

РЕКОМЕНДАЦИЯ
КАЛИБРЫ РЕЗЬБОВЫЕ ЦИЛИНДРИЧЕСКИЕ
МЕТОДИКА КОНТРОЛЯ

МИ 1904—88

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ

Москва

1989

РЕКОМЕНДАЦИИ ПО МЕТРОЛОГИИ

РЕКОМЕНДАЦИЯ

Калибры резьбовые цилиндрические.
Методика контроля

МИ 1904—88

Дата введения

01.05.89

Настоящая рекомендация распространяется на цилиндрические резьбовые калибры, выпускаемые из производства по ГОСТ 1623—89, ГОСТ 2533—88, ГОСТ 3199—84, ГОСТ 10071—79, ГОСТ 10278—81, ГОСТ 13798—68, ГОСТ 14747—88, ГОСТ 24997—81, ГОСТ 25578—83, ТУ 41.13.44—88, ТУ 41.13.46—88, ремонта и находящиеся в эксплуатации, и устанавливает методику их контроля.

Настоящую рекомендацию допускается применять и для контроля других цилиндрических резьбовых калибров с аналогичным профилем резьбы.

1. ОПЕРАЦИИ И СРЕДСТВА КОНТРОЛЯ

1.1. При проведении контроля должны быть выполнены операции и применены средства контроля, указанные в табл. 1.

Таблица 1

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
Внешний осмотр	3.1	Лупа с увеличением в 2—3× и 7—10× по ГОСТ 25706—83	Да	Да	Да

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
Определение шероховатости поверхности	3.2	Образцы шероховатости поверхности (сравнения) по ГОСТ 9378—75 или образцы деталей с отклонением среднего значения R_a от номинального $+12\%$ с параметрами шероховатости, установленными в соответствующих стандартах; лупа с увеличением в 2—3× и 7—10× по ГОСТ 25706—83	Да	Да	Нет
Определение наружного диаметра калибров-пробок	3.3	<p>Оптиметры: вертикальный типов ОВО-1 и ОВЭ-1 и горизонтальный типов ОГО-1 и ОГЭ-1;</p> <p>горизонтальный длиномер типов ИКУ-2, ИЗГ-5;</p> <p>вертикальный длиномер типа ДВО или ДВЭ и типа ИЗВ-5;</p> <p>оптико-механическая машина типа ИЗМ для измерения длин;</p> <p>предметный стол к оптико-механической машине для деталей массой до 60 кг;</p> <p>пружинные головки типов 1ИГП, 2ИГП, 5ИГП, 10ИГП, 1ИГПУ и 1ИГПР по ГОСТ 6933—81;</p> <p>пружинно-оптическая головка типа 05П по ГОСТ 10593—74;</p> <p>стойки типов С-I и С-II по ГОСТ 10197—70;</p> <p>измерительные наконечники типов НГП-8 и НГП-15 1-го класса по ГОСТ 11007—66;</p> <p>рычажные микрометры типов МР и МРИ по ГОСТ 4381—87;</p> <p>настольный микрометр со стрелочным отсчетным устройством типа МН-1;</p> <p>скобы с отсчетным устройством типа СР по ГОСТ 11098—75;</p>	Да	Да	Да

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
		микрометры типа МК по ГОСТ 6507—78; концевые плоскопараллельные меры длины 3-го класса точности по ГОСТ 9038—83 или 5-го разряда по МИ 1604—87; универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1			
Определение внутреннего диаметра калибров-пробок	3.4	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; проекторы типов БП и ЧП	Да	Нет	Нет
Определение шага резьбы калибров-пробок	3.5	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; повышенные центры типа СТ-2; измерительные ножи по ГОСТ 7013—67; специальное приспособление с шаровым наконечником (приложение 1); специальное приспособление с шаровым наконечником и риской (приложение 2); проектор типа БП; концевые плоскопараллельные меры длины 3-го класса точности по ГОСТ 9038—83 или 5-го разряда по МИ 1604—87;	Да	Да	Нет
Определение половины угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок	3.6	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; повышенные центры типа СТ-2;	Да	Да	Нет

Наименование операции	Номер пункта р.командации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
Проверка прямолинейности боковых сторон профиля резьбы калибров-пробок	3.7	измерительные ножи по ГОСТ 7013—67; резьбовые специально заточенные ножи (приложение 3); лупа с увеличением в 7—10× по ГОСТ 25706—83; инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ; накладной микроскоп типа НМР	Да	Да	Нет
Проверка профиля калибров-пробок для круглой резьбы патронов электрических ламп	3.8	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; повышенные центры типа СТ-2; резьбовые специально заточенные ножи (приложение 3); инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ	Да	Нет	Нет
Определение среднего диаметра калибров-пробок	3.9	Проекторы типов БП и ЧП; специальный шаблон (приложение 4)	Да	Да	Да
		Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; оптиметры: вертикальный типов ОВО-1 и ОВЭ-1 и горизонтальный типов ОГО-1 и ОГЭ-1; горизонтальный длиномер типов ИКУ-2, ИЗГ-5; вертикальный длиномер типа ИЗВ-5; измерительный столик типа СТ-5; оптико-механическая машина для измерения длин; предметный стол к оптико-механической машине для деталей массой до 60 кг;	Да	Да	Да

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
<p>Определение рабочей высоты профиля калибров-пробок НЕ, КПр-НЕ (3), К-И (5), ПР (34), СР, СР₁, СР₂</p>	3.10	<p>пружинные головки типов 05ИГП, 05ИГПУ, 05ИГПР, 1ИГП, 1ИГПУ и 1ИГПР по ГОСТ 6933—81;</p> <p>пружинно-оптическая головка типа 05П по ГОСТ 10593—74;</p> <p>стойки типов С-I и С-II по ГОСТ 10197—70;</p> <p>измерительные наконечники типов НГЛ-1, НГЛ-3, НГП-8, НГП-15 1-го класса по ГОСТ 11007—86;</p> <p>настольный микрометр со стрелочным отсчетным устройством типа МН-1;</p> <p>рычажные микрометры типов МР и МРИ по ГОСТ 4381—87;</p> <p>скобы с отсчетным устройством типа СР по ГОСТ 11098—75;</p> <p>концевые плоскопараллельные меры длины 2-го и 3-го классов по ГОСТ 9038—83 или 4-го и 5-го разрядов по МИ 1604—87;</p> <p>измерительные проволоочки и ролики по ГОСТ 2475—88;</p> <p>измерительные ножи по ГОСТ 7013—67;</p> <p>специальное приспособление с шаровым наконечником (приложение 1)</p>			
		<p>Инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ;</p> <p>прибор двухкоординатный типа ДИП-1;</p> <p>повышенные центры типа СТ-2;</p> <p>проектор типа БП;</p> <p>универсальный измерительный микроскоп типа УИМ;</p> <p>накладной микроскоп типа НМР</p>	Да	Нет	Нет

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
Определение ширины выступов калибров-пробок, для резьб труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения	3.11	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; повышенные центры типа СТ-2; измерительные ножи по ГОСТ 7013—67; инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ	Да	Да	Да
Проверка среднего диаметра калибров-колец	3.12	Контрольные калибры-пробки: КПР-ПР, КПР-НЕ, КНЕ-ПР, КНЕ-НЕ;	Да	Да	Нет
		У-ПР, У-НЕ, К-И, КИ-НЕ по ГОСТ 3199—84, ГОСТ 10071—79, ГОСТ 10278—81, ГОСТ 1623—61, ГОСТ 2533—88, ГОСТ 14747—88, ГОСТ 13798—68, ГОСТ 24997—81	Да	Да	Да
Проверка ширины впадин калибров-колец для резьб труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения	3.13	Контрольные калибры-пробки: У-ПР, У-НЕ, К-И, КИ-НЕ по ТУ 41.13.44—88 и КПР-ПР, КПР-НЕ, КНЕ-ПР, КНЕ-НЕ, К-И, КИ-НЕ, КСП-ПР и КСП-НЕ по ТУ 41.13.46—88	Да	Да	Да
Проверка профиля калибров-колец для круглой резьбы цоколей электрических ламп	3.14	Универсальный измерительный микроскоп типа УИМ; прибор двухкоординатный типа ДИП-1; инструментальный микроскоп типов БМИ и ММИ; проектор типа БП; специальный шаблон (приложение 4)	Да	Нет	Нет
Проверка наружного диаметра калибров-колец	3.15	Контрольные калибры-пробки: КПР-ПР, КНЕ-ПР, У-ПР и У-НЕ по ГОСТ 24997—81, ГОСТ 3199—84, ГОСТ 10071—79, ГОСТ 10278—81, ТУ 41.13.44—88, ТУ 41.13.46—88,	Да	Нет	Нет

Наименование операции	Номер пункта рекомендации	Измерительные и вспомогательные средства контроля и их нормативно-технические характеристики	Обязательность проведения операции при		
			выпуске из производства	выпуске после ремонта	эксплуатации и хранения
Проверка внутреннего диаметра калибров-колец	3.16	ГОСТ 14747—88, ГОСТ 13798—68, ГОСТ 1623—61 Плоскопараллельные концевые меры длины класса точности 2 по ГОСТ 9038—83 или 4-го разряда по МИ 1604—87; наборы принадлежностей к концевым мерам длины по ГОСТ 4119—76; калибры-пробки гладкие по ГОСТ 24851—81 ПР(11) и HE(12), рассчитанные по формулам ГОСТ 24853—81, исходя из допусков внутреннего диаметра калибров-колец по ГОСТ 24937—81	Да	Да	Да

Примечание. Допускается применять средства контроля, не приведенные в табл. 1, но обеспечивающие контроль резьбовых калибров с требуемой точностью.

2. УСЛОВИЯ КОНТРОЛЯ И ПОДГОТОВКА К НЕМУ

2.1. При проведении контроля должны быть соблюдены условия:

2.1.1. Температура воздуха помещения, в котором проводят контроль калибров, должна быть 20°C, с допускаемыми отклонениями, указанными в табл. 2.

2.1.2. Перед проведением контроля калибры должны быть промыты авиационным бензином по ГОСТ 1012—72 или бензином-растворителем по ГОСТ 443—76, протерты чистой хлопчатобумажной салфеткой и выдержаны в помещении, где проводят контроль на металлической плите или деревянном столе не менее срока, указанного в табл. 3.

Примечание. Время выдержки указано для случаев, когда температура калибров перед выдержкой отличается от температуры помещения не более чем на $\pm 5^\circ\text{C}$. При разности температур до $\pm 10^\circ\text{C}$ выдержка должна быть увеличена в 1,5 раза.

2.3. Относительная влажность воздуха в помещении, где проводят проверку, не должна превышать 80%.

Таблица 2

Диаметр калибра, мм	Рабочий калибр			Контрольный калибр		
	Допус- каемое отклоне- ние тем- перату- ры, °С	Допускаемое коле- бание температу- ры, °С		Допус- каемое отклоне- ние тем- перату- ры, °С	Допускаемое коле- бание температу- ры, °С	
		в течение суток	в течение часа		в течение суток	в течение часа
До 30	±8	4	0,4	±6	3	0,3
Св. 30 » 80	±6	3	0,3	±4	2	0,3
» 80 » 180	±4	2	0,3	±3	2	0,3
» 180 » 360	±4	2	0,3	±2	1	0,2
» 360 » 600	±3	1,5	0,2	±1,5	1	0,1

Таблица 3

Диаметр калибра, мм	Выдержка на металличе- ской плите			Выдержка на деревянном столе		
	Рабочий калибр		Контроль- ный калибр	Рабочий калибр		Контроль- ный калибр
	Калибр- пробка	Калибр- кольцо и калибр- скоба		Калибр- пробка	Калибр- кольцо и калибр- скоба	
До 30	20 мин	30 мин	20 мин	30 мин	40 мин	30 мин
Св. 30 » 80	2 ч	1 ч 30 мин	2 ч 30 мин	2 ч 30 мин	2 ч	3 ч
» 80 » 180	3 ч 30 мин	2 ч 30 мин	5 ч	5 ч	3 ч	6 ч
» 180 » 360	5 ч 30 мин	4 ч	7 ч	7 ч	5 ч	9 ч
» 360 » 600	8 ч 30 мин	4 ч	10 ч	10 ч	5 ч	12 ч

3. ПРОВЕДЕНИЕ КОНТРОЛЯ

3.1. Внешний осмотр

При проведении внешнего осмотра должно быть установлено соответствие калибров следующим требованиям.

