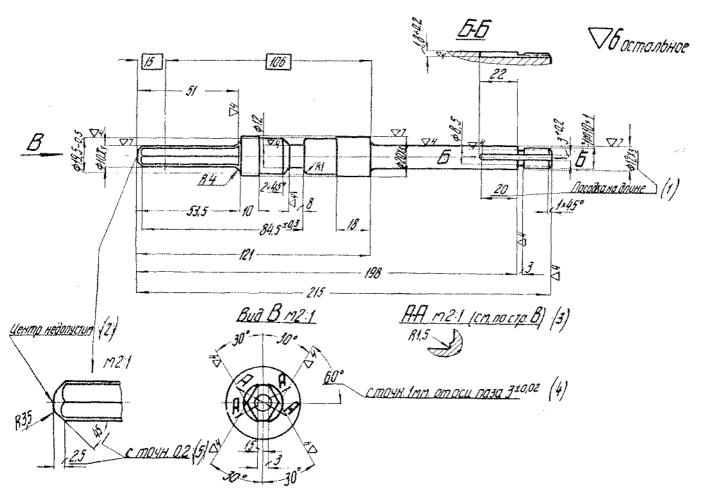
Rack (Drawing No. 24205)

Material: steel 65F

H. T.: $22 65\Gamma - R_c 43$

(1) 10 teeth (2) Center is not permitted (3) To be stamped here

Модуль п № 2	Module
War	Pitch $t = 6.28$
Меходный контур	Rack profile standard
Класс точности	Precision class
Ваценяяется с деталью	Mating part



Финсатор (чертеж № 24226)

Материал: Сталь ШХ15

Т. О.: калить 15 ШХ15 — R_c 59

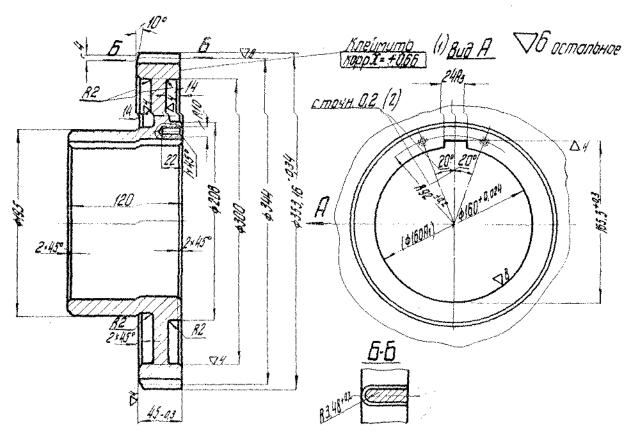
Т. О.: калить 106 ШХ15 — $R_{c}42$

Detent (Drawing No. 24226)

Material; steel IIIX15

H. T.: $15 - \text{ШX15} - R_c 59 106 \text{ ШX15} - R_c 42$

(1) Fitting at length (2) Center is not permitted (3) See section on B arrow (4) From slot axis 3 ±0.02. Accurate to 1 mm. (6) Accurate to 0.2



Колесо зубчатое (чертеж № 24314)

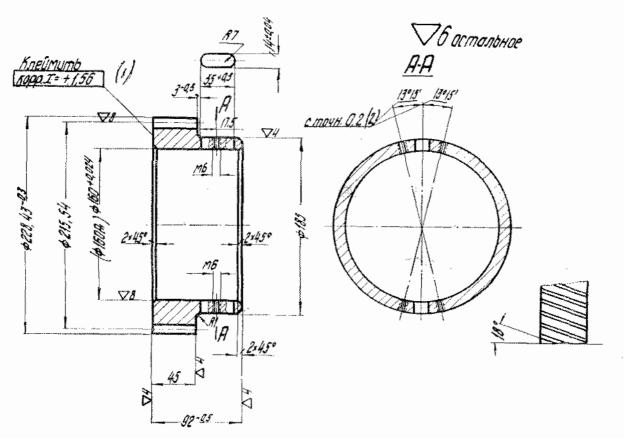
Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т. О.: зуб казить $TB4-R_e 59_{-0.4}$

