ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СТАНДАРТОВ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ

ПО ВНЕДРЕНИЮ ГОСТ 8.051—73 «ПОГРЕШНОСТИ, ДОПУСКАЕМЫЕ ПРИ ИЗМЕРЕНИИ ЛИНЕЙНЫХ РАЗМЕРОВ ОТ 1 ДО 500 MM»

РДМУ 98—77

ИЗДАТЕЛЬСТВО СТАНДАРТОВ
Москва—1977

РАЗРАБОТАНЫ И ВНЕСЕНЫ Бюро взаимозаменяемости Министерства станкостроительной и инструментальной промышленности СССР

Директор А. Т. Драудин Руководитель темы Н. Н. Марков Исполнители: Н. Н. Марков, П. А. Сацердотов, Г. Б. Кайнер,

УТВЕРЖДЕНЫ Государственным комитетом стандартов Совета Министров СССР 9 февраля 1977 г. [протокол № 17]

ВВЕДЕНИЕ

Настоящие методические указания регламентируют вопросы выбора универсальных средств измерений линейных размеров в диапазоне от 1 до 500 мм. Методические указания содержат все необходимые данные для выбора измерительных средств и назначения условий их использования, обеспечивающих измерения с погрешностью, не превышающей величин, допускаемых в соответствии с ГОСТ 8.051—73.

Глава І. ОСНОВНОЕ СОДЕРЖАНИЕ И ПОСТРОЕНИЕ ГОСТ 8.051—73

«ПОГРЕШНОСТИ, ДОПУСКАЕМЫЕ ПРИ ИЗМЕРЕНИИ ЛИНЕЙНЫХ РАЗ-МЕРОВ от 1 до 500 мм»

- В ГОСТ 8.051-73 установлены:
- а) значения пределов допускаемых погрешностей измерения;
- б) приемочные границы с учетом нормируемых пределов допускаемых погрешностей измерения.

Значения пределов допускаемых погрешностей измерения

В стандарте содержатся 15 рядов пределов допускаемых погрешностей измерения, установленных в зависимости от номинальных размеров и допусков на изготовление. Величины допускаемых погрешностей измерения приняты равными от 20 (для грубых допусков) до 35% значений допусков с соответствующими округлениями [2], учитывающими реальные значения погрешностей измерения существующими измерительными средствами. В стандарте величины допускаемых погрешностей установлены для значений допусков, которые содержатся в различных классах точности и посадках отечественной системы, а также по квалитетам в системе ИСО. При допусках на изготовление, отличающихся от приведенных в стандарте, допускаемую погрешность измерения следует принимать по ближайшему меньшему значению допуска для соответствующего номинального размера.

Пределы допускаемых погрешностей измерения, установленные стандартом, охватывают не только погрешности измерительных средств, но и составляющие от других источников погрешности, оказывающих влияние на погрешность измерения (установочные меры, базирование, температурные деформации и т. д.).

Допускаемые погрешности измерения относятся к случайным и неучтенным систематическим погрешностям измерения. Случайную составляющую погрешности можно выявить практически при всех видах измерений. Однако в теоретических разработках и в практической деятельности эту часть погрешности иногда принимают за всю погреность измерения. Вот почему в стандарте было признано необходимым отдельно указать, что случайная часть погрешности измерения не должна превышать 0,6 от нормируемого предела допускаемой погрешности измерения. Ограничивать неучтенную систематическую погрешность измерения не представляется возможным, поскольку для ее непосредственного определения необходимо иметь образцовые меры, что, особенно при точных измерениях, практически невозможно сделать.

Допускаемые значения случайной погрешности измерения, установленные в стандарте, приняты при доверительной вероятности 0,95 (исходя из предположения, что она распределяется по нормальному закону), т. е. равными $\pm 2\sigma$.

Значение предельной случайной погрешности, равное ±3 о обычно принимают (исходя из нормального закона распределения) с вероятностью, равной 0,9973. Для производственных измерений нет необходимости в такой степени вероятности, и случайная погрешность измерения не всегда распределяется по нормальному закону [3].

В международной практике значение предельной случайной погрешности измерения также принимают в основном равным $\pm 2\sigma$. Это значение включено в рекомендацию ИСО 1938—71.

Допускаемые погрешности измерения нормируются вне зависимости от способа измерения размеров диаметров и длин при приемочном контроле. Однако в стандарте учтена особенность автоматических и полуавтоматических измерительных средств, которая в частности заключается в том, что этими измерительными средствами, как правило, измерения выполняют с более высокой точностью по сравнению с универсальными средствами. Это достигается благодаря более стабильным условиям измерения, уменьшению влияния субъективных факторов и специальным измерительным позициям, разрабатываемым чаще всего для деталей конкретных типоразмеров.

Распределение погрешностей измерения автоматическими измерительными средствами, как правило, происходит по закону, более близкому к закону равной вероятности, чем при измерении неавтоматизированными измерительными средствами, когда погрешности измерения распределяются по закону, близкому к закону нормального распределения. Исходя из этого, в стандарте рекомендуется принимать допускаемую погрешность для автоматических измерительных средств на один ряд точнее по сравнению с нормируемыми.

Погрешности измерения, приведенные в ГОСТ 8.051—73, являются наибольшими значениями, которые допускается использовать при измерении. Однако стандартом предусмотрены два случая, когда эти предельные значения могут быть увеличены.

В первом случае разрешается принимать предельную погрешность измерения больше, если уменьшается приемочный допуск. Такое разрешение дает возможность во многих случаях использовать имеющиеся измерительные средства вместо разработки или приобретения новых, а также расширить область применения простейших измерительных средств (например, штангенциркулей, обладающих большой абсолютной, но малой относительной погрешностью).

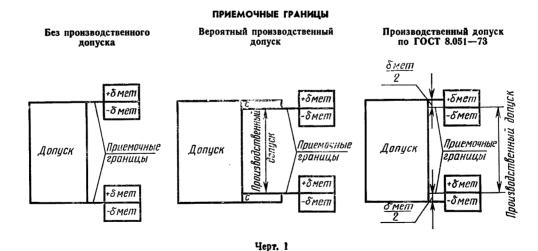
Второй случай, когда разрешается превышение предела допускаемой погрешности, имеет место, если измерения выполняются с разделением годных деталей на размерные группы для селективной сборки. В этом случае часто размер группы (его можно условно принять за допуск контролируемого изделия) берется близким или даже равным погрешности измерения с тем, чтобы в группах ограничить разноразмерность деталей. Для этого случая нецелесообразно нормировать более жесткие требования к погрешности измерения.

Приемочные границы с учетом нормируемых пределов допускаемых погрешностей измерения

Приемочные границы, т. е. значения размеров, по которым производится приемка изделий, следует в соответствии со стандартом устанавливать с учетом влияния предельной допускаемой погрешности измерения. В связи с этим при назначении допуска на изготовление необходимо учитывать не только эксплуатационные условия работы и возможности технологического процесса обработки в отношении точности, но и возможные погрешности измерения. Другими словами, допуск на размер следует рассматривать как допуск на сумму погрешностей технологического процесса, которые не дают возможность получить абсолютно точное значение размера, в том числе и из-за погрешности измерения.

Влияние погрешности измерения на результаты разбраковки рассмотрено в приложении 1 к стандарту, где даны графики, позволяющие определять вероятное количество неправильно принимаемых и неправильно бракуемых деталей, а также выход за границу допуска размера у неправильно принимаемых деталей. Кроме того, приведена таблица экстремальных значений этих параметров, зависящих только от погрешности измерения. Этих данных вполне достаточно конструктору для того, чтобы оценить, в какой мере допускаемая погрешность измерения, в случае проявления ее предельным значением, может исказить характер сопряжения и повлиять на эксплуатационные свойства детали. Более подробно участие конструктора в выборе измерительных средств рассматрено в гл. IV, а технико-экономические расчеты, связанные с влиянием погрешности измерения — в гл. V.

Для учета влияния погрешностей измерения стандартом предусмотрены два возможных варианта установления приемочных границ (черт. 1).



При первом варианте приемочные границы устанавливают совпадающими с нормируемыми предельными значениями проверяемого изделия, т. е. возможное влияние погрешности измерения учитывается конструктором при выборе класса и вида посадки. Этот вариант в стандарте является основным и вполне соответствует принятой отечественной и международной практике.

При втором варианте приемочные границы устанавливают с введением производственного допуска, т. е. нормируемые предельные значения размера смещают внутрь допуска с учетом возмож-

ного влияния погрешности измерения.

Смещение не должно превышать половины нормируемой в стандарте допускаемой погрешности измерения (см. черт. 1). Этот вариант менее предпочтителен, поскольку вносит определенные затруднения при оформлении документации и приводит к забракованию части годной продукции. Этот способ, хотя и редко, но используют в отечественной практике. В приложении 2 к стандарту рекомендуется, если необходимо, вводить производственный допуск (см. черт. 1), смещать приемочные границы на значение возможного выхода размера за границу поля допусков в зависимости от точности технологического процесса и погрешности измерения. Значения этих величин можно определить по графикам, приведенным в приложении 1 к стандарту.

В зарубежных разработках [6] нередко указы ается на необходимость вводить производственный допуск для учета влияния погрешности изме ения. Однако, в настоящее время во всех странах и в документах ИСО отказались от ранее высказа ных рекомендаций по введению производственно-

го допуска на полное значение погрешности.

В рекомендации ИСО 1938 предлагается смещать приемочные границы на значение среднеквадратической погрешности измерения. Вместе с тем практика многих стран показывает, что производственный допуск вводится редко [6], и выбор средства измерения, а с ним и погрешностей измерения часто не регламентируется и право выбора представляется непосредственному изготовителю детали, т. е. рабочему (за исключением случаев, когда требуются специальные измерительные средства).

Ввиду того, что в отечественной практике производственный допуск вводят редко, то размеры, по которым этот допуск вводится, на чертежах должны быть обозначены буквой, а текстом в технических требованиях указаны предельные значения размеров. Это требование заставляет конструкто-

ра. оценивать, в какой мере целесообразно вводить производственный допуск.

В стандарте нормированы требования к арбитражной перепроверке принятых деталей, при которой предусматривается выявление погрешности измерения. Арбитражная перепроверка принятых деталей должна осуществляться с погрешностью измерения, не превышающей 30% предельной погрешности измерения, допускаемой при приемке. При этом допускается обнаружение среди годных определенного количества деталей, размеры которых выходят за границы поля допуска, но не более чем на половину значения допускаемых погрешностей измерения. Таким образом, учитывают только возможное влияние допускаемой погрешности измерения, однако это не дает разрешения расширить допуск на изготовление, например, при меньшей погрешности измерения. Необходимо иметь в виду, что допускаемые погрешности измерения установлены исходя из факта неизбежности существования погрешности измерения и нецелесообра ности выявления размера с высокой степенью точности, когда сам размер задается в относительно широких пределах.

Глава II. ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ УНИВЕРСАЛЬНЫМИ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫМИ СРЕДСТВАМИ

Для проведения измерений с погрешностями, не превышающими допускаемые ГОСТ 8.051—73 значения, необходимо иметь сведения о значениях погрешностей измерительных средств в различных условиях их применения. Такие сведения о погрешностях измерения измерительными средствами, серийно выпускаемыми специализированными заводами, даны в табл. 1 и 2.

В табл. 1 приведены сведения о погрешностях измерения различными измерительными средствами наружных размеров, размеров уступов и величин биения, а в табл. 2—сведения о погрешно-

стях измерения внутренних размеров.

При разработке материалов, содержащихся в табл. 1 и 2, использованы два принципиальных положения:

измерительным средством одного вида можно выполнять измерения с различной погрешностью в зависимости от метода и условий проведений измерения;

для выбора измерительных средств и условий проведения измерений необходимо оценивать возможные пределы погрешности измерения. При этом имеется в виду, что используемое измерительное средство соответствует предъявляемым требованиям и используется оператором, имеющим навык в работе с ним.

Различные значения погрешностей измерения при использовании измерительных средств одного и того же вида получены в табл. 1 и 2 разработкой различных вариантов использования измеритель-

ных средств без учета методической погрешности измерения.

В различных условиях применения измерительных средств изменялись количество и вес составляющих погрешностей измерения. Основные составляющие, учитываемые при оценке погрешности измерения при различных условиях применения измерительных средств, указаны на схеме, приведенной на черт. 2. Более подробные сведения о каждой из составляющих и методику ее определения можно найти в [4]. Некоторые основные сведения об этих составляющих даны в гл. III.

Предельные значения погрешности при различных методах и условиях применения измерительных средств получены определением предельных значений составляющих погрешности с последующим квадратическим суммированием их.

Погрешности измерения в табл. 1 и 2 указаны без знаков ±, т. е. указаны абсолютные значения предельных погрешностей измерения единичным измерительным средством, другими словами, даны предельные значения, на которые результаты измерения могут отличаться от истинного значе-

ния измеряемой величины.

Варианты использования измерительных средств отличаются различной погрешностью средств измерения при использовании их на различном пределе измерения (гл. III, разд. 1). Для некоторых измерительных средств варианты использования приведены в зависимости от классов и разряда концевых мер длины, применяемых для настройки (гл. III, разд. 2). Для стрелочных отсчетных головок при измерении биений, т. е. колебаний размеров, варианты использования установлены в зависимости от применяемых штативов и стоек, а при измерении размеров — в зависимости от вида контакта (гл. III, разд. 3). Для всех измерительных средств указан температурный режим измерения. Эти значения в общем случае нельзя относить ни к отклонениям, ни к колебаниям температуры окружающей среды в процессе измерения (гл. III, разд. 4) В табл. 2, где указаны погрешности измерения внутренних размеров существующими измерительными средствами, учитывается особенность измеряемой детали и варианты использования даются с учетом шероховатости поверхности (гл. III, разд. 5). При определении погрешностей измерения учитывались субъективные погрешности в отношении погрешности отсчитывания показаний (гл. III, разд. 6).

	ИС				огрешн осте ьными сре д		ия	
Допускаемые потрешности измерительных средств при нормируемых условиях	Погрешности измерительных средств в пределах цены деления	Субъективные погрешности отсчитывания и нагрев руками ручных приборов	Погрешности размеров блоков концевых мер длины, в том числе от притирки	Температурные деформации, возникающие от комплек- са причин, обобщенных понятием «температурный режим»	Упругие деформации установочных узлов от колеба- ния измерительного усмлия измерительных средств на используемом пределе измерения	Влияние шероховатости поверхности на смещение и перекос линии измерения	Контактные деформации от измерительного усилия при плоскостном, линейном или точечном контактах	Специфические погрешности, связанные с конструктив- ными особенностями измерительных средств

Черт, 2

В гл. III кратко рассмотрены основные составляющие погрешности измерения в той мере, в которой это необходимо знать при проведении измерений, с тем, чтобы получаемые погрешности измерения не превышали пределов, указанных в табл. 1 и 2.

Следует обратить внимание, что некоторые значения погрешности, приведенные в табл. 1 и 2, незначительно отличаются от указанных в [1,4]. Объясняется это большей степенью округления расчетных значений. Округления давались в соответствии с используемой ценой деления отсчетного устройства с тем, чтобы ограничить интерполяцию при отсчитывании. Рекомендуется интерполяция не до 0,1 от значения цены деления, а только до 0,5 от цены деления.

Глава III. ОСНОВНЫЕ СОСТАВЛЯЮЩИЕ ПОГРЕШНОСТИ ПРИ РАЗЛИЧНЫХ УСЛОВИЯХ ИЗМЕРЕНИЯ И ИХ ВЛИЯНИЕ НА ПРЕДЕЛЬНУЮ ПОГРЕШ-НОСТЬ ИЗМЕРЕНИЯ

1. ПОГРЕШНОСТИ, ЗАВИСЯЩИЕ ОТ СРЕДСТВ ИЗМЕРЕНИЯ

Нормируемую допустимую погрешность измерительного средства следует рассматривать как погрешность измерения при одном из возможных вариантов использования этого измерительного средства, поскольку проверка точностных данных прибора заключается чаще всего в измерении им образцовой меры. В связи с этим при установлении вариантов использования измерительных средств учитывалась мера влияния составляющих на погрешности прибора, выявляемую при поверке этого прибора.

Варианты использования, зависящие от измерительных средств, отличаются значением перемещения измерительного стержня. Это означает, что при сравнительном методе измерения настройку прибора по установочной мере производят на такое значение размера, при котором отсчетное устройство прибора будет использовано в пределах перемещения измерительного стержня, указанных в табл. 1 и 2.

Для наиболее полного использования точност их возможностей измерительных средств применен вариант, при котором перемещение измерител ного стержня задается в пределах 2—3 цен деления шкалы. В связи с отсутствием таких показателей в нормативных документах на измерительные средства, они были выявлены экспериментально [4] для отсчетных головок.

В этом случае на погрешность измерения ока ывает влияние только случайная составляющая погрешности измерительного средства.

Следует подчеркнуть, что составляющую погрешности измерения, зависящую от средства измерения, во всех случаях принимают исходя из предположения, что прибор исправен и соответствует требованиям технической документации, в том числе и в отношении требований к расположению его в пространстве.

В том случае, если указаны небольшие значения погрешности измерения при использовании прибора на 2—3 деления, то требуется особенно тщательно соблюдать все условия измерения, а процесс измерения должен проводить опытный оператор. При только формальном соблюдении всех условий указанные точности получить невозможно.

2. ПОГРЕШНОСТИ, ЗАВИСЯЩИЕ ОТ УСТАНОВОЧНЫХ МЕР

Установочные меры могут быть универсальными (концевые меры длины) и специальными (изготовленными по виду измеряемой детали). Погрешность измерения будет меньше, если установочная мера будет максимально подобна измеряемой детали по конструкции, массе, материалу, его физическим свойствам, способу базирования и т. д.

Это обязательство не может быть в полной мере учтено в настоящих методических указаниях ввиду многообразия видов измеряемых деталей. В связи с этим рассмотрим погрешности, зависящие от применения универсальных установочных мер. В вариантах использования установочных мер приводятся классы и разряды концевых мер длины. По существующим соотношениям погрешности во всех случаях, где указаны 0; 1 и 2-й классы, их можно заменить соответственно 3; 4 и 5-м разрядами. С экономической точки зрения такая замена может быть целесообразной. Высокоточные меры должны быть аттестованы и при работе следует использовать данные аттестата.

Погрешности от концевых мер длины возникают из-за погрешности их изготовления, включая измерение (классы), или погрешности аттестации (разряды), а также из-за погрешности от притира-

Величины погрешностей блоков концевых мер, принятые при расчете суммарных погрешностей, указаны в табл. 3. Эти данные получены квадратическим суммированием допускаемых погрешностей изготовления для соответствующего класса мер, входящих в блок, или допускаемых погрешностей аттестации для соответствующего разряда и погрешностей, возникающих при притирке мер, исходя из возможного количества мер в блоке при неблагоприятном сочетании размеров.

Например, минимальное число мер в блоке 113.87 равно четырем (100; 10; 2,5; 1.37). Соответственно в табл. З для диапазона 80—120 мм, куда входит этот размер, состав блока наименее благоприятных размеров указан: одна мера 100 мм, одна 10 мм и две меры до 10 мм. При более благоприятных размерах блока число мер в нем будет меньшим и соответственно сократится погрешность блока.

ПРЕДЕЛЬНЫЕ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ С УНИВЕРСАЛЬНЫМИ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫМИ СРЕДСТВАМИ НАРУЖНЫХ ЛИНЕЙНЫХ РАЗМЕРОВ, БИЕНИЙ И ГЛУБИН

Таблица 1

<u> </u>	Средства измерения		ſ	Іредельн ые погреш	ности измерения,	мкм, для диапазон	а размеров		
Me nn.	Наименование	1—10 мм	10—50 мм	50—80 мм	80—120 mm	120—180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360—500 мм
1	Штангенциркули с отсчетом по но- ниусу 0,05 мм (ШЦ-I и ШЦ-III)	100	100	100	100	100	100	100	100
2	Штангенциркули с отсчетом по но- ниусу 0,1 мм (ШЦ-1, ШЦ-II, ШЦ-III)	150	150	200	200	200	200	200	250

Примечание. Пределы измерения штангенциркулей ШЦ-І 0—125 мм, ШЦ-ІІ 0—200 и 0—320 мм, ШЦ-ІІІ 0—500 мм.

