13424-68



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

ТЕОДОЛИТЫ. МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПОГРЕШНОСТЕЙ ДИАМЕТРОВ ГОРИЗОНТАЛЬНОГО КРУГА

FOCT 13424-68

Издание официальное

Цена 31 коп.

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СТАНДАРТОВ СОВЕТА МИНИСТРОВ СССР

Москва



ТЕОДОЛИТЫ. МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПОГРЕШНОСТЕЙ ДИАМЕТРОВ ГОРИЗОНТАЛЬНОГО КРУГА

ГОСТ 13424—68

Teodolites. Methods for determination of errors of horizontal circle diameter

Утвержден Комитетом стандартов, мер и измерительных приборов при Совете Министров СССР 2 января 1968 г. Срок введения установлен с 01.07. 1968 г.

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт устанавливает методы определения полных погрешностей диаметров горизонтальных кругов (лимбов) теодолитов.

Стандарт не устанавливает методов определения короткопериодических погрешностей штрихов лимбов, а также методов предприятий-изготовителей, выполняемых до установки круга в прибор.

1. ОСНОВНЫЕ ОПРЕДЕЛЕНИЯ И ОБОЗНАЧЕНИЯ

1.1. Погрешность диаметра лимба — отклонение фактического положения диаметра лимба, образованного парой взаимно противоположных штрихов, от его расчетного положения в угловых единицах.

Сумма погрешностей диаметров, равномерно расположенных по кругу через интервал $\Delta \phi$, равна

$$\sum_{0}^{180^{\circ}-\Delta\varphi}x_{\varphi}=0,$$

где $\varphi = 0$, $\Delta \varphi$, $2\Delta \varphi$, . . . , 180° — $\Delta \varphi$.

Погрешность начального (нулевого) диаметра не равна нулю. 1.2. Полная погрешность диаметра x_{φ} состоит из систематической (x_{σ}) и случайной (x_{η}) погрешностей.

Издание официальное

Перепечатка воспрещена

Переиздание. Январь 1977 г.

1.3. Систематической погрешностью называют ту часть полной погрешности, которая представляется периодическим рядом и вычисляется с заранее ограниченным количеством членов этого ряда (см. п. 4.3).

1.4. За случайную погрешность принимают разность между

полной и систематической погрешностью диаметров

$$x_{\eta} = x_{\varphi} - x_{\sigma}.$$

2. АППАРАТУРА И ПОРЯДОК ПРОВЕДЕНИЯ ИЗМЕРЕНИЙ

2.1. Определение погрешностей диаметров горизонтального круга теодолитов должно производиться методом калибровки, основанным на последовательном откладывании на исследуемом круге значения одного или нескольких контрольных углов, принимаемых за постоянные.

2.2. При измерении одного контрольного угла температура воз-

духа не должна изменяться более чем на 3°C.

2.3. Контрольные углы могут быть образованы направлениями на два коллиматора или две марки, или двумя гранями образцового многогранника, если исследуют лимб, вмонтированный в теодолит, или двумя парами микроскопов, если отделенный от прибора лимб компарируется на специальном приборе для исследования круговых шкал.

2.4. Номинальное значение в контрольного угла должно укла-

дываться в окружности или полуокружности целое число раз.

Разность между действительным значением A_{φ} контрольного угла и его номинальным значением β должна быть меньше половины цены деления исследуемого круга.

2.5. В качестве коллиматоров допускается использовать зрительные трубы геодезических приборов, имеющие фокусные расстояния и световые диаметры объективов, равные или большие чем у зрительной трубы исследуемого теодолита.

2.6. При исследовании кругов теодолитов типов Т5 и Т30 (ГОСТ 10529—70) зрительные трубы, используемые в качестве коллиматоров, должны иметь винтовые или оптические микро-

метры.

2.7. Исследуемый теодолит должен быть установлен на устой-

чивом столбе, защищенном от толчков и сотрясений.

2.8. При наведении на коллиматоры, образующие контрольный угол A_{φ} , зрительная труба теодолита должна быть установлена на бесконечность.

Освещенность сеток нитей коллиматоров и трубы теодолита колжна быть одинаковой.

2.9. Специальные марки, образующие контрольный угол $A_{\mathfrak{P}}$. Должны быть установлены на расстоянии не менее 6 м от теодоли-

та. Разность расстояний до марок должна быть такой, чтобы при наведении на них не возникала необходимость в измерении фокусировки зрительной трубы теодолита.

Марки должны быть одинаковыми по форме и размерам и одинаково освещены.

- 2.10. Установка коллиматоров (или марок) по высоте должна быть такой, чтобы во время измерений не возникала необходимость изменения положения зрительной трубы теодолита в вертикальной плоскости.
- 2.11. Значения контрольных углов и интервалы между исследуемыми диаметрами кругов теодолитов разных типов должны соответствовать указанным в табл. 1.

Таблица 1

Типы теодолитов по ГОСТ 10529-70	Интервал между поверяемыми диаметрами	Номинальное значе ние контрольных углов
	ВГ	радусах
T0 5; T 1	3	36; 45 и 60
T2; T5;	5	40 и 45
T15; T30	9	45

2.12. Измерения контрольных углов при исследовании лимба теодолита выполняют отдельными сериями по программам, указанным в табл. 2—7.

Таблица 2

Программа измерения контрольного угла 60° при определении погрешностей диаметров круга через 3°

	Уc	Установки круга		1	Установки круга		
Номера серий	1	2	3	Номера серий	1	2	3
1 2 3 4 5 6 7 8 9	0° 3 6 9 12 15 18 21 24 27	60° 63 66 69 72 75 78 81 84	120° 123 126 129 132 135 138 141 144	11 12 13 14 15 16 17 18 19 20	30° 33 36 39 42 45 48 51 54	90° 93 96 99 102 105 108 111 114	150° 153 156 159 162 165 168 171 174

Таблица 3

Программа	измерения	контрольн	ого угла 45°
при опред	елении пог	решностей	диаметров
	круга ч	ерез 3°	

		Установ	ки круга	1			Установ	вки круг	а
Номера серий	1	2	3	4 .	Номера серий	1	2	3	4
1	0°	45°	90°	135°	9	24°	69°	114°	159°
2	3	48	93	138	10	27	72	117	162
3	6	51	96	141	11	30	75	120	165
4	9	54	99	144	12	33	78	123	168
5	12	5 7	102	147	13	36	81	126	171
6	15	60	105	150	14	39	84	129	174
7	18	63	108	153	15	42	87	132	177
8	21	66	111	156					
	1	J	I	j l	II .	l	Į.	1	ļ

Таблица 4

Программа измерения контрольного угла 36° при определении погрешностей диаметров круга через 3°

			Установки кру	га	
Номера серий	1	2	3	4	5
1	0°	36°	72°	108°	144°
2	3	39	75	111	147
3	6	42	78	114	150
4	9	45	81	117	153
5	12	48	84	120	156
6	15	51	87	123	159
7	18	54	90	126	162
8	21	5 7	93	129	165
9	24	60	96	132	168
10	27	63	99	135	171
11	30	66	102	138	174
12	33	69	105	141	177
					ŀ

Таблица 5
Программа измерения контрольного угла 45° при определении погрешностей диаметров круга через 5°

	Установки круга						
Номера серий	1	2	3	4 ;			
1	0°	45°	90°	135°			
2	5	50	95	140			
3	10	55	100	145			
4	15	60	105	150			
5	20	65	110	155			
6	25	70	115	160			
7	30	75	120	165			
8	35	80	125	170			
9	40	85	130	1 7 5			

Таблица 6

Программа измерения контрольного угла 40° при определении погрешностей диаметров круга через 5°

				Уста	новки в	руга			
Номера серий	1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	0°	40°	80°	120°	160°	200°	2 40°	280°	320°
2	5	45	85	125	165	205	245	285	325
3	10	50	90	130	170	210	250	290	330
4	15	55	95	135	175	215	255	295	335

Таблица 7

Программа измерения контрольного угла 45° при определении погрешностей диаметров круга через 9°

		У становки круга						
Номера серий	1	2	3	4				
1 2 3 4 5	0° 9 18 27 36	45° 54 63 72 81	90° 99 108 117 126	135° 144 153 162 171				

2.13. Количество выполняемых серий измерений и количество перестановок поверяемого круга должны соответствовать указанным в табл. 8.

Таблица	Т	a	б	л	И	п	а	8
---------	---	---	---	---	---	---	---	---

Интервал между поверяемыми диа-	Количество пере-			рий при измере льного угла	эник
метрами в градусах	становок пове- ряемого круга	36°	40°	45°	60°
. 3	60	12		15	20
5	36	-	4	9	
, 9	20	_	_	5	_
	1				

2.14. В каждой серии измерения производят в прямом и обратном порядке, выполняя на каждой установке круга по одному приему в следующей последовательности:

Прямой ход

Первый полуприем 1—2;

Второй полуприем 2—1.

Обратный ход

Первый полуприем 2—1;

Второй полуприем 1—2.

где 1 и 2 — наведения на левый и правый коллиматоры или марки.

2.15. При измерениях углов, образующих одну серию, не допускается изменять фокусировку зрительной трубы теодолита, положение коллиматоров (или марок) и теодолита и освещение сеток нитей коллиматоров и зрительной трубы теодолита, а также поле зрения микроскопа теодолита.

В целях исключения систематической погрешности микрометра при измерениях в одной серии следует использовать примерно

одну и ту же часть его отсчетной шкалы.

2.16. При исследовании лимбов теодолитов с отсчетом по двум противоположным краям круга не допускается в процессе измерения углов переводить зрительную трубу через зенит.

У теодолитов с односторонним отсчетом кругов или с двусторонним отсчетом, но имеющих на лимбе две круговые шкалы, тру-

бу через зенит переводят в каждом приеме.

2.17. При исследовании кругов теодолитов с односторонним отсчетом точное наведение на нити сетки зрительной трубы производят с помощью винтового или оптического микрометров коллиматоров. В этом случае вместо отсчетов по кругу поверяемого

теодолита в журнал записывают отсчеты по барабанам или шкалам микрометров коллиматоров.

- 2.18. Измерения контрольных углов при исследовании круга теодолита с односторонним отсчетом производят в следующем порядке.
- 2.18.1. Снабженные микрометрами коллиматоры устанавливают так, чтобы их визирные линии составили угол A_{φ} с вершиной, лежащей в точке установки исследуемого теодолита.

Зрительную трубу теодолита наводят на левый коллиматор, точно совмещая индекс отсчетного устройства исследуемого круга со штрихом a, соответствующим начальной установке (например, 0°).

Пользуясь микрометром левого коллиматора, в биссектор сетки нитей (его зрительной трубы) вводят изображение вертикальной нити зрительной трубы теодолита и снимают отсчет с барабана или шкалы микрометра.

2.18.2. Не изменяя положения исследуемого лимба, поворачивают алидаду теодолита, по ходу часовой стрелки и точно совмещают индекс со штрихом $a+A_{\varphi}$.

При помощи микрометра зрительной трубы правого коллиматора в биссектор сетки нитей вводят изображение нити зрительной трубы теодолита и снимают отсчет с барабана или шкалы микрометра.

2.18.3. Зрительную трубу теодолита переводят через зенит и точно совмещают индекс со штрихом $a+A_{\varphi}+180^{\circ}$ (при этом труба теодолита будет наведена на правый коллиматор).

Микрометром правого коллиматора в биссектор его трубы вводят изображение вертикальной нити зрительной трубы теодо-лита и снимают отсчет по барабану или шкале микрометра.

2.18.4. Вращая алидаду против хода часовой стрелки точно совмещают индекс со штрихом $a+180^\circ$.

Микрометром зрительной трубы левого коллиматора осуществляют точное наведение биссектора сетки его нитей на вертикальную нить зрительной трубы теодолита и снимают отсчет по барабану или шкале микрометра.

2.18.5. Указанные в пп. 2.18.1—2.18.4 действия составляют один прием.

На каждой установке круга исполняют по два приема.

- 2.18.6. Пример записи результатов измерений для теодолита с односторонним отсчетом приведен в приложении 1.
- 2.19. В журнале для записи измерений контрольных углов записывают и вычисляют: измеренные значения углов; среднее арифметическое значение A_{φ} угла между коллиматорами, полученное

на одной установке круга; среднее арифметическое значение угла C из измерений в одной серии; отклонения измеренных значений углов l_{φ} от среднего арифметического в каждой отдельной серии ($l_{\varphi}=C_f-A_{\varphi}$). По окончании программы наблюдений вычисляют также среднюю квадратическую погрешность (μ) направления, измеренного в четырех полуприемах, по формуле

$$\mu - \frac{1}{4} \sqrt{\frac{[r_i \ r_i]}{2n} - \gamma^2}, \tag{1}$$

где r_i — разность значений углов, измеренных в полуприемах прямого и обратного хода;

n — общее число независимых установок круга, равное числу исследуемых диаметров;

у - систематическая погрешность, вычисляемая по формуле

$$\gamma = \frac{[r_i]}{2n}.\tag{2}$$

2.20. Средняя квадратическая погрешность (µ) направления не должна превышать величин, указанных в табл. 9.

Таблица 9

Тины теодолитов по ГОСТ 10529—70	Допускаемое значение средней квадратической погрешности в секумаах
T05	0,30
Tl	0,40
Т2	0,60
Т5	1,00
T15	1,50
Т30	3,50

2.21. Пример записи в журнале наблюдений теодолита с двусторонним отсчетом и пример вычисления средней квадратической погрешности измеренного направления µ приведены в приложении 2.

3. СПОСОБЫ ВЫЧИСЛЕНИЯ ПОЛНЫХ ПОГРЕШНОСТЕЙ ДИАМЕТРОВ КРУГА

3.1. Вычисление полных погрешностей диаметров круга выполняют одним из способов, указанных в табл. 10.

Таблица 10

Наименования		
Способ приближений		
Способ обратной матрицы		
Способ Елисеева		
Видоизмененный способ Вильда		

3.2. В способах I и II значения полных погрешностей диаметров круга вычисляют из уравнений (3), решаемых под условием минимума суммы квадратов случайных погрешностей измерений. Уравнения погрешностей составляют по формуле

$$x_{\varphi+\beta}-x_{\varphi}=l_{\varphi}, \qquad (3)$$

где x_{φ} и $x_{\varphi+\beta}$ — полные погрешности диаметров круга φ и $\varphi+\beta$; l_{φ} — свободные члены уравнений погрешностей, вычисляемые по формуле $l_{\varphi}=C_{j}-A_{\varphi}$.

Число уравнений погрешностей (3) равно числу измеренных углов A_{φ} .

3.2.1. От уравнений погрешностей (3) переходят к нормальным уравнениям вида:

$$z_{i}x_{\varphi} - x_{\varphi+\beta_{1}} - x_{\varphi+\beta_{2}} - x_{\varphi+\beta_{3}} - \dots - x_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{1})} - \dots - x_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{1})} - x_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{2})} - x_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{2})} + L_{\varphi} = 0,$$
(4)

где z_i — коэффициент при квадратичном члене i-го нормального уравнения;

 L_{ϕ} — свободный член того же нормального уравнения, вычисляемый по формуле

$$L_{\varphi} = + l_{\varphi}^{I} - l_{\varphi+(180^{\circ} - \beta_{1})}^{I} + l_{\varphi}^{II} - l_{\varphi+(180^{\circ} - \beta_{2})}^{II} + l_{\varphi}^{III} + l_{\varphi+(180^{\circ} - \beta_{3})}^{III}, \quad (5)$$

где β_1 , β_2 , β_3 — номинальные значения первого, второго и третьего контрольных углов.

Число нормальных уравнений (4) будет равно числу исследуемых диаметров круга (n).

Пример вычисления свободных членов нормальных уравнений приведен в приложении 3.

3.2.2. Коэффициенты нормальных уравнений (4) образуют вырожденную квадратную матрицу.

Если прямая матрица $A_{n,n}$ не подвергается преобразованию, то система нормальных уравнений (4) решается способом последовательных приближений.

За значения неизвестных в первом приближении принимают среднее арифметическое из ошибок диаметров, вычисленных по формулам 10, 11, 13 или 11, 12.

Примеры вычисления полных погрешностей диаметров по I способу приведены в приложении 4.

3.2.3. При вычислении погрешностей по II способу вырожденную матрицу преобразуют в совместную и определенную, а вычисления производят с помощью заранее вычисленных коэффициентов обратной матрицы (весовые коэффициенты). Обратная матрица $A_{n,n}^{-1}$ 60-го порядка (для β =36; 45 и 60°):

приведена в приложении 5.

Обратная матрица $A_{n,n}^{-1}$ 36-го порядка (для $\beta = 40$ и 45°) приведена в приложении 6.

3.2.4. Полные погрешности диаметров вычисляют путем умножения коэффициентов обратной матрицы на свободные члены нормальных уравнений (4). Для этого коэффициент обратной матрицы, записанный в первом столбе, умножают на свободный член 1-го нормального уравнения; записанный во втором столбе — на свободный член 2-го нормального уравнения; записанный в третьем столбе—на свободный член 3-го нормального уравнения и т. д.

Для определения погрешности какого-либо одного диаметра необходимо получить сумму произведений всех коэффициентов обратной матрицы, записанных в одной строке, на свободные члены всех нормальных уравнений.

Контролем правильности вычисления по II способу служит равенство нулю суммы всех вычисленных погрешностей диаметров

$$\sum_{i=0}^{n} x_{\varphi} = 0$$
, где n — число исследуемых диаметров круга.

3.2.5. При вычислении по I и II способам вычисляют среднюю квадратическую погрешность единицы массы (направления, измеренного четырьмя полуприемами), и и среднюю квадратическую погрешность $m_{x\varphi}$ определения полной погрешности диаметра x_{φ} .

3.2.6. Среднюю квадратическую погрешность единицы macсы (ц) находят по формуле

$$\mu = \sqrt{\frac{[\delta\delta]}{2(N-S-n)}},\tag{6}$$

где δ — случайные погрешности измерения контрольных вычисляемые из уравнений (3) путем подстановки в них найденных значений полных погрешностей диаметров x_c ;

N — число всех уравнений погрешности (3), равное числу измеренных углов A_{φ} :

- n общее число независимых установок круга, равное числу исследуемых диаметров или числу нормальных уравне-
- S число серий, в которых измерены контрольные углы A_{φ} . 3.2.7. Среднюю квадратическую погрешность определения полной погрешности диаметра $(m_{x\phi})$ вычисляют по формуле

$$m_{x_{\varphi}} = \mu \sqrt{Q_{li}}, \qquad (7)$$

тде Q_{ii} — обратная масса полной погрешности диаметра, равная квадратичному коэффициенту обратной матрицы.