Gear (Drawing No. 24314)

Material: steel 18 XIT H. T. tooth to be fl. F. induction heated $R_{\rm c}59_{-0.4}$

(1) Stamp: Corr. $x \mapsto +0.66$ (2) Accurate to 6.2

Зубчатый венец	Gear rim
Молуль	Module $m=4$ Number of teeth $z=86$ Rack profile standardFOCT 305854Length of common normal $L \cdot (17.33 -0.0)$
(из 10 дубцеп)	Precision class (for 10 teeth) 1



Колесо косозубое (чертеж № 24316)

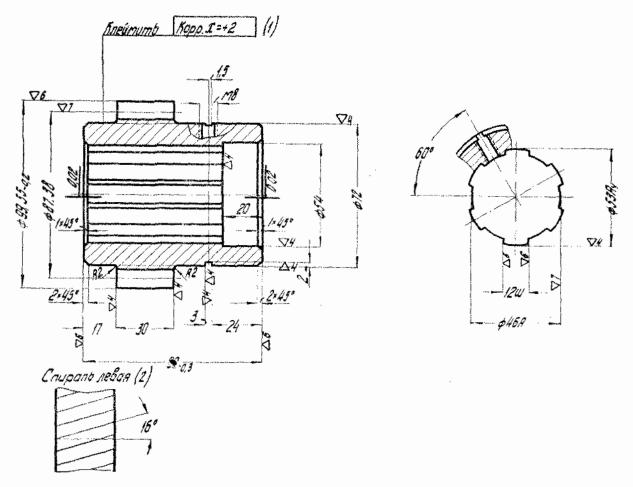
Материал: Сталь 18ХГТ Т. О. пазов не обязательна. Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 59 $_{-0.5}$ Цементировать кругом

Helical Gear (Drawing No. 24316)

Material: sieel 18XFT H. F. of the slots is not binding. Tooth to be H. F. induction heated $R_c59_{-0.5}$ Case-harden all over

(1) Stamp: | Corr. x - + 1.56 (2) Accurate to 0.2

Модуль норыдльный	Normal module
Число зубьев	Number of teeth
Исходный контур	Rack profile standard FOCT 3058-54
Угол навлова зубьев	ficia angle
Направление винтовой линии правое	Direction of the belix right-hand
Дляна общей вормали	Length of common normal
(на 6 зубъев)	(for 6 teefs)
Класс точности	Precision class
Зацепляется с деталью	Mating part No. 29001
Слинг контура	Correction $X = +1.56$

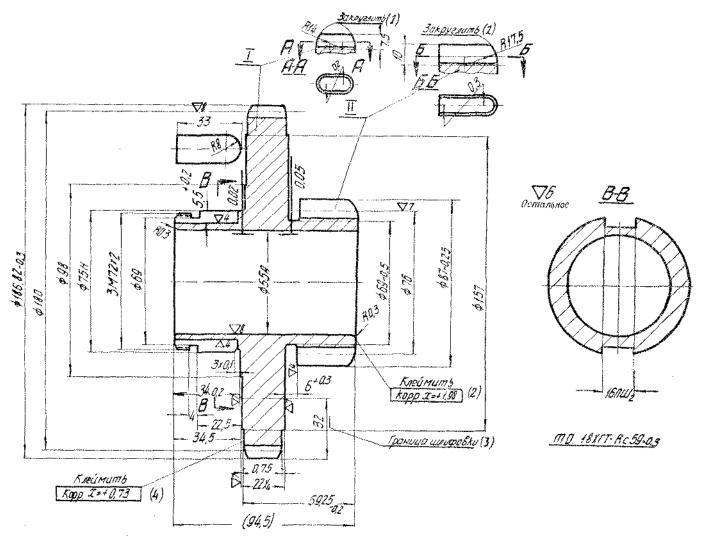


Колесо зубчатое (чертеж № 24339) Материал: Сталь 45

Gear (Drawing No. 24339) Material: steel 45

(1) Stamp: Corr. x = +2 (2) Left-hand helix

Зубчатый пепец	Gear rîm
Модуль нормальный $m_\Pi = 4$ Число зубьев $z = 21$ Исходный контур ГОСТ 3058-54 Длина общей нормали $L = 43,91_{-0.05}$	$\begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$
Клясс точности 2 Зацепляется с деталью № 24042 Савиг контура X = 4 2	Precision class 2 Maling part No. 24042 Correction X = + 2