Таблица 1а

	Средства измерения	ния		Услог	вия измерен	кя			:	Пред	ельные	погрешн	ости из	мерения	, мкм, ј	цля диа	пазона	размеј	ров	
№ nn.	Наименование и случан примен ения	ты исп	Используемое перемещение измеритель- ного стержня, мм (см. гл. III, § 1)	Установочные узлы по ГОСТ 10197—70 (см. гл. III, § 3)	Классы применяемых копцевых мер (см. гл. III, § 2)	30на	ературн °С) для а измеря змеров, . гл. III,	гемых	1-3 MM	3—6 мм	6—10 мм	10—18 mm	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 им	260—360 мм	360—500 мм
3	Индикаторы часового типа (ИЧ и ИТ) с ценой	a	10	——————————————————————————————————————	5	5	5	5	20	20	20	20	20	20	20	2 0	2 5	30	30	40
	деления 0,01 мм и пределом измерения от 2 до 10 мм	б	1	I, IIIM-II- IIIM-IIB	3	5	2	1	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
		В	0,1*		3	5	2	1	5	5	5	5	10	10	10	10	10	10	10	10
	Индикаторы часового типа (ИЧ и ИТ) с ценой	Г	До 10	С-1V, Ш	<u></u>				15	15	15	15	15	15	15	15	15	15	20	20
	типа (ИЧ и ИІ) с ценой деления 0,01 мм и пределом измерения от 2 до 10 мм; при измерении биений	Д	0,1*	мм 260	***************************************	**************************************		_	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10
	оиении	е	0,02-0,03	До 260 свыше	•				5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	10	10

^{*} В начале второго оборота.

3	Средства измерения	Ва р ианты	Условия измерения	
N nn.	Наименование и случаи применения	использо- вания	Используемый предел измерения, мм (см. гл. III, § 1)	Предельные погрешности измерения, мкм
4	Индикаторы рычажно-зубчатые (ИРБ и ИРТ) с ценой деления 0,01 мм и пределом измерения	a	0,8	15
	0,08 мм при измерении биений	б	0, 1	10
		В	0,01—0,02	5

Таблица 1в

	Средства измерения	ИЯ			Условия изг	мерени я			Пре	дельн ы е	погреш	ности и	змерени	я, мкм,	для ди	апазона	размер	ЭВ
-		использования	nepe- pw- жня III, §.1)	узлы 7—70 3)	применяемых іх мер III, § 2)	для диа	турный реж апазона изм ов (см. гл.	ерясмых										
M uni.	Наименование и случан применения	Варианты исп	Используемое пер мешение измери- тельного стержня в мм (см. гл. III, §	Установочные у по ГОСТ 10197- (см. гл. III, § 3	Классы приме концевых мер (см. гл. III, §	1—30 мм	30—120 мм	120—260 мм	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм
5	Головки рычажно-зубчатые 1ИГ с ценой деления 0,001 мм и пределом измерения ±0,050 мм; с настройкой по концевым мерам длины на любое деление ·		±0, 0 5	Ш - I и ШМ-I	2	2	1	0,5	2	2	2	2,5	2,5	2, 5	2,5	2,5	3,0	4,0
	Головки рычажно-зубчатые 1ИГ с ценой деления 0,001 мм и пределом измерения ±0,050 мм; с настройкой на нулевое деление	б	<u>+</u> 0,03	C-II и C-III	1	2	0,5	0,2	1,0	1,0	1,0	1,0	10	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0
	Головки рычажно-зуб- чатые 1ИГ с ценой деле- ния 0,001 мм и пределом измерения 0,050 мм; при измерении биений	В	0,020	Ш-I и ШМ-I	_	_		_	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	2,5	2,5	2,5

19	-	•
	_	
1	-	_

	Средства измерения	ж		,	Условия изі	че рения			Пр	едельны	е погрец	иности н	змерени	ія, мкм,	для ди	апазона	размер	ов
		юльзован	емое пере- измери- стержня, гл. III, § 1)	, узлы 7—70 3)	еняемых 3 2)	для диа	кэф йинфути мей внована мэ) воф	еряемых										
№ nn.	Наименование и случаи п р именения	Варианты использования	Используемое мещение изм тельного стервим (см. гл.	Установочные узлы по ГОСТ 10197—70 (см. гл. 111, § 3)	Классы примен концевых мер (см. гл. III, § 3	1—30 мм	30—120 мм	120—260 мм	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 MM	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм
6	Головки рычажно-зуб- чатые 2ИГ с ценой деле- ния 0,002, с пределом из- мерения ±0,1 мм; с на- стройкой по концевым мерам длины на любое деление	a	±0,10	Ш-I и ШМ-I	3	5	2	1	4	4	4	4	4	4	4	5	6	8
	Головки рычажно-зубчатые 2ИГ с ценой деления 0,002, с пределом измерения ±0,1 мм; с настройкой по концевым мерам длины на нулевое деление	б	±0,06	C-II и C-III	2	2	1	0,5	1	1	1	2	2	2	2	2	2	
	Головки рычажно-зубчатые 2ИГ с ценой деления 0,002, с пределом измерения $\pm 0,1$ мм	В	0,04	Ш-I и ШМ-I, С-II и С-III	_	_			2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
7	Индикаторы многообо-	а	0,1	С-II и С-III	3	5	2	1	3	3	3	3,5	4	4	4	4,5	4,5	
	ротные 1МЙГ с ценой деления 0,001 мм, пределом измерения 1 мм	б	0,002— 0,003		2	2	1	0,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	2,0	2,0	2,0	
	Индикаторы многооборотные 1МИГ с ценой	В	1	Штативы					5	5	5	5	5	5	5	5	6	6
	деления 0,001 мм с пре- делом измерения 1 мм, при измерении биений	Γ	0,05	C-II и C-III			_		2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	2,5	
8	Индикаторы многооборотные 2МИГ с ценой деления 0,002 мм, пределом измерения 2 мм	<u>а</u> б	0,2 0,004— 0,006	С-ІІ н С-ІІІ	3 2	5 2	2	1 0,5	4 2	4 2	<u>4</u> 2	<u>4</u> 2	$\frac{4}{2}$	4 2	5 2	5 2	5 2	
	Индикаторы многооборотные 2МИГ с ценой	В	2	Штативы		_	_	_	8	8	8	8	8	8	8	8	9	9
		Г	0,2	С-II и C -III			_		4	4	4	4	4	4	4	4	4	

	Средства измерения	K HI			Условия	измерения				Пред	цельные	погреш	ности из	мерения	і, мкм.	для диа	пазона разі	иеров
	Наименование и случан	использо вания	мое пере- измери- стержия, III, § 1)	ные уэлы 0197—70 II, § 2)	Примен концевы (см. гл.	яемые е меры III, § 2)	l pa	мператуј им (°С) на измеј азмеров, гл. III	оный для дна- ояемых мм , § 4)									7
пп.	применения	Варианты	Используемое перемещение измерн- тельного стержия, мм (см. гл. III, § 1)	Установочные узлы по ГОСТ 10197—70 (см. гл. III, § 2)	по клас- сам	по раз- р яд а м	1-30	30—120	120—180	1—3 им	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50-80 мм	80—120 мм	120—180 MM
9	Головки измерительные 01-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0001 мм и пределом измерения $\pm 0,003$	a	±0,003	C-I		2	0,5	0, 1	0,1	0,3	0,3	0,3	0,3	0,35	0,35	0,35	0,45	0,45
	Головки измерительные 01-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0001 мм и пределом измерения $\pm 0,003$ мм, при измерении биений	б	0,003	C-I		_				0,1	0,1	0,1	0,1	0, 1	0, 1	0,1	0,1	0,1
10	Головки измерительные пружинные 02-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0002 мм и пределом измерения ±0,006 мм	a	±0,006	C-I		2	0,5	0,1	0,1	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4	0,5	0,5
	Головки измерительные пружинные 02-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0002 мм и пределом измерения ±0,006 мм, при измерении биений	б	0,006	C-I						0, 2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
11	Головки измерительные пружинные 05-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0005 мм и пределом измерения ±0,015 мм	a	±0,015	C-I		2	1	0,5	0,1	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	6 ,7	0,5
	Головки измерительные пружинные 05-ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,0005 мм и пределом измерения ±0,015 мм, при измерении биений	б	0,015	C-I	-	_				0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3	0,3
12	Головки измерительные пружинные 1ИГП (ми-	а	±0,03	C-II	1		2	0,5	0,2	0,5	0,5	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0
_	крокаторы) с ценой де- ления 0,001 мм и преде- лом измерения ±0,03	б	0,002— —0,003		0		1	0,5	0,2	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	1,0

	Средства измерения	ния			Условия	нзмерения				Пред	(ельные	погреши	юсти из	мерения	, мкм, ,	для диа	пазона раз	меров
₩.	Наименование и случаи	Варианты использования	мое пере- измери- тержия, III, § 1)	тые узлы 0197—70 , § 3)	Примен концевы (см. гл.	е меры	EA3 0	мперату им (°С) на измеј азмеров, и. гл. II	MM									W
nn.	примемения	Варианты	Используемое пере- мещение измери- тельного стержия, мм (см. гл. III, § 1)	Установочные узлы по ГОСТ 10197—70 (см. гл. 111, § 3)	по клас- сам	по раз- рядам	1-30	30—120	120—180	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 им
12	Головки измерительные пружинные 1ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,001 мм и пределом измерения ±0,03 мм, при измерении биений	В	0,03	C-II						0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5
13	Головки измерительные пружинные 2ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,002 мм и пределом измерения ±0,06 мм	a	<u>+</u> 0,06	C-II	2		2	1	0,5	1	1	1	2	2	2	2	2	2
:	Головки измерительные пружинные 2ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,002 мм и пределом измерения ±0,06 мм, при измерении биений	б	0,06	C-II			_			1	1	1	1	1	1	1	1	1
14	Головки измерительные пружинные 5ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,005 мм и пределом измерения ±0,15 мм	a	±0,15	C-II	3		5	2	1	3	3	3	3	3	3	3	5	5
	Головки измерительные пружинные 5ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,005 мм и пределом измерения ±0,15 мм, при измерении биений	б	0,15	C-II	_	_	_			3	3	3	3	3	3	3	3	3
15	Головки измерительные пружинные 10ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,01 мм и пределом измерения ±0,20 мм		±0,20	C-11	3		5	2	1	5	5	5	5	5	5	5	5	5
	Головки измерительные пружинные 10ИГП (микрокаторы) с ценой деления 0,01 мм и пределом измерения ±0,20 мм при измерении биений	б	0,20	C-II	_	_	_		_	5	5	5	5	5	5	5	5	5

	Средства измерения	ания		Усл	овия измер	ения		,		Пре	едельны	е погрег	пности з	измерени	я, мкм,	для ди	апазона	размер	ов	·
	Наименование и случаи	использован	емое пере- измери- стержня, 1. III, § 1)	ные уэлы 0197—70 II, § 3)	именяемых мер I, § 2)	режим мазона раз	мературі (°С) д мэмеря меров, і гл. ІІІ,	ЛЯ ДИА- ИСМЫХ ММ									M	×	M	×
n		Варианты	Используен мещение и тельного с мм (см. гл.	Установочные узль по ГОСТ 10197—70 (см. гл. III, § 3)	Классы примен концевых мер (см. гл. III, § 5	1-30	30-120	120500	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 м	180—260 мі	260—360 MI	360—500 M
1	пружинные малогабарит- ные ИПМ (микаторы) с		±0,05	Штати- вы	2	2	1	0,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	2,0	2,0	2,5	3 ,5	4,5
	ценой деления 0,001 мм и пределом измерения ±0,05 мм	•	±0,03	C-III C-II	1	2	0,5	0,2	1	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5			
	Головки измерительные пружинные малогабаритные ИПМ (микаторы) с	В	±0,05	Штати- вы					1	1	1	1	1	1	1	1,5	1,5	1,5	2	2
	пружинные малогабаритные ИПМ (микаторы) с ценой деления 0,001 мм и пределом измерения ±0,05 мм при измерении биений	***************************************	0,03	C-III C-II					0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5			

Таблица 1е

**	Средства измерения	ания		Ус	ловия измер	ения			Предель	ные пог	решност	и измеј	рения, в	икм, дл	я диапа	зона ра	змеров
№	Наименование и случан	нспользова	емое пере- измери- стержня 1. III, § 1)	197—70	применяе- вых мер i, § 2)	Темпер для диа р а змеро	атурный ре ппазона изм в, мм (см. г	жим (°С) еряемых л. III, § 4)								- The state of the	
nn.	применения	Варнанты в	Используем мещение и тельного с мм (см. гл.	Установочные по ГОСТ 10197 (см. гл. III, §	Разряды прим мых концевых (см. гл. III, §	1—30	30—120	120—180	1—3 мм	3-6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 MW
17	Головки измерительные пружинно-оптические 01П (оптикаторы) с ценой деления 0,0001 мм и пределом измерения ±0,012	a	<u>+</u> 0,012	C-I	2	0,5	0,1	0,1	0,25	0,25	0,25	0,3	0,3	0,3	0,35	0,4	0,4
	Головки измерительные пружинно-оптические 01П (оптикаторы) с ценой деления 0,0001 мм и пределом измерения ±0,012 мм, при измерении биений	б	0,012	C-1					0,1	0,1	0,1	0,1	1,0	0,1	0,1	0,1	0,1

Sources	d
	•
270	,

27-22-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2	Средства измерения	8 8		Уc	ловия измер	ения			Предель	ные погр	решност	и измер	ения, ми	см, для	диапазо	она разы	леров
№	Наименование и случаи	исп ользов ания	лое пере- 13мери- 11I, § 1)	ые узлы 2197—70 I, § 3)	ряды применяс- концевых мер гл. III, § 2)	для диа	т урный рез п азона изм , мм (см. гл	еряемых									
nn.	применения	Варнанты	Используемое пере- мещение измери- тельного стержия, мм (см. гл. III, § 1)	Установочные уз по ГОСТ 10197— (см. гл. III, § 3	Разряды мых конце (см. гл. III	1-30	30—120	120—180	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 mm	120—180 MM
18	Головки измерительные пружинно-оптические 02П (оптикаторы) с ценой деления 0,0002 мм и пределом измерения ±0,025	a	<u>+</u> 0,025	C-I	2	0,5	0,1	0,1	0,30	0,30	0,30	0,30	0,40	0,40	0,40	0,50	0,50
	Головки измерительные пружинно-оптические 02П (оптикаторы) с ценой деления 0,0002 мм и пределом измерения $\pm 0,025$ мм, при измерении биений	б	0,025	C-I					0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2	0,2
19	Головки измерительные пружинно-оптические 05П (оптикаторы) с ценой деления 0,0005 мм и пределом измерения $\pm 0,05$ мм	a	±0,05	C-I	2	1	0,5	0,1	0,30	0,30	0,30	0,50	0,50	0,50	0,50	0,70	0,50
	Головки измерительные пружинно-оптические 05П (оптикаторы) с ценой деления 0,0005 мм и пределом измерения $\pm 0,05$ мм, при измерении биений	б	0,05	C-I					0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5

Таблица 1ж

	Средства измерения	n	Условия:	измерения	
№ пп.	Наименование и случаи применения	Варианты использо- вания	Используемая цена деления, мкм (см. гл. III, § 1)	Используемый предел измерения, мм (см. гл. III, § 1)	Предельные погрешности измерения, мкм
20	Головки измерительные ры-	a	2	0,080	3
	чажно-пружинные ИРП (мини- каторы) с ценой деления 0,001	б	2	0,040	2
	(0,002) мм и пределом измерения ±0,040 (±0,080) Положение головки горизонтальное	В	1	0,040	. 1
	шкалой вверх	r	1	0,020	0,5

	Средства измерения	ис-	Условия 1	измерения			Пр	едельны	е погрег	пности	измерен	ия, мкм	для ді	напазона	размер	ОВ		
№ пп.	Наименование и случаи применения	Варианты пользовани	для измеряем	ий режим (°С) ных размеров, л. III, § 4)	.25 мм	-50 мм	-75 мм	-100 мм	—125 мм	—150 мм	—175 мм	—200 мм	—225 мм	—250 мм	—275 мм	300 мм	—400 мм	-500 мм
	-	Ва по.	0-100	100-500		25-	8	75-	100	125	150	175	800	225	250.	275	300	6
21	Микрометры гладкие с вели- чиной отсчета 0,01 мм при на-	a*	5	5	5	10	10	15	15	15	20	20	2 5	25	30	30	40	50
	стройке на нуль по установоч- ной мере	б**	5	2	5	5	10	10	10	10	10	10	10	10	10	15	15	20

* Микрометры при работе находятся в руках.
** Микрометры при работе находятся в стойке или обеспечивается надежная изоляция от тепла рук оператора.

Таблица ін

	Средства измерения	30-	Усло	мен кна	ерения			Пр	едельны	е погрег	иности	измерен	ея, мкм	для ді	напазона	размер	ов	
% nn.	Наименование и случаи применения	Варианты использо вания	Вид контакта (см. гл. III, § 3)	pa (c	азмеров, м. гл. I	рный для диа- ряемых мм II, § 4)	0—25 мм	25—50 мм	50—75 мм	75—100 мм	100—125 мм	125—150 мм	150—175 мм	75—200 мм	200—250 мм	250—300 мм	300—400 мм	400—500 мм
22	Микрометры рычажные с це- ной деления 0,002—0,01 при	a*	Любой	5	5	5	4	6	10	10	15	15	20	20	25	30	40	50
	настройке на нуль по установочной мере и использовании на полном пределе измерения (25 мм)	б**	Плоскост- ный и ли- нейчатый	5	2	1	3	4	5	6	10	10	10	10	10	10	10	10
	То же, при настройке на нуль по концевым мерам длины 2-го класса и использовании отсчета на ±10 делениях шкалы	B**	То же	5	2	1	2	2	5	5	5	5	5	5	5	5	6	7
	То же, при настройке по концевым мерам длины 1-го класса, использовании отсчета на $\pm (1-2)$ делениях шкалы и четырехкратном измерении	Γ**	То же	1	0,5	0,5	0,6	0,8	1,4	1,4	1,6	1,6	1,7	2,0	2,5	2,5	3,0	3,5
	То же, при настройке на нуль по концевым мерам 1 класса (с переборкой блока при каждом измерении), использовании отсчета на $\pm (1-2)$ делениях шкалы и четырежкратном измерении	д**	То же	0,5	0,5	0,5	0,5***	0,6	1,0	1,0	1,2	1,3	1,4	1,5	2,0	2,0	2,5	3,0

^{*} Микрометры при работе находятся в руках.

** Микрометры при работе находятся в стойке или обеспечивается надежная изоляция от тепла рук оператора.

*** В диапазоне размеров до 10 мм — 0,4 мкм.

	Средства измерения			Условия измере	НИЯ			Пред		ешности из пазона разм	мерення, мк еров	м,
M nn.	Наименование и случаи применения	Варианты ис- пользования	Виды контакта (см. гл. III, § 3)	Классы при- меняемых кон- цевых мер (см. гл. III, § 2)	режим (°С пазона из	атурный С) для диа- кмеряемых ров, мм . III, § 4)	0—25 мм	25—50 мм	50—75 мм	75—100 мм	100—125 мм	125—150 мм
23	Скобы рычажные с ценой деления 0,002—0,005 с использованием всего предела измерения по	a*	Любой	3	5	5	4	5	10	10	20	25
	шкале	б* *		3	5	2	4	4	5	5	10	10
	С использованием нормированного участка шка- лы — 10 делений	B**	Плоскост- ный и линей- чатый	2	2	Î	2	2	3	3	5	5

* Скоба при работе находится в руках.
** Скоба при работе находится в стойке или обеспечивается надежная изоляция от тепла рук оператора.