Примечание. При исследовании круга через 3° и использовании трех углов β , равных 60; 45 и 36°, Q=0,20. При исследовании круга через 5° и использовании двух углов β , равных

-40 и 45°, Q=0.37.

3.3. При вычислении полных погрешностей по III способу (способу Елисеева) применяют следующие формулы

$$\omega_{\varphi}^{6} = \frac{-2l_{\varphi}^{6} - l_{\varphi+60^{\circ}}^{6}}{3};$$

$$\omega_{\varphi}^{8} = \frac{-2l_{\varphi}^{8} - l_{\varphi+45^{\circ}}^{8} + l_{\varphi+135^{\circ}}^{8}}{4};$$

$$\omega_{\varphi}^{10} = \frac{-2l_{\varphi}^{10} - l_{\varphi+36^{\circ}}^{10} + l_{\varphi+108^{\circ}}^{10} + 2l_{\varphi+144^{\circ}}}{5};$$

$$\omega_{\varphi}^{6,10} = \frac{\omega_{\varphi}^{6} + \omega_{\varphi+36^{\circ}}^{6} + \omega_{\varphi+72^{\circ}}^{6} + \omega_{\varphi+108^{\circ}}^{6} + \omega_{\varphi+144^{\circ}}^{6}}{5};$$
 (8)

$$\omega_{\varphi}^{10,6} = \frac{\omega_{\varphi}^{10} + \omega_{\varphi+60^{\circ}}^{10} + \omega_{\varphi+120^{\circ}}^{10}}{3}; \qquad (8)$$

$$\omega_{\varphi}^{30} = 0,4 \, \omega_{\varphi}^{10} + 0,4 \, \omega_{\varphi}^{6,10} + 0,6 \, \omega_{\varphi}^{6} + 0,6 \, \omega_{\varphi}^{10,6};$$

$$\omega_{\varphi}^{8,30} = \frac{\omega_{\varphi}^{8} + \omega_{\varphi+12^{\circ}}^{8} + \omega_{\varphi+24^{\circ}}^{8} + \dots + \omega_{\varphi+156^{\circ}}^{8} + \omega_{\varphi+168^{\circ}}^{8}}{15};$$

$$\omega_{\varphi}^{30,8} = \frac{\omega_{\varphi}^{30} + \omega_{\varphi+45^{\circ}}^{30} + \omega_{\varphi+90^{\circ}}^{30} + \omega_{\varphi+135^{\circ}}^{30}}{4};$$

$$x_{\varphi} = \frac{1}{3} \, \omega_{\varphi}^{8} + \frac{1}{3} \, \omega_{\varphi}^{30,8} + \frac{2}{3} \, \omega_{\varphi}^{30} + \frac{2}{3} \, \omega_{\varphi}^{8,30},$$

где

 l_{φ} — уклонения измеренных значений углов A_{φ} от среднего арифметического C_{j} в каждой отдельной серии;

 ω_{φ}^{6} , ω_{φ}^{8} , ω_{φ}^{10} — промежуточные значения погрешностей диаметров из наблюдений контрольных углов в 60: 45 и 36°:

углов в 60; 45 и 36°; $\omega_{\varphi}^{6,10}, \omega_{\varphi}^{10,6}, \omega_{\varphi}^{30}, \omega_{\varphi}^{8,30}, \omega_{\varphi}^{30,8}$ — величины, полученные из комбинаций величин ω_{φ}^{6} $\omega_{\varphi}^{8}, \omega_{\varphi}^{10}$. Контрольные формулы

$$\sum_{1}^{n} \omega_{\varphi}^{10} = \sum_{1}^{n} \omega_{\varphi}^{8} = \sum_{1}^{n} \omega_{\varphi}^{6} = \sum_{1}^{n} \omega_{\varphi}^{30} = \sum_{1}^{n} x_{\varphi} = 0, \tag{9}$$

где n — общее число независимых установок круга, равное числу исследуемых диаметров.

3.3.1. Пример вычисления погрешностей диаметров по III способу приведен в приложении 7.

3.4. При вычислении погрешностей диаметров по IV способу сначала определяют их значения из результатов измерения отдельных контрольных углов β по формулам:

а) при контрольном угле $\beta_1 = 60^\circ$

$$x_{\varphi}^{I} = -\bar{x}_{m}; \quad x_{\varphi+60^{\circ}}^{I} = \bar{x}_{\varphi+60^{\circ}} - \bar{x}_{m};$$

$$x_{\varphi+120^{\circ}}^{I} = \bar{x}_{\varphi+120^{\circ}} - \bar{x}_{m},$$
(10)

где

$$\bar{x}_{m} = \frac{\bar{x}_{\varphi+60^{\circ}} + \bar{x}_{\varphi+120^{\circ}}}{3};$$

$$\bar{x}_{\varphi+60^{\circ}} = l_{\varphi}; \ \bar{x}_{\varphi+120^{\circ}} = \bar{x}_{\varphi+60^{\circ}} + l_{\varphi+60^{\circ}};$$

 l_{φ} и $l_{\varphi+60^{\circ}}$ — уклонение углов A_{φ} измеренных на установках круга φ и $\varphi_{+60^{\circ}}$ от среднего арифметического C_{j} ($j=\varphi=0$; 3; 6; ; 57°) в каждой отдельной серии;

б) при контрольном угле $\beta_2 = 45^{\circ}$

$$x_{\varphi+90^{\circ}}^{11} = -\overline{x}_{m}; \quad x_{\varphi+45^{\circ}}^{11} = \overline{x}_{\varphi+45^{\circ}} - \overline{x}_{m};$$

$$x_{\varphi+90^{\circ}}^{11} = \overline{x}_{\varphi+90^{\circ}} - \overline{x}_{m}; \quad x_{\varphi+135^{\circ}}^{11} = \overline{x}_{\varphi+135^{\circ}} - \overline{x}_{m};$$

$$\overline{x}_{m} = \frac{\overline{x}_{\varphi+45^{\circ}} + \overline{x}_{\varphi+90^{\circ}} + \overline{x}_{\varphi+135^{\circ}}}{4},$$

$$\overline{x}_{\varphi+45^{\circ}} = l_{\varphi}; \quad \overline{x}_{\varphi+90^{\circ}} = \overline{x}_{\varphi+45^{\circ}} + l_{\varphi+45^{\circ}};$$

$$\overline{x}_{\varphi+135^{\circ}} = \overline{x}_{\varphi+90^{\circ}} + l_{\varphi+90^{\circ}};$$

$$l_{\varphi} = C_{j} - A_{\varphi}; \quad l_{\varphi+45^{\circ}} = C_{j} - A_{\varphi+45^{\circ}};$$

$$l_{\varphi+90^{\circ}} = C_{j} - A_{\varphi+90^{\circ}};$$

$$(11)$$

 $j=\phi=0;\ 3;\ 6;\ \dots;\ 42^\circ$ при исследовании круга через 3°; $j=\phi=0;\ 5;\ 10;\ \dots;\ 35^\circ$ при исследовании круга через 5°; $j=\phi=0;\ 9;\ 18;\ \dots;\ 36^\circ$ при исследовании круга через 9°; в) при контрольном угле $\beta_4=40^\circ$

где

тде

г) при контрольном угле $\beta_3 = 36^\circ$

$$x_{\varphi}^{\text{III}} = -\bar{x}_{m}; \ x_{\varphi+36^{\circ}}^{\text{III}} = \bar{x}_{\varphi+36^{\circ}} - \bar{x}_{m}; \\ x_{\varphi+72^{\circ}}^{\text{III}} = \bar{x}_{\varphi+72^{\circ}} - \bar{x}_{m}; \ x_{\varphi+108^{\circ}}^{\text{III}} = \bar{x}_{\varphi+108^{\circ}} - \bar{x}_{m}; \\ x_{\varphi+144^{\circ}}^{\text{III}} = \bar{x}_{\varphi+144^{\circ}} - \bar{x}_{m};$$
(13)

где

$$x_{m} = \frac{\overline{x_{\varphi + 36^{\circ}} + \overline{x_{\varphi + 72^{\circ}} + \overline{x_{\varphi + 108^{\circ}} + \overline{x_{\varphi + 144^{\circ}}}}}{5};$$

$$\overline{x_{\varphi + 36^{\circ}} = l_{\varphi}; \ \overline{x_{\varphi + 72^{\circ}} = \overline{x_{\varphi + 36^{\circ}} + l_{\varphi + 36^{\circ}}}};$$

$$\overline{x_{\varphi + 108^{\circ}} = \overline{x_{\varphi + 72^{\circ}} + l_{\varphi + 72^{\circ}}; \ \overline{x_{\varphi + 144^{\circ}} = x_{\varphi + 108^{\circ}} + l_{\varphi + 108^{\circ}}};$$

$$l_{\varphi} = C_{j} - A_{\varphi}; \ l_{\varphi + 136^{\circ}} = C_{j} - A_{\varphi + 36^{\circ}};$$

$$l_{\varphi + 72^{\circ}} = C_{j} - A_{\varphi + 72^{\circ}}; \ l_{\varphi + 108^{\circ}} = C_{j} - A_{\varphi + 108^{\circ}};$$

$$j = \varphi = 0; \ 3; \ 6; \dots; \ 33^{\circ}.$$

3.4.1. При исследовании круга через 3° при помощи трех контрольных углов 36; 45 и 60° вычисления погрешностей диаметров осуществляют в следующем порядке:

а) по формулам (10) вычисляют погрешности диаметров x_{φ}^{l} из обработки результатов измерений контрольного угла 60°;

б) по формулам (11) вычисляют погрешности диаметров x_{φ}^{II} из обработки результатов измерений контрольного угла 45°; ...

в) по формулам (13) вычисляют погрешности диаметров x_{φ}^{III} из обработки результатов измерений контрольного угла 36°;

г) по формуле

$$x_{\varphi} \frac{1}{3} \Sigma \left(x_{\varphi}^{\mathrm{I}} + x_{\varphi}^{\mathrm{II}} + x_{\varphi}^{\mathrm{III}} \right) \tag{14}$$

находят окончательные значения погрешностей диаметров;

д) по формуле

$$m_{x\varphi} = \sqrt{\frac{\sum \Delta x^2}{6n}} \tag{15}$$

вычисляют среднюю квадратическую погрешность полной погрешности диаметров круга,

где
$$\Delta x_{\varphi}^{\mathrm{I}} = x_{\varphi} - x_{\varphi}^{\mathrm{I}}, \ \Delta x_{\varphi}^{\mathrm{II}} = x_{\varphi} - x_{\varphi}^{\mathrm{II}}, \ [\Delta x_{\varphi}^{\mathrm{III}} = x_{\varphi} - x_{\varphi}^{\mathrm{III}}]$$

3.4.2. Пример вычисления полных погрешностей диаметров круга по формулам (10), (11) и (13) и оценка точности по формуле (15) приведены в приложении 8.

3.4.3. При исследовании круга через 5° при помощи двух контрольных углов 40 и 45° вычисления погрешностей диаметров осуществляют в следующем порядке:

а) по формулам (11) вычисляют погрешности диаметров $\mathbf{x}_{\varphi}^{\mathrm{II}}$ из обработки результатов измерений контрольного угла 45°;

б) по формулам (12) вычисляют погрешности диаметров x_{φ}^{IV} из обработки результатов измерений контрольного угла 40°;

в) по формуле (16) вычисляют окончательные значения по-

грешностей диаметров:

$$x_{\varphi} = \frac{x_{\varphi}^{II} + x_{\varphi}^{IV}}{2}; \tag{16}$$

г) вычисляют среднюю квадратическую погрешность определения полной погрешности диаметров по формуле

$$m_{x\varphi} = \sqrt{\frac{\Sigma \Delta x^2}{2n}}, \tag{17}$$

тде

$$\Delta x_{\varphi}^{\text{II}} = x_{\varphi} - x_{\varphi}^{\text{II}}, \ \Delta x_{\varphi}^{\text{IV}} = x_{\varphi} - x_{\varphi}^{\text{IV}}.$$

3.4.4. Примеры вычисления погрешностей диаметров по формулам (11), (12) приведены в приложении 8.

3.5. Полные погрешности диаметров горизонтального круга теодолитов не должны превышать указанных в ГОСТ 10529-70.

4. ВЫЧИСЛЕНИЕ СИСТЕМАТИЧЕСКИХ И СЛУЧАЙНЫХ ПОГРЕШНОСТЕЙ ДИАМЕТРОВ ГОРИЗОНТАЛЬНОГО КРУГА

4.1. По вычисленным (одним из способов, указанных в разд. 3) полным погрешностям диаметров круга могут быть определены систематические погрешности тех же диаметров из ряда Фурье, представленного в следующем виде:

$$x_{\sigma} = a_{2} \sin 2\varphi + a_{4} \sin 4\varphi + a_{6} \sin 6\varphi + a_{8} \sin 8\varphi + + . . . + a_{j} \sin j\varphi + b_{2} \cos 2\varphi + b_{4} \cos 4\varphi + b_{6} \cos 6\varphi + + b_{8} \cos 8\varphi + . . . + b_{j} \cos j\varphi.$$
(18)

4.2. Қоэффициенты a_j и b_j ряда Фурье вычисляют по формулам

$$a_{j} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi i} \sin 2 j \varphi \right]_{\varphi = 0}^{n}; \tag{19}$$

$$b_j = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi i} \cos 2j \, \varphi \right]_{\varphi = 0,}^n, \tag{20}$$

где x_{φ} — полные погрешности диаметров;

i — порядковый номер полной погрешности диаметра (i=1; 2; 3);

j — порядковый номер коэффициента ряда Фурье, $(j=2, 4, 6, 8 \dots);$

n — число полных погрешностей диаметров.

4.3. При вычислении систематических погрешностей ограничиваются вычислением коэффициентов ряда Фурье, определяющих первые четыре гармоники.

4.4. Примеры вычисления систематических погрешностей диа-

метров приведены в приложении 9.

4.5. Случайные погрешности диаметров круга вычисляют как разность между полными и систематическими погрешностями:

$$x_{\eta} = x_{\varphi} - x_{\sigma}. \tag{21}$$

4.6. Случайные погрешности диаметров круга могут быть определены графически по вычисленным значениям полных и систематических погрешностей. Для этого строят график погрешностей x_{φ} и x_{σ} и случайные погрешности определяют как разность одноименных ординат (см. приложение 10).

5. ОФОРМЛЕНИЕ РЕЗУЛЬТАТОВ ПОВЕРКИ

5.1. На горизонтальные круги теодолитов, признанные годными при поверке органами Государственного комитета стандартов Совета Министров СССР дается свидетельство установленной формы.

5.2. Результаты периодической ведомственной поверки вносят в соответствующий документ, составленный органами ведомственного надзора и согласованный с органами Государственного ко-

митета стандартов Совета Министров СССР.

5.3. Результаты поверки горизонтальных кругов теодолитов техническим контролем предприятия-изготовителя оформляют путем выдачи выпускного аттестата.

5.4. Горизонтальные круги теодолитов, не удовлетворяющие требованиям ГОСТ 10529—70 и настоящего стандарта, к выпуску и применению не допускаются.

Замена

ПРИЛОЖЕНИЕ 1 к ГОСТ 13424-68

Пример записи в журнале результатов измерений углов между коллиматорами для теодолита с односторонним отсчетом

Контрольный угол 45°

Коллиматор	Круг пра	аво (КП)	Круг ле	во (КЛ)			
	Микрометр		Микрометр		кп+кл	**	
	Положе- ние	Отсчет	Положе- ние	Отсчет	2	Угол	

1. Прием. Установка лимба 0°

1	ML	$\begin{vmatrix} 0,00 \\ +0,80 \end{vmatrix}$	ML	-3,3 $-2,7$	-1,3	
2	ML		ML	-3,0 -4,0 -3,0	-3,2	—1",9 44°5 9′58″,1
	Ì	-2,8		-3,5		

...........

4. Прием. Установка лимба 135°

1	ML	+1,2	ML	+ 0,5		
		+ 1,2	,	+ 0,4	ı	
		+ 1,2	·	+ 0,4	+ 0,8	
2	ML	+11,2	ML	+13,1		+11",3
		+10,8		+13,3		45°00′11″,3
i		+11,0		+13,2	+12,1	

Пример записи в журнале результатов измерений углов между коллиматорами для теодолита с двусторонним отсчетом Контрольный угол 60°

		Отсчеты		, ,	,		
φ	Микрометр	Поправка	Лимб	п ₁ п ₂ , , , л ₁ л ₂	P ₁ , P ₂	P1	
3°	$ \begin{array}{c c} 0,6 \\ 0,5 \\ 0,4 \\ \hline 0,5 \end{array} $	0″,8	4",7 4,7 4,7	5″,5	14",6		
63	1,5 1,5 1,6 1,5	2, 3	17 ,8 17 ,8 17 ,8	20,1	11 ,0	14″,6	
63	0,9 1,0 1,0 1,0	1,5	17 ,6 17 ,8 17 ,7	19,2	14,5	11,0	
3	0,5 0,7 0,7 0,6	0,9	3 ,9 3 ,8 3 ,8	4,7	,0		
63°	0,7	1″,1	6",2 6 ,1 6 ,2	7″,3	15″,6		
123	0,5	0 ,8	$\frac{22}{21}, \frac{3}{9}$ $\frac{22}{22}, 1$	22,9	,		
123	0,2	0,3	23 ,1 22 ,8 23 ,0	23,3	15,6	15 ″,6	
63	2,4	3 ,6	$\frac{4}{3}, \frac{3}{9}$	7,7	10,0		

Продолжение

<u> </u>		Отсчеты		_, _,	,	P ₁	
Y	Микрометр	Поправка	Лимб	п ₁ п ₂ , , , л ₁ л ₂	P ₁ , P ₂		
123°	1,6	2″,4	2",7 2 ,9 2 ,8	5″,2	15″,6		
183	2,0	3,0	18 ,1 17 ,6 17 ,8	20,8	10 ,6		
183	1,7	2,6	17 ,9 18 ,1 18 ,0	20,6	14 ,0	14″,8	
123	1,8	2,7	4 ,0 3 ,8 3 ,9	6,6	17,0		

Продолжение

		Отсчеты		, ,	1			
φ	Микрометр	Поправка	Лимб	п ₁ п ₂ " " " "	p ₁ "	p _a	A_{φ}	I_{φ}
3°	1,4 1,0 1,4 1,3	2″,0	2",5 2,5 2,5	4″,5				
63	1,2 1,5 1,6 1,4	2,1	17,4 17,4 17,4	19,5	15",0	15″,4	15",0	+0",07
63	1,9 1,7 2,1 1,9	2,9	17,3 17,3 17,3	20,2			,,	
3	1,5 2,1 1,7 1,8	2,7	1,9 1,6 1,8	4,5	15 ,7			

Продолжение

							11 pour	элжение
		Отсчеты		7 //	,			
φ	Микрометр	Поправка	Лимб	п ₁ п ₂ " " л ₁ л ₂	p ₁ p ₂	p ₂	Aφ	ι_{φ}
63°	0,8	1″,2	2",1 1,7 1,9	3″,1				
123	0,9	1,4	16 ,5 16 ,7 16 ,6	18,0	14",9	15″,4	15",5	-0 ″,43
123	0,9	1,4	17 ,1 17 ,0 17 ,0	18,4	15 ,8			
63	1,1	1,7	1 ,0 0 ,8 0 ,9	2,6	10 ,0			
123°	1,6	2",4	4",3 3,8 4,0	6″,4				
183	1,4	2,1	19 ,2 18 ,9 19 ,0	21,1	14",7		147,7	+0",37
183	0,6	0,9	18 ,9 19 ,1 19 ,0	19,9				
123	0,5	0,8	4,44,94,6	5,4	14 ,5		5",07	

л — отсчет по кругу (или микрометру) при наведении зрительной трубы теодолита на левый коллиматор;

п — отсчет по кругу (или микрометру) при наведении зрительной трубы теодолита на правый коллиматор;

 $p_1 = n_1' - n_1'$ — измеренное значение угла в первом полуприеме прямого хода:

 $p_2' = n_2' - n_2' -$ измеренное значение угла во втором полуприеме прямого хода;

 $p_1'' = n_1'' - n_1'' -$ измеренное значение угла в первом полуприеме обратного хода;

 $p_2'' = n_2'' - n_2''$ — измеренное значение угла во втором полуприеме обратного хода;

р1 — измеренное значение угла в приеме прямого хода;

р2 — измеренное значение угла в приеме обратного хода;

$$A_{\varphi} = \frac{p_1 + p_2}{2}$$
 — среднее значение угла между коллиматорами, полученное ное на одной установке круга;

$$C_2 = \frac{A_1 + A_2 + A_3}{3}$$
 — среднее арифметическое значение угла, измеренного во второй серии;

 $l_{\varphi} = C_2 - A_{\varphi}$ — уклонение измеренных значений углов от среднего арифметического C_2 во второй серии.