На рабочих поверхностях калибров* не должно быть царапин, риск, дробленостей, следов коррозии.

При проверке калибров с шагом резьбы до 0,25 мм применяют лупы увеличением 7—10×, с шагом резьбы свыше 0,25 до 0,5 мм — 2—3× и визуально при шаге резьбы свыше 0,5 мм.

Маркировка калибров должна быть четкой.

3.2. Определение шероховатости поверхности

Шероховатость поверхности калибров проверяют сравнением с

* На нерабочих поверхностях калибров допускаются царапины, забоины, неравномерность или частичное отсутствие хромового покрытия, наличие следов крепления, не нарушающих их эксплуатационных качеств.

образцами шероховатости поверхности или образцами деталей с применением лупы с увеличением в 7—10× для калибров с шагом резьбы до 0,25 мм, увеличением в 2—3× — свыше 0,25 до 0,5 мм и визуально при шаге резьбы свыше 0,5 мм.

Параметры шероховатости R_a не должны превышать значений, установленных в соответствующих стандартах на технические требования к калибрам.

3.3. Определение наружного диаметра калибров-пробок

3.3.1. Наружный диаметр калибров-пробок с полным числом витков определяют не менее чем в двух сечениях, перпендикулярных к оси. В одном из сечений диаметр измеряют в двух направлениях, расположенных приблизительно под углом 90°.

Наружный диаметр калибров-пробок с неполным числом витков измеряют в одном сечении в двух взаимно перпендикулярных направлениях.

Примечание. Наружный диаметр калибров-пробок, находящихся в эксплуатации, проверяют только у калибров-пробок вида ПР.

3.3.2. Средства и методы измерения наружного диаметра резьбовых калибров-пробок должны соответствовать указанным в табл. 4.

Таблица 4

Средство и метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Вертикальный оптиметр — методом сравнения с мерой или вертикальный длиномер — методом непосредственной оценки	Контрольные рабочие и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения и труб колонкового геологоразведочного бурения	Св. 3 до 180
Горизонтальный оптиметр — методом сравнения с мерой или горизонтальный длиномер — методом непосредственной оценки	То же	То же	Св. 3 до 360
Измерительная машина со столом для деталей массой до 60 кг — методом непосредственной оценки	Контрольные и рабочие	»	Св. 180 до 600
Пружинная или пружинно-оптическая головка с ценой деления	Контрольные, рабочие и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная	Св. 3 до 180

Средство и метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
0,001 мм, 0,0005 мм — методом сравнения с мерой		ная, круглая для санитарно-технической арматуры, геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения и труб колонкового геологоразведочного бурения	
Настольный микрометр со стрелочным отсчетным устройством с ценой деления 0,001 мм и измерительным усилием 0,5 Н (50 гс) — методом сравнения с мерой	Контрольные, рабочие и сортировочные	Метрическая	От 0,25 до 3
Рычажные скобы с ценой деления 0,002 и 0,005 мм — методом сравнения с мерой	Рабочие	Метрическая, дюймовая, грубая, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, труб колонкового геологоразведочного бурения, геологоразведочных труб ниппельного соединения, круглая для цоколей и патронов электрических ламп	Св. 6 до 150
Рычажные микрометры с ценой деления 0,002, 0,005 и 0,001 мм — методом непосредственной оценки	То же	То же	Св. 6 до 600
Универсальный микроскоп, двухкоординатный прибор типа ДИП-1 — методом непосредственной оценки	Контрольные, рабочие и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, труб колонкового геологоразведочного бурения, геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения, круглая для цоколей и патронов электрических ламп	От 0,25 до 250

3.3.3. Для определения наружного диаметра калибра-пробки методом сравнения с мерой применяют концевые меры 3-го класса или 5-го разряда. При измерениях на вертикальном и горизонтальном оптиметрах, и длиномерах на концевой измерительной машине и измерениях при помощи пружинных и пружинно-оптических го-

ловок используют плоские наконечники типа НГП-8 или НГП-15 1-го класса.

3.3.4. Наружный диаметр калибров-пробок размером до 3 мм измеряют на универсальном микроскопе при увеличении 50 \times . Правильность регулирования осветителя должна быть проконтролирована измерением аттестованного с точностью до 1 мкм гладкого цилиндрического калибра номинальным диаметром, близким к размеру проверяемого резьбового калибра. Результат измерения указанного калибра на микроскопе не должен отличаться от действительного значения его диаметра, измеренного контрольным методом, более чем на 2 мкм.

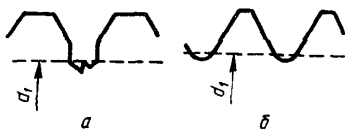
3.3.5. Отклонения наружного диаметра резьбовых калибров-пробок не должны выходить за пределы, указанные в соответствующих стандартах на проверяемые калибры.

3.3.6. Наружный диаметр калибров-пробок на двухкоординатном приборе типа ДИП-1 определяют в соответствии с руководством по его эксплуатации.

3.4. Определение внутреннего диаметра калибров-пробок

3.4.1. Внутренний диаметр калибров-пробок определяют на инструментальном или универсальном микроскопе, или на двухкоординатном приборе типа ДИП-1 проекционным методом, или на проекторе типа БП.

Пунктирную линию окулярной сетки микроскопа совмещают с линией, ограничивающей углубление внутреннего диаметра (черт. 1а), а для резб с закругленной впадиной (кроме круглой резьбы для патронов электрических ламп, круглой резьбы санитарно-технической арматуры и трубной) с точками, в которых начинаются закругления профиля (черт. 1б). При измерении резьбы с закругленными впадинами необходим соответствующий наклон колонки, равный углу подъема резьбовой канавки, что следует учитывать при выборе микроскопа.



Черт. 1

Внутренний диаметр калибров-пробок до 100 мм может быть измерен на инструментальном микроскопе, до 150 мм — на проекторе типа БП, до 180 мм — на инструментальном микроскопе с повышенными центрами, до 250 мм — на универсальном микроскопе и двухкоординатном приборе типа ДИП-1 с повышенными центрами, от 200 до 400 мм — с применением накладного микроскопа типа НМР.

3.4.2. Если предел измерения примененных средств измерения недостаточен, допускается измерять высоту профиля вместо внутреннего диаметра, которую сравнивают со значением $t_{2д}$, вычисленным по формуле

$$t_{2д} = \frac{1}{2} (d_d - d_{1наиб}), \quad (1)$$

где d_d — действительный размер наружного диаметра, мм;
 $d_{1наиб}$ — наибольший предельный размер внутреннего диаметра калибра-пробки, мм.

Высота профиля не должна превышать расчетного значения.

3.4.3. Отклонения внутреннего диаметра резьбовых калибров-пробок не должны выходить за пределы, указанные в соответствующих стандартах на проверяемые калибры.

3.5. Определение шага резьбы калибров-пробок

3.5.1. Шаг резьбы калибров-пробок определяют между каждым витком по всей длине. Отклонения шага резьбы между двумя любыми витками не должны выходить за пределы, указанные в соответствующих стандартах на проверяемые калибры. У калибров-пробок с неснятыми заходными витками (шаг менее 1 мм) при измерении необходимо отступать на $1/2$ витка от начала нарезанной части с каждой стороны.

3.5.2. Средства и методы измерения шага калибров-пробок должны соответствовать указанным в табл. 5.

Таблица 5

Средство измерения	Метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Универсальный микроскоп, двухкоординатный прибор типа ДИП-1	Проекционный метод без применения контактных приспособлений	Контрольные, рабочие и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, круглая для цоколей и патронов электрических ламп, круглая для санитарно-технической арматуры	От 0,25 до 250
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	То же	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения с шагом свыше 0,5 мм и углом подъема до 7°	Св 3 до 250

Средство измерения	Метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
	Метод осевого сечения с использованием приспособления с шаровым наконечником	Рабочие	Трапецидальная, упорная, упорная усиленная	Св. 10 до 250
	Метод осевого сечения с использованием приспособления с шаровым наконечником и риской	То же	То же	Св. 160 до 230
	Метод осевого сечения с использованием приспособлений с шаровыми наконечниками в установке по схеме черт. 5	Контрольные и рабочие	Метрическая, трапецидальная, упорная и упорная усиленная	Св. 250 до 600
Инструментальный микроскоп ММИ	Проекционный метод без применения контактных приспособлений	Контрольные и рабочие	Трапецидальная с полем допуска 8с, упорная с полем допуска 8h, круглая для цоколей и патронов электрических ламп, труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения	От 5 до 60
Инструментальный микроскоп БМИ	То же	То же	Трапецидальная с полем допуска 8с, упорная с полем допуска 8h, упорная усиленная, круглая для цоколей и патронов электрических ламп, труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения	От 5 до 180
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	»	Трапецидальная, упорная, упорная усиленная, труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения с углом подъема до 7°	От 10 до 180

Средство измерения	Метод измерения	Наименование калибров-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибров-пробки, мм
Проектор типа БП	При помощи приспособления с шаровым наконечником	Рабочие	Трапецеидальная, упорная и упорная усиленная	От 10 до 180
	—	То же	Круглая для патронов и цоколей электрических ламп	От 5 до 40

3.5.3. Проекционным методом и методом осевого сечения шаг измеряют по правым и левым сторонам профиля. За действительный размер шага на данном участке принимают среднеарифметическое результатов двух измерений.

При измерении шага проекционным методом без применения измерительных ножей пунктирную линию окулярной сетки микроскопа совмещают с боковой стороной профиля резьбы, а при измерении методом осевого сечения с использованием измерительных ножей — с риской ножа. Отсчеты проводят по продольной шкале микроскопа. При измерении шага на проекторе типа БП боковую сторону профиля резьбы совмещают с линией, нанесенной на экране проектора.

3.5.4. При измерении шага калибров-пробок на универсальном или инструментальном микроскопе проекционным методом без применения ножей колонку микроскопа необходимо наклонять на угол, равный углу подъема винтовой линии резьбы контролируемого калибра, что следует учитывать при выборе микроскопа.

3.5.5. Шаг калибров-пробок диаметром менее 3 мм измеряют со стороны, обращенной к наблюдателю, и с противоположной стороны (черт. 2).

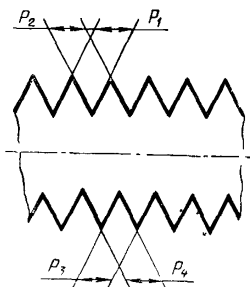
За действительный размер шага (P) принимают среднеарифметическое результатов четырех измерений

$$P = \frac{P_1 + P_2 + P_3 + P_4}{4} \quad (2)$$

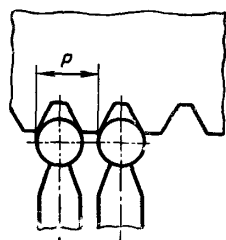
3.5.6. Шаг калибров-пробок трапецеидальных и упорных резьб измеряют специальным приспособлением с шаровым наконечником на универсальном или инструментальном микроскопе.

При измерении шарик вводят во впадину резьбы, а центральную пунктирную линию окулярной сетки микроскопа совмещают с краем шарика. Шаг определяют как расстояние между краями шариков по правой либо по левой стороне.

Диаметр шарика наконечника должен быть рассчитан так, чтобы при установке во впадину резьбы шарик касался рабочих частей профиля резьбы, а центр его находился вне впадины (черт. 3).



Черт. 2



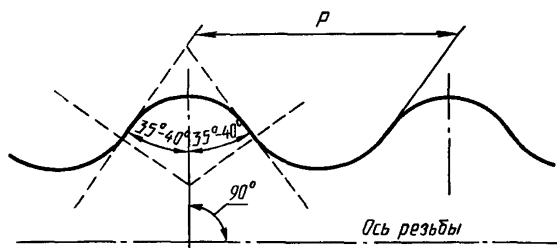
Черт. 3

3.5.7. При измерении шага калибров-пробок диаметром 160—230 мм приспособлением с шаровым наконечником на последнем должна быть нанесена визирная риска.

При измерении шарик вводят во впадину резьбы, а центральную пунктирную линию окулярной сетки микроскопа совмещают с изображением риски поворотом приспособления вокруг центра шарика.

Шаг определяют как расстояние между рисками приспособления, введенного в измеряемые впадины резьбы.