Таблица 1л

	Средства измерения	oJib-		Усл	товия измерения	[П	редельн мкм, д	ые погр цля диа		-	
№ nn.	Наименование и случаи применения	Варианты исп зования	Виды контакта (см. гл. III, § 3)	Используемое перемещение измерительного стержня, мм (см. гл. III, § 1)	Классы при- меняемых концевых мер	диапазон р ов, м	урный режи на измеряем нм (см. гл. 1	ых разме-	-50 мм	—100 мм	0-200 мм	0—300 мм	0—400 мм	0—500 мм
H. Commence of the Commence of		B2 30		(см. гл. 111, 9 1)		0—100	100-200	200-500	6	50	100	300	300	<u>\$</u>
24	Скобы индикаторные с ценой де-	a*	Л юб ой	3	5	5	5	5	15	20	20	40	50	60
	ления 0,01 мм	б**	Плоскостный и линейчатый	0,1	3	5	2	1	10	10	10	10	10	10

* Скобы при работе находятся в руках. ** Скобы при работе находятся в стойке.

Таблица 1м

C	рдства измерения			Условия из	змерения				Преде	эльные і	огрешн	ости из	мерения,	мкм, д	ля диап	азона р	азмеров
N ₂	••	нты ис- ования	азуемое шенне тель- гержня (см.	Тип наконечника	приме- х кон- мер	для д	ратурный р напазона и: ров, мм (см.			2	2	K	MM	ММ	MM	WW	180 MM
nn.	Наименование	Вариан	Henour nepewe haweph Horo c' B ww (ru. III.	и вид контакта (см. гл. III, § 3)	Класс няемых цевых (см. гл.	130	30—80	80-180	1—3 km	3—6 MB	6-10 M	10-18	18-30	30-50	5080	80-120	120-18
25	Оптиметр верти- кальный с ценой деления 0,001 мм и пределом изме-	a	±0,1	Плоский при точечном контакте и диаметре контролируемой сферы до 5 мм		1	0,5	0,2	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	0,1	1,0
	рения по шкале ±0,1 мм	б	<u>+</u> 0,06	Сферический и ножевидный при любом виде контакта, плоский при плоскостном и линейном контакте		1	0,5	0,1	0,3	0,3	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5	0,5

	Средстве измерения)Ab30-		Услови	я нз мер	erus				г	Іределі	ные п	огреши	ости и	змерен	ий, мк	м, для	диана	30X2 P	азиерс)B
λ. nn.	Наименование	нты исп	1ьзуемое ещение итель- стержня, (см.	Тип наконечника и вид контакта	KONLED	няемые ые меры III, § 2)		атурны для днаг кемых ра м. гл. II	трежим навона вмеров, I, § 4)	E	×	KM	ММ	ММ	MK	MM	0 мм	180 жж	260 мм	60 мм	00 KK
		Вариа	Hcnon nepew namep Horo o	(см. гл. III, § 3)	по р аз- рядам	ПО КД 8С - С 8М	1-30	30 —80	80—500	1-3 N	3-6 1	6—10	10—18	18-30	30-20	50—80	80—120	120-1	1802	260-3	360-5
26	Оптиметр горизонталь- ный (и измерительная машина ИЗМ-10М при	a	<u>+</u> 0,1	Плоский при точечном контак- те		0	1	0,5	0,2	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,5	1,5	2,0
	относительном методе измерения с ценой деления $0,001$ мм и пределом измерения по шкале $\pm 0,1$ мм	б	±0,06	Сферический и ножевидный при любом виде контакта, плоский при плоскостном и линейном контакте	2		1	0,5	0,1	0,4	0,4	0,4	0,4	0,5	0,5	0,5	0,5	0,6	0,7	0,8	1,0

Таблища 10

	Средства измерения	оль-		Условия	н измерения			Предел	ьные погре	шности изм	ерения, мкы	г, для диап	азона разме	:pea
. %		ты исп	Разряд при- меняемых	Температур измеряемых	ный режим (°С) дл размеров, ми (см.	я днапазона . гл. III, § 4)					10.00	22 - 20		00 100
nn.	Наименовапие	Вариант зования	концевых мер (см. гл. III, § 2)	до 10	св. 10 до 30	св. 30		36 мм	!	1018 мм	18—30 MM	3050 мм	50—80 mm	80-120 MM
27	Интерферометры кон- тактные вертикальные ИКПВ	_	2	l	9,5	●,1	0,25	0,25	0,25	0,25	0,3	0,3	0,3	0,4

Таблица ln

4100	Средства измерения)JB 30-			Пре	дельные погреп	ности измереи	ня, мкм. для д	напазона разм	еров	
№ nn.	Наи мено вание	Варианты испо вания	Температурный режим (°С) для диапазона из- меряемых размеров, мм (см. гл. III, § 4)	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 mm	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мы
28	Микроскопы инстру- ментальные (малая и большая модель ММИ, БМИ, БМИ-1)		5	5	5	5	5	5	5	10	10

	Средства измерения			Условия изме	рения				Предел	ьные п	огрешя	ости и	зме рен	ия, мк	м, для	диапа	зона ра	азмеро	В
N _t	11	нанты ис- ьзования	Форма	Momoral November	BNA RRA	турный реж пазона изм ов (см. гл.	еряемых	,		, is	MM	K	MM	MM	им	ю мм) MM	10 MM	0 KK
un.	Наименование	Вариал	детали	Методы измерения	до 30 мм	30—120 мм	св. 120 мм	1—3 M	3—6 ж	6—10	10-18	18—30	3050	50-80	80120	120-180	180—260	260-36	360—50
29	Микроскопы измери- тельные универсальные		{Плоская	Проекционный в про- дольном направлении	5	2	2	3	3	3,5	3,5	4,0	4,5	5,5	7,0	9,0	12	16	25
	уим .	б		Проекционный в попе- речном направлении	5 ,	2	. 1	3	3	3,5	3,5	4,0	4,0	5,0	5,0	7,0	8,0		

Примечание. Пределы измерения универсальных измерительных микроскопов УИМ-21 200×100 мм, УИМ-24 500×200 мм.

Таблица 1с

	Средства измерения	ты ис-				Пре	дельные по	грешности п	измерения,	мкм, для дв	апазона разме	ров		
№ nn.	Наименование и случаи применения	Варианты пользован	13 мм	3-6 мм	6—10 мм	1018 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 mm	180-260 mm	260—360 мм	360—500 мм
30	Измерительные маши- ны при абсолютных из- мерениях	a	1	1	1	1	1,5	1,5	1,5	2	3	3,5	4,5	6
	При относительных из- мерениях	б	Погреш	ность изм	ерения см	. п. 26		·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				

Примечание. Температурный режим при измерении размеров до 100 мм 1°C, свыше 100 мм 0,5°C.

Таблица 1т

	Средства измерения	ль.		Условия	нзмерения			Пр	едельны	е погре	шности	измерен	ня, мкм	для ді	(апазо на	размер	ОВ	
№	Наименование и случаи	ты испе	Класс приме- няемых кон-	Температ диапазон (см.	гур ный режим на из меряемых гл. III, § 4)	(°С), для размеров	_		K	Ĕ	MM	MM	MM	MM	0 MM	0 мм	0 мм	0 W.W
nn.	применения	Варнанти зования	цевых мер (см. гл. III, § 2)	до 30 мм	0 30 MM 30-120 MM CB. 120 MM		1-3 M3	3—6 мъ	6—10 м	10—18	18-30	3050	50-80	80—120	120—180	180-260	760—360	36050
31	Длиномеры: горизонтальный ИКУ-2 и вертикальные ИЗВ-1 и ИЗВ-2 при абсолютных измерениях	a	_	5	2	_	1,5	1,5	1,5	2	2	2	2,5	3	_	_	_	
	При относительных из- мерениях	б	1	2	0,5	0,2	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	2,0	2,0	2,5

Примечание. Пределы измерения длиномеров: при абсолютном методе измерения 0—100 мм, при относительном методе измерения ИКУ-2 0—500 мм, ИЗВ-1 и ИЗВ-2 0—250 мм.

	Средства измерения	ты ис-	Условия нам	ерения!		Пре	дельные по	грешности в	змерения, в	икм, для ди	fапазо на ра	змеров	
24 nn.	} Наименование	Варианты ис- пользования	Направление перемещения	Увеличение	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30-50 MM	50—80 мм	80—120 mm	120-180 MM
32	Просудоры изсорыя	а	Продольное2	10×	15	15	15	15	15	15			
02	Проекторы часовые ЧП, ЧП-1, ЧП-2	совые 6	продольное	20×	10	10	10	10	10	10			
		В		50×	5	5	5	5	10	10			
		Г		100 и 2 00×	5	5	5	5	5	10	_		
33	Проектор большой БП	а	Продольное ^з	10×	15	15	15	15	15	15	15	15	15
•	Tipochiop combined Dif	б	pogoo.	20×	10	10	10	10	10	10	10	10	10
		В		50×	5	5	5	5	5	10	10	10	10

¹ Температурные условия измерения: допускаемое отклонение температуры от 20±3°С допускаемое колебание температуры 1°С в процессе измерения.
 ² Продольный ход — 40 мм.
 ³ Продольный ход — 150 мм.

Таблица 1ф

	Средства измерения				Пред	ельные пог	решности измерени	я, мкм. для дв	апазона разме	ров	
14 nn.	Наименование		1—10 мм	10—	50 мм	50—80 м	м 80—120 мм	120—180 мм	180-260 mm	260-360 мм	360-500 mm
34	Штангенглубиномер с отсчетом по пониусу 0,05	мм	100	ı	100	150	150	150	150	150	
35	Штангенглубиномер с отсчетом по нониусу 0,1	мм	200	2	250	300	300	300	300	300	300
										Ta	блица lx
	Средства измерения	поль•			Условия	измерення		Пред	ельные погреш для диапазо	нос ти изме рени о ка размер ов	я, мкм,
№	Наименование и случаи применения	N H	Использу перемеще измеритель	ение	Клас няемы:	с приме-	Температурный	0—25 мм	25 —50 мм	50—75 мм	75—100 мм
nıı.		Варианть зовани я	стержн (см. гл. III	IЯ 1 8 1)	(см. г.	мер л. III, § 2)	режим, (°C) (см. гл. III, § 4)	Ус.	ловное обознач	ение типоразмо	ров
		Ba	(CM. 17. 111	, 9 1)				1	2	3	4
36	Глубиномеры микрометрические при абсолют- ном методе измерения	a	25				5	5	20	20	20
	ном методе измерения Глубиномеры микрометрические при относи тельном методе измерения с настройкой по установочной мере		25			_	5	5	5	10	10
	Глубиномеры микрометрические при относи- тельном методе измерения с настройкой по кон- цевым мерам длины	В	0,02-0	0,03		3	5	5	5	5	5

	Средства измерения	ия		словия:	измерения			Преде	льные погр	ешности изг	мерення, мк	и, для диа	пазона разы	меров
№ nn.	Наименование и случан применения	Варианты использования	Используемое перемение измерительного стержия, мм (см. гл. III, § 1)	Класс применяемых концевых мер (см. гл. III, § 2)	Температ жим (°С) д валов из размер (см. гл.	OB. MM	1—3 мм	3—6 мм	6—10 им	10-18 MM	18—30 мм	30—50 жм	50—80 мм	80—120 ww
37	Глуби номеры индикато рные п ри относи- те льно м методе измере ния с настройко й по установочн о й мере	a	10		5	5	20	20	20	20	20	20	20	20
	Глубиномеры индикаторные при отн ос н-	б	0,1	4	5	5	5	5	5	5	10	10	10	10
	тельном методе измерения с настройкой по блокам концевых мер.	В	0,02-0,08	3	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5
38	Глубиномер индикаторный при замене отсчетного устройства измерительной головкой с ценой деления 0,001 мм и относительных измерениях с настройкой по блокам концевых мер	a	0,002-0,003	2	2	1	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	1,5	2,0	2,0
	То же, при четырехкратном измерении переборкой блока при каждом измерении	б	0,002—0,003	2	2	1	0,5	0,5	0,5	0,5	1,0	1,0	1,5	2,0

ПРЕДЕЛЬНЫЕ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ УНИВЕРСАЛЬНЫМИ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫМИ СРЕДСТВАМИ ВНУТРЕННИХ ЛИНЕЙНЫХ РАЗМЕРОВ

Таблина 2

										1.5	аблиц	(a z
м		исподрзования	Используемое перемещение измеритель-		ь поверхности ГОСТ 2789—73 л. III, § 5)	Температ жим, °С, зона изг разм (см. гл.	урный ре- для диапа- меряемых церов III, § 4)	Пред ре	ельные і ения, мкі І	погрещно м, для д размеров	ости изм Иапазоно	tepe-
пп.	Наименование измерительного средства	Варнанты испо	ного стержня, мм (см. гл. III, § 1)	Средства установки (см. гл. ИИ, § 5)	Шероховатость поверхность отверстия по ГОСТ 2783—73 <i>Rg.</i> мкм (см. гл. III, § 5)	3—120 мм	120—500 MM	3—18 мм	18—50 ми	50—120 mm	120—260 мм	260—500 мм
1	Штангенциркули с отечетом по нониусу 0,1 мм ¹	_		-	5		7	200	200	250	300	300
2	Штангенциркули с отсчетом по нониусу 0,05 мм ¹	_		_				1 5 0	150	200	200	250
3	Нутромеры микрометрические с величиной отсчета 0,01 мм	a	13	Микропара устанавливается по установочной мере	5	5	3	_	_	15	20	3 0
		б		Аттестуется размер собранного нутромера						10	15	2 0
4	Нутромеры индикаторные с ценой деления отсчетного устройства 0,01 мм	a	Весь расход	Концевые меры длины 4-го класса	5	5	3	15	2 0	25 	25	30
		б	0,1	с боковиками или микрометры ²	1,25	!		10	10	15	15	20
_		В	0,03	Концевые меры длины с боковика- ми или установочные кольца (до 160 мм) по ТУ з-да «Калибр» ³	0,32	3	2	5	5	10	103	
5	Нутромеры индикаторные при заме- не отсчетного устройства измеритель-	а	0,1	Концевые меры длины 1-го класса или установочные кольца (до 160 мм)	1,25	3	2	4,5	5,5	6,5	7,53	114
	ной головкой с ценой деления 0,001 или 0,002 мм ¹	б	0,03	по ТУ з-да «Калибр»	0,32			2,8	3,5	4,5	6,5	9
6	Нутромеры повышенной точности с ценой деления отсчетного устройства	а	0,1	Концевые меры длины 1-го класса с боковиками или установочные кольца по ГОСТ 14865—69	1,25			3,5	5	_	-	
	0,001 и 0,002 мм	б	0,01	Концевые меры длины 1-го класса с боковиками	0,32	3	_	2	3,5	_		
	-	В	0,01	Установочные кольца по ГОСТ 14865—69	0,32	,		1,5	2,5			
	Нутромеры повышенной точности из инвара с ценой деления отсчетно- го устройства 0,001 мм	Г	0,01	Установочные кольца по ГОСТ 14865—69	0,32	3	2		_	2	3	

		0.11b.30-	Используемое		Шероховатость				ие погрешности ия диапазона р		ж,
№ п/п.	Наи менование измерительного ср едства	Варианты исп вания	перемещение измеритель- ного стержия, мм (см. гл. III, § 1)		поверхности отверстий по ГОСТ 2789—73 Ra, мкм (см. гл. III, § 5)	Температурный режим, °С (см. гл. III, § 4)	13—18 мм	18—50 мм	50—120 мм	120—260 мм	260-500 ##
7	Оптиметры и длиномеры горизонтальные, измерительные машины с ценой деления отсчетного		±0,06	Концевые меры длины 1-го клас- са с боковиками	1,25	2	1,5	1,5	2,5	5	9
	ной деления отсчетного — устройства 0,001 мм	б		Установочные кольца по ГОСТ 14865—69	- 1.20	1	1,5	1,5	1,5	2,5	4

Таблица 2б

		использо.	Суммарный		Шероховатость				ие погрешности ия диапазонов	нэмерения, мк размеров	M,
76 nn.	Наименование из ме рительного средств а	Варианты исп вания	суммарный зазор между пробкой и отверстием, мм	Средства установки	поверхности отверстий по ГОСТ 2789—73 Ra, мкм (см. гл. III, § 5)	Температурный режим, °С (см. гл. III, § 4)	13—18 мм	1850 мм	50—120 мм	120—260 мм	260-500 mm
8	Пневматические пробки с отсчетным прибором с ценой деления 0,5 мкм	a	Св. 0,01 до 0,02	Установочные кольца по ГОСТ 14865—69	A 20		1,5	2	2,5	_	
		б	Св. 0,02 до 0,04		0,32	2	3	3	4		
		В	Св. 0,02 до 0,04		1,25	_	2,5	2,5	3,5		
		Г	Св. 0,04 до 0,06		.,		5	5	5		
	Пневматические пробки с отсчетными приборами			Установочные кольца по ГОСТ	0,32	2			е погрешности ля диапазонов	измерения, мк размеров	w,
	с ценой деления 0,2 мкм			14865—69	0,32		1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10-50 mm	50-120 MM
							1	0,8	0,5	0,5	0,8

	Наименование измерительного средства и случаи его использования	Температурный интервалов изме интервалов изме (см. гл.	режим, °С, для рясмых размеров III, § 4)	Предел	выне жогрешности	нзмерения, мкм, д	кад вносвива вк	меров
пп.	его использования	150 мм	50—250 мм	1—18 мм	18—50 мм	50—120 мм	120—260 мм	260—500 мм
9	Микроскопы инст рументальные (большая и малая модели) БМИ и ММИ ^{5, 6}	5	5	7	10	10	10	_
10	Микроскопы универсальные изм ерите льные УИМ-21 при использовании штриховой головки ^{5, 6}	3	2	5	6	7	7	_
11	Прибор с электронным индикатором контакта модель БВ 2007 или 269 при настройке по концевым мерам 0-го класса	2	1	0,3	0,3	0,5	0,5	_
12	Прибор с электро нным индикатор ом контакта для измерения диаметра малых отверстий БВ—2021 при настройке по концевым мерам 0-го класса	2	-	0,5	_		_	_

 ¹ Штангенциркули имеют нижний предел измерения 10 мм, индикаторные нутромеры 6 мм, а приборы БВ 2007 и 269—4 мм.
 2 При использовании концевых мер вместо микрометров для установки на размер предельная погрешность уменьшается на 2—3 мкм.
 3 При использовании установочных колец Ø 120—260 мм предельная погрешность уменьшается на 1—2 мкм.
 4 Для Ø 250—500 мм погрешность указана только при использовании концевых мер длины.
 5 Погрешности микроскопов указаны при измерении сквозных отверстий и глухих отверстий с острой торцевой кромкой.
 8 Пределы измерения микроскопов БМИ до 150 мм, ММИ до 75 мм, УИМ—21 до 200 мм.