Пример вычисления средней квадратической погрешности измеренного направления и

			равления					
	$\beta_1 = 6$	0°	$\beta_2 = 4$	5°	$\beta_8 = 3$	36°		
φ	<i>f</i> ₁	r ₂	<i>r</i> ₁	r ₂	<i>r</i> ₁	r ₂		
0°	-2,2	+0,4	+0,6	-0,1	-2,5	0,5		
3°	-0,4	-1,2	-0,8	-1,2	-1,2	-0,4		
6°	+0,2	+0,9	-0,2	-1,5	+1,8	+0,2		
		• • • • !						
] . <i>.</i>							
174	+1,8	+1,3	-1,0	+1,1	+0,2	+0,6		
177	-0,7	+0,2	-0,2	+1,1	+0,8	+0,5		
Σ	+18,2		2	5,9		0,5		
r^2	9	4,56	}	9,65	13	9,12		
γ	+	0,15	_	0,21	0,00			
μ	±	0,22	±	0,19	±	±0,27		
	ţ		l		Į.			

Среднее арифметическое из трех значений ±0",23

гле

$$r_1 = p_1 - p_1 - в$$
 первом приеме;

$$r_2 = p_2 - p_2$$
 — во втором приеме.

Например, при контрольном угле 60° и на установке круга 3° во второй серии (см. приложение 2) в первом приеме $p_1=14'',6$ и $p_1=15'',0$;

во втором приеме $p_2=14$ ",5 и $p_2=15$ ",7.

Следовательно, $r_1 = -0'',4$ и $r_2 = -1'',2$.

ПРИЛОЖЕНИЕ 3 к ГОСТ 13424---68

Пример вычисления свободных членов нормальных ур.	равнений
---	----------

	, in the second		вооодных	членов но	рмальных	уравнений	
φ	, b ₁	-t _φ +(180°-β ₁)	φ', 11 ⁷ /	-1φ+(180°-β₃)	μ ^φ ?	-/ _{p+} (180°-β _s)	$L_{oldsymbol{arphi}}$
0°	+0",03	+0",07	0″,00	+0",40	-0",48	+0",08	+0",10
3	+0 ,07	-0 ,37	-0 ,42	-0 ,68	-0 ,54	—0 ,86	-2 ,80
6	-0 ,90	+0 ,20	-1 ,02	-1 ,18	-0 ,94	_0 ,66	-2 ,80 -4 ,50
. 9	-1 ,47	-0 ,63	-0 ,90	-0 ,70	-0 ,66	-0 ,00	-4 ,50 -4 ,60
. 12	-0 ,93	+0 ,03	-0 ,45	-0 ,65	_0 ,56	-0 ,04	-2,60
15	-0 ,53	-0 ,07	+0 ,18	_0 ,28	-0 ,82	+0,02	$\begin{bmatrix} -2 & 50 \\ -1 & 50 \end{bmatrix}$
18	-0 ,50	-0 ,20	-0 ,05	+0 ,25	-0 ,16	-0 ,04	-0,70
21	-0 ,30	+0 ,10	-0 ,42	+0 ,02	-0 ,14	_0 ,36	-1,10
24	-0 ,67	-0 ,13	-1 ,15	-1 ,05	-0 ,16	-0,04	-3 ,20
. 27	-0 ,97	-0 ,03	-0 ,58	+0 ,08	+0 ,30	+0 ,20	_1 ,00
30	-0 ,60	+0 ,20	-0 ,28	-0 ,02	-0 ,10	0,00	-0 ,80
33	-0 ,37	+0 ,57	-0 ,05	+0 ,45	-0 .02	+0,52	+1 ,10
36	+0 ,67	+0 ,13	-0 ,28	+0 ,38	-0 ,18	+0 ,48	+1,20
39	+0 ,30	-0 ,10	+0 ,05	+0 ,05	-0 ,14	+0,54	+0,70
42	-0 ,27	-0 ,43	-0 ,48	-0 ,32	-0 ,44	+0 ,94	_1 ,00
45	-0 ,57	+0 ,07	-0 ,20	0 ,00.	— 0 ,16	+0 ,66	-0 ,20
48	-0 ,20	— 0 ,30	-0 ,62	+0 ,42	-0 ,46	+0 ,56	-0 ,60
, 51	+0 ,03	+0,37	+0,18	+1,02	-0 ,02	+0 ,82	+2 ,40
. 54	+0 ,33	+0,17	+0 ,70	+0,90	- 0 ,46	+0 ,16	+1 ,80
, 57	-0 ,03	_0 ,37	-0 ,45	+0,45	-0 ,44	+0 ,14	-0,70
, 60	+0 ,03	-0 ,03	-1 ,0 2	-0 ,18	+0 ,64	+0,16	-0 ,40
. 63	-0 ,4 3	-0 ,07	-0 ,65	+0 ,05	+0 ,30	-0 ,30	_1 ,10
, 66	+1 ,10	+0 ,90	-0,12	+0,42	-0 ,10	+0,10	+2,30
69	+0 ,83	+1 ,47	+0 ,85	+1 ,15	+0 ,68	+0 ,02	+5,00
72	+0,97	+0 ,93	+0,52	+0 ,58	+0 ,02	+0,18	+3,20
75	+0 ,47	+0 ,53	+0,42	+0 ,28	-0 ,24	+0,14	+1 ,60
78	+0 ,30	+0,50	+0 ,35	+0 ,05	+0,46	+0 ,44	+2,10
81	+0 ,40	+0 ,30	+1 ,02	+0 ,28	+0 ,04	+0 ,16	+2,20
84	+0 ,53	+0 ,67	+0,75	-0 , 0 5	+0 ,74	+0,46	+3,10
87	+0 ,93	+0,97	+0 ,62	+0 ,48	+0 ,68	+0 ,02	+3,70
90	+0 ,80	+0 ,60	+0 ,60			+0,46	+3,90
3*							

Продолжение

						11 0000	лмение
Ф	$_{ m I}^{\phi_{J}}$	$-l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_1)}^{1}$	خ 11	$-l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{s})}^{II}$	ر _م 1111	$-l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_{3})}^{111}$	L_{φ}
93° 96 99 102 105 108 111 114 117 120 123 126 129 132 135 138 141 144 147 150 153 156 159 162 165 168 171 174	+0",93 -0,53 -0,40 -0,17 +0,63 -0,10 +0,33 -0,17 -0,33 -0,07 +0,37 -0,20 +0,63 -0,03 +0,07 +0,20 -0,10 +0,13 +0,03 -0,20 -0,57 -0,13 +0,03 -0,20 -0,57 -0,13 +0,03 -0,20 -0,57 -0,13 -0,10 +0,43 -0,07 +0,30 -0,37 -0,17	+0",37 -0,67 -0,30 +0,27 +0,57 +0,20 -0,03 -0,03 +0,43 -1,10 -0,83 -0,97 -0,47 -0,30 -0,40 -0,53 -0,93 +0,53 +0,40 +0,17 -0,63 +0,10 -0,33 +0,17	+0",38 -0,32 -0,50 +0,25 +0,58 +0,95 +0,58 -0,75 +0,12 -0,18 +0,15 -0,38 -0,75 -0,48 +0,66 +1,18 +0,70 +0,65 +0,28 -0,02 +1,05 -0,08 +0,02 -0,45 -0,05	+0",62 -0,18 -0,70 +0,45 +1,02 +0,65 +0,12 -0,85 -0,52 -0,42 -0,35 -1,02 -0,75 -0,62 -0,60 -0,38 +0,32 +0,50 -0,25 -0,58 -0,95 -0,58 -0,95 -0,12 +0,18 -0,15 +0,38 +0,75 -0,12 +0,18 -0,75	+0",76 -0,56 0,00 +0,10 +0,18 +0,72 +0,06 +0,26 +0,54 +0,18 -0,66 -0,54 +0,04 -0,04	+0",44 -0 ,64 -0 ,30 +0 ,10 -0 ,68 -0 ,02 +0 ,24 -0 ,46 -0 ,04 -0 ,74 -0 ,68 -1 ,24 -0 ,76 +0 ,56 0 ,00 -0 ,10 -0 ,18 -0 ,72 -0 ,06 -0 ,26 -0 ,54 -0 ,24 -0 ,18 +0 ,66 +0 ,54 -0 ,04 +0 ,40 -0 ,10	+3",50 -2,90 -2,20 +1,00 +2,30 +2,40 +1,30 -2,30 -0,20 -1,20 +0,10 -4,60 -3,00 -1,50 +0,20 +0,50 0,00 +0,30 -0,90 -3,00 -0,40 +1,10 +0,40 -0,20 -0,50 +0,30 -0,90 -3,00 -0,40 +1,10 +0,40 -0,20 -0,50 +0,60 +1,30
177	+0 ,37	+0 ,33	+0,32	+0 ,48	0 ,52	+0,32	+1 ,30

При вычислении свободных членов нормальных уравнений L_{ω} по формуле

$$L_{\varphi} = l_{\varphi}^{\rm I} - l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\rm i})}^{\rm I} + l_{\varphi}^{\rm II} - l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\rm s})}^{\rm II} + l_{\varphi}^{\rm III} - l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\rm s})}^{\rm III}$$

значения величин l_{φ} и $l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta)}$, стоящих в правой части формулы, выписывают из журнала измерений.

Например, из наблюдений контрольного угла β=60° во 2-ой серии (см. приложение 2), были получены:

при
$$\phi=3^{\circ}$$
 $l_{\varphi}^{\rm I}=l_{3^{\circ}}^{\rm I}=+0'',07$ и $l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_1)}^{\rm I}=l_{123^{\circ}}^{\rm I}=+0'',37;$ при $\phi=63^{\circ}$ $l_{\varphi}^{\rm I}=l_{63^{\circ}}^{\rm I}=-0'',43$ и $l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_1)}^{\rm I}=l_{183^{\circ}}^{\rm I}=l_{3^{\circ}}^{\rm I}=+0'',07;$ при $\phi=123^{\circ}$ $l_{\varphi}^{\rm I}=l_{123^{\circ}}^{\rm I}=+0'',37$ и $l_{\varphi+(180^{\circ}-\beta_1)}^{\rm I}=l_{243^{\circ}}^{\rm I}=l_{63^{\circ}}^{\rm I}=-0'',43.$

Из наблюдений контрольного угла β=45° во 2-ой серии (см. приложение 8) получены:

при
$$\varphi = 3^{\circ}$$
 $l_{\varphi}^{II} = l_{3^{\circ}}^{II} = -0'',42$ и $l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\bullet})}^{II} = l_{138^{\circ}}^{II} = +0'',68;$ при $\varphi = 48^{\circ}$ $l_{\varphi}^{II} = l_{48^{\circ}}^{II} = -0'',62$ и $l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\bullet})}^{II} = l_{183^{\circ}}^{II} = l_{3^{\circ}}^{II} = -0'',42;$ при $\varphi = 93^{\circ}$ $l_{\varphi}^{II} = l_{93^{\circ}}^{II} = +0'',38$ и $l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\bullet})}^{II} = l_{228^{\circ}}^{II} = l_{48^{\circ}}^{II} = -0'',62;$ при $\varphi = 138^{\circ}$ $l_{\varphi}^{II} = l_{138^{\circ}}^{II} = +0'',68$ и $l_{\varphi + (180^{\circ} - \beta_{\bullet})}^{II} = l_{273^{\circ}}^{II} = l_{93^{\circ}}^{II} = +0'',38.$

Пример 1 Вычисление полных погрешностей диаметров по способу последовательных приближений

0° +6 3 +6 6 +6 9 +6 12 +6 15 +6 18 +6 21 +6 24 +6 27 +6 30 +6 30 +6 33 +6 42 +6 45 -1 48 -1 51 -1 54 -1 57 -1 60 -1 63 -1 66 -1 72 -1 78 -1 81 -1				no	следов	ательнь	ах прис	MINACI	nn			
3 +6 -46<	φ	0°	3°	6°	9°	12°	15°	18°	21°	2 4°	27°	30°
3 +6 +6 -6 -6 -6 -6 -6 -6 -6 -7 -75 -78 -1 <t< td=""><td>0°</td><td><u>+</u>6</td><td></td><td> </td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></t<>	0°	<u>+</u> 6										
6 +6 +6 -6 -6 -6 -6 -6 -7 -75 -1 <td< td=""><td>3 .</td><td></td><td>+6</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>	3 .		+6									
9 -+6 -+6 1	6			+6								
12 15 18 46 47 <td< td=""><td>9</td><td></td><td></td><td></td><td>+6</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>L</td><td></td><td></td></td<>	9				+6					L		
15 18 21 46 24 46 27 46 30 46 33 46 42 47 45 1 48 1 51 1 57 1 60 1 63 1 66 1 72 1 78 1 81 1	12					+6						
18 ————————————————————————————————————			,				+6					
21 46 +6 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>+6</td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>								+6				
24 -1 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>+6</td><td></td><td></td><td></td></td<>									+6			
27 30 46 33 36 -1 39 -1 -1 42 -1 -1 48 -1 -1 51 -1 -1 54 -1 -1 57 -1 -1 60 -1 -1 63 -1 -1 66 -1 -1 72 -1 -1 78 -1 -1 81 -1 -1										+6		
30 33 36 -1 39 -1 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>+6</td><td></td></td<>											+6	
33 —1 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td> +6</td></td<>												 +6
36 -1 <td< td=""><td></td><td> </td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>												
39 —1 <td< td=""><td></td><td></td><td> </td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>												
45 -1<			-1		<u> </u>							
48 —1 <td< td=""><td>42</td><td></td><td></td><td>_1</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td> </td><td></td></td<>	42			_1								
51 —1<		1			1							
54 —1<			1	.		1]	ļ 			
57 —1<		.	·	.]		<u> </u>		<u> </u>				
60 -1<		-	İ		<u> </u>			<u>-</u> -	-1	<u> </u>		
63 -1 -1 -1 -1 -1 66 -1 -1 -1 -1 69 -1 -1 -1 -1 72 -1 -1 -1 -1 75 -1 -1 -1 -1 78 -1 -1 -1 -1 81 -1 -1 -1 -1			·	<u> </u>		<u> </u>	<u></u>			-1		
69 —1 —1 —1 72 —1 —1 —1 75 —1 —1 —1 78 —1 —1 —1 81 —1 —1 —1			-1					-1				
72				<u>—1</u>					_1			1
75 78 81					1					1_		
78 78 81				.	.				.		<u>1</u>	1
81		-	.	.]	·	l	<u> </u>	-	·			
		-	-	·	·					 		
	81 84	-	·			·		-	<u>-</u>	<u>_1</u>		
87		-		-	1			1			<u> _1</u>	

φ	0°	3°	6•	9°	12°	15°	18°	21°	24°	27°	30
90°			1			<u> </u>	<u> </u>	-			<u> </u>
93				<u> </u>		 -		- 		 	
96						·		1			
9 9				1			<u> </u>	┧──			
102							 	 			
105											
108					1		<u></u>	 			
111					1						
114											
117											
120	1										
123		-1									
26			-1								
29				-1							
32					-1				.		
35	-1									.	
38		1					<u></u> 1		-	-	
41			-1						 -	.	
44	_1			-1						-	
47		-1			-1				 - -	<u> </u>	
50			-1			_1			-		
53				-1			-1			-	<u>1</u>
56					-1						
59										-	
62							-1		 - -		
65									-	- - -	
58							-			-	_1
71						-		-		-	
74					-				-	<u>-1</u>]_	-1

595	$\Pi po \partial $												
φ	33°	36°	39°	42°	45°	48°	51°	54°	57°	60°	63°		
· 0°					-1					1			
3	2.2		_1			1					1		
6				1			_1						
9					1			1					
12						-1			1				
15							_1			1			
18								1			1_		
21									1				
24										1			
27			ļ				l				_1		
30													
33	+6												
36		+6											
39			+6										
42			l	+6									
45					+6								
48						+6							
51			· ·				_+6						
54								<u>+6</u>					
57		1 1							+6				
60										<u>+6</u>			
63											+6		
66		:											
69	1				: :								
72		-1		: · <u> </u>									
75		:	-1		:								
78	-1	1		-1									
81		-1			-1								
84			-1			-1							
87		1900 11 2000		_i_			. —1				•		