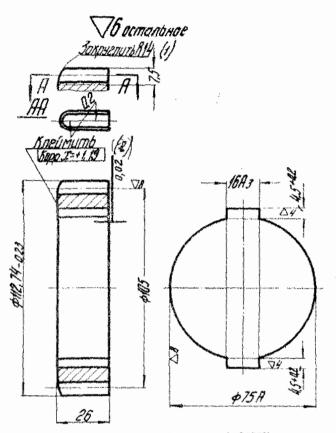
Блок зубчатых колес (чертеж № 24736/1)

Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т. О.: $18X\Gamma T - R_c 59_{-0,3}$

Cluster Gear (Drawing No. 24736/1)

Material: steel 18XFT H. T. 18XFT $-R_c$ 59...0.3

(1) Chamfer (2) Stamp: $\overline{\text{Corr. } x = + 1.98}$ (3) Grinding boundary (4) To be stamped: $\overline{\text{Corr. } x = + 0.73}$					
Зубчатый венец	š	11	Gear rim	i	ĭţ
Модуль	m == 3	m 4	Modute	m = 3	m = 4
Число зубъев	2 ∞ (6) FO/CT	∠ ≈ 19 3058 - 54	Number of feeth		z == 19 305854
Исходный контур			Length of common normal		
	на 7 зубьев)	(na 3 syős)		(for 7 teeth)	(for 3 teeth)
Класс точности	1	2	Precision class	1	2
Вацепляется с деталями	№ 24134,	№ 24 081	Mating parts		24081
Capue Vallyna	24080 Y 0.73	X' and $+1.98$	Correction	24080 Y = ± 0.73	X = 4.1.98



Колесо зубчатое (чертеж № 24650)

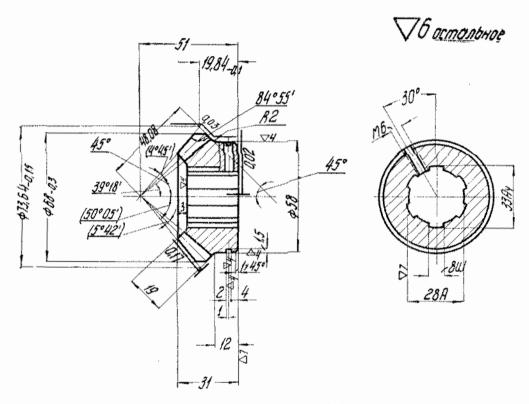
Материал: Сталь $18X\Gamma T$ Т. О.: $18X\Gamma T - R_c 59_{-0.03}$

Gear (Drawing No. 24660)

Material: steel 18XFT H. T. 18XFT $-R_c$ 59_-0.08

(1) Ghamper (2) Stamp: Corr. x = + 1.19

Зубиатый венец	Gear rim
Модуль m = 3 Число зубьев z = 35 Исходный контур ГОСТ 3058 - 54 Дина общей нормали L = 420,03 (ва 5 зубьев) (ва 5 зубьев)	$ \begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$
Vacca (Paulyaneri)	Precision class 1 Mating part No. 24126 Correction X == + 1.19



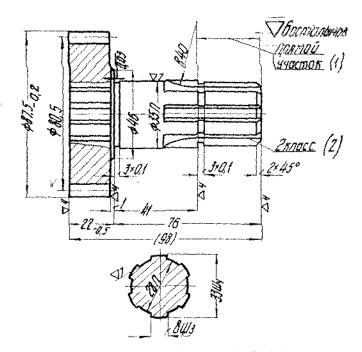
Колесо коническое (чертеж № 24665)