			Пред	ельные пог	решности б	локов конц	вых мер, м	IKM	
Диапазон размеров, мм	Состав бл ока	Разряд кон	ицевых мер			Классы ко в	пцевых мер		
		1	2	0	1	2	3	4	5
1—10	Две меры до 10 мм	0,20	0,20	0,25	0,35	0,60	1 ,2 0	2,80	5,60
10—30	Одна мера 20 мм, две меры до 10 мм	0,20	0,25	0,25	0,45	0,80	1,50	4,20	8,30
30—50	Одна мера 30—50 мм, две меры до 10 мм	0,20	0,25	0,30	0,45	0,80	1,60	4,50	9,80
5 0—80	Одна мера 50—80 мм, две меры до 10 мм	0,25	0,30	0,40	0,55	0,85	1,90	4,90	10 , 6 0
80—1 2 0	Одна мера 100 мм, одна мера 10 мм, две меры до 10 мм	0,35	0,35	0,45	0,70	1,10	2,40	6,00	13,00
1 2 0—180	Одна мера 100 мм, одна мера 50—80 мм, две меры до 10 мм	0,35	0,35	0 ,50	0,75	1,20	2,80	7,00	15,50
180—260	Одна мера 200 мм, одна мера 30—50 мм, две меры до 10 мм	0,35	0,45	0,65	1,15	1,70	3,40	8,30	17,00
260 —36 0	Одна мера 300 мм, одна мера 50, две меры до 10 мм	0,45	0,55	0,75	1,40	2,20	4,00	9 ,20	19,00
360500	Одна мера 400 мм, одна мера 90 мм, две меры до 10 мм	0,55	0,70	1,00	1,70	2,70	4,60	10,70	22,00

Следует обратить внимание на то, что суммарная погрешность от притирки может быть значительной. Многочисленные эксперименты показали, что разброс размера блока составляет от 0,05 до 0,1 мкм на один притирочный слой. Этот разброс зависит от состояния концевых мер и от опыта оператора. На производстве целесообразно проводить экспериментальную проверку возможных точностей притирания у операторов, которым приходится применять концевые меры длины. Для этого собирают два одинаковых блока и устанавливают поочередно под наконечник отсчетного устройства (микрокатора, интерферометра). Один блок оставляют постоянным (не разбирают) и используют для нулевой проверки положения отсчетного устройства, которое может изменяться в связи с изменением температурных условий. Целесообразно вместо постоянного блока использовать одну меру. Перебирая неоднократно другой блок, можно определить субъективную погрешность, вносимую конкретным оператором при притирке концевых мер. При этом определяют и степень нагрева мер каждым оператором, а, следовательно, устанавливают время выдержки перед использованием блока после притирки.

Погрешности от притирки концевых мер превышают допускаемые погрешности аттестации, установленные для 1 и 2-го разрядов. Следовательно, использование концевых мер этих разрядов в блоках не дает повышения точности измерения, и выбор этих разрядов может быть рекомендован только для применения в виде единичных мер. Большие погрешности, связанные с притиркой концевых мер, объясняются в основном непостоянством слоя смазки, находящегося в микрополостях и извлежаемого на поверхность при притирке концевых мер [7]. Этим обстоятельством объясняется лучшая притиремость твердосплавных концевых мер (большая пористость) и потеря притираемости концевых мер, долго хранящихся без смазки (высыхает смазка).

При назначении концевых мер длины отдельно не учитывается нагрев их от рук оператора. В некоторых случаях это обстоятельство может внести дополнительную погрешность. При этом нагрев мер осуществляется значительно быстрее, чем остывание. Последнее необходимо учитывать при определении времени, которое должно пройти от сборки блока до использования его при настройке прибора. Использование концевых мер в струбцинах будет рассмотрено в § 5 при анализе погрешностей измерения внутренних размеров.

3. ПОГРЕШНОСТИ. ЗАВИСЯЩИЕ ОТ ИЗМЕРИТЕЛЬНОГО УСИЛИЯ

Измерительное усилие обеспечивает замыкание элементов измерительной цепи, включающей как элементы измерительного средства, так и объект измерения, и вызывает их упругие деформации. При оценке влияния измерительного усилия на погрешность измерения принято выделять упругие деформации установочного узла и деформации в зоне контакта измерительного наконечника с деталью.

В нормативных документах обычно регламентируются максимальные значения и перепад измерительного усилия. Однако этих данных недостаточно для оценки погрешности, вызываемой влиянием измерительного усилия. Для расчета данных, помещенных в табл. 1 и 2, потребовалось экспериментально определить диаграммы измерительного усилия, имеющие вид петли гистерезиса, и по ним установить максимальное и минимальное значения измерительного усилия, перепады его на прямом и обратном ходах и в момент реверса измерительного стержня, а также местные перепады.

Максимальное усилие следует учитывать при расчете контактных деформаций, которые, кроме того, зависят от материала, формы и состояния поверхности измерительного наконечника и объекта

измерения.

Этот вид погрешности учитывался при высокоточных измерениях, когда допускаемые погрешности сопоставимы с величинами контактных деформаций и сказывается различие величин контактных деформаций на установочных мерах и на объектах измерения, а также при плоских измерительных наконечниках, когда вид контакта (плоскостный, линейчатый и точечный) и контактные деформации зависят от формы объекта измерения.

Перепады измерительного усилия, особенно в момент реверса механизма прибора, учитывались

при измерении биений с использованием различных штативов и стоек.

Необходимо особо обратить внимание на то, что в табл. 1 указаны погрешности измерения биений только при использовании штативов и стоек, жесткость которых соответствует требованиям ГОСТ 10197—70. Менее жесткие штативы и стойки вносят значительную дополнительную погрешность, предсказать которую заранее не представляется возможным.

Могут, например, быть случаи, когда при использовании рычажно-зубчатой головки с ценой деления 1 мкм, установленной на тонком штативе на полный вылет кронштейна, погрешность измерения биения может достигнуть 3—7 мкм. Такие штативы ранее выпускала отечественная промыш-

ленность и сейчас производят некоторые иностранные фирмы.

Следует отметить, что при определении погрешности от измерительного усилия при контроле отклонений формы рассчитывали погрешность при контроле радиального биения при вылете кронштейна штатива, малоотличающемся от радиуса измеряемой детали. При большем вылете погрешность может оказаться больше.

В производственных условиях рекомендуется проводить эксперименты по определению влияния жесткости используемых присоединительных узлов и влияния вылета установки головки. Для этого достаточно аттестовать биение цилиндрической детали при помощи микрокатора (эти головки обладают пренебрежимо малым перепадом усилия в моменты реверса) или индуктивными системами с малым измерительным усилием, а затем это же биение проверить посредством применяемых на производстве штативов при различном вылете. При этом аттестацию и проверку необходимо проводить при одной установке детали, так как на погрешность измерения оказывает влияние погрешность базирования.

Варианты использования в зависимости от вида контакта учитывают контактные деформации при точечном контакте (при контакте сферы и плоскости). В этом случае в погрешности измерения входят дополнительные погрешности, обусловленные деформацией под действием максимального измерительного усилия (например, для микрометров погрешность при точечном контакте достигает 3 мкм при радиусе кривизны поверхности объекта измерения до 2,5 мм и 2 мкм — св. 2,5 мм).

При выборе измерительного усилия отсчетной головки необходимо стремиться к тому, чтобы измерительное усилие было минимальным, при котором обеспечивается ограничение в заданных пределах случайной составляющей погрешности измерения. К этому необходимо стремиться и при регулировании измерительного усилия, когда регулирование обеспечивается конструкцией измерительного средства, поскольку измерительные устройства с малым измерительным усилием отличаются обычно большой случайной составляющей погрешности измерения из-за чувствительности их к воздействию влияющих величин (например, вибраций). Другими словами, малое измерительное усилие не обеспечивает надежного силового замыкания измерительной цепи прибор—деталь, и там, где это возможно по условиям деформаций, не следует применять отсчетные головки с малым усилием.

Для сохранения постоянства измерительного усилия в измерительных приборах применяются

устройства, обеспечивающие наименьший перепад усилия на всем пределе измерения.

В индикаторах и рычажно-зубчатых головках измерительное усилие создается винтовой пружиной растяжения. Для компенсации изменений усилия пружины при растяжении применяют промежуточные профилированные рычаги различных конструкций, передающие усилие на стержень, или пружину выбирают достаточной длинной, чтобы относительное изменение ее длины на всем расходе головки было невелико.

Стабилизация измерительного усилия в микрометрах достигается специальным узлом — трещоткой (фрикционом). Приведенные в табл. 1 погрешности измерения даны для условий, когда при измерении используется трещотка (фрикцион). Когда она не используется, погрешность измерения только от этого может достигать 0,01—0,02 мм [4].

4. ПОГРЕШНОСТИ, ПРОИСХОДЯЩИЕ ОТ ТЕМПЕРАТУРНЫХ ДЕФОРМАЦИЙ (ТЕМПЕРАТУРНЫЕ ПОГРЕШНОСТИ)

Выявление суммарного влияния температурных деформаций на погрешность измерения сложно и связано с необходимостью иметь данные о физических свойствах материалов деталей прибора и объекта измерения и температурных полях в этих деталях.

В связи с ограниченными данными, которыми чаще всего располагают при проведении измерений, и использованием указанного выше принципа о необходимости определять предельное значение

ожидаемой погрешности измерения используется понятие «температурный режим».

Температурный режим— есть условная, выраженная в градусах Цельсия разность температур объекта измерения и измерительного средства, которая при определенных «идеальных» условиях вызовет ту же температурную погрешность, как и весь комплекс реально существующих причин [15]. Эти условия сводятся к тому, что прибор и деталь имеют постоянную по объему температуру, а коэффициент линейного расширения материалов, из которого они изготовлены, равен 11,6·10—6 1/град.

В частном случае, если соблюдены указанные выше идеальные условия, то температурный режим в *п* градусов означает, что допускается такая же разность температуры измерительного средства и объекта измерения. Если же «идеальные» условия не соблюдены, то разность температур должна быть меньше на такое значение, которое бы компенсировало дополнительный источник погрешности.

Таким образом, температурный режим не должен пониматься как допускаемое отклонение температуры среды от 20°C или колебание ее в процессе измерения.

В соответствии с данным определением погрешность, зависящую от температурных деформаций, при известном температурном режиме определяют по формуле:

$$\Delta l_t = l\theta_t 11, 6 \cdot 10^{-6}, \tag{1}$$

где Δl_t — погрешность, зависящая от температурных деформаций;

l — измеряемый размер;

 ϑ_t — температурный режим.

Если известна составляющая погрешность измерения, зависящая от температурных деформаций, то температурный режим в градусах можно определить по формуле

$$\theta_t = \frac{\Delta l_t}{l \, 11.6 \cdot 10^{-6}}.\tag{2}$$

Часто воспользоваться этими формулами невозможно из-за отсутствия необходимых данных. Тогда температурный режим приходится определять приближенно, исходя из оценки вероятного предельного влияния отклонений и колебаний температуры среды.

Существуют два основных источника, обуславливающих погрешность от температурных деформаций:

а) отклонение температуры воздуха от 20°C;

б) кратковременные колебания температуры среды в процессе измерения.

Максимальное влияние отклонений температуры на погрешность измерения Δl_{t_i} можно рассчитать по формуле

$$\Delta l_{t_1} = l \Delta t_1 (\alpha_n - \alpha_n)_{\text{max}}, \tag{3}$$

где Δt_1 — отклонение температуры среды от 20°C;

 $(\alpha_n - \alpha_n)_{max}$ — максимально возможная разность значений коэффициентов линейного расширения ма-

териала прибора и детали.

Максимальное влияние кратковременных колебаний температуры среды на погрешность измерения будет иметь место в том случае, если колебания температуры воздуха практически не вызывают изменений температуры измерительного средства (или объекта измерения), а температура объекта измерения (или прибора) близко следует за температурой среды. Вторую составляющую Δl_{f_a} можно рассчитать по формуле

$$\Delta l_{t_2} = l \Delta t_2 \cdot a_{\text{max}}, \tag{4}$$

где Δt_2 — кратковременные колебания температуры воздуха в процессе измерения;

«
 «
 »
 «
 »
 »
 »
 «
 »
 »
 »
 «
 »
 »
 »
 «
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »
 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

 »

Поскольку составляющие Δl_{t_1} и Δl_{t_2} можно считать независимыми случайными величинами, то общая погрешность, зависящая от температурных деформаций, выражается формулой

$$\Delta l_t = l \sqrt{\left[\Delta t_1 \left(\alpha_n - \alpha_n\right)_{\max}\right]^2 + \left(\Delta t_2 \cdot \alpha_{\max}\right)^2}.$$
 (5)

Откуда, подставляя (5) в (2), получаем

$$\theta_{t} = \sqrt{\left[\Delta t_{1} \frac{(\alpha_{n} - \alpha_{n})_{\max}}{11.6 \cdot 10^{-6}}\right]^{2} + \left(\Delta t_{2} \frac{\alpha_{\max}}{11.6 \cdot 10^{-6}}\right)^{2}}.$$
 (6)

Основная трудность, которая возникает при пользовании формулой (6) заключается в оценке интервала времени, который можно принять за период кратковременных колебаний температуры воздуха. На оценку этого периода оказывает влияние много факторов — вид измерительных средств, размер и конфигурация детали, абсолютные или относительные измерения и т. д. Поэтому могут быть даны только ориентировочные рекомендации по значению периода колебаний, которые могут быть сочтены кратковременными.

При пользовании измерительными средствами небольших размеров (например, рычажными микрометрами и скобами, закрепленными в стойках) в качестве кратковременных можно рассматривать колебания температуры в течение 15—30 мин; приборами средних габаритов (например, вертикальным оптиметром или отсчетными головками, используемыми на стойках С-I и С-II) — в течение 1 ч, крупногабаритными приборами (например, измерительными машинами) — в течение 6 ч.

Рассмотрим пример использования формулы (6). Вкладыши из бронзы Бр ОЦ4—3 имеют размер 60П. Контроль вкладышей предполагается производить в помещении, где поддерживается температура 20±2°C с допускаемыми кратковременными колебаниями 0,5°C в течение 0,5 ч. Требуется оценить приемлемость температурных условий для контроля вкладышей.

В соответствии с табл. 4 и 1 точность измерения вкладышей можно обеспечить применением головки 2 ИГ, установленной в штативе Ш-1 или ШМ-1 (можно использовать стойку C-III).

При этом рекомендован температурный режим 2°C.

Коэффициент линейного расширения материала детали и прибора берем по справочнику, например [14]. Для бронзы Бр ОЦ4—3 имеем $\alpha_{\pi}=18\cdot 10^{-6}$ 1/град. Поскольку марка стали, из которой сделан штатив или стойка, неизвестна, для α_{π} мы вынуждены взять полный интервал коэффициентов линейного расширения для стали

$$\alpha_{\rm m} = (10 \div 13) \cdot 10^{-6} 1/\text{град};$$

$$(\alpha_{\rm m} - \alpha_{\rm m})_{\rm max} = 18 \cdot 10^{-6} - 10 \cdot 10^{-6} = 8 \cdot 10^{-6} 1/\text{град};$$

$$\alpha_{\rm max} = 18 \cdot 10^{-6} 1/\text{град}.$$

Подставив найденные значения в формулу (6), получим

$$\theta_t = \sqrt{\frac{2 \cdot \frac{8 \cdot 10^{-6}}{11,6 \cdot 10^{-6}}^2 + \left(0,5 \cdot \frac{18 \cdot 10^{-6}}{11,6 \cdot 10^{-6}}\right)^2}} = 1,58^{\circ}\text{C}.$$

Температурные условия можно считать удовлетворительными, т. к. значение температурного режима для наихудших условий получилось меньше рекомендованного.

Дополнительные температурные деформации учитывались при расчете погрешности измерения накладными приборами, которые нагреваются теплом рук оператора. Данные о значениях этих погрешностей были получены экспериментально [4]. Они относятся к приборам, у которых отсутствуют теплоизоляционные накладки. Температурные деформации в накладных приборах типа скоб возникают при неудачных конструкциях накладок, особенно большие деформации имеют место, если руки оператора нагревают внутреннюю сторону скоб. Следует рекомендовать при точных измерениях изолировать скобы от рук операторов. Наиболее эффективно использование войлока на скобе и перчаток на руках оператора.

Не для всех накладных измерительных средств влияние нагрева теплом рук оператора сказывается на погрешности измерения. Температурные деформации от нагрева теплом рук оператора практически не влияют на погрешность измерения штангенинструментами, а также микрометрическими и индикаторными глубиномерами.

5. ПОГРЕШНОСТИ, ОБУСЛОВЛЕННЫЕ КРИВОЛИНЕЙНОЙ ФОРМОЙ ПРОВЕРЯЕМОЙ ПОВЕРХНОСТИ

Этот вид составляющей погрешности измерения учитывается при расчете значений погрешностей измерения, приведенных в табл. 2. Он относится к погрешностям измерения внутренних размеров. Особенность измерения этих размеров заключается в том, что измерительные средства имеют с деталью, как правило, точечный контакт и требуется перемещать или деталь, или наконечник прибора для нахождения минимума размера в осевой плоскости измеряемого цилиндра и максимума в плоскости перпендикулярной оси. На точность перемещения и фиксации максимальных и минималь-

ных отклонений большое влияние оказывает состояние поверхности. Поэтому в табл. 2 даны варианты возможных погрешностей при различных величинах шероховатости поверхности. Дополнительные сведения о влиянии шероховатости поверхности на погрешность измерения можно найти в [4]. Наиболее простым способом, который можно рекомендовать для уменьшения влияния шероховатости на погрешность измерения, является нанесение небольшого слоя смазки на измеряемую поверхность.

При измерении внутренних размеров наиболее часто для настройки нутрометров используют концевые меры с боковиками, зажатые в струбцине. Погрешность блока с боковиками, по которому устанавливают приборы для внутренних измерений, как правило, возникает из-за деформаций блока при закреплении его в струбцине. Эта составляющая была учтена средней величиной, выявленной

экспериментально [4].

Можно рекомендовать прием использования струбцин, при котором значительно сокращаются погрешности от указанных деформаций. Для этого применяют боковики с параллельными наружными и внутренними рабочими поверхностями. Боковики должны быть аттестованы. Набрав необходимый блок с аттестованными боковиками и зажав его в струбцине, измеряют наружный размер блока по наружным измерительным поверхностям боковиков. Внутренний размер будет равен измеренному, за вычетом размеров боковиков. Необходимо только иметь в виду, что помимо деформации сжатия блока происходит и перекос боковиков, поэтому измерение наружного размера следует проводить в нескольких сечениях. Известны струбцины со стабилизированным усилием крепления блока мер, что сокращает величину случайной составляющей погрешности настройки по блоку мер в струбцине.

Погрешности измерения, указанные в табл. 1, даны для случаев, когда линия измерения перпендикулярна измеряемой поверхности. При измерении криволинейных поверхностей, имеющих переменный радиус кривизны, когда линия измерения в общем случае неперпендикулярна к поверхности, возникают дополнительные погрешности, связанные со смещением точки контакта на измерительном наконечнике и возникновением тангенциальной составляющей измерительного усилия, и несколько меняется проявление составляющих погрешности по сравнению с условиями, когда линия измерения перпендикулярна к поверхности [8].

6. ПОГРЕШНОСТИ, ЗАВИСЯЩИЕ ОТ ОПЕРАТОРА (СУВЪЕКТИВНЫЕ ПОГРЕШНОСТИ)

Возможны четыре вида субъективных погрешностей:

- а) субъективные погрешности присутствия;
- б) субъективные погрешности отсчитывания:
- в) субъективные погрешности действия;
- г) профессиональные субъективные погрешности.

Из субъективных погрешностей измерения в табл. 1 в качестве вариантов использования измерительных средств представилась возможность учесть только субъективную погрешность отсчитывания для некоторых измерительных средств. Однако в принятых вариантах эта погрешность не учитывается непосредственно. Влияние этой погрешности учитывают только, когда стремятся максимально использовать точностные возможности измерительных средств, например при использовании расхода в пределах двух-трех делений шкалы. Подробные сведения об учете этих составляющих можно найти в [4]. Общие положения сводятся к тому, что во всех случаях, когда в табл. 1 указаны погрешности измерения, не превышающие цены деления, необходимо принимать меры для уменьшения погрешностей отсчитывания от параллакса, т. е. более тщательно снимать отсчет и по возможности под единым углом к указателю.

Субъективная погрешность присутствия проявляется в виде влияния теплоизлучения оператора на температуру окружающей среды. Как показали результаты экспериментов [9], [10], наиболее существенное влияние на погрешность измерения оказывают субъективные погрешности действия и про-

фессиональная.