	5.5 g.m *s	1	·	.		Продолжение					
φ	33°	36°	39°	42°	45°	48°	51°	540	57°	60°	63°
90°	_			<u> </u>	-1]		-r]		1
93	!					-1			-1		
96		<u>1</u>					!			-1	
99								-1		· · · · · ·	-1
102	_			1					-1		
105	<u> </u>		_		1					1	
108	_	.			 	1					-1
111		<u> </u>					i				
114		.						-1			
117									<u>-1</u>		
120		,								-1	
123	.										<u>1</u>
126											
129											
132											*
135											
138	.]	ļ									
141											
144											
147	·										
150											
153	1										
156		1									
159			1								
162				1							
165					1						
168	1					-1					
171		1					-1			i	
174			1					-1			
177	-1	ł		-1					-1		

Продолжени	e
------------	---

									11 росолжение					
۴	66°	69°	72°	75°	78°	81°	84°	87°	90°	9 3°	96°			
0°														
3														
6	1													
9		1												
12			1_											
15				1										
18					1									
21	1					1								
24		1_					<u>-1</u>							
27			1_					_1						
30	1			1					_1					
33		1			_1					-1				
36			1			_1					<u>-1</u>			
39				1			_1							
42					1_			-1						
45						1			1					
48							_1			1				
51								<u>l</u>			1			
54									1					
57										1				
60											1			
63									·					
66	+6					<u> </u>				.	l			
6 9		+6	,											
72			+6							_				
75				+6										
78					+6			_						
81						+6								
84							+6	_		_				
87	1			1				+6		1	l			

Продолжение

-										Продолжение		
φ	66°	69°	72°	75°	78°	81°	84°	87°	90°	93°	. 96°	
90°									+6		i 	
93	<u> </u>									+6		
96	ļ										+6	
99												
102	<u> 1</u>											
105	·	1								_		
108	 		1									
111	1			1								
114		1			1							
117	 					1						
123							1					
126					1			1				
129	1		-						1			
132		1	-							1		
135			1					1			1	
138				<u>-1</u>					1			
141			-	[-					
144			-				-	-			1_	
147			-					-		-		
150		-					-	<u>-1</u>				
153				-			-	-				
156							-	-	-	-		
159				-	-		-	-		-		
162								-				
165						-	-	-	-			
168			-			-	-		-	-		
171				_				-		-		
174					-			-	-	-		
177	. [7				-	-	-		- -		

7,44			п	Продолжение							
φ	99°	102°	105°	108°	111°	114°	117°	120°	123°	126°	129°
0°				}				1			
3									1_		
6										1	
9											<u>-1</u>
12									 		
15	_	<u> </u>						 			
18	_					<u> </u>					
21	.	.		<u> </u>	ļ						
24	_										
27	_				 						
30		.									
33											
36	_										
39	11_			ļ							
42	.	1									
45	.	ļ				 	ļ				
48				!	 						
51					1_						
54	-1					1					
57		1					1				
60			1								
63	1			1					<u>1</u>		
66		1			1					1	
69			1			<u>1</u>					
<u>72</u>				1			1				
75					1						
						1					
81					. , -		1			1	-1
84						<u>,</u>		1		[
87			.	ŀ	i	- 1	1	i	-1	1	

Продолжение

	,									,	
φ."	99°	1020	105°	108%	1110	114°	117°	120°	123°	126°	129°
90°											
93		<u> </u>									
96				·		<u> </u>					
_99	+6										
102	.	+6									
105			<u>+6</u>								
108				<u>+6</u>							
111					<u>+6</u>						
114						<u>+6</u>					
117							+6				
120								+6			
123									+6		
126										+6	
129											<u>+6</u>
132											
135	1										
138		1									
141			_1								
144	1			1							
147		_1			1						
150			1			_1					
153				_1			-1				
156					-1			-1			
159	_1					1			1		
162		_1					-1			1	
165			1					-1			-1
168				-1					_1		
171					-1					-1	
174						-1			-		<u>1</u>
177		_ _			-		-1		-		

Продолжение												
φ	132°	13 5°	138°	141°	1 44°	147°	150°	153°	1 5 6°	159°	162°	165°
0°		_1			-1							
3			_1_		<u> </u>	1_						
6				_1		<u> </u>	<u>1</u>					
9					_1_		<u> </u>	1_				
12	-1					1		 	1	 	.	
15		_1					1	ļ		1	<u> </u>	
18			_1	<u> </u>				1		<u> </u>	1	<u> </u>
21				<u>_1</u>					1			1
24	-		<u> </u>	<u> </u>	1					1	ļ	ļ
27						1			 	·\		
30	- <u> </u>	_	.		<u> </u>		1	<u> </u>		<u> </u>	-\	
33	-						<u> </u>	1	.]	-	.	ļ
36		_	_	_	_	.		.	1	-	_	·
39	_]	_	_	_	-	.	-\	-	1	-	-
42	-	_	_		_		<u> </u>	-	-	-		·\
45	_	_	_	_	_	_	-	_	-	-	_	<u> </u>
48	_	_	_	_	_	_	_	-	_	-	_	- <i></i>
51	J	_	_	_	_	_	_	-\ <u></u> -	-	-	_	-
54	_	_	_	_	_		_	_	-	-	_	
57	_	_	_	_	_	_	_	_	- -	_	_	_
60	_		_	_	_	_	_	-	_	-	_	-
63	_	_	_	_	_	_	_	_	<u> </u>	_	-	-
_66	┦	_	_	_	_	_	_	_	_	_	_	-
69	_	_	_	_	_	_	-	-	_	_	-	-
72		<u> </u>	_ _	_ _	_	_	_	_	_	_	_	-
75	_		_	_	_	_	_	_	_	_	_	-
78	_	_	_ _		_ _	_	_	_	_	_	_	_
81	_ _	_	_ _	_ =		_	-	_	_	_		
84	_ _	_	_ _	_ _	_ _	1	_	_	_	-		-
87	_	1		1			1		i	ŀ	ł	l

	7			1	1						Трод ол а	кенив
9	132	° 135°	138°	141°	144°	147°	150°	153°	156°	159°	16 2°	165°
90	_	1					-1			Ī	i T	
93	-	_	<u> </u>					-1				
96		-	_	1_					-1			
99		_ 1	<u> </u>		_1					-1		
102		_	1_			<u>-1</u>					-1	
105	-!	-	ļ	<u>-1</u>			1					1
108	_	-	<u> </u>					1				-
111	-	-	.			_1			1			
114	-	-	<u> </u>				1			-1		
117		-						1			1	
120	-				_				1			<u>1</u>
123	<u> </u>	<u> </u>								-1		
126		 	l		_						-1	
129	ļ	ļ		-	[-1
132	+6			_	_							
135		+6		_								
138	 		<u>+6</u>	-	_							
141			-	<u>+6</u>	_							
144			-		+6	_						
147				_	_	<u>+6</u>						
150			-	_	_		+6					
153			-	_	_	_		+6				
156				_	_	_			+6			
159	——		-	_	_	_				+6		
162		-		_	_						+6	
165				_	_	_						+6
168	_1	-	-	_	_	_	_					
171		_1	_	_	_	_	_					
174	.	-	<u>-1</u> _	-	_	_	_					
177	-1	1] -	-1		.		ĺ	- 7			

Продолжение ...

								11 0000	лжение
φ	168°	171°	174°	177°	L	x_i	<i>x</i> ₃	<i>x</i> ₂	Х4
0°					+0",10	+0",09	+0",03	+0",06	+0",08
3					 -2 ,80	+0 ,41	+0,49	+0 ,46	+0 ,45
6					 _4 ,50	<u>+</u> 0 ,59	+0 ,79	+0 ,82	+0 ,83
9	.				 4 ,60	+0,55	+0 ,76	+0 ,76	+0 ,77
_12	<u> </u>				 2 ,60	+0 ,39	+0 ,42	+0 ,42	+0 ,41
15					 1 ,50	<u>+0</u> ,26	+0 ,23	+0 ,24	+0 ,25
18	<u> </u>				 _0 ,70	+0 ,13	+0 ,08	+0 ,12	+0 ,11
21					I ,10	+0,16	+0 ,13	+0 ,13	+0 ,13
24	1				-3,20	+0 ,28	+0 ,39	+0 ,36	+0 ,39
27	.	_1			—1 ,00	+0 ,05	+0 ,03	+0 ,01	+0 ,01
30	-		_1		- 0,80	+0 ,08	+0 ,01	0 ,00	0 ,00
33	_1		<u> </u>	-1	+ 1,10	-0 ,21	+0 ,36	_0 ,39	-0 ,41
36	-l	_1			+ 1,20	-0 ,20	-0 ,24	-0 ,20	<u>_0</u> ,20
39	_		_1		+ 0,70	-0 ,08	-0 ,12	—0 ,12	-0 ,12
42	_			-1	- 1,00	+0 ,08	+0 ,08	+0 ,06	+0 ,05
45	_				- 0,20	-0 ,01	—0 ,03	_0 ,06	-0 ,04
48	1				- 0,60	+0 ,03	+0 ,04	+0 ,06	+0 ,04
51	_	1			+ 2,40	0 ,28	_0 ,32	-0 ,29	-0 ,28
54	_		1		+ 1,80	-0 ,24	-0 ,19	-0 ,16	<u>-0</u> ,15
57	.			1	-0 ,70	+0 ,07	+0 ,08	+0 ,05	+0 ,06
_60	_				-0 ,40	+0 ,07	+0 ,19	+0 ,21	+0 ,24
63	_				-1 ,10	+0 ,07	+0 ,28	+0 ,27	+0 ,28
66					+2,30	— 0 ,29	-0 ,23	-0 ,20	-0 ,19
69					+5,00	-0 ,57	-0 ,68	-0 ,68	_0 ,70
72					+3,20	-0 ,46	-0 ,52	-0 ,53	_0 ,53
75	_				+1,60	-0 ,22	- 0 ,20	-0 ,22	-0 ,22
78					+2,10	-0 ,37	-0 ,32	_0 ,38	_0 ,39
81					+2 ,20	-0 ,34	-0 ,28	-0 ,28	-0 ,28
84					+3,10	-0 ,40	-0 ,39	-0 ,36	_0 ,36
87					+3,70	-0 ,47	-0 ,62	-0 ,63	-0 ,65

		Π	Γ_	<u> </u>		1			Про	должение
φ	168°	171°	174°	177°		L	<i>x</i> ₁	x_2	x ₃	X.
90°						+3",90	0 -0'', 43	3 -0'', 52	_0",48	-0",48
93						+3,50	00 ,45			
96						2 ,90	+0 ,25		- <u>-</u>	-
99						2 ,20	+0 ,25	-	- <u>-</u> -	
102						+1,00	-0,19		-0,22	-
105						+2,30		- <u>'</u>		-0,23
108	_1					+2,40	-	~] ~	·	$\frac{-0}{0}$,44
111		-1				+1 ,30	-0 ,24	-	-0,34	-0,34
114			-1			-2,30	+0 ,12	- <u>-</u>	-0 ,30	_0 ,30
117				-1		-0 ,20	-0 ,03	-	+0,17	+0,17
120			-	-		-1 ,20		_0 ,04	<u>-0,06</u>	_0 ,07
123	-1	-	-	_ -		$\frac{1}{+0}$,10	+0 ,10	+0 ,15	+0,17	+0,17
126	_ -	_1	_ -	-			+0 ,02	0 ,06	0 ,08	<u> </u>
129	-	-	<u>-</u> -	-		<u>-4 ,60</u>	$\frac{+0,54}{}$	+0,70	+0 ,73	+0,75
132	-	_		-		-3 ,00	+0 ,33	+0,36	+0 ,35	+0,35
135	_ -	_ -	-	-		<u>-1 ,50</u>	+0,18	+0,22	+0,17	+0,17
138	-	-	-	-		<u>-1 ,80</u>	+0,25	+0 ,30	+0,30	+0 ,32
141	-	- -	_ -	-	-	+0 ,20	<u>-0,04</u>	-0,11	—0 ,12	-0 ,13
144	-	-	-	_ _	-	+0,50	+0,07	+0,03	0 ,00	0 .00
147	-	-	-	-	-	0 ,00	+0,10	+0 ,08	+0 ,13	+0 ,14
150	-	- -		-		+0 ,30	<u>-0,04</u>	-0 ,06	-0 ,08	-0 ,09
153	- -	- -	- -	_ -	-	<u>-0,90</u>	+0,14	+0 ,21	+0,20	+0 ,20
156	- -	- -			-	<u>-3,00</u>	+0,38	+0 ,45	+0 ,43	+0,43
159	_ -	- -	- -	- -	-	$\frac{-0}{+9}$,40	+0,16	+0,18	+0,17	+0 ,18
62	_ -	- -	- -	- -	-	$\frac{+2}{10}$	$\frac{-0}{0},07$		-0 ,18	-0,19
65		_ -	_ _	- -	- 1	$\frac{+1}{+0}$, $\frac{10}{10}$	0,00		<u>-0,08</u>	-0 ,0 8
6 8 -	-6		_	_	1-		$\frac{+0}{+0}$,02	0,00	<u>-0,03</u>	<u>-0</u> ,04
71	1	-6			-				$\frac{+0}{10}$,01	0 ,00
$\frac{74}{77}$	_ _	_ _+	6	<u> </u>	-		+0,03	$\frac{+0}{-0}$, $\frac{10}{07}$	$\begin{array}{c cccc} +0 & ,11 \\ -0 & .08 \end{array}$	$\frac{+0}{0}$, 12
77			+	6		+1 ,30	<u> </u>	$\frac{0,01}{-0,21}$	$\frac{-0}{-0}$,08	-0,08 $-0,24$
				}		Σ=	+6 ,35			$\frac{-0}{+8}, 00$
Зак. 46	59	•	•	1 :	I /		<u>-6</u> ,27	<u>-7</u> ,71 -		-7 .84

Пример 2											
φ	O°	5°	10°	15°	20°	25°	30°	35°	40°	45°	50°
	+4						1_			1_	
5		+4						1			1_
10			+4						<u>I</u>		
15				+4						<u></u>	-1
20					+4	l			<u> </u>		
25						+4				·	
30	-1				ļ		+4				
35		1			. 	.		+4	+4		
40			<u> </u>	.	.	.		ļ	-	+4	
45	1			-1		.	.	 -	.	·	+4
50		1		ļ	-1	\ <u></u> -	·	-	-	 	1
_55	<u> </u>		1	.	-	<u> </u>	<u> </u>	·	ļ	-	
60	.	<u> </u>	_		<u> </u>	-	 		 	-	1
65			-	-	-\- 	-1	-	-	-1	-	-
70	.	-	_	-	-	-\- -	<u>- </u>	-	 	1	1
75			_	-	-	-	- -			-	_1
80	_	-	-	-	-	-	-	-	-1	-	
85		-	_	-	-	-		-		1	
90		-	-		-	-	-				1_
95		-	_	-	-	-	-				_
100	- 	-	-	-	-	-	-				_
105	_	_	-	-	 	-	1			_	_
110	-	-	-	-	-	_	-			_	_
115	_	-		-	-	_			_	_	_
125	_	_	_	-				- 	_	_	_
130	_	-	-	_					_		_
135		_	_	-				_	_	_	_
140	-			_	_			_		_	
145	_	-					_	_		_	-
150					1	<u>-</u>		-	-	-	-
155		_	1	-	- -	<u>-</u>	<u>-</u>	-	_		
160 165	_	-	-		1	-					_
170	_	-	-	-						-	
175	-				_	-	1	I	1 -	* 1	ı

	T	1	1	7	1		, 		П	родолж	ение
φ	55°	6 0 °	65°	70°	75°	80°	85°	90°	95°	100°	105
0°					Ì					!i	
5							\ 	 			
10	1							 			
15		1									
20			-1							—— <u> </u>	
_ 25	_1			1							
30		1			<u>I</u>						
35			-1			-1					
40				-1			-1				
45					-1			-1		-	
50						<u></u>			-1		
55	_+4						-1				
60		+4									
65			+4							-	1
70				+4					 -	-	
75					+4			-	-	_1	
80						+4			-		1
85	1						+4	-	-		
90		-1					 -	+4			
95			-1					 -			
100	-1			-1		 -		-	+4	-	
105		-1			-1				-	+4	
110			-1			-1	-	-	-	<u>-</u>	+4
115				-1		 - -	_1		-		
120					-1	-	<u>-</u> - -	-1	-		
125					-	<u>-</u> - -	-	_	-		
130						-	-	-	_1	_	
135			-			-	 -	_		<u>-1</u> _	
140			-		-		-		——— _		<u>-1</u>
45		-				-	-	-	_1 _	_	
50 55				-			-	-	-	<u>-1</u>	
60	-	_	_			-	-	-	-		-1
65	-			_	_		-		_ -		
70	-			-	-	_					
75 -	_			-			-		_		_
4*	-	•	'	- 4	1	- 1	1	1	- 1	1	

š										П	одолж	ение
sφ	110°	115°	120°	125°	13 0°	135°	140°	145°	150°	155°	16 0 °	165°
						_1			1			
5							1					
10								1			1	
15									1_			
20										_1		
25				l							1	<u>1</u>
30											ļ	1
35												
40				l	<u> </u>							
45										ļ	ļ	
50											 	
55			.									
60												
65	-1	Ī		.								ļ
70		1	_		ļ	<u> </u>				ļ		·
75		<u> </u>	<u>-1</u>		.			ļ	l	ļ		
80	-1		J	_1						.	-	
85		_1			<u>-1</u>				\ <u></u>		-	·
90			-1			1				.		-
95	-		_	<u>1</u>	.]	.	1	ļ	-	.	-	-
100				_	1	<u> </u>		$\left \frac{-1}{-1} \right $	ļ <u>.</u>	-	-	<u> </u>
105			_	_	_	<u>-1</u>		-		-	-	-
110	+4		_	_	_	.	1		-	!	-1	-
115		+4		_	_		<u> </u>		-	-		
120		_	+4		_			-	1	- - -	-	-
125		_	_	+4	_	_	.	-	-	1	-	-
130		_	_	_	+4	_	_	-	-	-	-	1
135	5		_	.	_	+4	-	-	-	_	-	-
140) -1		_	_	_	_	+4			_	_	-
145	5	_ !		_	_	_	_	+4	+4	-	_	-
150				1	_	-	_	-	-	- - 4	-	_
155		<u> </u>	_	_ 1		-	-	-		- '-	+4	
160	<u>-</u>	-	<u>-</u>	_	- 	-						<u> </u>
170	<u>- </u>	-	-	-							_	_
17	5	-		_	-			—1	1	ı	1	1,