Материал: Сталь 40X Т. О.: 40X — R_c48

Bevel Gear (Drawing No. 24665)

Material: steel 40X H. T. $40X - R_c48$

	ezz ∞ 4.
z 17 Number of teeth	z 17
CT 3058-54 Rack profile standard	OCT 305854
a = 68 Diam, of the pitch circle	d >∞ 68
	2
Me 24095 Maling gear	No. 24095
4,14 n Tooth measuring callper	4.14 and
P0 0_19	6.190.08
1	z = 17 Number of teeth CT 3058-54 Rack profile standard fo a = 68 Diam of the pitch circle 2 Precision class 424095 Mating gear



Колесо зубчатое (чертеж № 24666)

 $^{\circ}$ Материал: Сталь 40X Т. О.: зуб калить ТВЧ — R_c 48

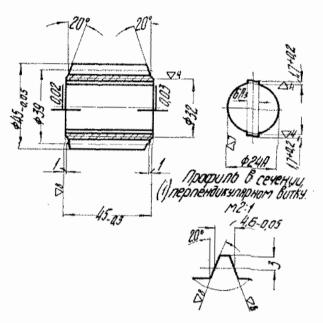
Gear (Drawing No. 24666)

Material: steel 40X H. T. tooth to be H. F. induction heated R_c48

(1) Straight part (2) 2nd class accuracy

Модуль т == 3.5	Module
University and the am	Number of teeth
Исходина контур	Rack profite standard
Данна сбщей нормали	Length of common normal $L = 26.84_{-0.09}$
(Hs 3 sy6a)	(for 3 teeth)
Класс точности	Precision class
Парное колесо	Mating part No. 24044
Carry Kentyda	Correction

VB_остальное



Червяк (чертеж № 24707)

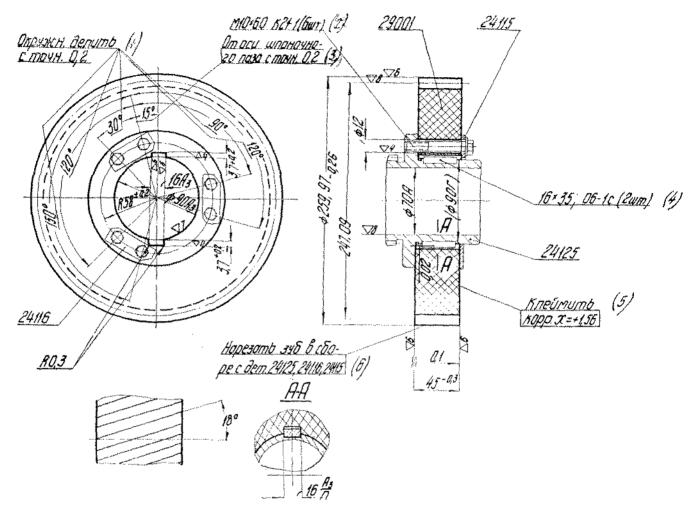
Матерная: Сталь 20X Т. О.: 20X — R_c 50_{-0,4}

Worm (Drawing No. 24077)

Material: steel 20X H. T.: $20X - R_c 59_{-0.4}$

(1) Cross section perpendicular to turn

MODYAL OCCOOR	A win and duty	
Mario garage	Axis module	··· 3
Hecho daxogos		ä
1 Mil TC/DBRAT	10 Proper of Alexander 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	-= Z
E LOS HOLDONG BULBS	di Type of thread	Offic
Направление витка	Heny and ic	3°45′
Хол пинторой видин	Helix angle Direction of thread Ligar with	band
Ход винтовой линии		Manu
	Angle of profile the	18.84
Класс точности по ГОСТ 3675-47	Angle of profile line at normal section	20°
Samplingered C satisfactor	110000000000000000000000000000000000000	9
Зацепляется с леталью № 23001	Mating part No. 2	25004
	7 * NO. 2	21317111