К субъективным погрешностям действия относятся погрешности, вносимые оператором при настройке прибора, подготовке объекта измерения или установочных мер и т. д. По происхождению, источнику возникновения, эти виды погрешностей частично можно отнести к погрешностям, связанным с измерительными средствами, которые проявляются при поверке этих средств.

К субъективным погрешностям действия относятся погрешности от притирки концевых мер. Эти погрешности вошли в погрешности от установочных мер. Субъективные погрешности действия возникают при перемещении прибора относительно детали или детали относительно элементов прибора, например, при измерении внутренних размеров.

Полностью учесть все виды субъективных составляющих погрешности измерения при разработке методических указаний не представляется возможным, тем более, что их значения существенно зависят от квалификации оператора, от опыта работы его с тем или иным средством.

В методических указаниях невозможно учесть и профессиональные погрешности, связанные с квалификацией оператора, с отношением его к процессу измерения, с той ролью, которую занимает измерение в выполняемых оператором производственных функциях. Профессия создает у оператора

определенный навык, ответственность за производимые измерения. Характер и точность выполняемых работ определяют тот объем информации, который оператор восиринимает от измерительных средств.

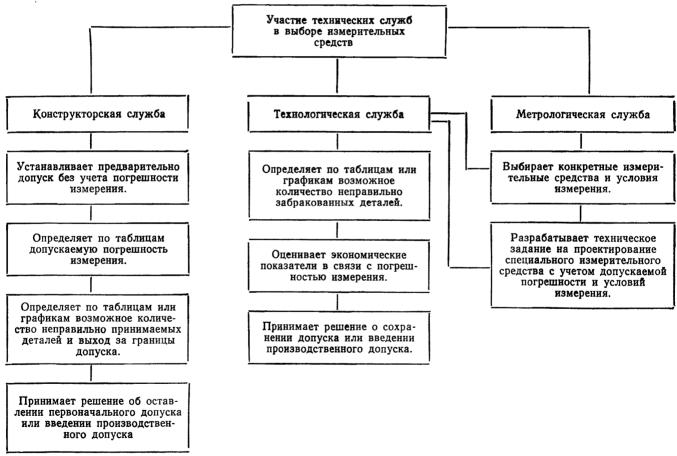
Таким образом, данные о погрешностях измерения, содержащиеся в табл. 1 и 2, учитывают не все субъективные погрешности измерения. Необходимо проводить специальные работы для оценки степени подготовки операторов к проведению измерений определенной степени точности. Это относится как к контролерам, так и к рабочим, особенно при аттестации их на повышение разряда. Можно рекомендовать проведение такой работы по методике, описанной в [9], [10].

Глава IV. ПОРЯДОК ВЫБОРА ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ СРЕДСТВ

1. УЧАСТИЕ ТЕХНИЧЕСКИХ СЛУЖБ В ВЫБОРЕ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ СРЕДСТВ

Принципиальное положение ГОСТ 8.051—73 в отношении выбора измерительных средств заключается в том, что при установлении приемочных границ, т. е. значений размеров, по которым проводят приемку изделий, необходимо учитывать влияние погрешности измерения. Этим самым подчеркивается, что процесс измерения является неотъемлемой частью технологического процесса изготовления и при назначении допуска на изготовление необходимо учитывать не только возможные погрешности изготовления, но и погрешности измерения.

В выборе измерительных средств должны участвовать конструкторская, технологическая и метрологическая службы в пределах выполняемых ими служебных обязанностей (черт. 3).



Черт. 3

Конструкторская служба участвует в выборе измерительных средств только правильным назначением допускаемых отклонений на размер детали. При назначении допуска на изготовление конструктор должен установить по таблице приложения 1 к ГОСТ 8.051—73 возможное предельное количество неправильно принимаемых деталей и выход размера за границы допуска у этих деталей. Прв этом у конструктора возможны три варианта установления приемочных границ (см. черт. 1).

В стандарте в качестве предпочтительного варианта принято установление приемочных границ без введения производственного допуска. Это означает, что следует выбрать такой класс точности или вид посадки, при котором предельные возможные значения размера удовлетворяли бы требованиям конструктора. Такой подход необходим в связи с тем, что только конструктор в полной мере может дать ответ на вопрос о возможности отклонений размеров определенной группы детали от размеров, указанных на чертеже.

Если переход на более точный класс или другой вид посадки оказывается невозможным, например, в связи с большим ужесточением требований, а следовательно, неоправданным удорожанием производства, конструктор должен принять решение о введении производственного допуска. Стандартом предусмотрено, что смещение у каждой приемочной границы не должно быть больше половины допускаемой погрешности измерения (см. черт. 1). Следовательно, меньшие смещения вполне допустимы. Наиболее предпочтительными являются смещения на величину с, т. е. на вороятный предельный выход размера за границу поля допуска у неправильно принятых деталей, определенную исходя из реального соотношения технологического рассеивания и поля допуска, а не из наиболее неблагоприятного. Для этой цели необходимо иметь представление о точности технологического процесса и определять величину с по графикам, приведенным в приложении 1 к ГОСТ 8.051—73. Эти графики даны для определения параметров разбраковки в зависимости от общего числа измеренных деталей. Поскольку при этом измеряются и действительно бракованные детали, то конструктор при пользовании этими графиками получает несколько искаженное представление о количестве неправильно принятых деталей.

В главе V настоящих методических указаний приведены графики, в которых количество неправильно принятых деталей дано в процентах от общего числа принятых и предельная величина выхода размера за границу поля допуска вычислена с процентом риска 0,27 от числа принятых деталей.

Эти данные более ясно ориентируют конструктора в отношении влияния погрешностей измерения. Таким образом, конструкторская служба дает исходные предпосылки для выбора конкретных измерительных средств, заключающиеся в том, что конструктор назначил допускаемые предельные отклонения детали и при этом согласен с отступлениями, которые могут возникнуть (но не обязательно возникнут) из-за погрешности измерения. Некоторые обоснования по выбору допуска на изготовление с учетом влияния допускаемой погрешности измерения приведены в гл. І настоящих методических указаний и в приложениях 1 и 2 к ГОСТ 8.051—73.

Технологическая служба

В обязанности технологической службы входит обеспечение наиболее экономичных технологических процессов. Для оценки технологического процесса технолог должен знать возможные количества действительного и ложного брака и руководствоваться при этом данными о технологическом распределении, допускаемой погрешности измерени и графиками, данными в приложении 1 к ГОСТ 8.051—73. Если полученные результаты можно считать удовлетворительными, то выбор измерительных средств представляется метрологической службе или тем работникам технологической службы, в чьи обязанности это входит. Если результаты получились неудовлетворительными, то для исправления положения можно смещать настройку, т. е. центр группирования технологического распределения, регулируя соотношения брака плюс и брака минус; изменять технологический процесс, уменьшая зону технологического рассеивания; повышать требования к точности измерения, сокраробно эти вопросы рассмотрены в [4]. Рекомендации по технико-экономическим расчетам будут приведены в гл. V.

Метрологическая служба

Метрологическая служба участвует в выборе конкретных измерительных средств с учетом условий измерения. Эта служба обязана установить, в какой мере условия измерения, указанные в табл. 1, соответствуют реально существующим, а также учесть специфические особенности производства (применяемость измерительных средств, их наличие и т. д.). Если метролог обнаружит, что рекомендуемые в табл. 1 и 2 условия измерения не могут быть созданы на существующем производстве, то он обязан оценить степень влияния несовпадающих условий и определить возможные предельные погрешности при новых условиях с использованием в частности [4], где указаны веса составляющих погрешности измерения. Особое внимание следует обратить на ограниченную возможность изменения предельной погрешности измерения учитывалось приблизительно равное влияние доминирующих составляющих погрешности измерения. Обычно за исходные данные принималась погрешность измерительного средства и подбирались погрешности, зависящие от температурных деформаций и от установочных мер, каждая из которых приблизительно равна погрешности измерительного средства.

2. ВЫБОР КОНКРЕТНЫХ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ СРЕДСТВ

Выбрать конкретное измерительное средство можно по табл. 1 и 2 в зависимости от измеряемого размера, допуска на изготовление и допускаемой погрешности измерения по ГОСТ 8.051—73. Однако по табл. 1 и 2 трудно выявить весь комплекс измерительных средств, которые можно использовать для измерения с допускаемой погрешностью.

Для упрощения процесса выбора конкретных измерительных средств составлены табл. 4—9. В этих таблицах измерительные средства, которыми можно измерить размер при определенном допуске с допускаемой погрешностью измерения, указаны порядковыми номерами, содержащимися в табл. 1 и 2, а варианты—буквами. В левой части та блицы указаны номера рядов пределов допускаемых погрешностей измерения по ГОСТ 8.051—73, сверху указаны измеряемых размеров, а на пересечении горизонтальных полос и вертикальных колонок указаны в виде дроби допуска на погрешность измерения и допуска на изготовление (в знаменателе), содержащиеся в табл. 1 ГОСТ 8.051—73.

Рекомендации, приведенные в табл. 4—9, не исчерпывают всех технических возможностей, которыми обладают указанные измерительные средства. Многие высокоточные приборы обладают точностными возможностями, охватывающими большой диапазон размеров при различных допусках. Однако проводить такие измерения вряд ли целесообразно. Например, имеются возможности измерять контактным интерферометром изделия грубее 1-го класса, но эту возможность не используют, поскольку это экономически неоправдано и технически нецелесообразно.

При разработке табл. 4—9 было принято условие, чтобы погрешности измерения этими средствами были равны допускаемым по ГОСТ 8.051—73или были меньше их, но не более чем в два раза.

Таким образом, если по ГОСТ 8.051—73 для какого-либо размера указана допускаемая погрешность 2 мкм, то в табл. 4—9 рекомендуются для использования только такие измерительные средства и условия измерения, когда погрешности измерения находятся в пределах 1—2 мкм. Этот критерий сугубо условный. Более точные измерительные средства или более жесткие условия измерений не рекомендуется использовать, но это не означает, что использовать нельзя или невозможно. Как правало, если указан какой-либо режим (условия проведения измерений), то более жесткие режимы также являются годными, однако их нецелесообразно применять, поскольку достаточно провести измерения с более свободными режимами, т.е. дешевле и с меньшими трудностями.

Приведенные ограничения не распространяются на некоторые виды измерительных средств (например, простейшие измерительные средства: микрометры, скобы и т. д.), которые рекомендованы практически во всех случаях, где их можно применить даже с большим запасом точности. Особенно, когда возникла необходимость использовать всю гамму типоразмеров измерительных средств.

Общее принципиальное положение в отношении рекомендуемых конкретных измерительных средств состоит в том, что табл. 4—9 ограничивают выбор наиболее грубыми измерительными средствами и условиями измерения, обеспечивающими допускаемые погрешности измерения по ГОСТ 8.051—73. При выборе измерительных средств можно пользоваться и непосредственно табл. 1 и 2, но при этом необходимо обратить внимание не только на погрешность измерения ими в зависимости от диапазона размеров, но и на пределы измерения по шкале, которые имеются в этих измерительных средствах. Необходимо, чтобы эти пределы были не менее допуска на изготовление.

При выборе конкретного измерительного средства предпочтение следует отдавать тем из них, которые имеются в наличии. При необходимости приобретать новые средства измерения предпочтительными являются те, которые, обеспечивая необходимую точность измерения при имеющихся условиях, проще по конструкции и для которых могут быть обеспечены оптимальные условия проведения измерений. При разработке рекомендаций по выбору средств измерения внутренния призмеров было сочтено нецелесообразным производить измерения грубых размеров на станковых приборах, поэтому в табл. 8 конкретные измерительные средства указаны только до 9-го ряда пределов допускаемых погрешностей измерения по ГОСТ 8.051—73, включительно.

При разработке рекомендаций в отношении накладных приборов для измерения внутренних размеров выявилась недостаточная обеспеченность измерительными средствами размеров от 1 до 6 мм и для высоких точностей (1 и 2-го рядов) и низких точностей (12—15-го рядов). Все эти ряды в настоящее время обеспечиваются контролем с помощью калибров, которые в настоящих методических указаниях не рассматриваются, но степень достоверности измерения калибрами для точных рядов весьма невысока. Грубые ряды этих размеров можно обеспечить измерением нутромерами повышенной точности (см. п. 6 табл. 2) при замене отсчетного устройства на индикатор часового типа. Однако такое измерение хотя и технически возможно, но экономически нецелесообразно. Грубые ряды пределов допускаемых погрешностей можно обеспечить измерением кромочным нутромером в виде конусной иглы, изготовлявшимся ранее ЧЗМИ.

Не обеспечены накладными средствами измерения большие размеры (св. 120 до 500 мм) в первом ряду пределов допускаемых погрешностей. Для измерений этих размеров необходима разработка специальных измерительных средств в зависимости от конфигурации детали, например, могут быть рассчитаны специальные пневматические пробки.

В ответственных случаях выбора измерительных средств особенно при проектировании и модернизации производства следует проводить технико-экономические расчеты.

Пример выбора конкретных измерительных средств

На чертеже детали в виде шайбы указано, что для размера 35 мм допускаемые отклонения составляют 0,015 мм. Поскольку не указана необходимость введения производственного допуска, то следовательно, при назначении допуска на изготовление учитывалось влияние допускаемой погреш-

В табл. 1 ГОСТ 8.051-73 для указанного размера, находящегося в диапазоне номинальных размеров 30—50 мм, допуск 0,015 мм соответствует 5-му ряду пределов допускаемых погрешностей измерения и допускаются погрешности измерения 0,0045 мм.

В зависимости от габарита изделия и требовании к методу измерения следует решить вопрос о выборе станкового или накладного измерительного средства. Если требуется измерить на станковых приборах, то измерительные средства выбирают по табл. 4, а если при помощи накладных, то по табл. 5.

Выбор накладных приборов. В табл. 5 в 5-м ряду для диапазона размеров 30-50 мм находим: 23 б. В табл. 1 под № 23 указана скоба рычажная, а буква б, определяющая условия измерения означает, что настройку осуществляют по концевым мерам длины 3-го класса, а измерение проводят при температурном режиме 5°C.

Для справки по табл. 1 можно установить, что в диапазоне размеров 25-50 мм в этом случае

погрешность измерения будет равна 0,004 мм.

Выбор станковых приборов. В табл. 4 в 5-м ряду для диапазона размеров 30—50 мм находим несколько цифр и букв: 5 а; 6 а; 7 а; 14 а; 29 б. По табл. 1 устанавливаем, что цифра 5 обозначает рычажно-зубчатую головку 1ИГ с ценой деления 0,001 мм, буква а определяет условия измерения. По табл. 1 находим (для справок), что погрешность измерения в диапазоне размеров 30—50 мм составляет 0,0025 мм. Цифра 6 в табл. 1 обозначает рычажно-зубчатую головку 2ИГ с ценой деления 0,002 мм и т. д. Из указанных пяти измерительных приборов выбирают тот, который имеется в наличии и который проще в применении.

Глава V. ВЛИЯНИЕ ПОГРЕШНОСТИ ИЗМЕРЕНИЯ НА ТЕХНИКО-ЭКОНОМИЧЕСКИЕ ПОКАЗАТЕЛИ

ГОСТ 8.051—73 устанавливает связь между допускаемыми погрешностями на изготовление и измерение. Целесообразные соотношения между этими величинами позволяют достичь необходимой точности изделий с наименьшими затратами труда и материальных средств. С этой целью в приложении 1 к стандарту приведены таблицы, формулы и графики, позволяющие оценить влияние погрешности измерения на погрешности разбраковки, которые могут иметь место при тех или иных погрешностях измерения и в зависимости от точности технологических процессов. Погрешности разбраковки (параметры разбраковки), т. е. вероятности неправильного принятия деталей m неправильного забракования деталей п, а также вероятные предельные значения выхода за границу допуска у деталей, неправильно принятых c — характеризуют влияние погрешности измерения и экономичность принятых измерительных процессов.

Вероятностные величины параметров разбраковки, приведенные в приложении 1 к ГОСТ 8.051—73, выражены в процентах от общего количества измеренных деталей. Однако существуют некоторые задачи, когда для определения вероятностных результатов разбраковки более удобно оценивать влияние погрешности измерения в зависимости от общего количества принятых или годных деталей. Так например, для конструктора при недостаточной или неизвестной точности технологических процессов более важно знать процент неправильно принятых деталей от числа принятых (m_1) , а для технолога процент неправильно забракованных годных деталей от общего числа годных (n_1) . Вероятные предельные значения выхода за границу поля допусков у деталей неправильно принятых c_1 в этом случае целесообразно оценивать, пренебрегая появлением в числе принятых деталей со значениями выхода большими, чем c_1 , если они составляют не более 0,27% от числа годных, а не от общего числа проверенных.

На черт. 4—9 изображены графики для определения параметров разбраковки m_1 , n_1 и c_1 при приведенных выше условиях. Сопоставление графиков, изображенных в приложении 1 к ГОСТ 8.051—73, содержащих значения т, п и с, с графиками, приведенными на черт. 4—9, дает возможность определить их отличия и совпадения, а также установить возможные области их применения.

-				·		······················					1 5	олица 4
Ряды преде- лов допускае- мых погреш-				Вариант	гы использован	ия измерит е лы	ных средств дл	я диапазона ра	азмеров			
ностей по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180-260 mm	260—360 мм	360—500 мм
1	0,4	0,5	0,5	0,7	0,8	0,8	1,0	1,4	1,7	7,0	2,8	3,5
	18a; 19a; 256; 266; 27	126; 17a; 126; 17a; 18a; 19a; 256; 266; 27	9a; 10a; 11a; 126; 17a; 18a; 19a; 256; 266; 27	10a; 11a; 126; 18a; 19a; 256; 266	10a; 11a; 126; 18a; 19a; 256; 266	10a; 11a; 126; 18a; 19a; 256; 266	11a; 12a; 19a; 25a; 26a	11a; 12a; 19a; 25a; 26a	12a; 25a; 26a	2 6a	26a	26a
	$\frac{0,7}{2,0}$	$\frac{0.8}{2.5}$	$\frac{0,8}{2,5}$	$\frac{1,0}{3,0}$	$\frac{1,4}{4,0}$	1,4	$\frac{1,7}{5,0}$	$\frac{2,0}{6,0}$	$\frac{2,8}{8,0}$	3,5 10 0	$\frac{4,0}{12,0}$	5,0 15,0
2		· -	11a: 126: 256:		5ő: 12a: 25a:	· ·	56; 12a; 16a; 25a; 26a; 30;	56: 66: 76:	,66; 76; 86; 13a; 16a;	16a; 30; 316	16a; 316	16a; 316
	$\frac{1,0}{3,0}$	$\frac{1,4}{4.0}$	1,4	$\frac{1,7}{5,0}$	$\frac{2.0}{6.0}$	$\frac{2,4}{7,0}$	$\frac{2,8}{8,0}$	$\frac{3,5}{10,0}$	4,0	4,5	$\frac{5.5}{16.0}$	$\frac{7,0}{20,0}$
3	56; 66; 11a; 13a; 166; 25a; 26a; 30	56; 66: 13a:	50; 66; 12a; 13a; 25a; 26a; 30	56: 66: 12a:	56: 66: 76:	66; 76; 86; 13a: 16a: 30:	5a; 66; 76;	5a: 66: 76:	5a; 66; 76; 86; 13a; 16a; 30	5a; 16a; 30	16a; 30	16a; 30
	1,4	$\begin{array}{c c} & 1,7 \\ \hline & 5,0 \end{array}$	$\begin{array}{c c} 2,0 \\ \hline 6,0 \end{array}$	2,8	$\frac{3,0}{9,0}$	4,0	4,5	5,0 15,0	6,0	7,0	8,0 23,0	$\frac{9.0}{27.0}$
4	56; 66; 13a; 166; 25a; 26a; 30	56; 66; 76; 86: 13a: 16a:	56; 66; 76; 86; 12a; 13a; 16a; 25a; 26a; 30; 31a	5a; 66; 76; 86: 13a: 16a:	5a: 66: 76:	5a; 6a; 7a; 13a; 14a	5a; 6a; 7a; 14a	5a; 6a; 7a; 14a; 15a; 31a		5a; 30	30	16a; 30
	1,8 6,0	$\frac{2.5}{8.0}$	$\frac{2.5}{9.0}$	3,0 11,0	$\frac{4,0}{13,0}$	4,5	5,5 18,0	6,0	7,0	8,0	9,0 30,0	11,0 35,0
5	56; 66; 76; 8; 13a; 16a; 25a; 26a; 30; 31a	5a; 76; 86; 16a; 31a	5a; 7a; 16a; 31a	5a; 66; 76; 13a; 14a; 16a; 31a	5a; 6a; 7a;	5a · 6a · 7a ·		6a; 7a; 8a; 14a; 15; 29	6a; 7a; 8a; 14a; 15a; 29	6a; 15a; 29	30	30
	3,0	4,0	5,0 16,0	6,0	$\frac{7.0}{23.0}$	$\frac{8.0}{27.0}$	9,0	11,0	12,0	13,0	15,0	18,0
6	5a; 6a; 14a; 16a; 29; 31a	5a: 6a: 7a:	3в; 6а; 7а; 14а; 15а; 28; 29; 33в	3в; 6а; 7а; 14а; 15а; 28; 29; 33в	6a: 7a: 15a:	6a; 7a; 15a; 28; 29	15a; 28; 29	36; 28; 29; 336	36; 28; 29a; 336	3 6; 2 9; 336	36 ; 3 36	36; 336

[•] Станковыми называются средства измерения, когда измеряемая деталь располагается на измерительном средстве.
В табл. 4 в виде дроби указаны допуск на изготовление (знаменатель) и допускаемая погрешиюсть измерения (числитель), из табл. 1 ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в табл. 1 настоящих методических указаний, буквы указывают варианты использования этих средств, из табл. 1.