	1	ī	1	,		,	Прод	олжение
ф ====================================	170°	175°	L	x ₁	х,	x,	x.	X ₅
0°			+2",79	-0",78	_0",72	-0",68	0-,72	0// 71
5			+1 ,25	-0.48	-0,40	_0 ,30	$\frac{0.72}{-0.32}$	$\frac{-0'',71}{0.000}$
10	.		+0,46	-0 ,23	-0 .17	-0 .18	-0.32	$\frac{-0}{0}$,29
15	.		+1,49	-0 ,21	-0 ,29	_0 ,31	-0.31	$\frac{-0}{0}$, 18
	1		-2,17	+0 ,41	+0,50	+0,53	+0.52	<u>-0 ,30</u>
25		1	-0 ,71	+0 ,27	+0 ,26	+0 ,28	$\frac{-0.02}{+0.28}$	+0,54
30			_1 ,87	+0 ,39	+0,42	+0 .44	+0.44	+0,28
35	1		-1 ,44	+0 ,54	+0 ,38	+0 ,30	$\frac{+0.44}{+0.32}$	+0,44
40		-1	-1 ,37	+0 ,32	+0,40	+0,41	+0.32	$\frac{+0}{10}$,30
45			-3,43	+0 ,88	+0 ,91	+0 ,94	+0 ,96	+0,41
50			-2 ,66	+0,74	+1.02	$\frac{10,01}{+1,03}$	+1 ,08	+0 ,94
55			—2 ,23	+0,74	+0.74	+0.75	$\frac{10,08}{+0,76}$	$\frac{+1,06}{-10,76}$
60			-2 ,56	+0,76	+0 ,88	+0 ,87	$\frac{10,10}{+0,88}$	+0,76
65			<u>-0</u> ,16	+0,68	+0,52	+0 ,48	$\frac{10,00}{+0,48}$	+0,88
			<u>-1,90</u>	+0 ,52	+0 .62	+0.62	+0,63	$\frac{+0}{+0}$,47
75			-0 ,96	+0 ,46	+0,50	$\frac{1}{+0},50$	+0.50	$\frac{+0}{1000}$,63
80			-1 ,28	+0 ,45	+0,35	+0 ,34	+0,32	+0,50
85			-0,77	+0 ,38	+0 ,31	+0,32	+0.31	+0,33
90			<u>-2,64</u>	+0 ,78	+0 ,84	+0 ,88	$\frac{10,87}{+0,87}$	+0 ,31
$\frac{95}{100}$			<u>-4,36</u>	+1,06	+1,02	+1 .08	+1,04	+0 ,88
105			-1,27	+0,34	+0 ,37	+0 ,38	+0,38	$\frac{+1}{+0}$,07
110			+0 ,03 +0 ,15	+0 ,05	-0,04	-0 ,04	-0 ,03	-0 ,03
115			$\frac{+0.13}{+1.38}$	$\frac{-0}{-0}$,11	-0,16 $-0,44$	-0,16	-0,18	-0 ,17
120			+0,98	$\frac{-0}{-0}$,30	$\frac{-0}{-0}$,44	$\frac{-0}{-0}$,46	$\frac{-0}{-0}$,46	-0 ,46
125	-1		+4 ,54	-1 ,04	$\frac{-3,25}{-1,15}$	$\frac{-0}{-1}$, $\frac{29}{18}$	$\frac{-0,29}{-1,17}$	-0,30
130			+0 ,60	-0 ,22	-0 ,20	-0 ,22	$\frac{-1}{-0}$, $\frac{17}{22}$	-1,19 $-0,22$
140	 -	-	+2 ,07	<u>-0</u> ,67	-0 ,66	-0 ,69	-0 ,67	$\frac{-0}{-0}$,22
145	— <u> </u>	 _ -	$\frac{+1}{+2}$,81	$\frac{-0,64}{-0,83}$	<u>-0,48</u>	-0 ,51	-0 ,47	-0,50
150		-	$\frac{+2}{+1}$,82	<u>−0,83</u> <u>−0,68</u>	$\frac{-0,92}{-0,76}$	$\frac{-0,92}{-0,78}$	<u>-0,92</u>	-0,92
155			+2,30	$\frac{00,0}{00,1}$	$\frac{-0}{-0}$, $\frac{76}{88}$	_0 ,78 _0 ,88	$\frac{-0}{-0}$,79	<u>-0 ,79</u>
160 165	-		+1,41	-0 ,46	$\frac{-0,46}{-0,46}$	$\frac{-0}{-0}$, $\frac{30}{49}$	-0 ,85 -0 ,50	$\frac{-0}{-0}$,86
170	+4		+2 ,28	_0 ,64	-0,77	<u>-0,77</u>	$\frac{0.78}{-0.78}$	-0,50 -0,78
175		+4	+2,02 +1,44	$\frac{-0}{0}$,57	-0 ,69	-0 ,69	<u>-0,72</u>	$\frac{0.78}{-0.70}$
				$\frac{-0}{+0},\frac{46}{0}$	$\begin{array}{c c} -0 & 48 \\ \hline -9 & 93 \\ \end{array}$	<u>-0,48</u>	-0 ,47	_0 .47
ı	1	1-		10,09	,,,,,,	$\frac{-10,03}{+10,15}$	-10,05	-10.05
					10,04	T10,13 '	+10,18	-10,19

ПРИЛОЖЕНИЕ 5 к ГОСТ 13424—68⁻

Обратная матрицаn, n 60-го порядка

	Оорат	ная матрица _п	, n 00-10 H	орядка		
0°	3°	6°	9°	12°	15°	18°
+0,2017	_0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193
-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0.0102
-0,0116	_0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	_0,0132
+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	0,0033
-0,0132	+0,0033	-0,0116	0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116
+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177
_0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017
-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177
+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116
-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033
<u>-0,0027</u>	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132
-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102
+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193
_0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050
_0,0208	_0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074
+0,0363	_0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152
-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
_0,0050	_0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177
_0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331
_0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050
+0,0440	_0,0177	_0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208
-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	0,0050	-0,0132	+0,0363
-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132
-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050
-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	0,0177	-0,0078
+0,0102	-0,0081	_0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177
-0,0208	+0,0102	-0,0081	0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440
+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116
-0,0177	+0,0074	+0,0033	0,0208	+0,0102	-0.0081	-0,0050

0°	3°	6°	9°	12°	15°	18°
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081
_0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102
+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208
+0,0033	+0,0074	_0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033
-0,0208	+0,0033	+0.0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	_0,0177	+0,0058	0,0177
_0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0.0074	-0,0177	+0,0058
_0,0050	_0,0081	+0,0102	_0,0208	+0,0033	+0,0074	-0 ,01 77
-0,0116	_0,0050	_0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074
-0,0152	_0,0116	_0,0050	0,0081	+0,0102	_0,0208	+0,0033
+0.0440	-0,0152	-0,0116	_0,0050	_0,0081	+0,0102	0,0208
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	0,0050	-0,0081	+0,0102
-0,0078	-0,01 7 7	+0,0440	-0,0152	-0,0116	_0,0050	-0,0081
-0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440	_0,0152	-0,0116	-0,0050
_0,0132	_0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440	_0,0152	-0,0116
+0,0363	-0,0132	-0,0050	0,0078	-0,0177	+0.0440	-0,0152
0,0208	+0,0363	0,0132	-0,0050	_0,0078	_0,0177	+0,0440
-0,0050	_0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177
+0,0331	0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	_0,0078
-0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363	_0,0132	_0,0050
0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050	_0,0208	+0,0363	-0,0132
-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331	0,0050	-0.0208	+0,0363
+0.0074	-0,0152	0,0027	-0,0177	+0,033	-0,0050	_0,0208
_0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,017	7 + 0 ,033	-0,0050
_0,0193	0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,002	-0,017	+0,0331
+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,015	2 -0,002	-0,0177
-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,007	4 -0,015	_0,0027
+0,0033	-0,0132	+0,0102	0,0193	-0,005	0 +0,007	-0,0152
-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,019	3 -0,005	0 + 0.0074
-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,010	2 -0,019	3 -0,0050

					Прода	олжение
21°	24°	27°	30°	33°	36°	39°
0.0050	+0,0074	_0,0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331	_0,0050
0,0050	_0,0050	+0,0074	_0,0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331
$\frac{-0,0193}{+0,0102}$		_0,0050	+0,0074	_0,0152	0,0027	_0,0177
-0.0132	+0,0102	_0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	
$\frac{-0,0132}{+0,0033}$	-0,0132	+0,0102	0 ,0193	_0,0050	+0,0074	
<u>-0,0035</u> <u>-0,0116</u>	+0,0033	_0,0132	+0,0102	0,0193	-0,0050	
$\frac{-0,0170}{-0,0177}$	-0,0116	±0,0033	_0,0132	+0,0102	_0,0193	
$\frac{-0,0117}{+0,2017}$	_0,0177	-0,0116	+0,0033	_0,0132	+0,0102	-,
-0,0177	+0,2017	_0,0177	-0,0116	+0,003	$\frac{-0,0135}{-0}$	
-0 ,0116	_0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,011	6 + 0.003	
+0,0033	_0,0116	_0,0177	+0,2017	-0.017	-	-
0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177	+0,201	- 1	-1
+0,0102	_0,0132	+0,0033	_0,0116	_0,017	_	
	+0,0102	-0,0132	+0,0033	_0,011	-1	-
	_0,0193	+0,0102	_0,0132	+0,003		
+0,0074	_0,0050	-0,0193	+0,0102		_	_
0,0152	+0,0074	-0,0050	_0,0193	+0,010	_	
_0,0027	_0,01 5 2	+0,0074	_0,0050	0,019	_	_
-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	_0,00	_	
+0,0331	-0,0177	_0,0027	-0,0152	- -+0.00		_
_0,0050	+0,0331	_0,0177	0,0027			
_0,0208	-0,0050	+0,0331	0,0177	$-\frac{-0.00}{}$		
+0,0363	_0,0208	_0,0050	+0,0331			
	+0,0363	-0,0208	-0,0050	$- \frac{+0.03}{}$	_	
_0,0050	_0,0132	0,0363	0,0208	$-\frac{-0.00}{}$		
0,0078	_0,0050	_0,0132	+0,0363	_		
0,0177	_0,0078	0,0050				
0,0440	_0,0177	0,0078	-0,0050			
_0,0152	+0,0440	_0,0177	0,0078			
-0,0116	_0,0152	_0,0440	_0,0177	7 1 0,00)781 —U,0(050 -0,0132

	~
11	родолжение
	POODINGCITUE

					Прод	олжение
21°	24°	27°	30°	33°	36°	39°
0,0050	_0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	_0,0078	_0,0050
0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440		
+0,0102	-0,0081	0,0050	-0,0116	-0,0152		
-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116		+0,0440
+0,0033	0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050		-0,0152
-+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	<u>-0,0116</u>
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050
+0,0058	0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081
0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102
-+0,0074	0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033
-0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074
+0,0102	_0,0208	_+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177
0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058
-0,0050	_0,0081	+0,0102	0,0208	-		-0,0177
0,0116	0,0050	0,0081	+0,0102			+0,0074
-0,0152	_0,0116	0,0050	-0,0081	+0,0102		+0,0033
-+0,0440	_0,0152	-0,0116	-0,0050	·	+0,0102	-0,0208
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050		+0,0102
0,0078	_0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0081
-0,0050	0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0152	_0,0116	-0,0050
-0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440		-0,0116
+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078		+0,0440	-0.0152
-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0)50			+0,0440
-0,0050	0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050 -	-0,0078 -	-0.0177
+0,0331	_0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132 -	-0,0050	-0,0078
-0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363 -		-0,0050
-0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050		0,0363 -	-0,0132
-0.0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050 -		0,0363
+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331 -		

					11 0000	//incense
42°	45°	48°	51°	54°	57°	60°
0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0 050	_0,0078	-0,0177	+ 0,0440
_0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	_0,0078	-0,0177
+0,0331	0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078
-0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050
-0,0027	-0,0177	+0,0331	0,0050	-0,0208	+0, 0363	0,0132
-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331	_0,0050	-0,0208	+0,0363
+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331	0,0050	0,0208
-0 ,0050	+0,0074	0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331	<u>-0,0050</u>
-0,0193	_0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	_0,0177	+0,0331
+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	_0,0177
-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	0,0027
+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	0,0050	+0,0074	0,0152
0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074
-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	0,019 3	_0,0050
+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193
_0,0177	+0,2017	-0,0177	0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102
-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	<u>-0,0132</u>
+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	_0,0177	-0,0116	+0,0033
_0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116
+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	0,0177	+0,2017	_0,0177
-0,0 193	+0,0102	0,0132	+0,0033	0,0116	-0,0177	+0,2017
-0,0050	_0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	<u>-0,0177</u>
+0,0074	_0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	_0,0116
-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0 ,0132	+0,0033
0,0027	_0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132
-0,0177	-0,0027	_0,0152	+0,0074	-0,0050	0,0193	+0,0102
+0,0331	-0,0177	0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193
0,0050	+0,0331	<u>-0,0177</u>	-0,0027	<u>-0,0152</u>	+0,0074	_0,0050
0,0208	<u>-0,0050</u>	+0,0331	-0,0177	0,0027	_0,0152	+0,0074
+0,0363	0,0208	-0,0050	-0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152°

					Прод	Эолжение
42°	45°	48°	51°	54°	57°	60°
0,0132	+0,0363		-0,0050	+0,0331	_0,0177	7 -0,0027
0,0050	0,0132	+0,0363	-0,0208		·	·
-0,0078	0,0050	-0,0132	+0,0363	—	-0,0050	
-0,0177	0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	
+0,0440	0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	
0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0303	
0,0116	_0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0132 $-0,0050$	
0,0050	_0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177		
0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	_0,0078	
-+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0.0152	<u>-0,0177</u>	0,0078
0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0132	+0,0440	<u>-0,0177</u>
-+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	<u>-0,0152</u>	+0,0440
-+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	- -	-0,0116	<u>-0,0152</u>
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	$-\frac{-0,0081}{+0.0109}$	<u>-0,0050</u>	_0,0116
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	+0,0102	<u>-0,0081</u>	0,0050
-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,003	-0,0208	+0,0102	-0,0081
-+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0033	-0,0208	+0,0102
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058		+0,0033	-0,0208
_0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177		+0,0074	+0,0033
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	+0,0058		+0,0074
-0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0074		+0,0058	-0,0177
-0,0050	-0,0081	+0,0102	-0,0208			+0,0058
-0,0116	-0,0050	-0,0081	$\frac{-0,0208}{+0,0102}$		+0,0074	-0,0177
-0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0102 -0,0081			+0,0074
+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0081	+0,0102		+0,0033
-0,0177	+0,0440	-0,0152			+0,0102	-0,0208
-0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0116 $-0,0152$	0,0050		+0.0102
-0,0050	-0,0078	-0,0177		<u>-0,0116</u> -	_0,0050	_0,0081
-0,0132	-0,0050	-0,0078	+0,0440 $-0,0177$	<u>-0,0152</u> -		-0,0050
+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0.0078			-0,0116
•	-,	0,0000 [-0,0078	-0,0177	- 0,0440	-0,0152

			~ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
63°	66°	69°	72°	75°	78°	81°
-0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033
+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050	0,0081	+0,0102	-0,0208
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102
-0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050	0,0081
_0,0050	0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0, 0116	0,0050
-0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0 152	-0,0116
+0,0363	-0,0132	_0,0050	0,0078	-0,0177	+0,0440	_0,0152
-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	_0,0078	_0,0177	+0.0440
_0,0050	-0,0208	+0,0363	_0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177
+0,0331	0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,00 50	-0,0078
-0,0177	+0,0331	_0,0050	_0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050
0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050	0,0208	+0,0363	-0,0132
-0,0152	-0,0027	—0 ,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363
+0,0074	-0,0152	0,0027	-0,0177	+0,0331	0,0050	-0,0208
-0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050
-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331
+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	-0,0177
0,0132	+0,0102	-0,0193	0,0050	+0,0074	-0 ,0152	-0,0027
+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	_0,0050	+0,0074	-0,0152
-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074
-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050
+0,2017	0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	_0,0193
-0,0177	+0,2017_	-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102
-0,0116	_0,0177	+0,2017	_0,0177	-0,0116	+0,0033	_0,0132
+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	_0,0177	0,0116	+0,0033
-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	_0,0116
+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177	+0,2017	_0,0177
-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017
-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177
+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	<u>_0,0116</u>

					Прод	о лж ени е
63°	66°	69°	72°	75°	78°	81°
_0,0152	+0,0074	_0,0050	-0,0193	+0,0102	_0,0132	+0,0033
0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193		
0,0177	-0,0027	_0,0152	+0,0074	-0,0050		
+0,0331	0,0177	_0,0027	-0,0152	+0,0074		-0,0193
0,0050	+0,0331	-0,0177	_0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050
0,0208	-0,0050	+0,0331	_0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074
+0,0363	0,0208	0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152
0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
0,0050	_0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177
0,0078	_0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331
-0,0177	0,0078	0,0050	_0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050
+0,0440	-0,0177	_0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208
-0,0152	+0,0440	0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363
0,0116_	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078		-0,0132
0,0050	_0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177		-0,0050
0,0081	0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440		-0.0078
+0.0102	-0,0081	0,0050	-0,0116		+0,0440	-0,0177
0,0208	+0,0102	0,0081	-0,0050	-0,0116		+0,0440
+0,0033	0,0208	+0,0102	-0,0081			-0.0152
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116
0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	0,0050
+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033	[]-		0,0081
0,0177	_+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	
+0,0074	<u>-0,0177</u>	+0,0058	-0,0177		+0,0033	-0,0208
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058			+0,0033
0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177			+0,0074
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074			-0,0177
_0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033			+0,0058
0,0050	-0,0081	+0,0102	-0,0208			-0,0177
-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102		0,0033	

					11 pooos	
84°	87°	90°	93°	96°	99°	102°
+0,0074	_0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033
0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074
+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074	_0,0177	+0,0058	<u>-0,0177</u>
-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058
_0,0050	-0,0081	+0,0102	_0,0208_	+0,0033	+0,0074	-0,0177
—0,0116	_0,0050	-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074
-0,0 152	-0,0116	0,0050	-0,0081	+0,0102	_0,0208	+0,0033
+0,0440	_0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102	<u>-0,0208</u>
-0,0177	+0,0440	-0,0152	0,0116	_0,0050	-0,0081	+0,0102
-0,0078	-0,0177	+0,0440	-0,0152	_0,0116	0,0050	_0,0081
-0, 0050	_0,0078	0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050
0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440	0,0152	<u>-0,0116</u>
+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078	_0,0177	+0,0440	-0,0152
0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078	_0,0177	+0,0440
-0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050	<u>-0,0078</u>	_0,0177
+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	0,0078
_0,0177	+0,0331	-0,0050	_0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050
-0,0027	-0,0177	+0,0331	0,0050	_0,0208	+0,0363	-0,0132
-0,0152	-0,0027	_0,0177	+0,0331	0,0050	_0,0208	+0,0363
+0,0074	-0,0152	-0,0027	0,0177	+0,033	0,0050	<u>-0,0208</u>
_0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	0,017	+0,0331	-0,0050
—0 ,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,002	0,0177	+0,0331
+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	0,015	_0,0027	-0,0177
-0,0132	+0,0102	-0,0193	0,0050	+0,007	4 -0,0152	-0,0027
+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193	0,005	0 + 0,0074	-0,0152
-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	_0,019	30,0050	+0,0074
-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,010	2 -0.0193	-0,0050
+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	_0,013	_	
+0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,003	3 -0,013	2 + 0,0102