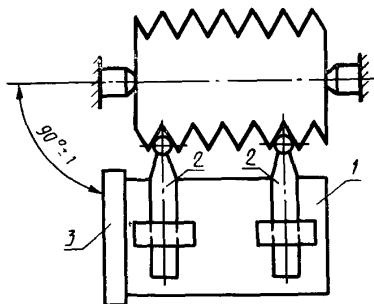
3.5.8. При измерении шага калибров-пробок для круглой резьбы патронов электрических ламп пунктирную линию перекрестия окулярной сетки микроскопа или линию на экране проектора располагают под углом 35° — 40° к направлению, перпендикулярному к оси резьбы (черт. 4).



Черт. 4

Шаг определяют как расстояние между касательными к одноименным сторонам профиля круглой резьбы.

3.5.9. Шаг калибров-пробок диаметром свыше 250 мм измеряют при помощи двух приспособлений с шаровыми наконечниками, примененными в установке, схема которой представлена на черт. 5.



Черт. 5

Измерение проводят в последовательности, изложенной ниже. Калибр устанавливают в центрах или на призмах. На основании 1, снабженном пружинными прижимами, помещают приспособления с шаровыми наконечниками 2, основание прижимают боковой стороной к базовой поверхности направляющей планки 3, а шаровые наконечники приспособлений вводят во впадину резьбы, прижимая их к обеим сторонам профиля. Прилегание шаровых наконечников к сторонам профиля контролируют лупой с увеличением в 7—10× или при помощи специально приспособленного визирного микроскопа. Базовая поверхность планки 3 должна быть перпендикулярна к оси резьбового калибра.

Основание 1 с закрепленными на нем приспособлениями переносят на стол универсального микроскопа и измеряют расстояние между центрами шаровых наконечников. Для обеспечения правильной установки основания 1 на столе микроскопа его прижимают боковой стороной к базовой плоскости, закрепляемой на столе направляющей планки. Базовая плоскость должна быть параллельна направлению поперечного перемещения микроскопа.

Отклонение от угла 90° базовой плоскости направляющей планки относительно осевой плоскости калибра не должно превышать $\pm 1'$.

Установка (см. черт. 5) может быть собрана на поверочной плите.

3.5.10. Шаг резьбы калибров-пробок на двухкоординатном приборе типа ДИП-1 определяют в соответствии с руководством по его эксплуатации.

3.6. Определение половины угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок

3.6.1. Половину угла наклона боковой стороны резьбы у проходных калибров-пробок с числом полных витков не менее 5 определяют не менее чем на двух витках (среднем и одном из крайних), отступая на 1 виток. У калибров с неснятыми заходными участками витка (шаг менее 1 мм) при проверке необходимо от-

ступать от каждого конца нарезанной части на $1/2$ витка.

Половину угла наклона боковой стороны резьбы у непроходных калибров-пробок с числом полных витков менее 5 определяют на одном среднем витке.

Отклонения половины угла наклона боковой стороны резьбы от номинального значения не должны выходить за пределы, установленные соответствующими стандартами на проверяемые калибры.

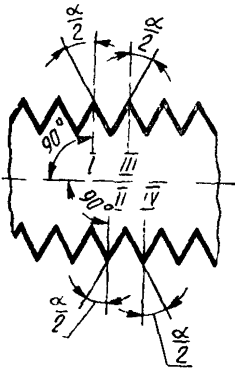
3.6.2. Средства и методы измерения половины угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок должны соответствовать указанным в табл. 6.

Т а б л и ц а 6

Средство измерения	Метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Универсальный микроскоп, двухкоординатный прибор типа ДИП-1	Проекционный метод без применения измерительных ножей	Контрольные, рабочие, сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, труб колонкового геологоразведочного бурения, геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения с углом подъема до 7°	От 0,25 до 250
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	То же	То же, резьбы с шагом св. 0,5 мм и углом подъема до 7°	Св. 3 до 250
	Метод осевого сечения с использованием специально заточенных измерительных ножей	Контрольные и рабочие	Трапецидальная, упорная, упорная усиленная с углом подъема свыше 7°	Св. 10 до 250
Инструментальный микроскоп	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей в установке по схеме черт. 7	Контрольные, рабочие	Метрическая, трапецидальная, упорная и упорная усиленная	Св. 250 до 600
	Проекционный метод без применения измерительных ножей	Контрольные, рабочие, сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, трапецидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры, труб колонкового геологораз-	Св. 0,25 до 180

Средство измерения	Метод измерения	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Накладной микроскоп	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	Контрольные, рабочие, сортировочные	дочного бурения, геологоразведочных бурильных труб nippleного соединения с углом подъема до 7° То же, резьбы с шагом св. 0,5 мм и углом подъема до 7°	Св. 3 до 180
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	Контрольные и рабочие	Трапецидальная, упорная усиленная с углом подъема свыше 7°, упорная	Св. 10 до 180
	Проекционный метод без применения измерительных ножей	Контрольные, рабочие и сортировочные	Метрическая, трапецидальная, упорная усиленная с углом подъема до 7°	Св. 200 до 400

3.6.3. При измерении половины угла наклона боковой стороны резьбы на универсальном или инструментальном микроскопе проекционным методом без применения ножей пунктирную линию окулярной сетки микроскопа совмещают с боковой стороной профиля резьбы, а при измерении методом осевого сечения с использованием измерительных ножей — с риской ножа. Отсчитывание проводят по угломерной шкале микроскопа.



Черт. 6

3.6.4. При измерении половины угла наклона боковой стороны резьбы проекционным методом необходимо колонку микроскопа наклонять в соответствующую сторону на угол, равный углу подъема винтовой линии резьбы калибра по среднему диаметру, что следует учитывать при выборе микроскопа.

3.6.5. Половину угла наклона боковой стороны резьбы измеряют в одном осевом сечении с двух диаметрально противоположных сторон калибра-пробки (черт. 6).

Действительные значения половины угла наклона боковой сто-

роны резьбы в сечении, перпендикулярном к винтовой линии, подсчитывают по формулам:

$$\frac{\alpha'}{2} \text{ прав} = \frac{\frac{\alpha}{2} \text{ I} + \frac{\alpha}{2} \text{ II}}{2}; \quad (3)$$

$$\frac{\alpha'}{2} \text{ лев} = \frac{\frac{\alpha}{2} \text{ III} + \frac{\alpha}{2} \text{ IV}}{2}, \quad (4)$$

где $\frac{\alpha}{2}$ I, II, III, IV — значения половины угла наклона боковой стороны резьбы, полученные в результате измерения, ...°.

Действительные значения половины угла наклона боковой стороны резьбы в осевом сечении вычисляют по формулам:

$$\text{tg} \frac{\alpha}{2} \text{ прав} = \frac{\text{tg} \frac{\alpha'}{2} \text{ прав}}{\cos \Psi}; \quad (5)$$

$$\text{tg} \frac{\alpha}{2} \text{ лев} = \frac{\text{tg} \frac{\alpha'}{2} \text{ лев}}{\cos \Psi}, \quad (6)$$

где Ψ — угол подъема винтовой линии резьбы по среднему диаметру, ...°, вычисляемый по формуле

$$\text{tg} \Psi = \frac{P}{\pi \cdot d_2}, \quad (7)$$

где P — шаг резьбы, мм;

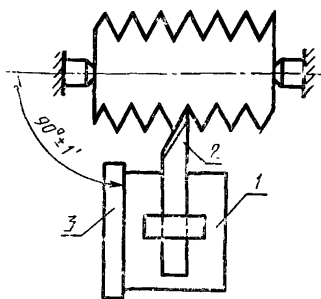
d_2 — средний диаметр, мм.

3.6.6. Для резьб с несимметричным профилем (упорной и упорной усиленной) углы наклона боковых сторон резьбы измеряют и подсчитывают аналогично, с той разницей, что определяют и подставляют в формулы (3), (4), (5) и (6) вместо $\frac{\alpha}{2}$ прав — β , а вместо $\frac{\alpha}{2}$ лев — γ .

3.6.7. Для метрических резьб с шагом до 0,5 мм (включительно), а также для круглой резьбы санитарно-технической арматуры, значения угла — I, II, III, IV необходимо измерять не менее двух раз и подставлять в формулы (3) и (4) средние значения. Измерения необходимо выполнять при увеличении в 50×.

3.6.8. Половину угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок диаметром более 250 мм определяют измерительными ножами, используемыми в установке, схема которой представлена на черт. 7.

Измерения проводят в последовательности, изложенной ниже. Калибр устанавливают в центрах. На основание 1 помещают и прижимают к нему измерительный нож 2, основание прижимают



Черт. 7

боковой стороной к базовой поверхности направляющей планки 3, а лезвие ножа подводят вплотную к боковой стороне профиля резьбы. Правильность установки ножа контролируют лупой с увеличением в 7—10× или специально приспособленным микроскопом. Основание 1 вместе с закрепленным на нем ножом переносят на стол универсального или инструментального микроскопа. На столе микроскопа закрепляют направляющую планку, базовая плоскость которой должна быть параллельна направлению поперечного перемещения. Отклонение от угла 90° базовой плоскости направляющей планки относительно осевой плоскости калибра не должно превышать $\pm 1'$. Основание 1 прижимают боковой поверхностью к базовой плоскости направляющей планки, пунктирную линию окулярной сетки наводят на лезвие ножа и по угловой шкале окулярной головки отсчитывают показание, соответствующее действительному значению половины угла наклона боковой стороны резьбы проверяемого калибра-пробки.

3.6.9. При определении половины угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок с углами подъема резьбы более 7° применяют ножи, у которых угол заточки не менее угла подъема резьбы.

Линию касания лезвия ножа со стороной профиля при значительных углах подъема наблюдают при помощи лупы с увеличением в 7—10×, а нить окулярной сетки микроскопа наводят на риску ножа.

3.6.10. При определении половины угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок с применением накладного микроскопа типа НМР, последний устанавливают на калибр при помощи опорных шариковых наконечников. Углы измеряют на микроскопе типа НМР так же, как и на универсальном или инструментальном микроскопе.

3.6.11. Половину угла наклона боковой стороны резьбы калибров-пробок на двухкоординатном приборе типа ДИП-1 определяют в соответствии с руководством по его эксплуатации.

3.7. Проверка прямолинейности боковых сторон профиля резьбы калибров-пробок

Проверку прямолинейности боковых сторон профиля резьбы калибров-пробок проводят при помощи универсального или инструментального микроскопов при увеличении $30\times$ или на двухкоординатном приборе типа ДИП-1 не менее чем на двух витках путем совмещения пунктирной нити угломерной головки со стороной профиля резьбы калибра.

Прямолинейность боковых сторон профиля резьбы калибров-пробок с углом подъема 7° проверяют проекционным методом без ножей.

Прямолинейность боковых сторон профиля калибров упорных и трапециевидных резьб с углом подъема более 7° проверяют методом осевого сечения при помощи специально заточенных ножей. При проверке колонка микроскопа должна быть наклонена в соответствующую сторону на угол подъема резьбы. В этом случае следует применять микроскоп с наклоняемой колонкой.

3.7.1. Отклонения соответствующих участков боковых сторон профиля калибров-пробок от прямолинейности при увеличении в $30\times$ не должны наблюдаться.

3.8. Проверка профиля калибров-пробок круглой резьбы электрических ламп

3.8.1. Правильность профиля калибров-пробок для круглой резьбы патронов электрических ламп проверяют на проекторе при увеличении $50\times$ не менее чем на трех витках (среднем и двух крайних) с использованием специальных вычерченных в масштабе шаблонов (приложение 4).

3.8.2. При проверке радиуса кривизны выступа калибров-пробок совмещают линию выступов резьбы шаблона с изображением вершин нескольких выступов резьбы калибра-пробки на экране проектора и, перемещая при помощи стола калибр вдоль своей оси, добиваются, чтобы линия, ограничивающая профиль выступа, разместилась симметрично относительно прямой $A-A$.

Изображение линии, ограничивающей профиль выступа, не должно выходить за пределы заштрихованного поля, ограниченного окружностями радиусами R и $R+\Delta$, где R — номинальное значение радиуса кривизны профиля, мм, а Δ — допустимое отклонение радиуса кривизны от его номинального значения, мм.

Допустимые отклонения радиусов кривизны выступов резьбы калибров-пробок (по наружному диаметру) приведены в табл. 7.

3.8.3. При той же установке калибра-пробки и шаблона на проекторе наблюдают сопряжение и взаимное расположение линий (окружностей), ограничивающих выступы и впадины резьбы.

Линия, ограничивающая профиль резьбы, должна представлять собой плавную кривую. Участки линии, ограничивающие впадины резьбы, не должны пересекать боковые прямолинейные участки пунктирной линии шаблона.