Колесо косозубое (чертеж № 29001)

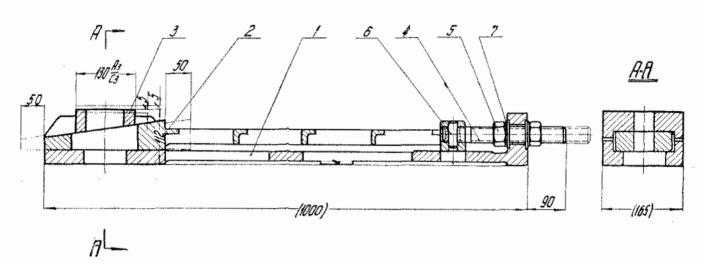
Материал: Текстолит марки ПТК ГОСТ 5-52 Марка текстолита должна быть подтверждена сертификатом

Helix Gear (Drawing No. 29001)

Material: textolite type $\Pi TK \Gamma OCT 5-52$ The textolite type should be acknowledged by the Certificate

(1) Divide circumference with accuracy up to 0.2 (2) 6 pieces (3) From stot axis. Accurate to 0.2 (4) 2 pieces (5) Stamp: Corr. x + 1.50 (6) Tooth to be cut in assembly with parts 24125, 24116, 24115.

Зубчатый венец	Gear rim
Модуль вормальной	Normal module
Угол наклона зубъев — 3 ≈ 18° Направление винговой линии — левое Исходимый контур — ГОСТ 3058 - 54	Section of thread Sect
Длича общей пормаля	Length of common normal
Carme kontyps $X=\pm 1,56$	Correction $X = \pm 1.56$

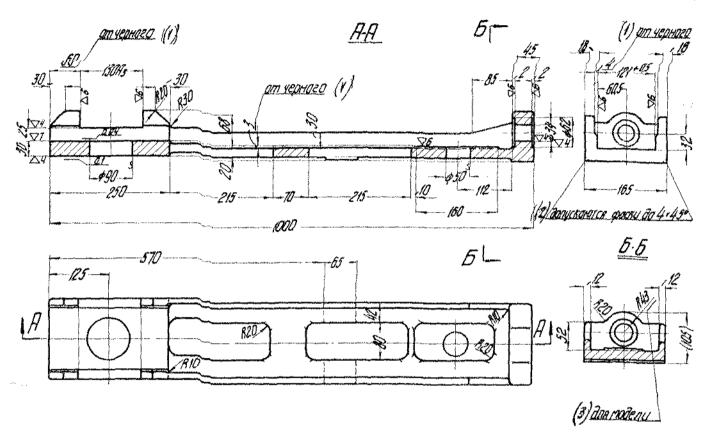


Башмак установочный (чертеж № 6030 станка 265)

Adjusting Shoe (Drawing 6030 of lathe 265)

Номер астали	Паименование детави	Количе- ство, шт.	Оборначение детали
1	Постель	I	6325 ставка 266
2	Клип	\$	6326 станка 265
3	Сухарь	1	6327 станка 265
4	Шинаька	1	6328 станка 265
5	Гайка	2	M30 KH-1
6	Штифт	1	8 × 50 K41-1
7	Шайба	2	38K51-1

Part No.	Name	Quantity, pcs	Drawing, No.
ţ	Bed	prof.	6325, lathe 265
2	Wedge	1	6326, lathe 265
3	Stider	1	6327, lathe 265
4	Stud	1	6328, lathe 265
5	Nut	2	M30 K11-1
6	Pie	1	8 × 50 R41-1
7	Washer	2	30K51-1