84°	87°	90°	93°	96°	990	102°
-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132
+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033
-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116
+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177	+0,2017	-0,0177
-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017
-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177
+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116
-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	<u>-0,0132</u>	+0,0033
-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	_0,0193	+0,0102	-0,0132
-0,0177	-0,0027	-0,0152	<u>+0,0074</u>	-0,0050	-0,0193	+0,0102
+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193
-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050
-0,0208	-0,0050	+0,0331	<u>-0,0177</u>	_0,0027	-0,0152	+0,0074
+0,0363	0,0208	0,0050	+0,0331	-0.0177	-0,0027	-0,0152
-0,0132	+0,0363	_0,0208	0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
-0,0050	-0,0132	+0,0363	0,0208_	0,0050	+0,0331	<u>-0,0177</u>
-0,0078	-0,0050	-0,0132	<u>+0,0363</u>	-0,0208	-0,0050	+0,0331
-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	0,0208	<u>-0,0050</u>
+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	<u>-0,0208</u>
-0,0152	+0,0440	0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363
-0,0116	-0,0152	_+0,0440	0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0 132
-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050
-0,0081	-0,0050	-0,0116	0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078
+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	_0,0152	+0,0440	-0,0177
-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	_0,0152	+0,0440
+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	0,0081	0,0050	-0,0116
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	<u>-0,0050</u>
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	<u>-0,0081</u>
-0,0177	+0,0058	-0,017 7	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102

105°	108°	111°	114°	117°	120°	123°
+0,0102	_0,0081	_0,0050	0,0116	_0,0152	+0,0440	-0,0177
_0,0208	+0,0102	_0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440
+0,0033	0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152
+0,0074	+0,0033	_0,0208	+0,0102	-0,0081	_0,0050	-0,0116
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050
+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208	+0,0102	-0,0081
0,0177	+0,0058	0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208	+0,0102
_+0,0074	_0,0177	+0,0058	0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208
_ + 0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033
-0,0208	+0,0033	+0,0074	0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	0,0177	+0,0058	_0,0177
-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074	0,0177	+0,0058
-0,0050	-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074	_0,0177
-0,0116	_0,0050	-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074
-0,0152	-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102	_0,0208	<u>+0,0033</u>
+0,0440	-0,0152	-0,0110	_0,0050	_0,0081	+0,0102	-0,0208
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	_0,0050	_0,0081	+0,0102
-0,0078	_0,0177	+0,0440	-0,0152	_0,0116	_0,0050	-0,0081
-0,0050	-0,0078	_0,0177	+0,0440	-0,0152	_0,0116	-0,0050
-0,0132	0,0050	_0,0078	-0,0177	+0,0440	0 ,0152	-0,0116
+0,0363	_0,0132	0,0050	-0,0078	_0,0177	+0,0440	_0,0152
-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	_0,0078	_0,0177	+0,0440
_0,0050	_0,0208	+0,0363	_0,0132	_0,0050	_0,0078	_0,0177
+0,0331	_0,0050	_0,0208	+0,0363	_0,0132	_0,00 50	_0,0078
-0,0177	+0,0331	-0,0050	_0,0208	+0,0363	0,0132	_0,0050
-0 ,0027	_0,0177	+0,0331	_0,0050	_0,0208	+0,0363	-0, 0132
_0,0152	_0,0027	_0,0177	+0,0331	_0,0050	_0,0208	+0,0363
+0,0074	_0,0152	_0,0027	_0,0177	+0,0331	_0,0050	_0,0208
_0,0050	+0,0074	_0,0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331	_0,0050
_0,0193	_0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027	_0,0177	+0,0331

					11 0000	лжение
105°	108°	111°	114°	117°	120°	123°
+0,0102	_0,0193	0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	-0,0177
_0,0132	+0,0102	—0, 0193	0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027
+0,0033	_0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	_0,0152
-0,0116	+0,0033	_0,0132_	+0,0102	0,0193	-0,0050	+ 0,0074
-0,0177	-0,0116	+0.0033	0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050
+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193
0,0177	+0,2017	-0,0177	0,0116	+0,0033	- 0, 01 32	+0,0102
_0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+ 0,003 3	-0,0132
+0,0033	0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033
-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116
+0,0102	_0,0132	+0,0033	<u>-0,0116</u>	-0,0177	+0,2017	-0,0177
+0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,00 33	-0,0116	<u>-0,0177</u>	+0,2017
0,0050	-0,0193	+0,0102	_0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177
+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	_0,0132	+0,0033	-0,0116
0,0152	_+0,0074_	_0,0050	0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033
0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132
0,0177	_0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050	— 0, 0 193	+0,0102
+0,0331	-0,0177	0,0027	_0,0152	+0,0074	0,0050	0,019 3
0,0050	+0,0331	_0,0177	<u>0,0027</u>	-0,0152	+0,0074	-0,0050
0,0208	-0,0050	+0,0331	_0,0177	-0,0027	-0, 0152	-1-0,0074
+0,0363	_0,0208	0,0050_	+0,0331	-0,0177	0,0027	-0,0152
0,0132	+0,0363	0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
0,0050	0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,00 50	+0,0331	-0,0177
0,0078	-0,0050	0, 0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331
0,0177	—0,007 8	0,0050	-0,0132	+0,0363	_0,0208	-0,0050
+0,0440	-0,0177	0,0078_	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208
0,0152	+0,0440	-0,0177	0,0078	0,0050	-0,01 32	+0,0363
0,0116	-0 ,0152	+0,0440	0,0177	_0,0078	-0,0550	-0,0132
0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050
-0,0081	-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078

					11 0000	шение
126°	129°	13 2°	1 3 5°	138°	141°	144°
-0,0078	_0,0050	-0,0132	+0,0363	_0,0208	-0,0050	+0,0331
0,0177	-0,0078	0,0050	-0,0132	+0,0363	_0,0208	-0,0050
+0,0440	_0,0177	-0,0078	—0,005 0	_0,0132	+0,0363	0,0208
-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	_0,0050	-0,0132	+0,0363
-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	_0,0078	_0,0050	-0,0132
-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	_0,0177	0,0078	0,0050
_0,0081	-0,0050	-0,0116	0,0152	+0,0440	_0,0177	_0,0078
+0,0102	-0,0081	_0,0050	_0,0116	_0,0152	+0,0440	-0,0177
-0,0208	+0,0102	-0,0081	_0,0050	_0,0116	_0,0152	+0,0440
+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081	_0,0050	<u>-0,0116</u>	-0,0152
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081	_0,0050	-0,0116
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081	-0,0050
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	0,0208	+0,0102	<u>-0,0081</u>
0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208	+0,0102
+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033
_0,0208	+0,0033	+0,0074	_0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	0,0177	+0,0058	-0.0177
_0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	_0,0177	+0,0058
-0,0050	-0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	0,0177
_0,0116	_0,0050	-0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074
-0,0152	-0,0116	-0,0050	0,0081	+0,0102	_0,0208	
+0,0440	-0,0152	-0,0116	_0,0050	0,008	+0,0102	_0,0208
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116	0,0050		
-0,0078	_0,0177	+0,0440	_0,0152	_0,0110	-0,0050	
-0,0050	-0,0078	—0,0177	+0,0440	_0,015	-0,0116	
-0,0132	0,0050	-0,0078	_0,0177	+0,044	-	
+0,0363	-0,0132	0,0050	_0,0078	_0,017	-	
-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	_0,007	_	
-0,0050	0,0208	+0,0363	_0,0132	-0,005	0 -0,0078	-0,017

	·					mounte
126°	129°	132°	135°	139°	141°	144°
+0,0331	_0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	_0,0050	0,0078
_0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050
0,0027	0,0177	+0,0331	_0,0050	0,0208	+0,0363	-0,0132
_0,0152	_0,0027	_0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363
+0,0074	_0,0152	0,0027	0,0177	+0,0331	0,0050	-0,0208
_0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050
0,0193	0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	-0,0177	+0,0331
-+0,0102	_0,0193	_0,0050	+0,0074	-0,0152	_0,0027	-0,0177
0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074	_0,0152	<u>-0,0027</u>
+0,0033	_0,0132	+0,0102	-0,0193	_0,0050	+0,0074	-0,0152
_0,0116	+0,0033	_0,0132	+0,0102	<u>-0,019</u> 3	0,0050	+0,0074
0,0177	-0,0116	+0,0033	_0,0132	+0,0102	_0,0193	_0,0050
+0,2017	0,0177	0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102	0,0193
_0,0177	+0,2017	0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102
0,0116	_0,0177	+0,2017	0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132
	-0,0116	-0,0177	+0,2017	_0,0177	-0,0116	+0,0033
-0,0132	+0,0033	0,0116	_0,0177	+0,0217	-0,0177	-0,0116
- +0,010 2	0,0132	+0,0033	-0,0116	_0,0177	+0,2017	-0,0177
0,0193	+0,0102	-0,0132	+ 0 ,0033	-0,0116	_0,0177	+0,2017
-0,0050	_0,0193	+0,0102	0,0 132	+0,0033	<u>0,0116</u>	-0,0177
-+0,0074	0,0050	0 ,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116
_0,0152	+0,0074	0,0050	-0 ,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033
0,0027	_0,0152	+0,0074	_0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132
_0,0177	-0,0027	0 ,0152	+0,0074	_0,0050	_0,0193	+0,0102
+ 0,0 331	0,0177	0,0027	<u>-0,0152</u>	+0,0074	-0,0050	-0,0193
0,0050	+0,0331	_0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050
0,0208	_0,0050	<u>+0,0331</u>	-0,0177	-0,0027	-0,0 152	+0,0074
+0,0363	0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0117	-0,0027	-0,0152
-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	_0,0027
0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	_0,0050	+0,0331	-0,0177

					11 0000	THE COURT
147°	150°	153°	156°	159°	162°	165°
-0,0177	0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,00 50	-0,0193	+0,0102
+0,0331	-0,0177	-0,0027	0,0152	+0,0074	-0,0050	-0,0193
-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074	0,0050
-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152	+0,0074
+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027	-0,0152
-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
-0,0050	-0,0132	+0,0363	0,0208	-0,0050	+0,0331	-0,0177
0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050	+0,0331
-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050
+0,0440	-0,0177	0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363	0,0208
-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050	-0,0132	+0,0363
-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177	-0,0078	0,00 50	-0,0132
-0,0050	_0,0116	_0,0152	+0,0440	_0,0177	-0,0078	-0,00 50
-0,0081	—0,00 50	0,0116	0,0152	+0.0440	-0,0177	-0,0078
+0,0102	0,0081	_0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177
-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050	_0,0116	-0,0152	+0,0440
+0,0033	-0,0208	+0,0102	-0,0081	0,0050	-0,0116	_0,0152
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081	-0,0050	-0,0116
0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0.0102	-0,0081	0,0050
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081
_0,0177	+0,0058	_0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102
+0,0074	_0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033	_0,0208
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033
0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0174	+0,0058	_0,0177	+0,0074
+0,0102	_0,0208_	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058	-0,0177
_0,0081	+0,0102	0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058
0,0050	_0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177
-0,0116	-0,0050	-0,0081	+0,0102	_0,0208	+0,0033	+0,0074
-0, 0 152	-0,0116	-0,0050	-0,0081	_0,0102	_0,0208	+0,0033
+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050	0,0081	+0.0102	-0,0208

$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	+0,0102 -0,0081
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0081
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0081
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0050
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0116
	-0, 0 152
-0,0050 $-0,0208$ $+0,0363$ $-0,0132$ -0.0050 -0.0078	+0,0440
	-0.0177
+0,0331 $-0,0050$ $-0,0208$ $+0,0363$ $-0,0132$ $-0,0050$	_0,0078
-0.0177 $+0.0331$ -0.0050 -0.0208 $+0.0363$ -0.0132	-0,0050
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0132
-0.0152 -0.0027 -0.0177 $+0.0331$ -0.0050 -0.0208	+0,0363
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0208
-0,0050 $+0,0074$ $-0,0152$ $-0,0027$ $-0,0177$ $+0,0331$	_0,005 0
-0.0193 -0.0050 $+0.0074$ -0.0152 -0.0027 -0.0177	+0,0331
+0.0102 -0.0193 -0.0050 $+0.0074$ -0.0152 -0.0027	_0,0177
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0027
+0,0033 $-0,0132$ $+0,0102$ $-0,0193$ $-0,0050$ $+0,0074$	-0,0152
-0.0116 $+0.0033$ -0.0132 $+0.0102$ -0.0193 -0.0050	+0,0074
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0050
+0.2017 -0.0177 -0.0116 $+0.0033$ -0.0132 $+0.0102$	-0,0193
-0.0177 $+0.2017$ -0.0177 -0.0116 $+0.0033$ -0.0132	+0,0102
-0.0116 -0.0177 $+0.2017$ -0.0177 -0.0116 $+0.0033$	-0,0132
+0,0033 $-0,0116$ $-0,0177$ $+0,2017$ $-0,0177$ $-0,0116$	+0,0033
-0.0132 $+0.0033$ -0.0116 -0.0177 $+0.2017$ -0.0177	-0,0116
+0.0102 -0.0132 $+0.0033$ -0.0116 -0.0177 $+0.2017$	-0,0177
-0.0193 $+0.0102$ -0.0132 $+0.0033$ -0.0116 -0.0177	+0,2017
-0,0050 $-0,0193$ $+0,0102$ $-0,0132$ $+0,0033$ $-0,0116$	-0,0177
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0,0116
-0.0152 $+0.0074$ -0.0050 -0.0193 $+0.0102$ -0.0132	+0,0033
-0,0027 $-0,0152$ $+0,0074$ $-0,0050$ $-0,0193$ $+0,0102$	-0,0132

168°	171°	174°	177°
-0,0132	+0,0033	-0,0116	-0,0177
+0,0102	-0,0132	+0,0033	-0,0116
-0,0193	+0,0102	-0,0132	+0,0033
0,0050	-0,0193	+0,0102	-0,0132
+0,0074	-0,0050	-0,0193	+0,0102
-0,0152	+0,0074	-0,0050	0,0193
-0,0027	-0,0152	+0,0074	-0,0050
-0,0177	0,0027	-0,0152	+0,0074
+0,0331	-0,0177	-0,0027	—0,0152
-0,0050	+0,0331	-0,0177	-0,0027
_0,0208	_0,0050	+0,0331	-0,0177
+0,0363	-0,0208	_0,0050	+0,0331
-0,0132	+0,0363	-0,0208	-0,0050
-0,0050	-0,0132	+0,0363	-0,0208
-0,0078	0,0050	-0,0132	+0,0363
-0,0177	-0,0078	-0,0050	_0,0132
+0,0440	-0,0177	-0,0078	-0,0050
-0,0152	+0,0440	-0,0177	0,0078
-0,0116	-0,0152	+0,0440	-0,0177
-0,0050	-0,0116	-0,0152	+0,0440
-0,0081	-0,0050	-0,0116	0,0152
+0,0102	0,0081	0,0050	-0,0116
-0,0208	+0,0102	-0,0081	-0,0050
+0,0033	-0,0208	+0,0102	_0,0081
+0,0074	+0,0033	-0,0208	+0,0102
-0,0177	+0,0074	+0,0033	-0,0208
+0,0058	-0,0177	+0,0074	+0,0033
-0,0177	+0,0058	-0,0177	+0,0074
+0,0074	-0,0177	+0,0058	<u> </u>
+0,0033	+0,0074	-0,0177	+0,0058

168°	171°	174°	177°
-0,0208	+0,0033	+0,0074	-0,0177
+0,0102	-0,0208	+0,0033	+0,0074
-0,0081	+0,0102	-0,0208	+0,0033
-0,0050	-0,0081	+0,0102	0,0208
-0,0116	-0,0050	-0,0081	-0,0102
_0,0152	-0,0116	0,0050	_0,0081
+0,0440	-0,0152	-0,0116	-0,0050
-0,0177	+0,0440	-0,0152	-0,0116
-0,0078	-0,0177	+0,0440	0,0152
-0,0050	-0,0078	-0,0177	+0,0440
-0,0132	-0,0050	-0,0078	-0,0177
+0,0363	-0,0132	-0,0050	-0,0078
-0,0208	+0,0363	-0,0132	-0,0050
0,0050	-0,0208	+0,0363	-0,0132
+0,0331	-0,0050	-0,0208	+0,0363
-0,0177	+0,0331	-0,0050	-0,0208
0,0027	-0,0177	+0,0331	-0,0050
-0,0152	-0,0027	-0,0177	+0,0331
+0,0074	-0,0152	0,0027	-0,0177
0,0050	+0,0074	-0,0152	-0,0027
-0,0193	-0,0050	+0,0074	-0,0152
+0,0102	-0,0193	-0,0050	+0,0074
-0,0132	+0,0102	-0,0193	-0,0050
+0,0033	-0,0132	+0,0102	-0,0193
-0,0116	+0,0033	-0,0132	+0,0102
-0,0177	-0,0116	+0,0033	-0,0132
+0,2017	-0,0177	-0,0116	+0,0033
-0,0177	+0,2017	-0,0177	-0,0116
-0,0116	_0,0177	+0,2017	-0,0177
+0,0033	-0,0116	-0,0177	+0,2017