Таблица 7

Обозначение резьбы	Радиус кривизны, мм	Допустимое отклонение радиусов кривизны от номинального значения, мм
Е 5	0,293	0,03
Е10	0,531	0,04
Е14	0,822	0,04
Е27	1,025	0,06
Е40	1,850	0,10

3.9. Определение среднего диаметра резьбовых калибров-пробок

3.9.1. Средний диаметр проходных калибров-пробок с числом полных витков не менее 7 определяют в трех диаметральных сечениях: на концах рабочего участка и в середине. У проходных калибров-пробок с числом полных витков от 4 до 7 средний диаметр измеряют в двух диаметральных сечениях: на конце у заднего витка и в середине. У непроходных калибров-пробок с числом полных витков менее 5 средний диаметр измеряют в одном сечении. Для всех калибров-пробок в каждом сечении диаметр измеряют не менее чем в двух диаметральных направлениях, расположенных под углом 90°.

Отклонения среднего диаметра от номинального значения не должны выходить за пределы, установленные соответствующими стандартами на проверяемые калибры.

3.9.2. Средства и методы определения среднего диаметра калибров-пробок должны соответствовать указанным в табл. 8.

Примечание. Средний диаметр калибров-пробок ПР, У-ПР, НЕ, К-И для круглой резьбы санитарно-технической арматуры и калибров-пробок НЕ, К-И для упорной усиленной резьбы измерять предпочтительно на универсальных микроскопах или двухкоординатном приборе типа ДИП-1 методом осевого сечения с использованием измерительных ножей.

3.9.3. *Определение среднего диаметра калибров-пробок методом трех проволок*

3.9.3.1. Для определения среднего диаметра калибров-пробок методом трех проволок во впадины резьбы закладывают три проволоки равного диаметра и измеряют размер M (черт. 8). Диаметры проволок и роликов выбирают в зависимости от типа и шага резьбы по ГОСТ 2475—62 и приложению 5.

При измерении среднего диаметра калибров-пробок с шагом резьбы менее 0,5 мм вторая и третья проволоки, работающие в паре, могут быть заложены не в соседние впадины. В этом случае они должны располагаться симметрично относительно оси первой проволоки (черт. 8б).

3.9.3.2. При определении размера M на горизонтальном номере или оптико-механической измерительной машине применяют ленточные наконечники НГЛ-1 при шаге до 4 мм и наконечники НГЛ-3 при шаге более 4 мм, при этом калибры-пробки

Таблица 8

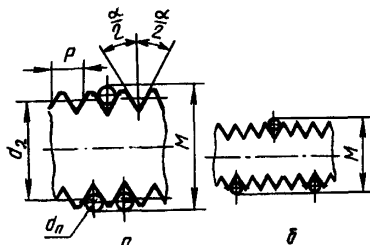
Средство измерения	Метод измерения	Класс точности применяемых проволочек по ГОСТ 2475—62	Разряд применяемых концевых мер по МИ 1604—87	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Вертикальный контактный интерферометр (измерительное усилие 50 гс/0,5Н)	Метод трех проволочек	0	4	Контрольные Рабочие	Метрические	0,25—0,9
		1	5			»
Горизонтальный контактный интерферометр (измерительное усилие 50 гс/0,5Н)	То же	0	4	Контрольные Рабочие	»	0,25—0,9
		1	5			»
Пружинная головка с ценой деления 0,0005 и 0,001 мм (измерительное усилие 50 гс/0,5Н)	»	0	4	Контрольные Рабочие	»	0,25—0,9
		1	5			»
Вертикальный оптиметр, пружинная или пружинно-оптическая головка	»	0	4	Контрольные и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры и трубная	1—30
		1	5			Рабочие
Вертикальный оптиметр, пружинная или пружинно-оптическая головка	То же	1	5	Контрольные КПР-НЕ, К-И, СР, рабочие НЕ	»	Св. 30 до 180
		1	5			Рабочие НЕ

Средство измерения	Метод измерения	Класс точности применяемых проволок по ГОСТ 2475—62	Разряд применяемых концевых мер по МИ 1604—87	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Вертикальный длиномер	Метод трех проволок	0	—	Контрольные и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трапецидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры и трубная	Св. 6 до 30
		1	—	То же		Св. 30 до 80
		1	—	Рабочие		От 1 до 80
	Метод одной проволоки	1	—	Контрольные КПР-НЕ, К-И и СР	То же	Св. 30 до 100
		1	—	Рабочие НЕ	>	Св. 6 до 100
		1	5	Контрольные КПР-НЕ, К-И, СР, рабочие НЕ	>	Св. 100 до 250
Горизонтальный оптиметр	Метод трех проволок	0	4	Контрольные	>	От 1 до 30
		1	5	То же	>	Св. 30 до 360
		1	5	Рабочие	>	От 1 до 360
	Метод двух проволок	0	4	Контрольные КПР-НЕ, К-И и СР	>	От 1 до 30
		1	5	То же	>	Св. 30 до 100

Средство измерения	Метод измерения	Класс точности применяемых проволочек по ГОСТ 2475—62	Разряд применяемых концевых мер по МИ 1604—87	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Горизонтальный длиномер	Метод трех проволочек	1	5	Рабочие НЕ и СР	Метрическая, дюймовая, трапецеидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры и трубная	От 1 до 100
		0	4	Контрольные	То же	От 1 до 30
		1	—	Контрольные и сортировочные	»	Св. 30 до 100
		1	5	Контрольные и рабочие	»	Св. 100 до 400
Горизонтальный длиномер	Метод двух проволочек	1	—	Рабочие	»	От 1 до 100
		0	4	Контрольные КПР-НЕ, К-И и СР	»	От 1 до 30
		1	—	То же	»	Св. 30 до 100
		0	4	»	Метрическая, дюймовая, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры и трубная	Св. 30 до 360

Средство измерения	Метод измерения	Класс точности применяемых проволочек по ГОСТ 2475—62	Разряд применяемых концевых мер по МИ 1604—87	Наименование калибра-пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
		1	5	То же	То же	Св. 30 до 100
		1	—	Рабочие НЕ	»	От 1 до 100
Настольный микрометр со стрелочным отсчетным устройством и с ценой деления 0,001 мм (измерительное усилие 50 гс/0,5Н)	Метод трех проволочек	1	5	Рабочие	Метрическая	От 0,25 до 3
Измерительная машина	Метод трех проволочек	0	4	Контрольные и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трапецидальная, упорная, упорная усиленная, круглая для санитарно-технической арматуры и трубная	От 1 до 30
Измерительная машина	Метод трех проволочек	1	5	То же	То же	От 30 до 120
		1	—	»	»	Св. 120 до 360
		1	—	Рабочие	»	От 1 до 360
Измерительная машина со столом для деталей массой до 60 кг	Метод одной и трех проволочек	1	—	Контрольные, рабочие	Метрическая, дюймовая, трапецидальная, упорная, упор-	Св. 360 до 600

Средство измерения	Метод измерения	Класс точности применяемых проволок по ГОСТ 2475-62	Разряд применяемых концевых мер по МИ 1604-87	Наименование калибра пробки	Наименование резьбы	Диаметр калибра-пробки, мм
Рычажная скоба с ценой деления 0,002 и 0,005 мм	Метод одной и трех проволок	1	5	Рабочие	ная усиленная и трубная То же, с шагом не менее 1,5 мм	Св. 30 до 150
Рычажный микрометр с ценой деления 0,002 и 0,005 мм	То же	1	5	То же	То же	Св. 30 до 200
Универсальный микроскоп, двухкоординатный прибор типа ДИП-1	Специальными приспособлениями с шаровыми наконечниками	—	—	Контрольные, рабочие	Трапецидальная, упорная, упорная усиленная	Св. 10 до 100
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	—	—	Контрольные и сортировочные	Метрическая, дюймовая, трубная, круглая для санитарно-технической арматуры, трапецидальная с шагом более 0,5 мм с углом подъема до 7°	Св. 10 до 100
	Приспособлениями с шаровыми наконечниками	—	—	То же	Трапецидальная, упорная, упорная усиленная	Св. 30 до 200
	Метод осевого сечения с использованием измерительных ножей	—	—	»	Метрическая, трубная, дюймовая и трапецидальная с шагом более 0,5 мм и углом подъема до 7°	Св. 30 до 200



Черт. 8

диаметром до 10 мм вставляют в ручку, которую укрепляют в горизонтальном положении на столе.

Проволочки подвешивают на кронштейне, укрепленном на пильной трубке.

Калибры-пробки диаметром 10—60 мм закрепляют в вертикальных центрах, имеющих в комплекте прибора. Калибры-пробки диаметром более 60 мм устанавливают и закрепляют на столе так, чтобы ось резьбы располагалась вертикально. В этом случае проволочки при закладке во впадины резьбы располагают горизонтально.

3.9.3.3. При измерении среднего диаметра калибров-пробок на вертикальном оптиметре, вертикальном оптическом длиннотере и при помощи пружинной или пружинно-оптической головки применяют плоский наконечник НГП-8. Отклонение от параллельности рабочей поверхности стола указанных приборов и измерительной поверхности наконечника не должна превышать 0,0005 мм на длине, равной диаметру наконечника.

Калибр-пробку укладывают на двух проволочках на притертую к столу прибора концевую меру размером 8—10 мм так, чтобы проволочки расположились параллельно короткому ребру меры. Третью проволочку укладывают сверху во впадину резьбы калибра. Плоскость наконечника прибора должна касаться верхней проволочки. В результате измерения определяют размер M . Используемая в качестве подкладки концевая мера должна быть по отклонению от плоскопараллельности не ниже 3-го класса точности по ГОСТ 9038—83.

При измерении на вертикальном оптиметре вместо подкладки может быть использован специальный столик типа СТ-5 с плоской измерительной поверхностью диаметром 8 мм.

Калибры-пробки диаметром до 0,9 мм измеряют на приборах с измерительным усилием 50 гс (0,5 Н).

3.9.3.4. Размер среднего диаметра калибров-пробок для метрической, трубной, дюймовой и трапецидальной резьб по измеренному значению M подсчитывают по формуле

$$d_2 = M - d_n \left(1 + \frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}} \right) + \frac{P \cdot \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2}}{2} + C, \quad (8)$$

где d_n — номинальное значение диаметра проволочек, мм;
 P — номинальное значение шага резьбы, мм;
 α — номинальное значение угла профиля резьбы, ...°;
 M — результат измерения, мм;
 C — суммарная поправка, мм.

После подстановки соответствующего значения угла профиля формула (8) принимает вид для метрической резьбы

$$d_2 = M - 3d_n + 0,8660P + C; \quad (9)$$

для дюймовой и трубной резьб

$$d_2 = M - 3,1657d_n + 0,9605P + C; \quad (10)$$

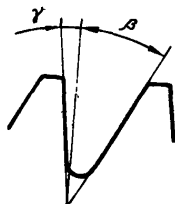
для трапецидальной резьбы

$$d_2 = M - 4,8637d_n + 1,8660P + C \quad (11)$$

3.9.3.5. Размер среднего диаметра калибров-пробок для упорной и упорной усиленной резьб по измеренному значению M подсчитывают по формуле

$$d_2 = M - d_n \left(1 + \frac{\cos \frac{\beta - \gamma}{2}}{\sin \frac{\beta + \gamma}{2}} \right) + P \cdot \frac{\cos \beta \cdot \cos \gamma}{\sin(\beta + \gamma)} + C, \quad (12)$$

где γ и β — номинальные значения углов наклона боковых сторон профиля резьбы (черт. 9), ...°.



Черт. 9

После подстановки соответствующих значений γ и β формула (12) принимает вид для упорной резьбы

$$d_2 = M - 4,4236d_n + 1,5879 \cdot P + C; \quad (13)$$

для упорной усиленной

$$d_2 = M - 3,2953d_n + 0,9502P + C. \quad (14)$$

3.9.3.6. Суммарную поправку C определяют по формуле

$$C = C_1 + C_3 + C_4 + C_5, \quad (15)$$

где C_1 — поправка, учитывающая действительное отклонение угла профиля $\Delta\alpha$ или углов наклона сторон профиля $\Delta\beta$ и $\Delta\gamma$ (отклонение действительного значения от номинального). Вводится только при пользовании проволочками неpreferred диаметра;

C_3 — поправка, учитывающая действительное отклонение диаметров проволочек Δd_n . Вводится только при пользовании проволочками, не соответствующими по классу требованиям табл. 8;

C_4 — поправка, учитывающая расположение проволочек под углом к оси резьбы, отличающимся от 90° на значение угла подъема резьбовой канавки;

C_5 — поправка, учитывающая контактные деформации проволочек, наконечника и калибров под действием измерительного усилия.