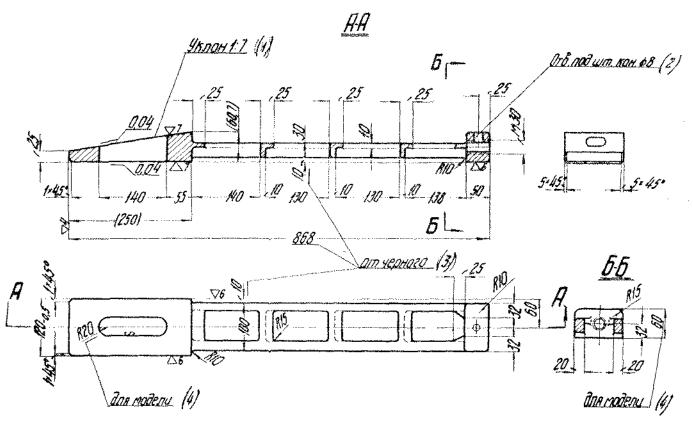
Постель (чертеж № 6325 станка 265)

Материал: СЧ15-32

Bed (Drawing No. 6325, lathe 265)

Material: Grey fron 15-32

(1) From rough surface (2) Permitted chamfers up to $4\times45^\circ$ (3) For pattern

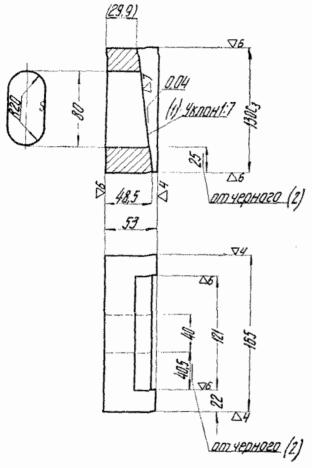


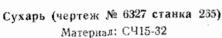
Клин (чертеж № 6326 станка № 265) Материал: СЧ 15-32

Wedge (Drawing No. 6326, lathe 265)

Material: Grey from 15-32

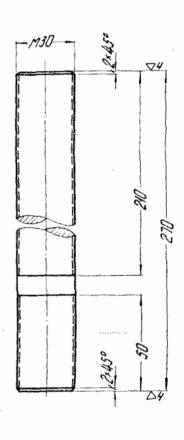
(1) Gradient of 1 in 7. (2) Hole for taper pin Ø 8 (3) On rough surface (4) For pattern





Slider (Drawing No. 6327, lathe 265)

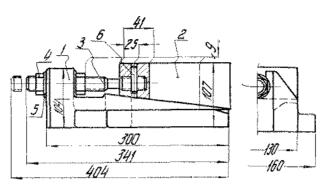
Material: Grey from 15-32
(1) Gradient of 1 in 7 (2) On rough surface



Шпилька (чертеж № 6328 станка 265)

Материал: Сталь Ст. 5

Stud (Drawing No. 6328, lathe 265) Material: steel St. 5

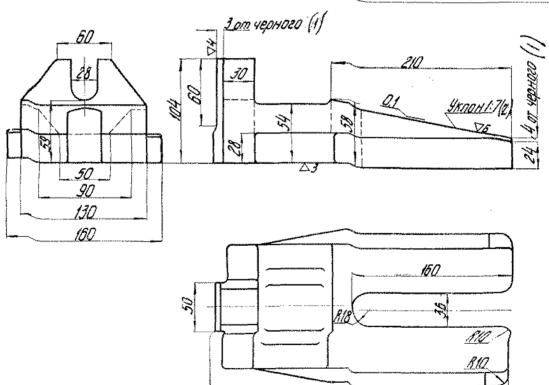


Башмак установочный (чертеж № 2Р79-13с)

Adjusting	Shoe	(Drawing	No.	2P79-13c)

tloмер жетаки	Наименование детали	Количе- ство, вет.	Обозначение детали
1	Кораус		1-21 ⁷ 79-13¢
2	K#114	1	2-2P79-13c
3	Шиндыка	1	3-21279-13c
4	l'as _{ka}	2	M24 K11-1
5	IIIa‱óa	2	2 IK51-1
6	DECERN DECERN	ı	6 × 45 K41-1