ПРИЛОЖЕНИЕ 6 к ГОСТ 13424—68

Обратная матрица $A_{n,\ n}^{-1}$ 36-го порядка

	Copa	тная матрица	$A_{n, n}$ 30-10	э порядка		
0°	5 °	10°	15°	20°	25°	30°
+0,3745	+0,0673	-0, 0176	0,0 643	_0,0908	_0,0919	-0,0 566
+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643	_0,0908	-0,0919
-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908
-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,064 3
-0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176
-0 , 0 919	0,0908	-0,0 643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673
-0,0666	-0,0919	-0,0908	-0,0643	_0,0176	+0,0673	+ 0,3745
-0,0098	-0,0666	0,0919	0,0908	0,0643	-0,0176	+0,0673
+0,1211	0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908	0,0643	-0 ,0176
+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908	-0,0643
+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908
-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,0919
-0,0610	0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666
-0,0919	-0,0610	_0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	0,0098
-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211
-0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418
+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0,0919	_0,0610	-0,0098	+0,0437
+0,0673	+0,0032	0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610	0,0098
+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610
+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0,0919
+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0343	-0,0927
-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643
-0.0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032
-0,0919	-0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673
-0,0610	-0,0919	_0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858
-0,0098	-0,0010	-0,0919	-0,0927	0,0643	+0,0032	+0,0673
+0,0437	-0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0,0643	+0,0032
+0,1418	+0,0437	-0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0,0643
+0,1211 $-0,0098$	$\begin{array}{c c} +0,1418 \\ +0,1211 \end{array}$	$\begin{array}{c c} +0.0437 \\ +0.1418 \end{array}$	-0,0098 +0,0437	-0.0610 -0.0098		$ \begin{array}{c c} -0.0927 \\ -0.0919 \end{array} $
 0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0.0437	-0,0098	-0,0610
-0.0919 -0.0908	-0.0666 -0.0919	_0,0098 _0,0666	+0,1211 $-0,0098$	+0,1418 +0,1211	+0,0437 +0,1418	-0,0098 + 0,0437
-0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666	[-0,0098]	+0,1211	+0,1418
-0.0176 + 0.0673	-0.0643 -0.0176	$\begin{bmatrix} -0,0908 \\ -0,0643 \end{bmatrix}$	-0.0919 -0.0908	-0.0666 -0.0919	$\begin{bmatrix} -0.0098 \\ -0.0666 \end{bmatrix}$	$\begin{vmatrix} +0,1211 \\ -0,0098 \end{vmatrix}$
1 0,0010	, ,,,,,,		•	•	•	

					Про∂	олжение
35°	40°	45°	50°	5 5°	60°	65°
-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	_0,0098	0,0610	-0,0919
-0.0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098	-0,0610
-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098
0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0.0437
-0,0643	-0,0908	0,09 19	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418
0,0176	0,0643	0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211
+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098
+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666
+0,0673	+0,3745	+0,067 3	-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919
-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643	0,0908
-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643
-0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176
-0,0919	-0,0908	 0, 0 643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673
0,0666	-0, 0919	0,090 3	-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745
-0,0098	-0,066 6	0,0 919	0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673
+0,1211	-0,0098	0,0666	0,0919	-0,0908	-0,0643	-0,0176
+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908	-0,0643
+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908
-0,0 098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	0,0919
-0,0610	0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	0,0098	0,0666
-0,09 19	-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098
-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,0418	+0,1211
-0,0 643	-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418
+0,0032	-0,0 343	-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437
+0,0673	+0,0032	0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098
+0,0858	+0,0573	+0,0032	0,0643	-0,0927	-0,0919	0,0610
+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0,0919
+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927
-0,0 643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643
-0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032
-0,0919	-0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673
-0,0610 -0,0098	-0,0919 $-0,0610$	-0,0927	-0.0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858
+0,0437	-0,0098	-0.0919 -0.0610	-0.0927 -0.0919	-0.0643 -0.0927	+0,0032 -0.0643	$+0,0673 \\ +0,0032$
$+0,1418 \\ +0,1211$	$\begin{array}{c c} +0.0437 \\ +0.0418 \end{array}$	-0,0098 + 0,0437	-0,0610 $-0,0098$	-0,0919 -0,0610	-0,0927 -0,0919	-0.0643 -0.0927

					11 0000	шение
70°	75°	80°	85°	90°	95°	100°
_0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032
-0,0919	_0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673
-0,0610	-0,0 919	_0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858
_0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673
- 0,0437	-0,0098	_0,0610	-0 , 0 919	_0,0927	_0,0643	+0,003 2
+ 0,1418	+0,0437	_0,0098	-0 ,0610	_0,0919	-0,0927	-0,0643
+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098	_0,0610	_0,0919	-0,0927
-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	_0,0098	_0,0610	-0,0919
-0,0666	_0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	_0,0098	_0,0610
-0,0919	-0,0666	_0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	0,0098
-0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0.1211	+0,1418	+0,0437
-0,0643	_0,0908	-0,0 919	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418
-0,0176	—0 ,0643	_0,0908	_0,0919	_0,0666	-0,0098	+0,1211
+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908	_0,0919	-0,0666	-0,0098
+0,3745	+0,0673	_0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0 919	_0,0666
+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0.0176	_0,0643	_0,0908	-0,0919
-0,017 6	+0,0673	+0,3745	+0,0673	_0,0176	0,0643	-0,0908
—0,064 3	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643
-0 ,0908	_0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,374	5 +0,0673	-0,0176
-0,0919	-0,0908	_0,0643	_0,0176	+0,067	+0,3745	+0,0673
-0,0666	_0,0919	_0,0908	_0,0643	_0,017	6 +0,0673	+0,3745
_0,0098	-0,0666	-0,0919	_0,0908	_0,064	3 -0,0176	+0,0673
+0,1211	-0,0098	-0,066 6	_0,0919	_0,090	8 -0,0643	-0,0176
+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666	-0,091	9 -0,0908	-0,0643
+0,0437	+0,1418	+0,1211	_0,0098	_0,066	6 -0,0919	_0,0908
-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	_0,009	8 _0,0666	-0,0919
-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,121		1 .
-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437		_	
-0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	1		
-0,0643	-0,0927	-0.0919 -0.0927	-0,0610 -0,0919			
+0,0032 +0,0673	-0,0643 +0,0032	-0,0921 -0,0643	-0.0927	-		
+0,0858	+0,0673	+0,0032	_0,0643			
+0,0673		+0,0673	+0,003		43 -0,092	
+0,0032		+0,0858	+0,067			
-0,0643	+0,0032	+0,0673	1 +0,085	8 1+0,06	73 1+0,003	2 -0,0643

105°	110°	115°	120°	125°	130°	135°
-0,0 643	-0,0927	-0,0919	-0,0610	_0,0098	+0,0437	+0,1418
+0,0032	-0,0643	0,0927	-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0,0437
+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0,0919	-0.0610	0,0098
+0,0858	+0,0673	+0,0032	0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610
+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927	-0.0919
+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927
-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0.0673	+0,0032	-0,0643
-0.0927	-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0,0032
-0,0919	-0,0927	0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673
-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0,0643	+0.0032	+0,0673	+0,0858
-0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0.0643	+0,0032	+0,0673
+0,0437	-0,0098	-0,0610	0,0919	-0,0927	-0,0643	+0,0032
+0,1418	+0,0437	-0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927	-0,0643
+0,1211	+0,1418	+0,0437	0,0098	-0,0610	-0,0919	-0,0927
-0,0098	+0,1211	- +0,1418	+0,0437	-0,0098	-0,0610	-0,0919
-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098	-0,0610
-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098
-0,0908	0,0919	-0,0666	0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437
0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0,1418
-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211
+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919	0,0666	0,0098
+0,3745	+0,0673	0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919	-0,0666
+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643	-0,0908	-0,0919
-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	0,0643	-0,0908
-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643
0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176
-0,0919	-0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673
-0,0666	-0,0919	-0,0908	-0,0643	-0,0176	+0.0673	+0,3745
-0,0098	-0,0666	-0,0919	0,0908	-0,0643	-0,0176	+0,0673
+0,1211	-0,0098	0,0666	-0,0919	-0,0908	-0,0643	-0.0176
+0,1418 +0,0437	$+0,1211 \\ +0,1418$	$-0,0098 \\ +0,1211$	0,0666 0,0098	$\begin{bmatrix} -0,0919 \\ -0,0666 \end{bmatrix}$	-0,0908 -0,0919	-0,0643 $-0,0908$
-0,0098	+0,0437	+0,1211 +0,1418	+0,1211	-0,0008	-0,0666	-0,0919
-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098	-0,0666
-0,0919	-0,0610	-0,0098	+0.0437		+0,1211	-0,0098
-0,0927	-0,0919 l	-0,0610	-0,0098	+0,0437	 0,1418	+0,1211

			Продолжение
140°	145°	150°	155°
+0,1211	-0,0098	0,0666	-0,0919
+0,1418	+0,1211	_0,0098	-0 ,0666
+0,0437	+0,1418	+0,1211	_0,0098
-0,0098	+0,0437	+0,1418	+0,1211
_0,0610	0,0098	+0.0437	+0,1418
_0,0919	0,0610	_0,0098	+0,0437
_0,0927	0,0919	-0,0610	_0,0098
-0,0643	_0,0927	-0,0919	_0,0610
+0,0032	0,0643	_0 ,0927	—0, 0919
+0,0673	+0,0032	-0,0643	-0,0927
+0,0858	+0,0673	+0,0032	-0,0643
+0,0673	+0.0858	+0,0673	+0,0032
+0,0032	d 0,0673	+0,0858	+0,0673
0,0643	+0.0032	+0,0673	+0,0858
0,0927	_0,0643	+0,0032	+0,0673
_0,0919	0,0927	0,0643	+0,0032
_0,0610	_0.0919	_0,0927	-0,0643
_0,0098	_0,0610	-0,0919	-0,0927
+0,0437	_0,0098	-0,0610	0 ,0919
+0,1418	-+0,0437	-0,0098	-0,0610
+0,1211	+0,1418	+0,0437	0,0098
_0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437
-0,0666	_0,0098	+0,1211	+0,1418
— 0,0919	_0,0666	0,0098	+0,1211
-0,0908	_0,0919	-0,0666	_0,0098
0,0643	_0,0908	-0,0919	-0,0666
_0,0176	_0.0 643	_0,0908	-0,0919
+0,0673	-0,0176	-0,0643	0,0908
+0,3745	+0,0673	-0,0176	-0,0643
+0,0643	+0,3745	+0,0673	-0.0176 + 0.0673
-0,0176	+0,0673	+0,3745 +0,0673	+0,3745
-0,0643 -0,0908	-0,0176 -0,0643	_0,0176	+0,0673
_0,0908 _0,0919	_0.0908	_0,0643	_0,0176
-0,0666	0,0919	0,0908	-0,0643
-0,0098	-0,0666	_0,0919	0,0908

160°	165°	170°	175°
-0,0908	-0,0643	0,0176	+0,0673
-0,0919	-0,0908	-0,0643	-0,0176
-0,0666	-0,0919	-0,0908	-0.0643
-0,0098	-0,0666	-0,0919	-0,0908
+0,1211	-0,0098	0,0666	—0 ,0919
+0,1418	+0,1211	0,0098	-0.0666
+0,0437	+0,1418	+0,1211	-0,0098
0,0098	+0,0437	+0,1418	+0.1211
-0,0610	-0,0098	+0,0437	+0,1418
-0,0919	-0,0610	0,0098	+0,0437
-0,0927	-0,0919	-0,0610	0,0098
0,0643	-0,0927	-0,0919	-0,0610
+0,0032	-0 ,0643	-0,0927	-0.0919
+0,0673	+0,0032	0,0643	-0,0927
+0,0858	+0,0673	+0.0082	-0,0643
+0,0673	+0,0858	+0,0673	+0.0032
+0,0032	+0,0673	+0,0858	+0,0673
-0,0643	+0,0032	+0,0673	+0,0858
-0,0 927	-0,0643	+0,0032	+0.0673
-0,0919	-0,0927	0,0643	+0.0032
-0,0610	-0,0919	-0,092 7	-0,0643
-0,0098	0,0610	-0,0919	-0,0927
+0,0437	0,0098	-0.0610	-0.0919
+0,1418	+0,0437	0,0098	-0,0610
+0,1211	+0,1418	+0,0437	-0,0098
-0,0098	+0,1211	+0,1418	+0,0437
-0,0666	-0,0098	+0,1211	+0.1418
-0,0919	-0,0666	-0,0098	+0,1211
-0,0908	-0 ,0919	-0,0666	-0,0098
-0,0643 -0,0176	-0,0908 -0,0643	0,0919	-0 ,0666
+0,0673	-0,0643 -0,0176	0,0908 0,0643	0,0919 0,0908
+0,3745	+0,0673	-0,0043 -0,0176	0,0908 0,0643
+0,0673	+0,3745	+0,0673	-0,0176
-0,0176	+0,0673	+0,3745	+0,0673
0,064 3	-0,0176	+0,0673	+0,3745

Вычисления полных погрешностей

Вычисления

Контрольный

φ	ı	$-2l_{\varphi}$	-1 _{\varphi+60\varphi}	ω ⁶ φ	φ	ı	$-2l_{\varphi}$	
0°	+0",03	-0",06	-0",03	-0",03	3°	+0",07	-0",14	
60	+0 ,03	-0 ,06	+0 ,07	0 ,00	63	-0,43	+0,86	
120	_0 ,07	+0 ,14	-0 ,03	+0 ,04	123	+0 ,37	-0 ,74	
		<u> </u>						
9°	-1",47	+2",94	-0″,83	+0",70	12°	0″,93	+1",86	
69	+0 ,83	-1 ,66	-0 ,63	<u> </u>	7 2	+0,97	-1 ,94	ŀ
129	+0 ,63	-1,26	+1 ,47	+0 ,06	132	-0 ,03	+0 ,06	
18°	0″,50	+1",00	-0",30	+0",23	21°	_0",30	+0",60	ļ
78	+0 ,30	-0 ,60	-0 ,20	_0 ,27	81	+0 ,40	-0 ,80	
138	+0 ,20	-0 ,40	+0,50	+0 ,03	141	-0 ,10	+0 ,20	

27°	0",97	+1",94	—0″, 93	+0",34	30°	-0",60	+1",20]
87	+0 ,93	-1 ,86	-0 ,03	-0 ,63	90	+0,80	-1 ,60	
147	+0 ,03	-0 ,06	+0 ,97	+0 ,30	150	— 0 ,20	+0 ,40	
200	1.0// 67	—1″,34	+0",53	_0″,27	39°	+0",30	-0",60	}
36°	+0",67	1						
96	-0 ,53	+1,06	+0 ,13	+0,40	99	_0 ,40	+0 ,80	
156	-0 ,13	+0 ,26	<u>-0</u> ,67	_0 ,14	159	+0,10	_0 ,20	1
45°	0",57	+1",14	-0",63	+0",17	48°	0",20	+0",40	
105	+0 ,63	<u>-1</u> ,26	+0 ,07	-0 ,40	108	_0,10	+0 ,20	
165	_0 ,07	+0 ,14	+0,57	+0 ,24	168	+0,30	-0 ,60	
								ł
54°	+0″,33	-0″,66	+0",17	-0",16	57°	0″,03	+0", 0 6	
114	-0 ,17	+0,34	+0 ,17	+0 ,17	117	-0,33	+0 ,66	1
174	-0 ,17	+0 ,34	0 ,33	0 ,00	177	+0,37	-0 ,74	
]	t l	j., l	ı "	Į į)	j

ПРИЛОЖЕНИЕ 7 к ГОСТ 13424-68

диаметров круга по формулам Елисеева

$$\omega_{\varphi}^{6} = \frac{-2l_{\varphi}^{6} - l_{\varphi+60^{\circ}}^{6}}{3}.$$

угол 60°

					T a	блица 1
$-l_{\varphi+60^{\circ}}$	ω ⁶ φ	φ	ı	$-2l_{\varphi}$	-l _{φ+60°}	ω 6 φ
+0",43	+0",10	6°	-0",90	+1",80	-1",10	+0",23
-0,37	+0 ,16	66	+1,10	-2,20	+0,20	-0,67
-0,07	-0 ,27	126	-0,20	+0,40	+0,90	+0,43
-0",97	+0",30	15°	-0",53	+1",06	-0",47	+0",20
+0,03	-0 ,64	75	+0,47	-0 ,94	-0,07	-0,34
+0,93	+0 ,33	135	+0,07	-0 ,14	+0,53	+0,13
-0",40	+0",07	24°	-0",67	+1",34	-0",53	+0",27
+0,10	-0 ,23	84	+0 ,53	-1 ,06	-0,13	-0 ,40
+0,30	+0 ,17	144	+0 ,13	-0 ,26	+0,67	+0 ,13
-0",80	+0",13	33°	-0",37	+0",74	-0",93	-0",06
+0,20	-0,47	93	+0 ,93	-1,86	+0,57	-0,43
+0,60	+0,33	153	-0 ,57	+1,14	+0,37	+0,50
+0",40	-0",07	42°	-0",27	+0",54	+0",17	+0",24
-0,10	+0 ,23	102	-0 ,17	+0 ,34	-0 ,43	-0 ,03
-0,30	-0 ,17	162	+0 ,43	-0 ,86	+0 ,27	-0 ,20
+0",10	+0",17	51°	+0",03	-0",06	-0",33	-0",13
-0,30	-0,03	111	+0 ,33	-0,66	+0,37	-0,10
+0,20	-0,13	171	-0 ,37	+0,74	-0,03	+0,24
+0",33 -0,37 +0,03	+0",13 +0 ,10 -0 ,24					

Вычисления $\omega_{\varphi}^{8} = \frac{-2l_{\varphi}^{8} - l_{\varphi}^{8} + l_{\varphi}^{8} + l_{\varphi}^{8}}{4}$ Контрольный угол 45°

						, ,		:		Таблиц	ица 2
9-	7	2í φ	[p+45°	+1 _{\phi} +135°	8.8 9-	9-	7	$-2\zeta_{\varphi+45^{\circ}}$	[\phi+45°	+1 _{\phi} +135°	839-
00	00,"0	00, "0				3%					
45	2,0	+0,40	99,	00,0	9,02	48	79, 0—	+1,24	-0 ,38	-0,42	+0,11
06	09,0+	-1,20				93					
35	0,40	08' 0+			+0,35	138			-		
9		1 -	-0",18	+1",18		9°	1 . "				
21			+0,32		0 ,27	54	_	-1,40		06' 0—	-0 ,45
96				+0 ,18		66	-				
41	+1,18	+5,36	+1,02	0 ,32	_0,42	144	02, 0+	-1 ,40	06'0+		_0,25
12°	-0",45					15°			+1",02		
27	-0,45	06, 0+				9			-0,58		
05	+0,25			-0,45	0+, 0—	105		-1,16	-0 ,28	_1 ,02	-0,62
47.	+0 ,65	-1 ,30	+0 ,45	+0,25	0,15	150	+0,28		-0 , 18		40,0-
18°	-0″.05	+0″.10		1		210					
63	-0,65			-		99	-		_	-	
80	+0 95	_		-0,65		111			-	-0,12	
23	-0 25	05' 0+)	10,05	40,95	88, 0+	156	70.00	+0,0+	+0,42	+0 ,58	+0 ,26