Формулы для вычисления поправок C_1 , C_3 , C_4 приведены в табл. 9. Сумма поправок $C_4 + C_5$ для метрической и поправка C_5 для трапецидальной резьб приведены в приложении 6.

Значения поправок для метрической резьбы, приведенные в приложении 6, могут быть использованы для дюймовой и трубной резьб, имеющих диаметры и шаги, близкие к соответствующей метрической резьбе. Значения поправок, приведенных для трапецидальной резьбы, могут быть использованы при аналогичных условиях для упорной резьбы.

3.9.3.7. Поправку C_4 для симметричных резьб с углом подъема более 7° подсчитывают методом последовательных приближений по формулам:

$$X''_i = d_2 - \frac{P}{2} \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2} + d_n \cdot \frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}} + \frac{P \cdot n \cdot \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2}}{\pi} \cdot Y_{i-1} - \\ - \frac{X_{i-1}}{2} \left(\frac{X_{i-1}}{d_n \cdot \sin \frac{\alpha}{2}} - 1 \right) \cdot Y_{i-1}^2 - \frac{X_{i-1}^4}{8d_n^3 \cdot \sin \frac{\alpha}{2}} \cdot Y_{i-1}^4; \quad (16)$$

Таблица 9

Обозначение поправки	Наименование резьбы		
	Метрическая	Дюймовая и грубая	Тrapeцидальная
C_1	$(0,5d_n - 0,3 P) \cdot \Delta\alpha$	$(0,6 d_n - 0,35 P) \cdot \Delta\alpha$	$(2,1 d_n - 1,1 P) \cdot \Delta\alpha$
C_3	$-1,5 \left(\Delta d'_n + \frac{\Delta d''_n + \Delta d'''_n}{2} \right)$	$-1,6 \left(\Delta d'_n + \frac{\Delta d''_n + \Delta d'''_n}{2} \right)$	$-2,4 \left(\Delta d'_n - \frac{\Delta d''_n + \Delta d'''_n}{2} \right)$
C_4	$-\frac{0,07599 P^2 \cdot n^2 \cdot d_n}{(d_2 - 0,8660 P + 2d_n)} \times$	$-\frac{0,08632 P^2 \cdot n^2 \cdot d_n}{(d_2 - 0,9605 P + 2,1657 d_n)} \times$	$-\frac{0,1826 P^2 \cdot n^2 \cdot d_n}{(d_2 - 1,8660 P + 3,6049 \cdot d_n)} \times$
(для углов подъема резьбы до 7°)	$\times \frac{1}{(d_2 - 0,8660 P + 1,5d_n)}$	$\times \frac{1}{(d_2 - 0,9605 P + 1,7040 d_n)}$	$\times \frac{1}{(d_2 - 1,8660 P + 3,8637 d_n)}$

Обозначение поправки	Наименование резьбы	
	Упорная	Упорная усиленная
C_1	$(1,8 d_n - P) \cdot \Delta\beta + (1,6 d_n - 0,7P) \cdot \Delta\gamma$	$(0,9 d_n - 0,5 P) \cdot \Delta\beta + (0,6 d_n - 0,3 P) \Delta\gamma$
C_3	$-2,2 \left(\Delta d'_n + \frac{\Delta d''_n + \Delta d'''_n}{2} \right)$	$-1,6 \left(\Delta d'_n + \frac{\Delta d''_n + \Delta d'''_n}{2} \right)$
C_4	$-\frac{0,08044 P^2 \cdot n^2 \cdot d_n}{d_2 + 3,4237 d_n - 1,5879 P} \times$ $\times \left(\frac{0,9986}{d_2 + 3,3713 d_n - 1,5879 P} + \right.$ $\left. + \frac{0,8660}{d_2 + 2,9237 d_n - 1,5879 P} \right)$	$-\frac{0,04814 P^2 \cdot n^2 \cdot d_n}{d_2 + 2,2953 d_n - 0,9502 P} \times$ $\times \left(\frac{0,9986}{d_2 + 2,2429 d_n - 0,9502 P} + \right.$ $\left. + \frac{0,7071}{d_2 + 1,5882 d_n - 0,9502 P} \right)$

Примечания:

1. В формулах для подсчета C_1 : d_n и P — в миллиметрах, $\Delta\alpha$, $\Delta\beta$ и $\Delta\gamma$ — в угловых минутах, результат — в микрометрах.
2. В формулах для подсчета поправки C_3 : $\Delta d'_n$, $\Delta d''_n$ и $\Delta d'''_n$ — действительные отклонения диаметров первой, второй и третьей проволочек — в микрометрах, результат — в микрометрах.
3. В формулах для подсчета поправки C_4 : P , d_2 , d_n — в миллиметрах, n — число заходов резьбы, результат — в миллиметрах.

$$Y_i = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \frac{\alpha}{2}}{\pi \cdot X_i^2} \times \frac{1 - \frac{X_i^2}{2d_n^2} \cdot Y_{i-1}^2 - \frac{X_i^4}{8d_n^4} \cdot Y_{i-1}^4}{1 - \frac{d_n}{X_i} \cdot \sin \frac{\alpha}{2} + \left[\left(\frac{1}{6} - \frac{X_i^2}{2d_n^2} \right) \cdot \frac{d_n \cdot \sin \frac{\alpha}{2}}{X_i} - \frac{2}{3} \right] \cdot Y_{i-1}^2}, \quad (17)$$

$$C_4 = -(X_n - X_i), \quad (18)$$

где X_i и Y_i — результаты соответствующих приближений;

X_1 и X_n — результаты первого и последнего приближений соответственно.

Первое приближение X_1 и Y_1 вычисляют по формулам:

$$X_1 = d_2 - \frac{P}{2} \cdot \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2} + d_n \cdot \frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}}, \quad (19)$$

$$Y_1 = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \frac{\alpha}{2}}{\pi X_1^2}. \quad (20)$$

Второе приближение получают при подстановке полученных значений в формулы (16) и (17).

Вычисления проводят до тех пор, пока результат последнего приближения окажется равным результату предыдущего приближения.

В приложении 7 дан пример расчета по приведенной методике.

3.9.3.8. Поправку C_4 для несимметричных резцов с углом подъема более 7° подсчитывают методом последовательных приближений по формулам:

$$\begin{aligned} X_i = & \left\{ \frac{1}{2} d_2 (\operatorname{tg} \beta + \operatorname{tg} \gamma) - \frac{P}{2} + \frac{d_n}{2} \cdot \operatorname{sec} \beta \left[1 - \frac{2X_{(1)i-1}^2}{d_n^2} \cdot (Y_{(1)i-1}^2 - \right. \right. \\ & \left. \left. - \frac{Y_{(1)i-1}^4}{3} \right) - \frac{2X_{i-1}^4 \cdot Y_{(1)i-1}^4}{d_n^4} \right] + \frac{d_n}{2} \cdot \operatorname{sec} \gamma \cdot \left[1 - \frac{2X_{(2)i-1}^2}{d_n^2} \cdot (Y_{(2)i-1}^2 - \right. \\ & \left. - \frac{Y_{(2)i-1}^4}{3} - \frac{2X_{i-1}^4 \cdot Y_{(2)i-1}^4}{d_n^4} \right] + \frac{P \cdot n}{2\pi} \cdot (Y_{(1)i-1} + Y_{(2)i-1}) \right\} \times \\ & \times \frac{1}{\operatorname{tg} \beta \left(1 - \frac{Y_{(1)i-1}^2}{2} + \frac{Y_{(1)i-1}^4}{24} \right) + \operatorname{tg} \gamma \cdot \left(1 - \frac{Y_{(2)i-1}^2}{2} + \frac{Y_{(2)i-1}^4}{24} \right)}; \quad (21) \end{aligned}$$

$$Y_{(1)1} = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \beta}{4\pi \cdot X_1^2} \cdot \frac{1 - \frac{2X_1^2}{d_n^2} (Y_{(1)1-1}^2 - \frac{Y_{(1)1-1}^4}{3} - \frac{2X_1^4 \cdot Y_{(1)1-1}^4}{d_n^4})}{1 - \frac{2}{3} Y_{(1)1-1}^2 - \frac{d_n}{2X_1} \sin \beta (1 - \frac{Y_{(1)1-1}^2}{6} - \frac{2X_1^2 \cdot Y_{(1)1-1}^2}{d_n^2})}; \quad (22)$$

$$Y_{(2)1} = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \gamma}{4\pi \cdot X_1^2} \cdot \frac{1 - \frac{2X_1^2}{d_n^2} (Y_{(2)1-1}^2 - \frac{Y_{(2)1-1}^4}{3} - \frac{2X_1^4 \cdot Y_{(2)1-1}^4}{d_n^4})}{1 - \frac{2}{3} Y_{(2)1-1}^2 - \frac{d_n}{2X_1} \cdot \sin \gamma \cdot (1 - \frac{Y_{(2)1-1}^2}{6} - \frac{2X_1^2 \cdot Y_{(2)1-1}^2}{d_n^2})}; \quad (23)$$

$$C_4 = -2(X_n - X_1). \quad (24)$$

Первые приближения X_1 , $X_{(1)1}$ и $X_{(2)1}$ вычисляются по формулам:

$$X_1 = \frac{d_2 \cdot (\operatorname{tg} \beta + \operatorname{tg} \gamma) - P + d_n \cdot (\sec \beta + \sec \gamma)}{2(\operatorname{tg} \beta + \operatorname{tg} \gamma)}; \quad (25)$$

$$Y_{(1)1} = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \beta}{4\pi \cdot X_1^2}; \quad (26)$$

$$Y_{(2)1} = \frac{P \cdot n \cdot d_n \cdot \cos \gamma}{4\pi \cdot X_1^2}. \quad (27)$$

3.9.3.9. Для резьб с симметричным профилем предпочтительные диаметры провололок (d_n), при которых отклонения угла профиля резьбы не оказывают влияния на точность измерения среднего диаметра, подсчитывают по формуле

$$d_n = \frac{P}{2 \cos \frac{\alpha}{2}}. \quad (28)$$

Для резьб с несимметричным профилем исключить влияние отклонений обоих углов наклона боковой стороны резьбы на результаты измерения среднего диаметра выбором соответствующего значения диаметра провололок не представляется возможным. Для упорной резьбы, например, применяют проволочки и ролики такого диаметра, чтобы исключить влияние отклонений угла наклона $\beta = 30^\circ$. В этом случае диаметр провололок равен

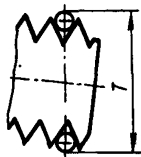
$$d_n = 0,5431 P. \quad (29)$$

Для упорной усиленной резьбы $\beta = 45^\circ$, $\gamma = 3^\circ$ предпочтительный диаметр провололок равен

$$d_n = 0,5983 P. \quad (30)$$

3.9.4. *Определение среднего диаметра калибров-пробок методом двух проволочек*

3.9.4.1. Для определения среднего диаметра калибров-пробок методом двух проволочек во впадины резьбы укладывают две проволочки равного диаметра и измеряют размер T (черт. 10).



Черт. 10

3.9.4.2. При определении размера T на горизонтальном оптиметре, горизонтальном длиннотере или оптико-механической измерительной машине калибр-пробку располагают так, чтобы ее ось была расположена горизонтально и перпендикулярно к измерительной оси прибора. При этом применяют ленточный наконечник НГЛ-1 или НГЛ-3.