1 Body 1 1-2P79-13c 2 Wedge 1 2-2P79-13c	
2 Wedge 1 2.2979-13c	
2 Wedge 1 2-2179-13c	
3 Stud 1 3 2P79-13c	
4 Nut 2 M24 K11-1	
5 Washer 2 21K51-1	
6 Taper pin 1 6 × 45 K41-1	



Корпус (чертеж № 1-2Р79-13с)

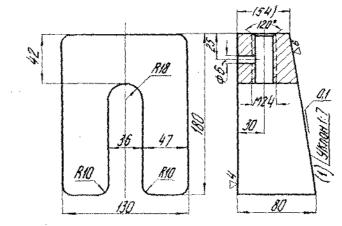
300

Материал: СЧ 15-32

Body (Drawing No. 1-2P79-13c)

Material: Grey iron 15-32

(1) On rough serface (2) Gradient of 1 in 7

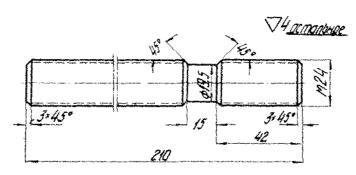


Клин (чертеж № 2-2Р79-13с)

Материал: СЧ 15-32

Wedge (Drawing No. 2-2P79-13c)

Material: Grey from 15-32
(1) Gradient of 1 in 7

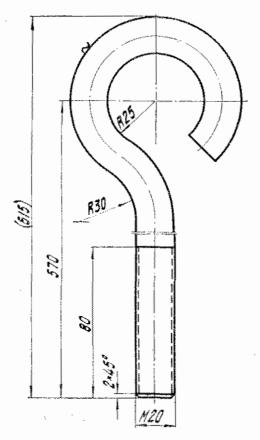


Шпилька (чертеж № 3-2Р79-13с)

Материал: Сталь Ст.5

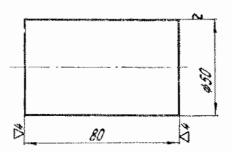
Stud (Drawing No. 3-2P79-13c)

Material: steel St. 5



Болт фундаментный (чертеж № 06001) Материал: Сталь Ст.5 Длина заготовки 760 мм

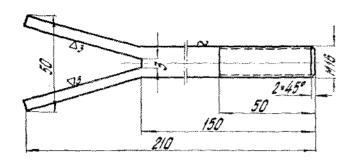
Fastening Screw (Drawing No. 06001) Material: steel St. 5 Blank length 760 mm



Стержень (чертеж № 06002) Материал: Сталь Ст.5

Core (Drawing No. 06002)

Material: steel St. 5

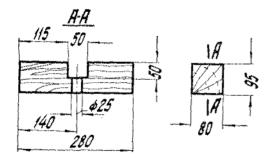


Болт разводной (чертеж № 06003)

Материал: Сталь Ст.5 Длина заготовки 213 *мм*

Adjustable Screw (Drawing 06003)

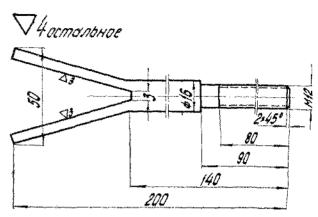
Material: steel St. 5 Blank length 213 mm



Брусок-опора настила (чертеж № 06904) Материал: дерево (сосна)

Foundation Wooden Plate (Drawing No. 06004)

Material: pine

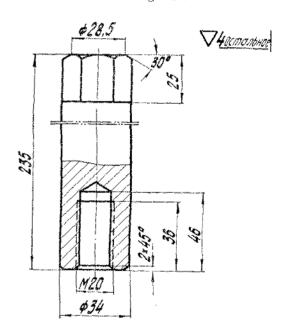


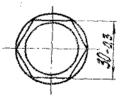
Болт разводной (чертеж № 06005)

Материал: Сталь Ст. 5 Длина заготовки 203 мм

Adjustable Screw (Drawing No. 06005)