Ряды пределов допускаемых				Варнант	ы использован	ня измерительн	ых средств дл	я диапазона ра	аз меров			
погрешнос- тей по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30-50 mm	50—80 мм	80-120 mm	120—180 mm	180—260 мм	260—360 мм	360—500 мм
7	3,5 14 5a; 6a; 14a; 29	4,5 18 5a; 6a; 7a; 14a; 29	3 ₈ ; 6 _a ; 7 _a ; 14 _a ; 15 _a ; 28; 29; 32 _r ; 33 ₈	7,0 27 36; 6a; 7a; 15a; 28; 29; 32r; 33B	8,0 33 6a; 7a; 15a; 28; 29; 32r; 33B	10,0 39 36; 15a; 28; 29; 326; 336	11,0 46 36; 29; 336	13,0 54 36; 28; 29; 336	16,0 63 36; 28; 29; 336	18,0 73 36; 29	20,0 84 36; 29	25,0 95 36; 29
8	5 20 3 _B ; 6a; 7a; 14a; 15a; 28; 29; 32 _B ; 33 _B	6 25 3a; 6a; 7a; 14a; 15a; 28; 29; 32 ^B ; 33 ^B	30 3 _B ; 6a; 15a; 28; 32 ^B ; 33 ^B	8 35 3в; 6а; 15а; 28; 32в; 33в	11 45 36; 32s; 336	12 50 36; 32в; 33б	.15 60 36; 336	17 70 36; 28; 336	20 80 36; 28; 336	20 90 36; 29	25 100 36; 29	30 120 36; 29
9	6 33 3в; 6а; 7а; 14а; 15а; 28; 29; 32в; 33в	-8 40 3в; 6а; 15а; 28; 32в; 33в	10 50 3 _B ; 15 _a ; 28; 32 _B ; 33 _B	12 60 36; 326; 33B	14 70 36; 326; 33B	15 85 36; 32B; 33a	20 100 3a; 33a	20 115 3a; 33a	25 150 3a	30 150 3a	35 170 3a	40 190 3a
10	8 40 3B; 6a; 15a; 28; 32B; 33B	10 48 36; 326; 336	12 58 36; 326; 336	15 70 36; 326; 33a	15 84 36; 326; 33a	20 100 3a; 32a; 33a	25 120 3a; 33a	30 140 3a; 33a	30 160 3a; 33a	40 185 3a	40 215 3a	50 250 3a
11	12 60 36; 326; 336	15 80 36; 32a; 33a	20 100 3a; 32a; 33a	25 120 3a; 32a; 33a	30 140 3a; 32a; 33a	30 170 3a; 32a; 33a	40 200 3a; 33a	40 230 3a; 33a	50 260 3a	60 300 3a	70 340 3a	70 380 3a
12	25 120 3a; 32a; 33a	30 160 3a; 32a; 33a	40 200 3a; 32a; 33a	50 240 3a; 32a; 33a	60 280 3a; 32a; 33a	60 340 3a; 32a; 33a	80 400 3a; 33a	90 460 3a; 33a	100 530 3a	120 600 3a	140 680 3a	150 760 3a

Ряды пределов допускаемых погрешностей				Вариан	н непользован	ия измерителы	ных средств дл	я днапазона ра	змеров			
погрешностей по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18-30 мм	30—50 мм	5080 мм	80—120 мм	120180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360500 мм
1	0,4 1,2 22д		0,5 1,5 22д	0,7 2 22r	0,8 2,5 22r	0,8 2,5 22r	1,0 3,0 22л	1,4 4,0 22л	1,7 5,0 22 д	2,4 7,0 22 <i>x</i>	2,8 8,0 22r	3,5 10,0 22r
2	0,7	0,8	0,8	1,0	1,4	1,4	1,7	2,0	2,8	3,5	4,0	5,0
	2	2,5	2,5	3,0	4,0	4,0	5,0	6,0	8,0	10,0	12,0	15,0
	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r	22r
3	1,0	1,4	1,4	1,7	2,0	2,4	2,8	3,5	4,0	4,5	5,5	7,0
	3	4	4	5	6	7	8	10	12	14	16	20
	22r	22s	22r	22 r	22r; 23 _B	22 _B ; 23 _B	22r	22r	22r	22r	22r	22r
4	1,4	1,7	2,0	2,8	3,0	4,0	4,5	5,0	6,0	7,0	8,0	9,0
	4	5	6	8	9	11	13	15	18	20	23	27
	22r	22r	22 _B ; 23 _B	22r; 23 _B	22 _B ; 23 _B	22 _B ; 23 _B	22 _B	228	22 _B			
5	1,8	2,5	2,5	3,0	4,0	4,5	5,5	6,0	7,0	8,0	9,0	11,0
	6	8	9	11	13	15	18	21	24	27	30	35
	22r	22 _B ; 23 _B	22 _B ; 23 _B	22s; 23s	22 _B ; 236	22s; 236	226; 236	22 _B ; 23 _B	22 _B ; 23 _B	22 _B	226	226; 246
6	3 10 226; 23 _B	4 13 22a; 23 _B	5 16 21a; 22a; 23a	6 19 21a; 22a; 23a	7 23 216; 22a; 23a	8 27 216; 22a; 23a	9 30 226; 236	11 35 216; 226; 236; 246	12 40 216; 226; 236; 246	13 40 216; 226; 246	15 50 216; 226; 246	18 60 226; 246

^{*} Накладным называется средство измерения, когда при измерении оно рас полагается на измеряемой детали. В таблице 5 в виде дроби указаны допуск на изготовление (знаменатель) и допускаемая погрешность измерения (числитель) из табл. 1. ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в таблице 1 настоящим методических указаний, буквы указывают варианты использования этих измерительных средств из табл. 1.

Ряды пределов допускаемых	Варианты использования измерительных средств для днапазона размеров											
погрешностей по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 mm	10—18 мм	18-30 мм	30—50 мм	50-80 мм	80-120 mm	120—180 мм	180-260 mm	260—360 мм	360-500 mm
7	3,5 14	4,5	5,5	7,0	8,0	10,0 39	11,0 46	13,0 54	16,0 63	18,0 73	20,0	25,0
	22б ; 23 в	22a; 23a	21 a; 22 a; 23 a	21a; 22a; 23a	216; 22a; 23a	21 a; 22a; 23a; 246	216; 22a; 23a; 246	216; 226; 236; 246	216; 22 6; 23 6; 24 6	216; 226; 246	216; 226; 246	216
8	<u>5</u> 20	6 25	7 30	- 8 - 35	11 45	<u>12</u> 50	<u>15</u> 60	<u>17</u> 70	<u>20</u> 80	<u>20</u> 90	25	30
	20 21a; 22a; 23a	21a; 22a; 23a	21 a; 22 a; 23 a	23a; 21a	21a; 22a; 246	22a; 21a; 246	21a; 22 a; 23 a; 246	21 a; 22 a; 23 6; 24 6	21 a; 22 a; 23 6; 24 a	216; 226; 246	2 16; 2 26	216; 226
	6	8	10	12	14	_15	20	20	25	30	35	40
9	33 21a; 22a; 23a	40 21a; 22a; 23a	50 21a; 246	60 21a; 246	70 21a; 246	85 21a; 246	100 21 a; 22a; 23a; 24a	115 21a; 22a; 23 a; 24 a	135 21a; 22a; 23a; 24a	135 11a; 22a	170 21a; 226	190 216; 22 6
	8	_10_	12	15 70	15	_20_	25_	_30_	30	40_	40	50
10	40 21 a; 22 a; 23 a	48 21a; 246	58 21a; 246	70 21a; 24a	84 21a; 24a	100 21a; 24a	120 21a; 24a	140 21a; 22a; 23a; 24a	160 21a; 22a; 23a; 24a	185 21a; 22a; 24a	218 21a; 22a	250 21a; 22a
	12	_15	20	25_	30	30_	40	40	50	60	70	70
11	60 21a; 246	80 21a; 246	100 21a; 246	120 21a; 246	140 21a; 246	170 21a; 246	200 21a; 246	230 21a; 23a; 24a	260 21a; 24a	300 21a; 22a; 24a	340 21 a; 22 a; 24 a	380 21a; 22a; 24a
	25_	30	40	50	60	60	80	90	100	120	140	150
12	120 21a; 24a	160 21a; 24a	200 21a; 24a	240 21 B; 24 a	280 21a 24a	340 21a; 24a	400 21a; 24a	460 21a; 24a	5 30	600	680	760 1
13	50	60	_70_	80	100	120	150	170	200	200	250	300
	250	300	360	430	520	620	740	870	1000	1150	1350	1500
1	21 a 80	21 a 100	21a 100	150	1 150	200	250	250	300	1,2	400	500
14	400	480	580	780	840	1000	1200	1400	1600	1900	2200	2500
	1	1	1	1,2	1,2	1,2	2	2	2	2	2	2
15	120	150	200	200	250	300	400	400	500	600	600	700
10	600	750	900	1100	1300	1600	1900	2200	2500	2900	3300	38 0 0
	1	1,2	1,2	1,2	2	2	2	2	2	2	2	2

Измерения биений поверхностей*

Ряды пределов допускаемых		A CONTRACTOR OF THE CONTRACTOR		Вариан	ты испельзован	ия измерителы	ных средств дл	я дианазона ра	азмеров			
логрешностей по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360—500 мм
1	0,4	0,5	0,5	0,7	0,8	0,8	1,0	1,4	1,7 5,0	2,4	8,0	3,5
4	106; 116	116; 12 _B ; 16 _r ; 196	116; 12 _B ; 16 _F ; 19 ₆	12в; 16г; 19б	12 _B ; 16 _F ; 196	12 _B ; 16 _r ; 19 ₆	12 _B ; 13; 16 _B ; 196	136; 16в	136; 16в	16в	16в	16в
2	0,7	0,8	0,8	1,0	1,4	1,4	1,7	2,0	2,8	3,5	12,0	5,0 15,0
	12թ; 16ր; 196	12 в; 16г; 19б	12 _B ; 16 _F ;	12в; 13б; 16в; 19б	13в; 16в	1 3 б; 16в	5 в; 13б; 16в	13б; 16в	5 _B ; 7 _F ; 16 _B	5в; 16в	16в	16в
3	-1,0 3	1,4	1,4	1,7	2,0	7	2,8	3,5	4,0	4,5	5,5 16	7,0
	12в; 13б; 16в; 19б	136; 16 _B	13б; 16в	5 в; 13б; 16в	5 в; 13б; 16в	5в	5в; 7 г	5 в; 7 г	5 в; 7 г; 8г; 14б	5 _B ; 16 _B	4в; 16в	16в
	1,4	1.7 5	$\frac{2,0}{6}$	2,8	3 .0 9	4,0	4,5 13	5,0 15	6 ,0 18	7,0	8,0	9,0
4	136; 16в	5 в; 13б; 16в	5 в; 13б; 16в	5в; 7г	5 в; 7 г; 14б	7r; 8r; 146	7 r; 8r; 146	3e; 4в; 5 в; 7 г; 8 г; 1 4 б; 1 5 б	Зе; 4в; 8 г; 1 4 б; 1 5 б; 16в	Зе; 4в; 16в	4в; 16в	4B; 16B
5	1,8	2,5	$\frac{2,5}{9}$	3,0	4,0	4,5 15	5,5 18	6,0	7,0	8,0 27	9,0	11,0
	5в; 13б; 16в	5 B; 7 r	5 в; 7 г	5 в; 7 г; 14б	7r; 8r; 146	7 r; 8r; 146	3 e; 4в; 7 в; 8г; 14б; 15б	3e; 4b; 7b; 8r; 146; 1 5 6	3 e; 4 в; 7 в; 8г; 15 б	3 е; 4в; 7 в	4 B ; 16 _B	3д; 4б; 16в
6	3 10	<u>4</u> 13	<u>5</u> 16	<u>6</u> 19	7 23	8 27	9 30	<u>11</u> 35	12 40	13 40	<u>15</u> 50	18 60
	5 в; 14б	8r; 146	3e; 4в; 7 в; 8г; 14б; 15 в	Зе; 4 в; 7 в; 8 г; 14б; 15б	Зе; 4 в; 7 в; 8г; 15 б	3e; 4в; 7в; 8в; 15б	Зе; 4в; 7 в; 8в; 15 б	3д; 4б; 7 в; 8в	3д; 4 б; 7 в; 8 в	3д; 4б; 8в	Зд; 4а	3д
7	3,5	4,5 18	$\begin{array}{c} 5,5 \\ \hline 22 \end{array}$	7,0	8,0 33	10,0	11,0	13,0	16,0 63	18,0 73	20,0	25,0 95
	146	8r; 14 6	3 е; 4в; 7 в; 8г; 14б	3e; 4в; 7 в; 8r; 15б	3e; 4в; 7в; 8в; 15б	Зд; 4б; 7в; 8в; 15б	3д; 4б; 8в	3д; 4б; 8в	3 r; 4a; 8 _B	Зг; 4а; 8в	3r; 4a	3r; 4 a

^{*} В табл. 6 в виде дроби указан допуск на изготовление (знаменатель) и допускаемая погрешность измерения (числитель) из табл. 1 ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в табл. 1 настоящих методических указаний, буквы указывают варианты использования этих средств из табл. 1.

Ряды пределов допускаемых				Вариан	ты использован	ня намерителы	ных средств дл	я диапазона р	вамеров			
погрешностей по по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3-6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18-30 MM	30—50 мм	50—80 мм	80-120 mm	120—180 мм	180—260 им	260—360 мм	360—500 mm
	5	6	7	8	_11	12	15		20	20	25	30
8	20 3e; 4b; 7b; 8r; 146	25 Зе; 4в; 7в; 8г; 14б; 15б	30 3e; 4B; 7B; 8r; 156	35 Зе; 4в; 7в; 8в; 156	45 Зд; 46; 8в	50 Зд; 46; 8в	60 Зг; 4а; 8в	70 3r; 4a	80 3r; 4a	90 3r; 4a	100 3r; 4a	120 3r; 4a
9	<u>6</u> 33	8 40	<u>10</u> 50	<u>12</u> 60	70	15 85	20 100	20 115	25 135	30 135	35	40 190
	3e; 4a; 7в; 8г; 14б	3e; 4б; 7 в; 8в; 15 б	3д; 4б; 7 в; 8в; 15 б	3д; 4б; 8в	Зд ; 46; 8 в	3г; 4а; 8в	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3 r; 4a	3r; 4a	3r; 4a
10	8 40	10 48	<u>12</u> <u>5</u> 8	<u>15</u> 70	<u>15</u> 84	100	25 120	30 140	160	185	215	<u>50</u> 250
	3e; 4б; 7в; 8в; 15б	3д; 4б; 7 в; 8в; 15б	3 д; ; 4 б; 8в	3r; 4a; 8B	3г; 4а; 8в	3r; 4a	3г; 4а	3r; 4a	3r; 4a	3г; 4а	3r; 4a	3r; 4a
11	12 60	15 80	20 100	25 120	30 140	30 170	200	230	50 260	60 300	70 340	70 380
	3д; 4б; 8в	3г; 4а; 8в	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3г; 4а	3r; 4a	3r; 4a
12	25 120	30 160	200	50 240	60 280	60 340	80 400	90 460	100	120	140 680	150 760
	Зг; 4а	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4 a	3r; 4 a	3r; 4a	3 r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r
13	50 250	60 300	70 300	80 430	100 520	120 620	150 740	170 870	200	200 1150	250 1350	300
	3г; 4а	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r; 4a	3r	3 r	3 _r	3r	3 r	3 r
14	80 400	100 480	100 580	700	150 840	200	250 1200	250 1400	300 1600	400 1900	40 <u>0</u> 2200	500 2500
	3r; 4 a	3r; 4 a	3г; 4а	3r; 4a	3r	3 _r	3 _r	3 _r	3 r	3r	3r	3 _r
15	120 600	150 750	200 9 0 0	200	250 1300	300	400 1900	400 2200	500 2 500	600 2900	600 3300	700 38 00
	3r; 4a	3r; 4a	3 _r	3r	3 _r	3r	3 r	3 r	3 r	3 r	3 _r	3r

Измерение глубин (уступов)*

яды пределов допу- скаемых погрешно-	Варнанты использования измерительных средств для днапазонов размеров										
скаемых погрешно- стей измерения по ГОСТ 8.051—78	1-3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10-18 мм	18-30 мм	30-50 мм	50-80 мм	80—120 mb			
1	_	_	_	_		_					
	0,7	0,8	0,8	1,0	1,4	1,4	1,7	2,0 6,0			
2	2,0	2,5	2,5	3,0	4,0	4,0	5,0	6,0			
	386	386	386	3 86	386	386	386	386			
	1,0	1,4	1,4	1,7	2,0	2,4	2,8	3,5			
3		4			ļ		8	10			
	386	386	38a	38a	38a	38a	38a	38			
	1,4	1,7	2,0	2,8	3,0	4,0	4,5	_5,0			
4	4	5		8	9	11	13	15			
	38a	38a	38a	38a	38a	38a	3 8 a	36 _B ; 37 _B			
	1,8	2,5	$\frac{2,5}{9}$	3,0	4,0	4,5	5,5 18	6,0			
5	6	8		İ	13	15		21			
	3 8a	38a	38a	38a	38a	38a	3 6в; 37в	36 _B ; 37 _E			
	3_	4	5	6	7_	8	9	11			
6	10	13	16	16	23	27	30	35			
	38a	38 a	36в; 37в	36 _{в;} 37 _в	36 _в ; 37 в	36 _B ; 37 _B	36в; 37в][3 66; 37 6			
	3,5	4,5	5,5	7,0	8,0	10,0	11,0	13,0			
7	14	18	22		33	39	46				
	38a	38a	366; 37 6	366; 376	3 66; 3 7 6	3 66; 37 6	3 66; 3 7 6	366; 376			
	5	6_	7	8	11	12	15	17			
8	20	25	30	35	45	50	6 0	70			
	366; 376	36 6; 37 6	366; 376	366; 37 6	366; 376	3 6 6; 37 6	366; 37 6	3 66; 37 6			
	6	8	10 50	12	14	15	20				
9	33	40		60	70	85	100	115			
	36a; 376	36a; 37 6	36a; 376	36a; 376	366; 376	366; 37 6	36a; 3 7 a	36a; 37a			
	8	10	12	15	15		25	30			
10	40	48	58	70	84	100	120	140			
	36a; 376	36a; 376	36a; 376	36a; 376	3 6 6; 3 7 6	36a; 37a	36a; 37a	36a; 37a			
	12	15	20	25 120	30	30	40	40			
11	60	80	100		140	170	200	230			
	36a; 376	36a; 37 6	36a; 37a	36a; 37a	36a; 37a	36a; 37a	36a; 37a	36 _a ; 3 7 a			

^{*} В табл. 7 в виде дроби указаны допуск на изготовление (знаменатель) и допускаемая погрешность измерения (числитель) из табл. 1 ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в табл. 1 настоящих методических указаний, а буквы указывают варианты использования этих средств из табл. 1.