3.9.4.3. Средний диаметр калибров-пробок для метрической, трубной, дюймовой и трапецидальной резьб по измеренному значению T подсчитывают по формуле

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - d_n \cdot \left(1 + \frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}}\right) + \frac{P \cdot \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2}}{2} + C. \quad (31)$$

После подстановки соответствующего угла α формула (32) принимает вид

для метрической резьбы

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - 3d_n + 0,8660 P + C; \quad (32)$$

для дюймовой и трубной резьб

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - 3,1657 d_n + 0,9605 P + C; \quad (33)$$

для трапецидальной резьбы

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - 4,8637 d_n + 1,8660 P + C. \quad (34)$$

3.9.4.4. Средний диаметр калибра для упорной и упорной усиленной резьб по измеренному значению T подсчитывают по формуле

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - d_n \cdot \left(1 + \frac{\cos \frac{\beta-\gamma}{2}}{\sin \frac{\beta+\gamma}{2}} + P \cdot \frac{\cos \beta \cdot \cos \gamma}{\sin(\beta+\gamma)}\right) + C. \quad (35)$$

После подстановки соответствующих значений β и γ формула (35) принимает вид для упорной резьбы

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - 4,4236 d_n + 1,5879 P + C; \quad (36)$$

для упорной усиленной резьбы

$$d_2 = T - \frac{P^2}{8(T-d_n)} - 3,2953 d_n + 0,9502 P + C. \quad (37)$$

3.9.4.5. Суммарную поправку C подсчитывают по формуле (16). Все составляющие суммарной поправки, кроме поправки C_3 , определяют по формулам табл. 9.

Поправку (C_3) определяют по формуле

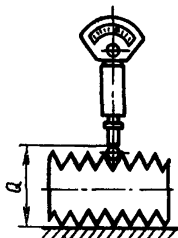
$$C_3 = -K(\Delta d''_n + \Delta d''_n), \quad (38)$$

где K — коэффициент, равный 1,5 для метрической резьбы; 1,6 — для дюймовой и трубной; 2,4 — трапецидальной; 2,2 — для упорной; 1,6 — для упорной усиленной;

$\Delta d'_n$; $\Delta d''_n$ — действительные отклонения диаметров проволочек, мкм.

3.9.5. *Определение среднего диаметра калибров-пробок методом одной проволочки*

3.9.5.1. Для определения среднего диаметра калибров-пробок методом одной проволочки во впадину резьбы закладывают одну проволочку и измеряют размер Q (черт. 11).



Черт. 11

3.9.5.2. При измерении среднего диаметра калибров-пробок на вертикальном оптиметре, на вертикальном оптическом длиннотере и при помощи пружинной и пружинно-оптической головки применяют плоский наконечник НГП-8.

Отклонение от параллельности рабочей поверхности стола и измерительной поверхности наконечника не должно превышать 0,0005 мм.

При измерении среднего диаметра на оптико-механической измерительной машине с применением специального стола для тяжелых изделий калибр-пробку устанавливают так, чтобы ось бы-

ла вертикальна, при этом также используют плоские наконечники диаметром 8 мм.

Измерения среднего диаметра с применением рычажной скобы или рычажного микрометра проводят при установке калибра на металлической плите или деревянном столе.

Для исключения влияния на результат измерения относительно биения по наружному и среднему диаметрам размер Q определяют дважды — Q_1 и Q_2 , поворачивая калибр на 180° .

3.9.5.3. Средний диаметр калибра-пробки для метрической, трубной, дюймовой и трапецеидальной резьб по измеренным значениям (Q_1 и Q_2) подсчитывают по формулам:

$$Q_{cp} = \frac{Q_1 + Q_2}{2}, \quad (39)$$

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - d_n \left(1 + \frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}}\right) + \frac{P \cdot \operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2}}{2} + C, \quad (40)$$

где Q_1 и Q_2 — результаты двух измерений размера Q при повороте калибра на 180° ;

d — действительный размер наружного диаметра, измеренный с точностью не ниже точности измерения размеров Q_1 и Q_2 , мм.

После подстановки соответствующего значения угла профиля формула (40) принимает вид для метрической резьбы

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - 3d_n + 0,8660 P + C; \quad (41)$$

для дюймовой и трубной резьб

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - 3,1657 d_n + 0,9605 P + C; \quad (42)$$

для трапецеидальной резьбы

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - 4,8637 d_n + 1,8660 P + C. \quad (43)$$

3.9.5.4. Средний диаметр калибра-пробки для упорной и упорной усиленной резьб по измеренным значениям Q_1 и Q_2 подсчитывают по формуле

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - d_n \cdot \left(1 + \frac{\cos \frac{\beta - \gamma}{2}}{\sin \frac{\beta + \gamma}{2}}\right) + P \cdot \frac{\cos \beta \cdot \cos \gamma}{\sin (\beta + \gamma)} + C, \quad (44)$$

где Q_{cp} определяют по формуле (39).

После подстановки соответствующих значений β и γ формула (44) принимает вид

для упорной резьбы

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - 4,4236 d_n + 1,5879 P + C; \quad (45)$$

для упорной усиленной

$$d_2 = 2Q_{cp} - d - 3,2953 d_n + 0,9502 P + C. \quad (46)$$

3.9.5.5. Суммарную поправку C подсчитывают по формуле (15).

Все составляющие суммарной поправки, кроме поправки C_3 подсчитывают по формулам табл. 9.

Поправку (C_3) определяют по формуле

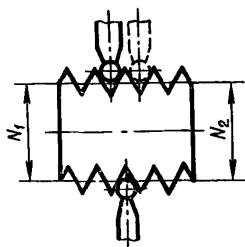
$$C_3 = K \cdot \Delta d_n, \quad (47)$$

где K — коэффициент, имеющий те же значения, что в формуле (38);

Δd_n — действительное отклонение диаметра проволоочки, мкм.

3.9.6. *Определение среднего диаметра калибров-пробок на универсальном микроскопе или на двухкоординатном приборе типа ДИП-1*

3.9.6.1. При измерении среднего диаметра калибров-пробок для трапецеидальной, упорной и упорной усиленной резьб на универсальном микроскопе или двухкоординатном приборе типа ДИП-1 применяют специальные приспособления с шаровыми наконечниками (см. приложение 1). Диаметры наконечников $d_{ш}$ должны быть аттестованы с необходимой точностью и, по возможности, соответствовать диаметрам проволочек и роликов, приведенных в приложении 5.



Черт. 12

Диафрагма микроскопа должна быть установлена так, чтобы диаметр шарового наконечника, измеренный на микроскопе, отличался от его действительного значения не более чем на 1 мкм.

Приспособления устанавливают на микроскопе и измеряют размер N (черт. 12). Для исключения влияния на результат измерения неперпендикулярности оси резьбы к направлению измерения размер N определяют дважды (N_1 и N_2) с перестановкой одного из приспособлений.

3.9.6.2. Средний диаметр калибров-пробок для трапецеидальной резьбы по измеренным значениям N_1 и N_2 подсчитывают по формулам:

$$N_{cp} = \frac{N_1 + N_2}{2}; \quad (48)$$

$$d_2 = N_{\text{ср}} - d_{\text{ш}} \cdot \left(\frac{1}{\sin \frac{\alpha}{2}} - 1 \right) + P \frac{\operatorname{ctg} \frac{\alpha}{2}}{2} + C, \quad (49)$$

После подстановки значения $\alpha = 30^\circ$ формула (49) принимает вид

$$d_2 = N_{\text{ср}} - 2,8637 d_{\text{ш}} + 1,8660 P + C, \quad (50)$$

где $d_{\text{ш}}$ — номинальное значение диаметра шарового наконечника, мм.

3.9.6.3. Средний диаметр для упорной и упорной усиленной резьб по измеренным значениям N_1 и N_2 подсчитывают по формуле

$$d_2 = N_{\text{ср}} - d_{\text{ш}} \cdot \left(\frac{\cos \frac{\beta - \gamma}{2}}{\sin \frac{\beta + \gamma}{2}} - 1 \right) + P \frac{\cos \beta \cdot \cos \gamma}{\sin(\beta + \gamma)} + C, \quad (51)$$

где $N_{\text{ср}}$ — определяют по формуле (48).

После подстановки соответствующих значений β и γ формула (51) принимает вид

для упорной резьбы

$$d_2 = N_{\text{ср}} - 2,4236 d_{\text{ш}} + 1,5879 P + C; \quad (52)$$

для упорной усиленной резьбы

$$d_2 = N_{\text{ср}} - 1,2953 d_{\text{ш}} + 0,9502 P + C. \quad (53)$$

3.9.6.4. Суммарную поправку C подсчитывают по формуле (15).

Все составляющие суммарной поправки, кроме поправки C_3 , подсчитывают по формулам табл. 9.

Поправку C_3 определяют по формулам:

для трапецидальной резьбы

$$C_3 = -1,4(\Delta d'_{\text{ш}} + \Delta d''_{\text{ш}}); \quad (54)$$

для упорной резьбы

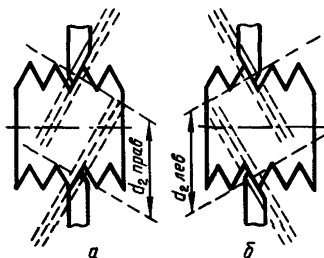
$$C_3 = -1,2(\Delta d'_{\text{ш}} + \Delta d''_{\text{ш}}); \quad (55)$$

для упорной усиленной резьбы

$$C_3 = -0,6(\Delta d'_{\text{ш}} + \Delta d''_{\text{ш}}); \quad (56)$$

где $\Delta d'_{\text{ш}}$ и $\Delta d''_{\text{ш}}$ — действительные отклонения диаметров шаровых наконечников, мкм.

3.9.6.5. При измерении среднего диаметра калибров-пробок для метрической, трубной, круглой санитарно-технической арматуры, дюймовой и трапецидальной резьб на универсальном микроскопе при помощи измерительных ножей калибр устанавливают в центрах микроскопа. Ножи подводятся к сторонам витка вплотную. Соответствующая пунктирная нить окулярной сетки совмещается с риской ножа так, чтобы точка перекрестия нитей приходилась



Черт. 13

примерно на середину стороны профиля резьбы. Измерение проводят по правым и левым сторонам профиля (черт. 13).

3.9.6.6. Действительный размер среднего диаметра по измеренным значениям ($d_{2\text{прав}}$ и $d_{2\text{лев}}$) определяют по формуле

$$d_2 = \frac{d_{2\text{прав}} + d_{2\text{лев}}}{2} + E + C_2, \quad (57)$$

где E — поправка, учитывающая действительные отклонения расстояния от лезвия измерительного ножа до оси штриха;

C_2 — поправка, учитывающая действительное отклонение шага ΔP .

Значение поправки (E) определяют по формуле

$$E = - \frac{1}{2 \sin \frac{\alpha}{2}} (\Delta l_1 + \Delta l_2 + \Delta l_3 + \Delta l_4), \quad (58)$$

где $\Delta l_1, \Delta l_2, \Delta l_3, \Delta l_4$ — действительные отклонения расстояния от лезвия до штриха для всех ножей, применяемых для измерения;

α — номинальное значение угла профиля резьбы, ... °.

Значение поправки (C_2) определяют по формулам: для метрической резьбы

$$C_2 = -0,9 \Delta P; \quad (58a)$$

для дюймовой и трубной резьб

$$C_2 = -1,0 \Delta P; \quad (58б)$$

для трапецеидальной резьбы

$$C_2 = -1,9 \Delta P. \quad (58в)$$

3.9.7. Калибры-пробки, находящиеся в эксплуатации, ввиду неравномерности износа их по резьбовой поверхности, допускаются к применению при условии соблюдения норм, приведенных в приложении 8.

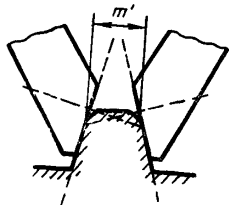
3.9.8. Средний диаметр калибров-пробок на приборе двухкоординатном типа ДИП-1 определяют в соответствии с руководством по его эксплуатации.

3.10. *Определение рабочей высоты профиля калибров-пробок НЕ, КНР-НЕ(3), К-И(6), ПР(34), СР, СР1, СР2*

3.10.1. Рабочую высоту профиля калибров-пробок НЕ, КПР-НЕ(3), К-И(6), ПР(34), СР, СР₁, СР₂ определяют на инструментальном и универсальном микроскопе или на двухкоординатном приборе типа ДИП-1, проекторе или при помощи накладного микроскопа по правым и левым сторонам профиля.

3.10.2. Высота укороченного профиля калибров-пробок не должна выходить за пределы, установленные соответствующими стандартами на проверяемые калибры.

3.11. *Определение ширины выступов калибров-пробок для резьбы труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения*



Черт. 14

3.11.1. Ширину выступов (m') калибров-пробок для резьбы труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения определяют на универсальном или инструментальном микроскопе или двухкоординатном приборе типа ДИП-1 методом осевого сечения при помощи измерительных ножей (черт. 14).