Material: steel St. 5 Blank length 203 mm



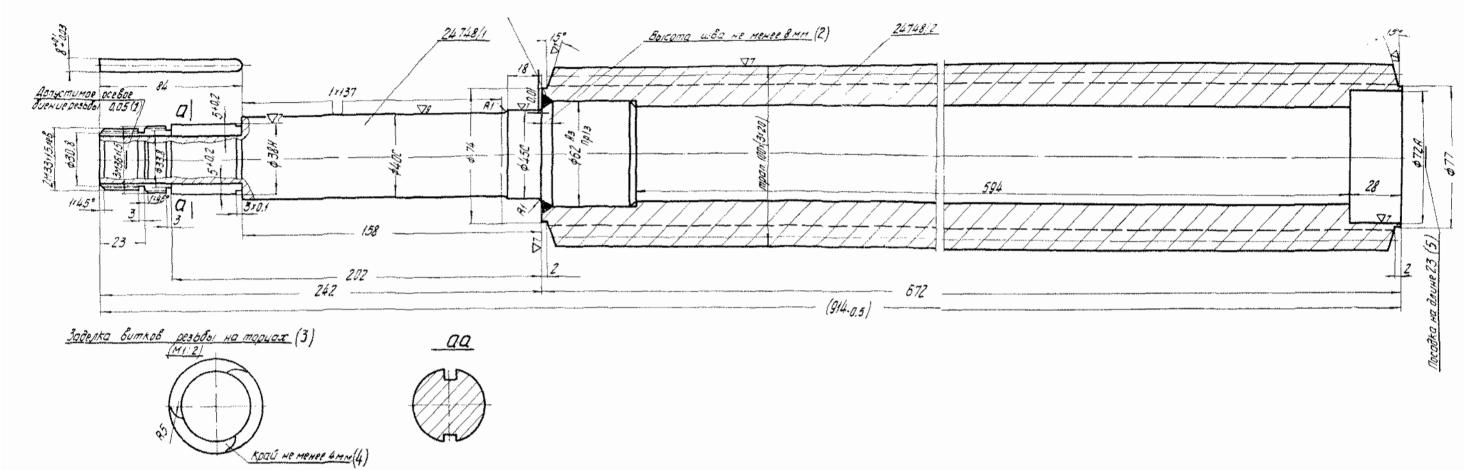


Стержень (чертеж № 06006)

Материал: Сталь 45

Rod (Drawing No. 06006)

Material: steel 45



Винт (чертеж № 24748/0)

Материал: Сталь 45

Screw (Drawing No. 24748/0)

Material: steel 45

- (1) Permissible axial run ont 0.05
 (2) Seam height is not less than 8 mm
 (3) Face thread tapping
 (4) Edge not less than 4 mm
 (5) Fitting on length 23 mm

Технические требования к винту класса точности 3 согласно нормали ТУ Д22-2 All technical specifications for 3d accuracy class screw are as per normal TV A22-2

- 1. Наибольшая накопленная ошибка шага во таблице.
- 2. Овальность среднего днаметра не более 0.015.
- 3. Биение наружного янаметра не более 0,015.
- 4. Подвергнуть старению.

- 1. Maximum accumulated pitch error according to Table.
- 2. Mean diameter evality not more than 0.015
- 3. External diameter run out not more than 0.015.
- 4, Should be subjected to aging.

Наибольшая накопленная ошибка шага, мм						
В пределах	іја длине до		На каждые	На всей		
одного шага	25 мм	100 .u.n	3(0) M.H	следующие 300 мм влины до- бавляется	данне вин- та не болес	
± 0,012	0,018	0,025	0,035	0,010	0,050	

	daximum	Accumulated I	Pitch Error, mn	7.
Within one pitch limits		length up to	For each	For the
	25 mm	100 mm 300 m	next 300 mm m of length	whole screw length not over
± 0.012	0.018	0.025 0.035	5 0.010	0.050

stanok-kpo.ru sales@stanok-kpo.ru (499)372-31-73