Ряды преде-]	Варжанты и	спользовани	я измерите	льных сред	ств для ди:	апазонов ра	змеров		
мов допускае- мых погреш- ностей изме- рения по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 mm	120180 мм	180—260 им	260—360 mm	360500 mm
12	25 120 37a	30 160 37a	40 200 37a	50 240 37a	60 280 37a	340 37a	80 400 37a	90 460 37a				
13	50 250 37a	300 37a	70 360 37a	80 430 37a	100 520 34	120 620 34	150 740 34	170 870 34	200 1000 34	200 1150 34	25 0 13 50 34	300 1550 35
14	80 400 37a	100 480 34	100 580 34	150 700 34	150 840 34	200 1000 34	250 1200 34	250 1400 34	300 1600 34; 35	400 1900 35	400 2200 35	500 2500 35
15	120 600 34	150 750 34	200 900 34; 35	200 1100 34; 35	250 1300 35	300 1000 35	400 1900 35	400 2200 35	500 2500 35	600 2900 35	600 3300 35	700 3800 35

Измерения внутренних размеров на станковых средствах измерения*

Таблица 8

Ряды преде-]	Зарн анты н	спол ьзован и	я измерите	льных сред	ств для ди	апазонов ра	змеров		
лов допускае- мых погреш- ностей изме- рения по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 им	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 mm	260—360 ым	360—500 mm
1	0,4 1,2 12	0,5 1,5 11	0,5 1,5 11	0,7 2,0 11	0,8 2,5	0,8 2,5 11	1,0 3,0 11	1,4 4,0 11	1,7 5,0	2,4 7,0 11	2,8 8,0 —	3,5 10,0
2	0,7 2,0 12	0,8 2,5	0,8 2,5 11	1,0 3,0	1,4 4,0	1,4 4,0	1,7 5,0 76 11	2,5 6,0 76	2,8 8,0 76	3,5 10,0 7 6	4,0 12,0 76	5,0 15,0 76
3	1,0 3	1,4	1,4	1,7 5 7a 11	2,0 6 7a	7 7	2,8 8 7a	3,5 10 7a	4,0 12 7 6	4,5 14 76	5,5 16 76	7,0 20 76
4	1,4 4 12	1,7 5	2,0 6 11	2,8 8 7a 11	3,0 9 7a	4,0 11 7a	4,5 13 7a	5,0 15 7a	6,0 18 7a	7,0 20 7a	8,0 23 7a	9,0 27 7a

^{*} Станковыми называются средства измерения, когда измеряемая деталь располагается на измерительном средстве. В табл. 8 в виде дроби указаны допуски на изготовления (знаменатель) и допускаемая погрешность измерения (числитель) из табл. 1 ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в табл. 2 настоящих методических указаний, буквы указывают варианты использования этих средств из табл. 2.

Ряды преде-			1	Варианты и	спол ьзо вані	ия измерите	эльных сред	ств для ди	апазонов ра	азмеров		
лов допускае- мых погреш- ностей изме- рения по ГОСТ 8.051—73	1—3 мм	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм 📳 [30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360-500 mm
5	1,8	2,5 8	2,5 9	3,0	4,0	4,5	5,5 18	6,0	7,0	8,0 27	$\begin{array}{ c c }\hline 9,0\\\hline 30\end{array}$	11,0 35
	12	11	11	7a 11	7 a	7a	7a	7a	7a 10	7a 10	7a	7a
6	3 10	$\frac{4}{13}$	<u>5</u> 16	6 19	7 23	<u>8</u> 27	9 30	<u>11</u> 35	12 40	13 45	15 5 0	18 60
	12	11	10	10	10	10	10	9; 10	9; 10	10 7a	7a	7a
7	3,5 14	4,5	$\frac{5,5}{22}$	7,0	8,0 33	10,0	12,0	13,0	16,0 63	· 18 · 73	20,0	25,0 95
:	12	10	10	9; 10	10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	10; 7a	7a	7a
8	5 20	6 25	7 30	<u>8</u> 35	11 45	<u>12</u> 50	15 60	<u>17</u> 70	<u>20</u> 80	<u>20</u> 90	25 100	30 120
	12	10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 1 0	10; 7 a	7 a	7a
9	6 33	8 40	10 5 0	<u>12</u> 60	<u>14</u> 70	<u>15</u> 85	20 100	20 115	25 135	30 150	35 170	190
	10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	9; 10	10;7a	7a	7a

Измерения внутренних размеров накладными средствами измерения*

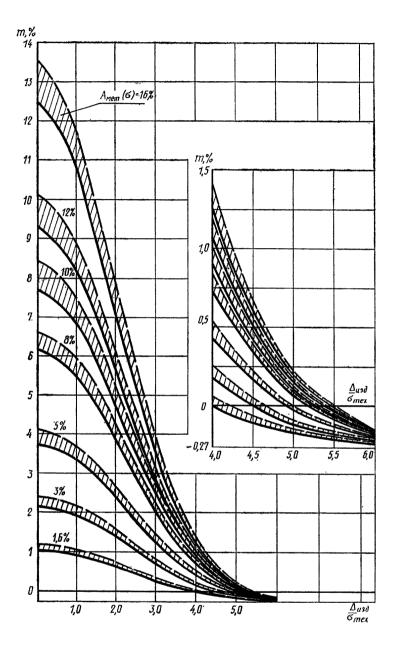
Таблица 9

Ряды преде-			1	Варнанты н	спользованн	я нзмернте	льных сред	ств для ди:	пазонов ра	змеров		
дов допускае- мых погреш- ностей изме- рения по ГОСТ 8.051—73	1—3 им	3-е мм	6—10 мм	1018 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360—500 мм
1	0,4	0,5	0,5	2,0	0,8 2,5	0,8 2,5	1,0 3,0	1,4	1,7 5,0	7,0	2,8	3,5
	0,7	0,8	8д 0, 8	8д 1 , 0	8д	8д 1,4	8д 1,7	8д 2,0	2,8	3.5	-	5.0
2	2,0	2,5 8д	2,5 8д	3,0 8д	- 1,1 4,0 8д	- 1,4 4,0 8д	5,0 8д	6,0 6 _r	- 2,6 8,0 6д	$\frac{3,5}{10,0}$ 6_{Γ}	12,0 —	5,0 15,0
3	1,0	1,4	1,4	1.,7	2,0	2,4	2,8	$\frac{3,5}{10}$	4,0	4,5	5,5	7,0
	8д	8д	8д	б _в ; 8а	8a	бв; 8а	6r;8a	6r;8a	6 _r	6r	_	_

^{*} Накладными называются средства измерения, когда при измерении сни располагаются на измеряемой детали. В табл. 9 в виде дроби указан допуск на изготовление (знаменатель) и допускаемая погрешность измерения (числитель) из табл. 1 ГОСТ 8.051—73. Остальные цифры условно обозначают измерительные средства, содержащиеся в табл. 1 настоящих методических указаний, буквы указывают варианты использования этих измерительных средств из табл. 2.

	Варианты использования измерительных средств для диапазонов размеров											
Ряды преде-				рарнанты н	CHOMOGOBANI	17 10 10 10	1	1	inasonos pa	i amepob		
лов допускае- мых погреш- ностей изме- рения по ГОСТ 8.051—73	1—3 им	3—6 мм	6—10 мм	10—18 мм	18—30 мм	30—50 мм	50—80 мм	80—120 мм	120—180 мм	180—260 мм	260—360 мм	360—500 мм
4	1,4 4 8д	1,7 5 6 _B ; 8a	$\begin{array}{ c c } \hline 2,0 \\ \hline 6 \\ \hline 66;8a \\ \hline \end{array}$	2,8 8 56; 66; 8a	3,0 9 6 _B ; 8a	4,0 11 56; 66; 8a	4,5 13 56; 8a	5,0 15 56; 8a	6,0 18 6 _r	7,0 20 56	8,0	9,0 27 56
5	1,8 6 8д	2,5 8 66;8a	2,5 9	3,0 11 56; 66; 86	4,0	4,5	5,5 18	6,0 21 56; 86	7,0 24 56	8,0 27 56	9,0 30 56	11,0 35 5a
6	3 10 8д	4 13 56; 6a; 86	5 16 4 _B ; 5 _a ; 6 _a ; 8 _r	6 19 4 _B ; 5 _a ; 6 _a ; 8 _r	7 23 4в; 5а; 6а; 8г	8 27 4в; 5а; 6а; 8г	9 30 5a; 8r	11 35 4 _B ; 5a	12 40 4 _B ; 5 _a	13 45 5a	15 50 5a	18 60 5a
7	3,5 14 8д	4,5 18 5a;	5,5 22 4 _B ; 5 _a ;	7,0 27 4B; 5a;	8,0 33 4 _B ; 5a;	10,0 39 4 _B ; 5 _a ;	11,0 46 36; 4 _B ;	13,0 54 36; 4 _B ;	16,0 63 36; 46	18 73 36; 46	20,0 84 36; 46	25,0 95 36; 46
8	5 20 8д	6 25 5a;	6a; 8r 7 30 4B; 5a; 6a; 8r	8 35 4 _B ; 5 _a ;	6a; 8r 11 45 46; 5a	6a; 8r 12 50 46	5a 15 60 3a; 46	5a 17 70 3a; 46	20 80 3a; 46	20 90 3a; 46	25 100 36; 46	30 120 3a; 4a
9	6 33 8д	8 40 5a; 8r	10 50 46; 8r	8r 	14 70 46	15 85 46	20 100 3a; 46	20 115 3a; 46	25 135 3a; 4a	30 150 3a; 4a	35 170 3a; 4a	40 190 3a; 4a
10	8 40 8д	10 48 8r	12 58 46	15 70 4a	15 84 46	20 100 4a	25 120 3a; 4a	30 140 3a; 4a	30 160 3a; 4a	40 185 3a; 4a	40 215 3a; 4a	50 250 3a; 4a
11	<u>12</u> 60 8д	15 80 5a; 8r	20 100 4a	25 120 4a	30 140 4a	30 170 4a	40 200 3a; 4a	40 230 3a; 4a	50 260 3a; 4a	60 300 3a; 4a	70 340 3a'; 4a	70 380 3a; 4a
12	25 120 —	30 160	40 200 4a	50 240 4a	60 280 4a	60 340 4a	80 400 3a; 4a	90 460 3a; 4a	100 530 3a; 4a	120 600 3a; 4a	140 680 3a; 4a	150 760 3a; 4a
13	50 250 —	60 300 —	70 360 4a	80 430 4a	100 520 4a	120 620 4a	150 740 3a; 4a	170 870 3a; 4a	200 1000 3a	200 1150 3a	250 1350 3a	300 1550 3a
14	80 400 —	100 480 —	100 580 4a	700 2	150 840 2	200 1000 1,2	250 1200 1,2	250 1400 1,2	300 1600 1,2	400 1900 1	400 2200 1	500 2500 1
15	120 600	150 750	900 1,2	200 1100 1,2	250 1300 1,2	300 1600	1900 1	400 2200 1	500 2500 1	2900 1	3300 1	700 3800 1

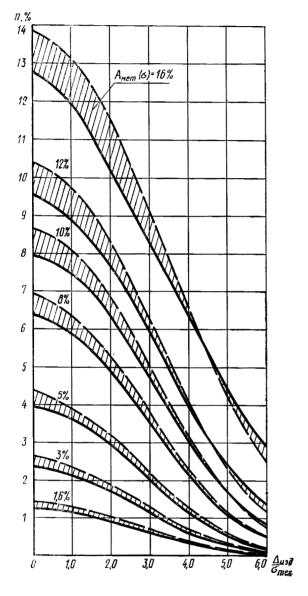
График для определения количества неправильно принятых деталей в процентах от количества принятых (m в %) при различных значениях $A_{\text{мет}} |\sigma| = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изд}}}$ и $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контролируемых параметров подчиняются закону нормального распределения (центр группирования технологического распределения совмещен с серединой поля допуска).



Черт. 4

Погрешности измерения подчиняются: закону нормального распределения ______ закону равной вероятности _____ ___ ___ ___

График для определения количества неправильно забракованных деталей $(n_1 \ \ B\ \ \%)$ от количества годных при различных значениях $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изл}}} \ \ u \frac{\Delta_{\text{изл}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контролируемых параметров подчиняются закону нормального распределения (центр группирования технологического распределения совмещен с серединой поля допуска).

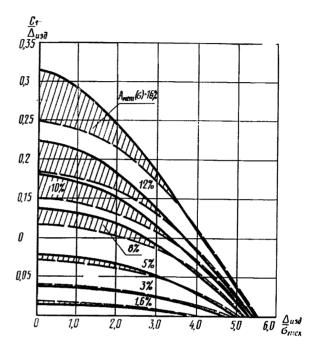


Черт. 5

Погрешность измерения подчиняется:

закону нормального распределения ______

График для определения предельной величины выхода размера за границу поля допуска (с процентом риска 0.27% от количества принятых деталей (C_1) при различных значениях $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изд}}}$ и $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контромального распределения (центр группирования технологического распределения совмещен с серединой поля допуска).

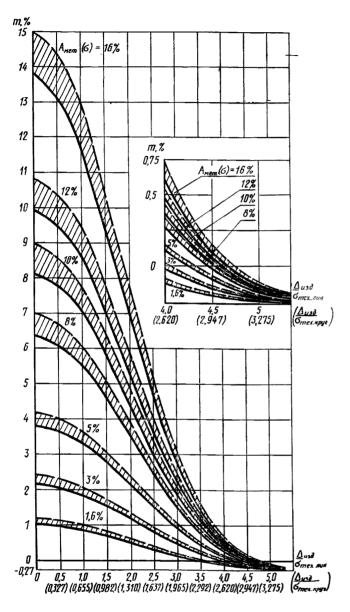


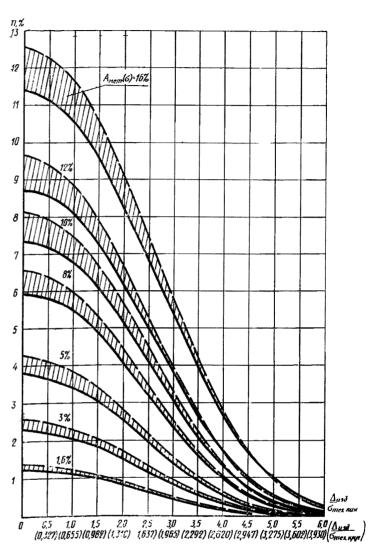
Черт. 6

Погрешности измерения подчиняются:

График для определения количества неправильно принятых деталей m_1 в процентах от количества принятых при различных значениях $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{нзд}}}$ и $\frac{\Delta_{\text{нзд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контролируемых параметров подчиняются закону распределения существенно положительных величии.

График для определения количества неправильно забракованных деталей n_1 в процентах от количества годных при различных значениях $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{нзд}}}$ и $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контролируемых параметров подчиняются закону распределения существенно положительных величин.

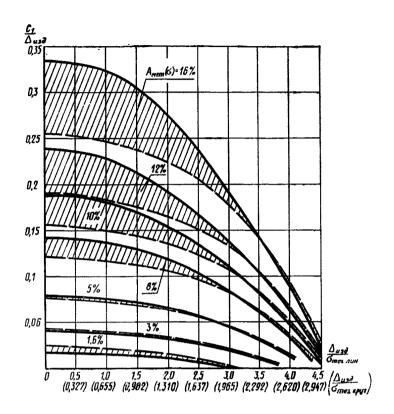




Черт. 8

Погрешности измерения подчиняются:
закону нормального распределения
закону равной вероятности — — — — — — —

График для определения предельной величины выхода размера за границу поля допуска (с процентом риска 0,27% от количества принятых деталей) C_1 при различных значениях $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изд}}} \, \mathbf{u} \, \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Отклонения контролируемых параметров подчиняются закону распределения существенно положительных величин.



Черт. 9

Погрешности измерения подчиняются:

Если технологическое распределение измеряемых размеров следует закону Гаусса или закону Релея и обеспечивается соотношение допуска изделия к средней квадратической погрешности технологического распределения $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}} \geqslant 4$ в первом случае или $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}, \, \text{лин}}} \geqslant 4$ во втором, то значения величин m_1 , n_1 и c_1 могут считаться примерно равными значениям m, n, c, так как разница не превышает 5%. При соотношениях $2 < \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}} < 4$ и $2 < \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}, \, \text{лин}}} < 4$, т. е. при невысокой точности изготовления различие между значениями величин m, n, c и m_1 , n_1 , c_1 быстро увеличивается. В зависимости от условий решаемой задачи, можно использовать как те, так и другие графики. При соотношениях $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}, \, \text{лин}}} < 2$ и $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}, \, \text{лин}}} < 2$ целесообразно использовать только значения m_1 , n_1 , c_1 , поскольку эти данные более наглядно характеризуют рассматриваемое явление и не зависят от общего числа изготовленных (измеряемых) деталей.

В этом диапазоне графики значений m_1 , n_1 , c_1 существенно отличаются от графиков m, n, c. При равных значениях аргументов $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$ или $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$ и $A_{\text{мет}}$ значения m_1 , n_1 , c_1 всегда больше, чем m, n, c. Расхождение это тем больше, чем меньше отношение $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$. Кривые m_1 , n_1 , c_1 достигают максимума при $\frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}} \to 0$.

Предельные значения величин m_1 и n_1 по аналогии с таблицей для m, n, приведенной в приложении 1 (п. 10) к ГОСТ 8.051—73, даны в табл. 10.

	1		Закон ра	аспределения к	онт ролируемы х	параметров							
		норм	йынат, в		существенно-положительных величин								
4 (-)		Закон распределения погрешности измерения											
A _{met} (°)	норма	льный	равной вероятности		нормальный		равной в	роятности					
	m_1	n ₁	m ₁	n ₁	m_1	<i>n</i> ₁	<i>m</i> ₁	n,					
1,6 3 5 8 10 12 16	1,01 2,12 3,71 6,11 6,71 9,31 12,53	1,28 2,39 3,98 6,38 7,98 9,58 12,80	1,11 2,33 4,06 6,66 8,38 10,13 13,58	1,33 2,60 4,33 6,93 8,65 10,40 13,85	1,03 2,17 3,79 6,35 8,13 9,91 13,81	1,24 2,30 3,82 5,96 7,38 8,72 11,40	1,12 2,35 4,16 6,97 8,88 10,83 14,85	1,37 2,54 4,19 6,60 8,15 9,66 12,56					

Влияние систематических погрешностей изготовления и измерения, как показано в приложении I к стандарту, можно определить по приведенным зависимостям с использованием графиков. Эти зависимости пригодны и при использовании значений m_1 , n_1 , c_1 .