3.11.2. Действительную ширину выступа (m), соответствующую номинальному значению диаметра резьбы калибра, подсчитывают по формуле

$$m = m' + (d_d - d_{\text{ном}}) \cdot \text{tg} \frac{\alpha}{2}, \quad (59)$$

где m' — ширина выступа, измеренная по наружному диаметру калибра-пробки, мм;

d_d — действительный наружный диаметр проверяемого калибра, мм;

$d_{\text{ном}}$ — номинальный диаметр резьбы калибра, мм.

После подстановки значения $\alpha = 10^\circ$ формула (59) принимает вид

$$m = m' + 0,088(d_d - d_{\text{ном}}). \quad (60)$$

3.11.3. Отклонения ширины выступа от номинального значения не должны выходить за пределы, установленные ТУ 41.13.44—88, ТУ 41.13.46—88.

3.12. Проверка среднего диаметра калибров-колец

3.12.1. Средний диаметр калибров-колец проверяют в соответствии с указаниями по применению контрольных калибров-пробок, приведенных в соответствующих стандартах на проверяемые калибры — ГОСТ 1623—61, ГОСТ 2533—88, ГОСТ 3199—84,

ГОСТ 10071—79, ГОСТ 10278—81, ГОСТ 13798—68, ГОСТ 14747—88, ГОСТ 24997—81.

3.13. Проверка ширины впадин калибров-колец для резьбы труб колонкового геологоразведочного бурения и геологоразведочных бурильных труб ниппельного соединения

3.13.1. Ширину впадин калибров-колец контролируют в соответствии с указаниями по применению контрольных калибров-пробок, приведенных в ТУ 41.13.44—88, ТУ 41.13.46—88.

3.14. Проверка профиля калибров-колец для круглой резьбы цоколей электрических ламп

3.14.1. Проверка профиля калибров-колец для круглой резьбы цоколей электрических ламп осуществляется путем проверки профиля резьбообразующего инструмента, используемого при окончательной обработке рабочей поверхности калибров-колец.

Проверка выполняется с использованием методов и средств, указанных в п. 3.8.

В отличие от калибров-пробок у резьбообразующего инструмента проверяют радиус кривизны впадин резьбового профиля (по внутреннему диаметру), т. е. при проверке совмещают линию выступов резьбы шаблона с изображением дна нескольких впадин.

Изображение линии, ограничивающей профиль впадины, не должно выходить за пределы заштрихованного поля шаблона.

3.14.2. При той же установке резьбообразующего инструмента и шаблона на проекторе наблюдают сопряжение и взаимное расположение линий (окружностей), ограничивающих выступы и впадины резьбы.

Линия, ограничивающая профили резьбы, должна представлять собой плавную кривую. Участки линии, ограничивающие выступы резьбы, не должны пересекать боковые прямолинейные участки пунктирной линии шаблона.

3.15. Проверка наружного диаметра калибров-колец

3.15.1. Наружный диаметр калибров-колец ПР и НЕ для всех резьб, кроме круглой для цоколей электрических ламп, проверяют в процессе контроля или присасовки по калибрам-пробкам КПР-ПР, КНЕ-ПР, У-ПР и У-НЕ.

3.15.2. Наружный диаметр калибров-колец для цоколей электрических ламп в процессе изготовления проверяют специальными контрольными калибрами-пробками КПР-ПР и КПР-НЕ. Калибр-кольцо должно свинчиваться с контрольными калибрами КПР-ПР и не свинчиваться с КПР-НЕ.

Допускается частичное ввинчивание контрольных калибров КПР-НЕ в калибр-кольцо, но не более чем на один оборот. В эксплуатации износ калибров-колец по наружному диаметру проверяют контрольным калибром-пробкой К-И. Контрольный калибр-пробка К-И не должен ввинчиваться в калибр-кольцо. Допускает-

ся частичное ввинчивание контрольного калибра К-И в калибр-кольцо, но при этом резьба контрольного калибра К-И не должна выходить с противоположной ввинчиванию стороны калибра-кольца. Технические требования к контрольным калибрам КПр-Пр, КПр-НЕ и К-И приведены в приложении 9.

3.16. Проверка внутреннего диаметра калибров-колец

3.16.1. Внутренний диаметр калибров-колец проверяют гладкими калибрами-пробками или блоками концевых мер с боковиками. Внутренний диаметр калибров-колец НЕ, кроме СП-НЕ по ТУ 41.13.44—88, ТУ 41.13.46—88, в эксплуатации не определяют.

Отклонения внутреннего диаметра калибров-колец от номинального значения не должны выходить за пределы, установленные соответствующими стандартами на проверяемые калибры.

4. ОФОРМЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ КОНТРОЛЯ

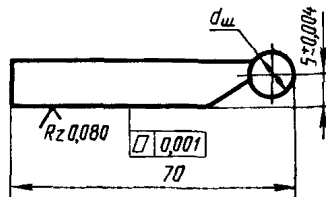
4.1. Положительные результаты контроля калибров при выпуске их из производства и после ремонта оформляются органами технического контроля предприятия-изготовителя в установленном порядке.

4.2. Положительные результаты контроля калибров, находящихся в эксплуатации, оформляются ведомственной метрологической или другими службами по принятой на предприятии системе.

4.3. При отрицательных результатах контроля при выпуске из производства калибры запрещают к выпуску и применению по принятой на предприятии системе.

При отрицательных результатах контроля калибров, находящихся в эксплуатации, не подлежащие ремонту калибры изымают из обращения и применения, а отремонтированные — подвергают повторному контролю после ремонта.

ПРИСПОСОБЛЕНИЕ С ШАРОВЫМ НАКОНЕЧНИКОМ

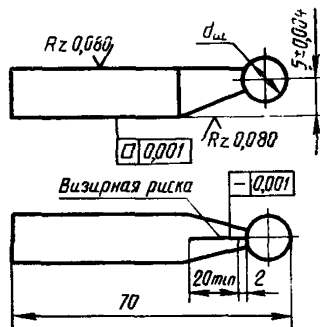


Черт. 15

1. Требования к шаровому наконечнику — по ГОСТ 3722—81 для степени точности 0
2. Крепление шарового наконечника к оправке допускается любым способом, исключающим нарушение его геометрии или механических свойств.
3. Размер сечения оправки не регламентируется
4. Размер $d_{ш}$ выбирается в зависимости от ширины впадины контролируемой резьбы.

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

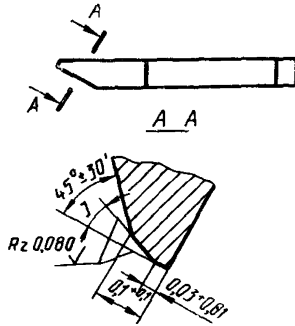
ПРИСПОСОБЛЕНИЕ С ШАРОВЫМ НАКОНЕЧНИКОМ И РИСКОЙ



Черт. 16

1. Требования к шаровому наконечнику — по ГОСТ 3722—81 для степени точности 0.
2. Ширина визирной риски — $(0,006 \pm 0,001)$ мм.
3. Крепление шарового наконечника к оправке допускается любым способом, исключающим нарушение его геометрии или механических свойств.
4. Размер сечения оправки не регламентируется
5. Размер $d_{ш}$ выбирается в зависимости от ширины впадины контролируемой резьбы

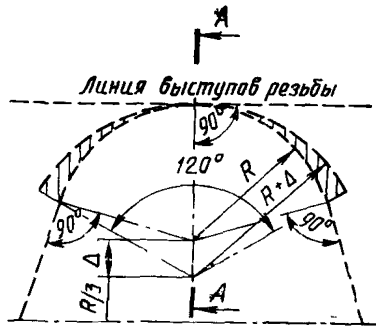
СПЕЦИАЛЬНО ЗАТОЧЕННЫЙ РЕЗЬБОВОЙ НОЖ



Черт. 17

Требования к остальным геометрическим параметрам и механическим свойствам — по ГОСТ 7013—67.

ШАБЛОН



Черт. 18

1. Шаблон вычерчивают на кальке тушью или нарезают в виде сетки на любом листовом материале с матовой светлой поверхностью.
2. Длина штрихов составляет $(5 \pm 0,5)$ мм.
3. Расстояние между штрихами равно $(1,5 \pm 0,3)$ мм.
4. Ширина штриховой линии составляет $(0,2 \pm 0,05)$ мм.

**НАЗНАЧЕНИЕ ПРОВОЛОЧЕК И РОЛИКОВ ДЛЯ КОНТРОЛЯ
ДЮЙМОВОЙ И УПОРНОЙ УСИЛЕННОЙ РЕЗЬБЫ**

Таблица 10

Обозначение типа проволочек по ГОСТ 2475—62	Диаметр проволочек и роликов, мм	Вид резьбы	
		дюймовая $\alpha \approx 55^\circ$	упорная усиленная
		число шагов на длине 25,4 мм	шаг, мм
П-А	0,596	24	—
	0,716	20	—
	0,795	18	—
П-Б	0,895	16	—
	1,023	14	—
	1,193	12	—
	1,302	11	—
	1,432	10	—
П-В	1,591	9	—
	1,790	8	—
	2,045	7	—
	2,387	6	5
	2,864	5	5; 6*
	3,182	4 ^{1/2}	—
	3,579	4	6
	3,666	—	8*
	4,091	3 ^{1/2}	—
	4,406	3 ^{1/4}	—
4,773	3	8, 10	
Ш	5,493	—	12*
	6,212	—	10
	6,585	—	12; 16
	8,767	—	16
	10,353	—	20*
	12,423	—	20
	13,133	—	24
	20,706	—	32
	24,287	—	40

* Предназначены для измерения калибров-пробок с укороченным профилем

Примечания:

1 При измерении упорной усиленной резьбы необходимо учитывать влияние отклонений угла профиля на результат измерения.

2 При измерении среднего диаметра круглой резьбы санитарно-технической арматуры применяют проволочки диаметром 1,302 мм.

**ПОПРАВКИ К РЕЗУЛЬТАТУ ИЗМЕРЕНИЯ СРЕДНЕГО ДИАМЕТРА ПРИ
ПОМОЩИ ТРЕХ ПРОВОЛОЧЕК, УЧИТЫВАЮЩИХ УГОЛ ПОДЪЕМА
РЕЗЬБЫ C_4 И ДЕФОРМАЦИЮ ПРОВОЛОЧЕК, НАКОНЕЧНИКОВ И КАЛИБРА
ПОД ДЕЙСТВИЕМ ИЗМЕРИТЕЛЬНОГО УСИЛИЯ C_5**

Таблица 11

$C_4 + C_5$ для метрической резьбы при измерительном
усилии 0,5 Н (50 гс)

Диаметр и шаг резьбы, мм	Поправка, мкм	Диаметр и шаг резьбы, мм	Поправка, мкм
0,25×0,075	1,3	0,55×0,125	1,0
0,3×0,08	1,2	0,6×0,15	0,7
0,35×0,09	1,2	0,7×0,175	0,6
0,4×0,1	1,1	0,8×0,2	0,4
0,45×0,1	1,1	0,9×0,225	0,3
0,5×0,125	0,9		

Диаметр резьбы, мм	Сумма поправок, мкм, для шага резьбы, мм																							
	0,2	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,5	0,6	0,7	0,75	0,8	1,0	1,25	1,5	1,75	2	2,5	3	3,5	4	4,5	5	5,5	
12							+0,5			+0,4		+0,3	+0,2	-0,6	-1,3									
14							+0,5			+0,4		+0,3	+0,1	-0,2		-1,5								
15												+0,3		-0,1										
16							+0,5			+0,5		+0,3		0		-1,0								
17												+0,4		0										
18							+0,5			+0,5		+0,4		+0,1		-0,7	-1,9							
20							+0,5			+0,5		+0,4		+0,2		-0,5	-1,4							
22							+0,5			+0,5		+0,4		+0,2		-0,6	-1,1							
24										+0,4		+0,4		+0,2		-0,2		-1,9						
25												+0,4		+0,2		-0,1								
26														+0,2										
27										+0,4		+0,4		+0,2		0		-1,4						
28												+0,4		+0,2		0								
30										+0,4		+0,4		+0,2		0		-1,1	-2,0					
32														+0,2		0								
33												+0,4		+0,2		+0,1		-0,8	-1,6					
35														+0,2										
36												+0,4		+0,2		+0,1		-0,6		-2,1				
38														+0,2										
39												+0,4		+0,3		+0,2		-0,5		-1,7				
40														+0,3		+0,2		-0,4						

Диаметр резьбы, мм	Сумма поправок, мкм, для шага резьбы, мм																								
	0,2	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,5	0,6	0,7	0,75	0,8	1,0	1,25	1,5	1,75	2	2,5	3	3,5	4	4,5	5	5,5	6	
42												+0,4		+0,3		+0,2		-0,4		-1,4	-2,2				
45												+0,4		+0,3		+0,2		-0,3		-1,2	-2,0				
48												+0,4		+0,3		+0,2		-0,2		-1,0			-2,4		
50														+0,3		+0,2		-0,2							
52												+0,4		+0,3		+0,2		-0,2		-0,8			-2,1		
55														+0,3		+0,2		-0,2		-0,7					
56												+0,4		+0,3		+0,3		-0,1		-0,6				-2,5	
58														+0,3		+0,3		-0,1		-0,6					
60												+0,4		+0,3		+0,3		-0,1		-0,5			-2,2		
62														+0,3		+0,3		-0,1		-0,5					
64												+0,4		+0,3		+0,3		0		-0,4					-2,7
65														+0,3		+0,3		0		-0,4					
68												+0,4		+0,3		+0,3		0		-0,3					-2,2
70														+0,3		+0,3		0		-0,3					-1,9
72												+0,4		+0,3		+0,3		0		-0,2					-1,7
75														+0,3		+0,3		0		-0,1					
76												+0,3		+0,3		+0,3		+0,1		0					-1,6
78														+0,3		+0,3									
80												+0,3		+0,3		+0,3		+0,1		+0,1					-1,4

Диаметр резьбы, мм	Сумма поправок, мкм, для шага резьбы, мм																								
	0,2	0,25	0,3	0,35	0,4	0,45	0,5	0,6	0,7	0,75	0,8	1,0	1,25	1,5	1,75	2	2,5	3	3,5	4	4,5	5	5,5	6	
82																									
85																									
90														+0,2		+0,2			+0,1		+0,1				
95														+0,2		+0,2			+0,1		+0,1				
100														+0,2		+0,2			+0,2		+0,2				

Примечание. Допускается не учитывать поправки $C_4 + C_5$, если они составляют менее 15% допуска на изготовленные калибра.

Таблица 13

С₃ для трапецидальной резьбы при измерительном усилии 200 гс (2Н)

Диаметр резьбы, мм	Поправка, мкм, для шага резьбы, мм									
	1,5	2	3	4	5	6	7	8	9	10
8	+1,5	+1,6								
9	+1,4	+1,5								
10	+1,3	+1,4	+1,5							
11		+1,4	+1,5							
12		+1,3	+1,4							
14		+1,3	+1,3							
16		+1,2		+1,2						
18		+1,2		+1,2						
20		+1,1		+1,1						
22		+1,1	+1,1		+1,0			+0,8		
24		+1,0	+1,0		+1,0			+0,7		
26		+1,0	+1,0		+0,9			+0,7		
28		+1,0	+1,0		+0,9			+0,7		
30			+1,0			+0,7				+0,6
32			+1,0			+0,7				+0,5
34			+1,0			+0,7				+0,5
36			+1,0			+0,7				+0,5
38			+0,9			+0,7	+0,7			+0,5
40			+0,9			+0,7	+0,7			+0,5
42			+0,9			+0,7	+0,7			+0,5
44			+0,9				+0,7	+0,5		
46			+0,9					+0,5		
48			+0,9					+0,5		
50			+0,8					+0,5		
52			+0,8					+0,5		
55			+0,8					+0,5	+0,5	
60			+0,8					+0,5	+0,5	
65				+0,7						+0,4
70				+0,7						+0,4
75				+0,7						+0,4
80				+0,6						+0,4

ПРИМЕР РАСЧЕТА ПОПРАВКИ

Необходимо подсчитать поправку C_4 для трапециевидальной двухзаходной резьбы $T_1 40 \times 2$ ($P10$) $d_2 = 35$ мм; $\frac{\alpha}{2} = 15^\circ$; $P = 10$ мм; $n = 2$ захода.

Угол подъема витка составляет

$$\operatorname{tg} \Psi = \frac{P \cdot n}{\pi \cdot d_2} = \frac{10 \cdot 2}{3,14 \cdot 35} = 0,182; \quad \Psi = 10^\circ.$$

1-е приближение

$$X_1 = 35 - \frac{10}{2} \cdot 3,7320 + \frac{5,176}{0,2588} = 36,34;$$

$$Y_1 = \frac{10 \cdot 2 \cdot 5,176 \cdot 0,9659}{3,1416 \cdot 36,34} = 0,02410.$$

2-е приближение

$$X_2 = 36,34 + \frac{10 \cdot 2 \cdot 3,7320}{3,1416} \cdot 0,02410 - \frac{36,34}{2} \left(\frac{36,34}{5,176 \cdot 0,2588} - 1 \right) \times 0,02410^2 -$$

$$- \frac{36,34^4 \cdot 0,02410^4}{8 \cdot 5,176^3 \cdot 0,2588} = 36,6348;$$

$$Y_2 = \frac{10 \cdot 2 \cdot 5,176 \cdot 0,9659}{3,1416 \cdot 36,6348^2} \times$$

$$\times \frac{1 - \frac{36,6348^2}{2 \cdot 5,176^2} \cdot 0,02410^2 - \frac{36,6348^4}{8 \cdot 5,176^4} \cdot 0,02410^4}{1 - \frac{5,176}{36,6348} \cdot 0,2588 + \left[\left(\frac{1}{6} + \frac{36,6348^2}{2 \cdot 5,176^2} \right) \cdot \frac{5,176 \cdot 0,2588}{36,6348} - \frac{2}{3} \right] \cdot 0,02410^2} =$$

$$= 0,02424.$$

3-е приближение

$$X_3 = 36,34 + \frac{20 \cdot 3,7320}{3,146} \cdot 0,02424 - \frac{36,6348}{2} \left(\frac{36,6348}{5,176 \cdot 0,2588} - 1 \right) \times 0,02424^2 -$$

$$- \frac{36,6348^4 \cdot 0,02424^4}{8 \cdot 5,176^3 \cdot 0,2588} = 36,6301;$$

$$Y_3 = \frac{10 \cdot 2 \cdot 5,176 \cdot 0,9659}{3,1416 \cdot 36,6301^2} \times$$

$$\times \frac{1 - \frac{36,6301^2}{2 \cdot 5,176^2} \cdot 0,02424^2 - \frac{36,6301^4}{8 \cdot 5,176^4} \cdot 0,02424^4}{1 - \frac{5,176}{36,6301} \cdot 0,2588 + \left[\left(\frac{1}{6} + \frac{36,6301^2}{2 \cdot 5,176^2} \right) \cdot \frac{5,176 \cdot 0,2588}{36,6301} - \frac{2}{3} \right] \cdot 0,02424^2} =$$

$$= 0,02425$$

4-е приближение

$$X_4 = 36,34 + \frac{20 \cdot 3,7320}{3,146} \cdot 0,02425 - \frac{36,6301}{2} \cdot \left(\frac{36,6301}{5,176 \cdot 0,2588} - 1 \right) \times 0,02425^2 - \\ - \frac{36,6301^4 \cdot 0,02425^4}{8 \cdot 5,176^3 \cdot 0,2588} = 36,6302.$$

Поскольку 3-е и 4-е приближения дают практически одинаковые результаты, то можно этим ограничиться.

Поправка C_4 в этом случае равна

$$C_4 = -(36,6302 - 36,3400) = -0,2902 \text{ мм.}$$

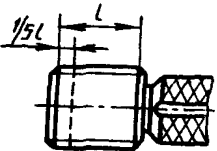
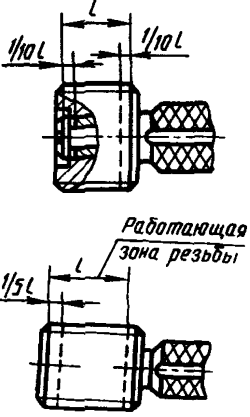
Для сопоставления вычислим эту поправку по формуле из табл. 9.

$$C_4 = \frac{0,1826 \cdot 10^2 \cdot 2^2 \cdot 5,176}{(35 - 1,8660 \cdot 10 + 3,6049 \cdot 5,176) \cdot (35 - 1,8660 \cdot 10 + 3,8637 \cdot 5,176)} = -0,2972.$$

Как видно из сопоставления результатов, формула табл. 9 дает для данного случая ошибку, равную 7 мкм.

ДОПУСТИМЫЙ ИЗНОС РЕЗЬБОВЫХ КАЛИБРОВ-ПРОБОК В ЭКСПЛУАТАЦИИ

Таблица 14

Проверяемый элемент и условия работы калибров-пробок	Чертеж	Допустимый износ в эксплуатации
<p>Резьбовой проходной калибр-пробка контролирует сквозное или глухое отверстие, длина которого больше длины резьбы калибра. Калибр-пробка ввинчивается полностью</p>		<p>Резьбовой калибр-пробка считается изношенным, если средний диаметр его выходит за установленные стандартом пределы износа на $\frac{1}{5}$ длины резьбы, начиная от витка с полным профилем.</p> <p>Резьбовой калибр-пробка считается изношенным, если средний его диаметр выходит за установленные стандартом пределы износа на $\frac{1}{10}$ длины с обеих сторон</p>
<p>Резьбовой проходной калибр-пробка контролирует глухое отверстие, длина которого меньше длины резьбы калибра. Калибр-пробка ввинчивается частично</p> <p>Резьбовой проходной калибр-пробка контролирует сквозное отверстие, длина которого меньше длины резьбы калибра.</p>		<p>Резьбовой калибр-пробка считается изношенным, если средний диаметр его выходит за установленные стандартом пределы износа на $\frac{1}{5}$ длины рабочей зоны резьбы.</p> <p>Резьбовой калибр-пробка может быть оставлен в эксплуатации до тех пор, пока в пределах 80% длины свинчивания изделий износ его еще не вышел из установленного стандартом предела.</p>

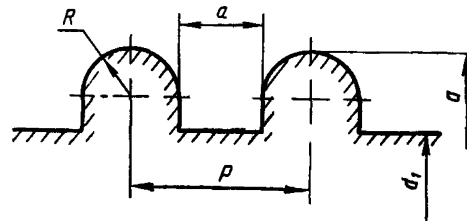
Проверяемый элемент и условия работы калибров-пробок	Чертеж	Допустимый износ в эксплуатации
Резьбовой калибр-пробка непроходная. Калибр-пробка не ввинчивается		Допустимый износ среднего диаметра калибра-пробок НЕ должен быть в пределах норм, предусмотренных в стандартах на проверяемые калибры

**ТЕХНИЧЕСКИЕ ТРЕБОВАНИЯ К КОНТРОЛЬНЫМ КАЛИБРАМ КПР-ПР, КПР-НЕ, К-И
ДЛЯ КРУГЛОЙ РЕЗЬБЫ ЦОКОЛЕЙ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ ЛАМП**

1 Размеры и рекомендуемые отклонения элементов резьбы калибров приведены на черт 19 и в табл 15

Таблица 15

Обозначение резьбы	мм											
	КПР ПР			КПР НЕ		К И		d_1 не более	КПР ПР КПР НЕ К И		R не более	d
	Номин	Пред откл		Номин	Пред откл	Номин	Пред откл		P			
		новых	использованных					Номин	Пред откл	R		
E5	5,302	-0,005	-0,008	5,332	-0,005	5,342	-0,005	4,72	1,000	$\pm 0,01$	0,22	0,6
E10	9,502	-0,006	-0,010	9,533	-0,006	9,543	-0,006	8,46	1,814	$\pm 0,01$	0,45	1,0
E14	13,862	-0,006	-0,012	13,893	-0,006	13,903	-0,006	12,23	2,822	$\pm 0,01$	0,75	1,5
E27	26,423	-0,008	-0,015	26,454	-0,008	26,464	-0,008	24,17	3,629	$\pm 0,01$	0,90	1,9
E40	39,474	-0,010	-0,020	39,505	-0,010	39,565	-0,010	35,80	6,350	$\pm 0,01$	1,70	3,2



Черт. 19

ИНФОРМАЦИОННЫЕ ДАННЫЕ

1. РАЗРАБОТАНА И ВНЕСЕНА Министерством станкостроительной и инструментальной промышленности СССР

ИСПОЛНИТЕЛИ

И. А. Медовой, Г. С. Кудинова, Н. В. Казмина

2. УТВЕРЖДЕНА ВНИИ измерения от 25.04.88

3. ЗАРЕГИСТРИРОВАНА ВНИИМС

4. ВЗАМЕН ГОСТ 8.128—74