Однако, как показала практика, возможно неверное толкование рекомендаций, данных в приложении 1 к стандарту, в отношении учета систематических погрешностей. При смещении центра группирования симметричного (нормального и близкого к нему) технологического распределения относительно середины поля допуска, т. е. при появлении систематической погрешности изготовления $a_{\rm T}$ величин m,n и c определяют раздельно для каждой границы поля допуска, причем для m и n берут 50% значений, определенных по графикам. В приложении 1 к стандарту указано, что в этом случае вместо соотношения $\frac{\Delta_{\rm изд}}{G_{\rm rev}}$ следует принимать для одной границы поля допусков соотноше-

ние $\frac{\Delta_{\text{изл}}-2a_{\text{m}}}{\sigma_{\text{тех}}}$, а для другой $\frac{\Delta_{\text{изл}}+2a_{\text{m}}}{\sigma_{\text{тех}}}$ Возможная ошибка при пользовании этими зависимостями состоит в том, что значение величины $A_{\text{мет}}$ (σ) берут без учета систематического смещения погрешности обработки. При использовании приведенных зависимостей необходимо изменять также и относительную погрешность измерения, поскольку при расчете графиков учитывалось взаимное расположение центра группирования технологического распределения и центра группирования погрешности измерения. Поэтому при появлении систематической погрешности изготовления или систематической погрешности измерения, но при сохранении значения случайной погрешности измерения изменяется относительная погрешность измерения $A_{\text{мет}}$ (σ).

При определении влияния систематической погрешности изготовления следует принимать относительные погрешности измерения, отличные для каждой границы допуска, т. е.

$$A_{\text{Met}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{Met}}}{\Delta_{\text{HSR}} + 2a_m}$$
 II $A_{\text{Met}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{Met}}}{\Delta_{\text{HSR}} - 2a_m}$.

Аналогично при наличии систематической погрешности измерения $a_{\rm n}$, когда также происходит смещение браковочных границ относительно центра группирования технологического распределения, для одной границы следует брать

$$A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{нэд}} + 2a_{\Pi}}$$
, а для другой $A_{\text{мет}}(\sigma) = \frac{\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{нэд}} - 2a_{\Pi}}$.

Зависимости для определения параметров, характеризующих погрешность разбраковки при наличии систематической погрешности измерения, приведенные в приложении 1 к стандарту, охватывают основные возможные случаи. Эти формулы справедливы при том условии, что систематическая ошибка, как это часто бывает на практике, больше случайной. Формулы, пригодные для расчетов при любых соотношениях систематической и случайной составляющей погрешности измерения, сходны с используемыми для определения значений величин m, n, c при отсутствии систематической составляющей [12] и отличаются от них только тем, что систематическая составляющая a_n учтена в пределах интегрирования.

$$m' = \begin{cases} \int_{-\infty}^{x_{\rm H}} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) - F_2(x_{\rm B} + a_{\rm H} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm$$

$$n = \left\{ \int_{x_{-}}^{x_{B}} f_{1}(x) \left[1 + F_{2}(x_{H} + a_{\Pi} - x) - F_{2}(x_{B} + a_{\Pi} - x) \right] dx \right\} \cdot 100\%.$$
 (8)

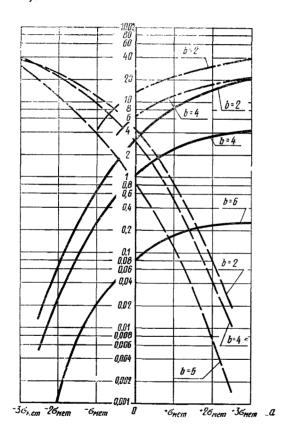
Значение с определяют из уравнения

$$\int_{-\infty}^{x_{\rm H}-c} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm n} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm n} - x) \right] dx + \int_{x_{\rm B}+c}^{+\infty} f_1(x) \left[F_2(x_{\rm B} + a_{\rm n} - x) - F_2(x_{\rm H} + a_{\rm n} - x) \right] dx = 0,0027.$$
(9)

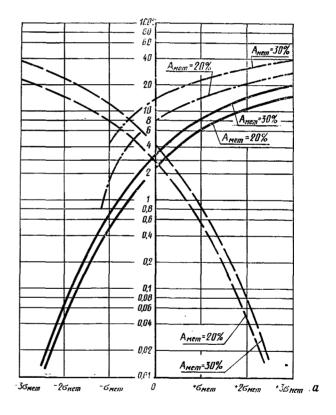
Формулы (7), (8) и (9) неудобны для практического пользования, так как расчет по ним следует вести способом численного интегрирования. Для практического использования предссообразно

График для определения результатов рассортировки (m, n, c) при постоянном значении $A_{\text{мет}} = \frac{3\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изд}}} = 30\%$ и значениях $b = \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}} = 2$; 4; 6 в зависимости от систематической погрешности измерения a_n . Распределения отклонений контролируемых параметров и погрешностей измерения подчиняются нормальному закону (центр группирования технологического распределения совмещен с серединой поля допуска).

График для определения результатов рассортировки (m, n, c) при постоянном значении $b = \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}} = 2$ и значениях $A_{\text{мет}} = \frac{3\sigma_{\text{мет}}}{\Delta_{\text{изд}}} = 20\%$ и 30% в зависимости от систематической погрешности измерения a_n . Распределения отклонений контролируемых параметров и погрешностей измерения подчиняются нормальному закону (центр группирования технологического распределения совмещен с серединой поля допуска).



Черт. 10



Черт. 11

строить специальные графики (с использованием графиков, содержащих значения m, n и c), в которых изображались бы зависимости погрешностей разбраковки m, n и c от величины систематической погрешности измерения a_n , выраженной в значениях $\sigma_{\text{мет}}$, положения границы допуска $b = \frac{\Delta_{\text{изд}}}{\sigma_{\text{тех}}}$ и пре-

дельного значения относительной случайной составляющей погрешности метода измерения $A'_{\mathtt{мет}}$ $(A'_{\text{мет}}-$ отношение предельного значения случайной составляющей погрешности метода к $\Delta_{\text{изд}}$). Такие графики для случая распределения контролируемых параметров и погрешностей измерения по закону Гаусса приведены на черт. 10 и 11. На черт. 10 показана зависимость величин m, n и c от a_{π} при значении $A'_{\text{мет}}=30\%$ и значениях b=2; 4; 6. На черт. 11 показана зависимость m, n и c от a_{π} при b=2 и значениях $A'_{\text{мет}}=20$ и 30%.

Если влияние случайной составляющей погрешности измерения пренебрежимо мало по сравнению с влиянием ее систематической составляющей, вероятные погрешности разбраковки можно определить по интегральной функции технологического распределения погрешности изготовления деталей.

При
$$a_{\rm n} > 0$$
 $m = F_1(x_{\rm B} + a_{\rm r}) - F_1(x_{\rm B}); n = F_1(x_{\rm H} + a_{\rm L}) - F_1(x_{\rm H})$ При $a_{\rm n} < 0$ $m = F_1(x_{\rm B}) - F_1(x_{\rm H} + a_{\rm n}); n = F_1(x_{\rm B}) - F_1(x_{\rm B} + a_{\rm n})$ $c \approx a_{\rm n}$

Сравнение результатов расчета, которые дают два изложенные выше способа учета систематической составляющей погрешности измерения при определении вероятных погрешностей разбраковки и способ, приведенный в приложении 1 к стандарту, позволило определить области их применения.

При соотношениях систематической и предельной случайной составляющих менее 0,5 удовле-

творительные результаты дает только расчет по формулам (7), (8), (9).

При соотношениях более 0,5, но менее 1 все три способа дают более или менее близкие результаты. При этих соотношениях целесообразно использовать способ, данный в приложении 1 к стандарту, а при невысоких требованиях к точности расчета величин m и n можно определить и по форму-

При соотношениях более 1 способ расчета по формулам (7), (8), (9) и способ, приведенный в приложении 1 к стандарту, дают не только практически, но и теоретически одинаковые результаты. Практически одинаковые результаты дают все три способа и предпочтение должно быть отдано расчету по формулам (10) как самому простому. Применять способ, приведенный в приложении 1 к стандарту, следует при повышенных требованиях к точности расчета.

Определение технико-экономических показателей при использовании измерительных средств и влияния погрешности измерения на эти показатели разработано еще недостаточно. Основная трудность таких расчетов заключается в том, что процесс измерения не сопровождается непосредственным созданием материальных ценностей. Такой расчет должен учитывать показатели измерительных средств, определяющие экономический эффект от их создания или приобретения.

Производительность измерений должна соответствовать технологическому процессу, для которо-

го измерительное средство предназначено.

Стоимость оборудования и эксплуатации должна оправдываться приносимой пользой.

Точность измерения должна находиться в соответствии с допуском на изготовление.

Эти показатели по-разному влияют на экономические результаты от внедрения измерительных средств, а учет, как это часто практикуется, только двух первых из них приводит к тому, что экономический эффект оказывается отрицательным. Когда точность измерения не учитывают при техникоэкономических расчетах, это, как правило, приводит к выводу об убыточности выбора более точного, но более дорогого и часто менее производительного измерительного средства.

При технико-экономических расчетах следует учитывать следующие возможные результаты от

повышения точности измерений:

- а) повышение точности измерений позволяет соответственно точнее регулировать производственный процесс. Технико-экономический эффект при этом определяется дополнительно выпускаемой продукцией и экономией сырья;
- б) более точные измерения позволяют сократить допуск на изготовление, а следовательно, повысить качество изделий. Тот же результат достигается при более точной разбраковке без изменения допуска на изготовление. Технико-экономический эффект в этом случае определяется повышением эксплуатационных свойств изделий (например, износостойкости), что эквивалентно выпуску дополнительной продукции;
- в) повышение точности измерений приводит к уменьшению количества неправильно принимаемых и неправильно бракуемых деталей [5, 12].

Экономический эффект от сокращения количества неправильно забракованных деталей можно подсчитать по формуле

$$\partial_1 = N_1 P_1 (n' - n'') \cdot 0.01, \tag{11}$$

где ∂_1 — экономическая эффективность от сокращения количества неправильно забракованных деталей, руб.; N_1 — число измеренных деталей за рассматриваемый промежуток времени (месяц, год); P_1 — стоимость одной детали, руб.;

n' и n'' — количество неправильно забракованных деталей при грубых и точных измерениях, %. Формулу (11) можно использовать также при решении вопроса об экономической целесообразности организации повторной перепроверки забракованных контрольным автоматом деталей, более

точным измерительным средством. Такой расчет целесообразно проводить при введении производственного допуска, когда резко возрастает количество неправильно бракуемых деталей.

Экономическая эффективность от уменьшения количества неправильно принятых деталей определяется: стоимостью узла, в котором будет установлена бракуемая деталь; трудоемкостью сборочно-разборочных и испытательных работ по устранению последствий от установки такой детали в узел.

Формула для определения экономической эффективности от сокращения количества неправильно принятых деталей имеет вид

$$\partial_2 = N_2 P_2 (m' - m'') \cdot 0,01), \tag{12}$$

где θ_2 — экономическая эффективность от сокращения количества неправильно принятых деталей, руб.;

 N_2 — количество узлов (программа за рассматриваемый период):

P₂— стоимость, руб.;
1) одного узла, в который входит контролируемая деталь или

2) сборочно-разборочных и испытательных работ по устранению последствий от установки бракованной детали в узел;

m' и m'' — количество неправильно принятых деталей при грубых и точных измерениях, %.

Один из двух вариантов расчета по формуле (12) выбирают в зависимости от стоимости и конструктивных особенностей узла, в котором устанавливается измеряемая деталь. Если узел содержит неразъемные соединения или разборка его затруднительна и приводит к большим затратам (не только на разборку, но и на поиск бракованных деталей) по сравнению со стоимостью всего узла (например, в подшипниках), который после забракования идет в брак или продается как некондиционный. В этом случае выбирают первый вариант и при расчете под P_2 принимают стоимость всего узла или уменьшение ее при продаже узла как некондиционного. Если разборка узла доступна и стоимость сборочно-разборочных и испытательных работ по устранению последствий от установки бракованной детали меньше стоимости самого узла, то выбирают второй вариант и под P_2 принимают стоимость этих работ.

Для использования графиков при определении значений величин т и п необходимо иметь данные о точности технологического процесса, знать закон технологического распределения и величину отех. При отсутствии таких данных иногда можно использовать в расчете экстремальные значения т и п, беря их из таблицы приложения 1 к ГОСТ 8.051—73 или из табл. 10 настоящих методических указаний для m_1 и n_1 . При этом получаются завышенные результаты, хотя в расчете учитывают только разность параметров. В некоторых случаях для расчета можно принять ориентировочные соотношения между погрешностью технологического процесса и допуском на изготовление. Эти данные принимают на основе анализа точности используемых в отрасли или на конкретном производстве технологических процессов при изготовлении деталей определенного класса точности. В качестве примера в табл. 11 приведены соотношения, рекомендуемые в подшипниковой промышленности [13] при расчете экономической эффективности от применения более точных измерительных средств.

			Таблица 11
Классы точности	[∆] изд для закона	граспределения	%
деталей	^σ тех		брака
	Гаусса	Релся	
2a-3a	5	4,5	1,25
1-2	4,0	4,2	2,5
02-01	4,5	3,8	4,5
04-03	3,0	3,1	13,4

Расчет экономической эффективности от повышения точности измерения по способу, изложенному выше, можно рекомендовать не только при выборе более точных измерительных средств, но и при введении любых мероприятий, связанных с повышением точности измерения, например, от введения термостатирования. Такой расчет также необходим и при проведении мероприятий по удешевлению измерительных процессов, если эти мероприятия могут быть связаны со снижением точности измерений.

Глава VI. МЕРОПРИЯТИЯ ПО ВНЕДРЕНИЮ ГОСТ 8.051—73 И МЕТОДИЧЕСКИХ УКАЗАНИЙ ПО ВЫБОРУ ИЗМЕРИТЕЛЬНЫХ СРЕДСТВ

Мероприятия по внедрению ГОСТ 8.051—73 и настоящих методических указаний должны включать в себя комплекс работ, связанных с общим повышением уровня метрологического обеспечения производства.

1. Разработка отраслевых, ведомственных и заводских ограничительных документов по выбору

измерительных средств на основе настоящих методических указаний.

Ограничения могут быть сделаны прежде всего в отношении номенклатуры применяемых измерительных средств и конкретизации условий измерения по месту производства. Температурный режим должен быть учтен в виде конкретных требований в отношении выдержки измерительного средства и измеряемых деталей. При наличии термостатированных помещений можно отдельно указывать измерительные средства, которые следует там применять. Эти материалы должны включать участие в выборе измерительных средств всех технических служб предприятий (организации). Ограничительные документы должны быть утверждены руководителем предприятия (организации) и являться обязательными к применению всеми службами.

2. При разработке новых и пересмотре существующих технологических процессов должны быть обязательно приведены контрольные операции и указаны конкретные измерительные средства и условия, в которых их следует применять с учетом настоящих методических указаний или ограничи-

тельных документов (п. 1).

3. Проведение анализа точности измерений на предприятии или в организации с целью выявления соответствия их приведенным в методических указаниях, а также выявления субъективных погрешностей измерения. Для проведения этих работ можно рекомендовать методику, изложенную в [9, 10] и гл. III настоящих методических указаний.

4. При пересмотре локальных поверочных схем указать передачу точности измерения непосред-

ственно изделиям, изготовляемым предприятием (организацией).

5. Проведение лекций, семинаров в отраслях и на предприятиях по разъяснению содержания ГОСТ 8.051—73 и настоящих методических указаний с привлечением всех технических служб предприятий (организаций) и отдельных занятий с конструкторскими службами. Исходные материалы для таких занятий указаны в списке литературы, приводимом в настоящих методических указаниях.

ЛИТЕРАТУРА

1. ОМТРМ-046--001--65 (66) (68) «Выбор измерительных средств для линейных измерений от 1 до 500 мм в зави-

енмости от точности изготовления».
2. Марков Н. Н., Сацердотов П. А. «Действительный размер при линейных измерениях» Измерительная техника, № 7. 1969 г.

3. Симкин Г. С. «Анализ влияния различных законов распределения погрешностей на правильность поверки мер и приборов». Измерительная техника № 8, 1964.

4. Марков Н. Н., Кайнер Г. Б., Сацердотов П. А. «Погрешность и выбор средств при линейных измерениях». Изд.

Машиностроение, 1967 г. 5. Марков Н. Н., Сацердотов П. А. «Влияние погрешности измерения на результаты разбраковки». Измерительная

- 5, Марков П. П., Сацердогов П. А. Свявание потрешность измерения». Иенское обозрение 1968/5.
 6. Берндт, Хульч, Вайнхольд «Функциональный допуск я погрешность измерения». Иенское обозрение 1968/5.
 7. Кайнер Г. Б., Кулаков А. И. «О притираемости доведенных поверхностей». Измерительная техника, № 11, 1972.
 8. Марков Н. Н., Мельников В. П. «Некоторые составляющие погрешности измерения криволинейных поверхностей», Измерительная техника, 1971, № 4.

9. Марков Н. Н., Сацердотов П. А. Экспериментальное определение погрешностей измерения размеров:. Стандарты

и качество. 1974, № 6.

и качество. 1974, № 6.

10. «Экспериментальное определение погрешности измерения размеров от 1 до 250 мм в цеховых и лабораторных условиях машиностроительных заводов». Отчет БВ по теме № 82—65. Москва, 1969. ВНИИЦ Госкомитет во жауке и технике № темы 68073012, инвентарный № 5058290.

11. Меклер М. И. «Состояние и перспективы развития метрологии и измерительной техники в развитых капиталистических странах. Сб. Успехи науки и техники. Метрология и измерительная техника. 1968, ВИНИТИ, 1969, стр. 24—127.

12. Марков Н. Н. «Исследование основных вопросов выбора средств для измерения линейных размеров в машино-

строенин». Докторская диссертация. Мосстанкин 1972.
13. Городецкий Ю. Г., Данилов В. П. «Расчет экономической эффективности повышения точности измерения размеров». Труды ВНИПП № 3 (43) 1965 г.

14. Справочник. «Материалы в машиностроении. Выбор и применение» под ред. д-ра техн. наук, проф. Кудрявцева И. В. Изд. Машиностроение, М., 1968.

15. Марков Н. Н., Сапердотов П. А. «Погрешности от температурных деформаций ври линейных измерениях». Изд. Машиностроение, М., 1976.

оглавление

Введение
Глава І. Основное содержание и построение ГОСТ 8.051-73
Глава II. Погрешности измерения универсальными измерительными средствами 5
Глава III. Основные составляющие погрешности при различных условиях измерения
и их влияние на предельную погрешность измерения
§ 1. Погрешности, зависящие от средств измерения
§ 2. Погрешности, зависящие от установочных мер
§ 3. Погрешности, зависящие от измерительного усилия
§ 4. Погрешности, зависящие от температурных деформаций (температурные по-
грешности)
§ 5. Погрешности, обусловленные криволинейной формой проверяемой поверхности 27
§ 6. Погрешности, зависящие от оператора (субъективные погрешности) 28
Глава IV. Порядок выбора измерительных средств
§ 1. Участие технических служб в выборе измерительных средств
§ 2. Выбор конкретных измерительных средств
Глава V. Влияние погрешности измерения на технико-экономические показатели 32
Глава VI. Мероприятия по внедрению ГОСТ 8.051—73 и методических указаний по
выбору измерительных средств
Литература

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ

по внедрению ГОСТ 8.051—73 «Погрешности, допускаемые при измерении линейных размеров от 1 до 500 мм»

РДМУ 98-77

Редактор *Е. И. Глазкова* Технический редактор *Н. П. Замолодчикова* Корректор *В. Ф. Малютина*

Сдано в наб. 07.07.77 Подп. в печ. 10.10.77 6,5 п. л. 6,38 уч.-изд. л. Тираж 50000 Изд. № 5204/4 Цена 35 коп.