Продолжение табл. 2

ruon.	& 3 ∂-	+0",14 +0",14 +0 ,09 +0 ,22 +0",18 -0 ,22 +0",18	+0",22 -0 ,18 +0 ,58 -0 ,18
ipoconnenue mon. 4	+1 _{\phi+135} °	0, '08 +0 '52 +0 '12 +0 '45 +0 '35 +0 '35	0,00 6,00 7,00 7,00
	-1 p+45°	-0",52 -0 ,12 +0 ,68 -0 ,15 +0 ,45 +0 ,45	-0",75 +0 ,75 +0 ,05 -0 ,05
	-21\psi+45°	1,"1,16 1,04 1,04 1,04 1,0,0 1,0 1	-0",10 -1,50 +1,50 +0,10
	1	-0",08 +0 ,52 +0 ,12 -0 ,08 -0",05 +0 ,35 +0 ,15 -0 ,45	+0",05 +0 ,75 -0 ,75 -0 ,05
	9-	27° 72 117 162 33° 78 123	39° 84 129 174
	æ3-	+0",62 +0 ,52 +0 ,32 +0",04 +0",04 +0 ,02	-0",21 -0 ,49 +0 ,54 +0 ,17 +0",17 -0 ,81 +0 ,32 -0 ,17
	+1\partial +135°	+1",05 -1,15 +0,85 -0,75 -0,75 -0,28 +0,42 -0,18	-0",38 -0 ,28 +1 ,02 +0",32 -0 ,48 -0 ,62
	-l _{\phi+45°}	-0",85 -1,05 -1,05 +1,15 -0",42 +0,18 -0,02 +0,28	-1",02 +0 ,38 +0 ,28 -0 ,28 -0 ,62 +0 ,48 +0 ,32
	-21 p	+2",30 -1,70 +1,50 -2,10 -0,84 +0,36 -0,04	+0",56 -2 ,04 +0 ,76 +0 ,76 +0",96 +0 ,96 -0 ,64
	1	-1",15 +0 ,85 -0 ,75 +1 ,05 +0 ,42 -0 ,18 +0 ,02	-0", 28 -0 '38 -0 '38 -0 ', 48 +0 '62 +0 '48 +0 '32
	9	24° 69 114 159 30° 75 120	36° 81 126 171 42° 87 132

Вычисления

Контрольный

φ	t	~2 ℓ _φ	-l _φ +36°	+l _{\psi+108} °	+2 ¹ _{\$\psi\$+144\circ\$}	∞10 °¢	
0°	-0",48	+0",96	+0".18	+0",72	-0",16	+0",34	
36	-0 ,18	+0 ,36	-0 ,02	-0,08	-0 ,96	-0 ,14	
72	+0 ,02	-0 ,04	-0 ,72	-0,48	-0 ,36	-0 ,32	
108	+0 ,72	-1 ,44	+0 ,08	-0,16	+0 ,04	-0 ,30	
144	-0 ,08	+0 ,16	+0 ,48	+0,02	+1 ,44	+0 ,42	
6°	-0",94	+1",88	+0",44	+0",26	+1",32	+0",78	
42	-0,44	+0 ,88	-0,46	+0,66	-1,88	-0 ,16	
78	+0,46	-0 ,92	-0,26	-0,94	-0,88	-0 ,60	
114	+0,26	-0 ,52	-0,66	-0,44	+0,92	-0 ,14	
150	+0,66	-1 ,32	+0,94	+0,46	+0,52	+0 ,12	
12°	-0",56	+1",12	+0",46	+0",24	+0",08	+0",38	
48	-0,16	+0 ,92	-0,74	+0,04	-0,12	-0 ,18	
84	+0,74	-1 ,48	-0,24	-0,56	-0,92	-0 ,64	
120	+0,24	-0 ,48	-0,04	-0,46	+1,48	+0 ,10	
156	+0,04	-0 ,08	+0,56	+0,74	+0,48	+0 ,34	
18° 54 90 126 162	-0",16 -0',46 +1',24 -0',66 +0',04	+0",32 +0,92 -2,48 +1,32 -0,08	+0",46 -1,24 +0,66 -0,04 +0,16	-0",66 +0,04 -0,16 -0,46 +1,24	+0",08 -0,32 -0,92 +2,48 -1,32	+0",04 -0,12 -0,58 +0,66 0,00	
24°	-0",16	+0",32	-0",64	+0",04	+0",08	-0",04	
60	+0',64	-1,28	+0,56	+0 ,04	-0,32	-0,20	
96	-0',56	+1,12	-0,04	-0 ,16	+1,28	+0,44	
132	+0',04	-0,08	-0,04	+0 ,64	-1,12	-0,12	
168	+0',04	-0,08	+0,16	-0 ,56	+0,08	-0,08	
30° 66 102 138 174	-0",10 -0,10 +0,10 +0,10 0,00	+0",20 +0 ,20 -0 ,20 -0 ,20 0 ,00	+0",10 -0,10 -0,10 0,00 +0,10	+0",10 0,00 -0,10 -0,10 +0,10	0",00 -0,20 -0,20 +0,20 +0,20 +0,20	+0",08 -0 ,02 -0 ,12 -0 ,02 +0 ,08	

$$\omega_{10}^{\varphi} = \frac{-2l_{\varphi}^{10} - l_{\varphi+36^{\circ}}^{10} + l_{\varphi+108^{\circ}}^{10} + 2l_{\varphi+144^{\circ}}^{10}}{5}.$$

угол 36°

Таблица 3

φ.	t	$-2l_{\phi}$	-1 _{φ+36°}	+ l _{\psi + 108} °	+21 _{\psi+144} °	ω ¹⁰ φ
3°	-0",54	+1",08	+0",14	+0",06	+1",72	+0",60
39	-0,14	+0 ,28	+0 ,24	+0,86	+1,08	+0,06
75	-0,24	+0 ,48	-0 ,06	-0,54	-0,28	-0,08
111	+0,06	-0 ,12	-0 ,86	-0,14	-0,48	-0,32
147	+0,86	-1 ,72	+0 ,54	-0,24	+0,12	-0,26
9°	-0",66	+1",32	+0",16	+0",54	+0",48	+0",50
45	-0,16	+0 ,32	-0 ,04	+0,24	-1,32	-0,16
81	+0,04	-0 ,08	-0 ,54	-0,66	-0,32	-0,32
117	+0,54	-1 ,08	-0 ,24	-0,16	+0,08	-0,28
153	+0,24	-0 ,48	+0 ,66	+0,04	+1,08	+0,26
15°	-0",82	+1",64	+0",02	+0",18	-0",04	+0",36
51	-0 ,02	+0 ,04	-0,68	-0,02	-1,64	-0,46
87	+0 ,68	-1 ,36	-0,18	-0,82	-0,04	-0,48
123	+0 ,18	-0 ,36	+0,02	-0,02	+1,36	+0,20
159	-0 ,02	+0 ,04	+0,82	+0,68	+0,36	+0,38
21°	-0",14	+0",28	+0",44	-0",54	+0",72	+0",18
57	-0 ,44	+0 ,88	-0,76	+0,36	-0,28	+0,04
93	+0 ,76	-1 ,52	+0,54	-0,14	-0,88	-0,40
129	-0 ,54	+1 ,08	-0,36	-0,44	+1,52	+0,36
165	+0 ,36	-0 ,72	+0,14	+0,76	-1,08	-0,18
27°	+0",30	-0",60	-0",30	-0",40	-0",40	-0",34
63	+0 ,30	-0,60	0,00	-0,20	+0,60	-0,04
99	0 ,00	0,00	+0,40	+0,30	+0,60	+0,26
135	-0 ,40	+0,80	+0,20	+0,30	0,00	+0,26
171	-0 ,20	+0,40	-0,30	0,00	-0,80	-0,14
33°	-0",02	+0",04	-0",68	-0",32	-1",04	-0",40
69	+0,68	-1,36	-0,18	-0,52	-0 ,04	-0,42
105	+0,18	-0,36	+0,32	-0,02	+1 ,36	+0,26
141	-0,32	+0,64	+0,52	+0,68	+0 ,36	+0,44
177	-0,52	+1,04	+0,02	+0,18	-0 ,64	+0,12

Вычисления
$$\omega_{\phi}^{6,10} = \frac{\omega_{\phi}^6 + \omega_{\phi+36^{\circ}}^6 + \omega_{\phi+72^{\circ}}^6 + \omega_{\phi+108^{\circ}}^6 + \omega_{\phi+144^{\circ}}^6}{5}$$
.

Таблица	Įα.	Ц	И	Л	б	а	T
---------	-----	---	---	---	---	---	---

φ	ω _φ	ω _φ +36°	ω _φ ⁶ +72°	ω _φ ⁶ +108°	6 ω _φ +144°	ω ^{6,10} ω _φ
0° 3 6 9 12 15 18 21 24 27 30 33	-0",03 +0,10 +0,23 +0,70 +0,30 +0,20 +0,23 +0,07 +0,27 +0,34 +0,06	-0",27 -0,07 +0,24 +0,17 +0,13 -0,16 +0,13 0,00 +0,16 -0,67 -0,76	-0",64 -0,34 -0,27 -0,23 -0,40 -0,63 -0,47 -0,43 +0,40 +0,23 -0,03 -0,40	-0",03 -0,10 +0,17 +0,10 +0,04 -0,27 +0,43 +0,06 +0,33 +0,13 +0,13 +0,17	+0",13 +0,30 +0,33 +0,33 +0,50 -0,14 -0,17 -0,20 +0,24 -0,13 +0,24 0,00 -0,24	-0",17 -0,02 +0,14 +0,25 -0,01 -0,20 -0,03 +0,01 +0,17 +0,22 -0,11 -0,26

Вычисления $\omega_{\varphi}^{10,6} = \frac{\omega_{\varphi}^{10} + \omega_{\varphi+60^{\circ}}^{10} + \omega_{\varphi+120^{\circ}}^{10}}{3}$.

Таблица 5

φ	ω _φ	υ _φ +60°	ω _φ +120°	ω _φ 10,6
0° 3 6 9 12 15 18 21 24	+0",34 +0,60 +0,78 +0,50 +0,38 +0,36 +0,04 +0,18 -0,04 -0,34	-0",20 -0,04 -0,02 -0,42 -0,32 -0,08 -0,60 -0,32 -0,64 -0,48	+0",10 +0,20 +0,66 +0,36 -0,12 +0,26 -0,02 +0,44 +0,42 -0,26	+0",08 +0',25 +0',47 +0',15 -0',02 +0',18 -0',19 +0',10 -0',09 -0',36

Продолжение табл. 5

φ	ω _φ	10 ^ω φ+60°	¹⁰ _{φ+120°}	ω _φ 10,6
30° 33 36 39 42 45 48 51 54	+0",08 -0,40 -0,14 +0,06 -0,16 -0,16 -0,18 -0,46 -0,12 +0,04	-0",58 -0,40 +0,44 +0,26 -0,12 +0,26 -0,30 -0,32 -0,14 -0,28	+0",12 +0,26 +0,34 +0,38 0,00 -0,18 -0,08 -0,14 +0,08 +0,12	-0",13 -0,18 +0,21 +0,23 -0,09 -0,03 -0,19 -0,34 -0,06 -0,04

$^{8,30}_{\phi} = \frac{\omega_{\phi}^{8} + \omega_{\phi+12}^{8} + \omega_{\phi+24}^{8} + \dots + \omega_{\phi+156}^{6} + \omega_{\phi+166}^{8}}{\omega_{\phi}}$	15
Вычисления	

	06,8	e	+0",06	00.	6 CT		99. 99.	
	8+168°	Ħ	+0″.28	+0 .17	2	,	-0 ,17	
	8 9+156°	8	+0",19 +0",32 -0",25 +0",26	-0.42	+0 .22		70.0+	
	o+144₀ 8	•	-0",25	-0 ,15	9.		gg' ∩+	
	8 6+135°	,	+0",32	+0,35	-0 .14		74, 0-	_
	8, 4+120°	,	+0",19	+0 ,12	+0 ,54	6	oe' ∩+	
	.80I+9°°	,	-0″,58	-0,32	+0 ,32	9	8 }	
	ა96+ბ 8		-00	+0 ,25	04.0-	9	2	_
	° ≱ 8+°°		-0",18	-0,31	-0 ,25	-0.52	3	
	ه+72° ۳+72°		-0- 44	-0 ,24	-0 ,22	-0.49		
	°00+9	17 10 1	+0",41	40 90,	-0 ,19	-0.52		
	8#+48°	5	11, 0+	-0 ,27	-0 ,45	+0.05		
	.98+9°°	.0	12. 0-	22,	+0 ,17	-0 .05		_
_	°21+9°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°°		+0 '0c -0',21 +0',11 +0',41 -0'',44 -0'',18 -0'',09 -0'',58	+0 ,14	+0 ,04	-0 .18		_
			3.	+0 .24 +0 .14 +0 .22 -0 .22 -0 .27 +0 .08 -0 .24 -0 .31 +0 .25 -0 .32 +0 .12 +0 .35 -0 .35 -0 .15 -0 .42 +0 .17 0 .00	+0.76 +0.12 +0.04 +0.17 -0.45 -0.19 -0.22 -0.40 +0.32 +0.54 -0.14 -0.14 -0.14 -0.14 +0.22 -0.18	345 +0.24 -0.18 -0.05 +0.05 -0.52 -0.49 -0.53 -0.53 -0.53		_
_	8 qu	02 70" 02	3	+0 ,53	92' 0+	+0 ,45		_
	di	°C		5	9	6		

+45°+0°+0°+0°+135°
$\omega_{\varphi}^{30,8} = \omega_{\varphi}^{30} + \omega_{\varphi}^{30}$
Вычисления

		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
aonau a	8,06,8	\$85.85.8 \$6.000000000000000000000000000000000000
1 2 0 2	30 we+135°	
	30 06+30°	5,3,3,0 0,0 0,0 1++1+++
	30 © φ+45°	000000 2014:188
	эо Ф	0 + 0 0 0 + 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
	ф	24° 27° 33° 33° 42° 42°
	30.8	0.000000000000000000000000000000000000
	30 wp+135°	1352553 13525533 13525533 13555533
	30 %+90°	00,144,000
	30 wp+45°	173 00 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
	8 9- 9-	00000000000000000000000000000000000000
	9-	25.55.50

	^{b}x	+0,,08	+0 .45	68.0+	+0 ,73	+0 ,43	+0 ,30	60.0+	+0 ,11	+0 ,32	90' 0-	£0′0÷	-0 ,47	60' 0-	10, 0-	÷0.0÷	o. o	10, 0-
	$\frac{2}{3}(\omega + \omega + 30)$	+0",10	%° 0+	+0 ,54	+0 .48	+0 ,2e	02' 0+	20, 0+	90' 0+	+1, 0+	-0 ,04	10, 0+	ge, 0−	90' 0-	80, 0+	90. 0+	+0 ,02	20, 0~
8,30	0ε,8 _{α0+θεια}	+0",16	40,44	18, 0+	+0 ,73	+0 ,38	8; o+	\$, 0 †	+0 ,10	22, 0+	90' 0-	10, 0+	84, 0-	-0 ,10	+0,12	01, 0+	+0 .04	89. 0
$\omega_{\varphi}^{30} + \frac{2}{3}$	$(8.08_m + ^{6}\omega)\frac{1}{\epsilon}$	-0",02	+0,15	+0 ,35	+0 ,25	40 ,17	+0 ,10	40 ,07	\$0, 0+	+0 ,18	20, 0-	2 0′0+	-0 ,15	-0 .03	60, 0-	10, 0-	20, 0-	10, 0+
3 8 8	8,08 ₀₀₊₈₀₀	-0",05	+0 ,45	40, 14	40 ,75	+0 ,52	+0 ,31	40 ,22	+0 ,16	+0 ,54	90' 0-	40,05	4, 0-	80' 0-	72, 0-	EO' 0-	20, 0-	+0 .03
+8.06.00	0£,8 _w	90',0+	8. 8.	+0 ,02	90, 0-	90' 0+	8,	+0 ,02	80, 0-	90' 0+	9 0	20' 0+	8	90.0+	8.	+0 ,02	90' 0-	90' 0+
- c	8,05 _{cu}	0,"0	80, 0-	40 ,28	06, 0+	+0 .02	+0 ,07	+0 ,10	-0 .05	80, 0-	8; 9-	10, 0+	92, 0-	+0 ,13	-0,05	6. 0-	0 .00	80, 0—
3 6 +	•s ^m	+0",10	+0 +	40 ,79	18, 0+	+0 ,32	+0 ,29	40,02	+0 ,18	+0 ,16	90.0-	10.0	-0 ,40	-0 ,16	+0 ,12	90' 0+	+0 ,12	60' 0-
× ×	(9,01 _w +°w)3,0	+0",03	+0 ,21	+0 +2	12, 0+	71, 0+	+0 ,23	20, 0+	+0 ,10	11, 0+	10, 0-	9.	-0 ,14	9.	+0 ,10	60, 0+	40°,08	10, 01
	9,01 _m +*w	+0″,05	£, 0+	07, 0+	+0 58, 0+	+0 ,28	+0 ,38	+0° 0+	+0 ,17	+0 ,18	20.	8.	-0 ,24	90,	+0 ,16	+0 ,15	+0 ,14	20, 0—
диаметров кругов	(01,0w+*1w)£,0	+0,"0+	+0 ,23	+0 ,37	£0°, 30	+0 ,15	90'0+	9,	¥0 '0 8	40 ,05	-0,05	10, 01	-0 ,26	-0 ,12	40 .02	10, 0-	+0,0+	80, 0-
диаме	01,0 ₄ •1 ₅₀	+0".17	+0 ,58	+0,92	+0 ,75	+0 ,37	+0 ,16	10, 0+	+0 ,19	+0 ,13	-0,12	60, 0-	99' 0-	16, 0-	\$ 0' 0+	-0,02	+0 .09	0-19
Вычисление погрешностей	9,01 _{ee}	+0",08	+0 ,25	+0 ,47	+0 ,15	-0 ,02	+0 ,18	-0 ,19	+0 ,10	60.0	96, 0-	-0 ,13	0-	+0 ,21	£2, 0 +	60' 0-	-0,03	-0 ,19
погреп	01,8 _{co}	_0",17	20, 0-	+0 ,14	40 ,25	10, 0-	-0 ,20	80' 0-	10, 0+	+0 ,17	+0 ,22	-0 ,11	-0 ,26	-0 ,17	-0 02	+0 ,14	+0 ,25	10, 0—
сление	ω10	+0",34	9.0+	+0 ,78	+0 ,50	+0 +38	+0 ,36	+0 ,0 4	+0 018	10,04	-0 ,34	+0,08	04.0-	-0 ,14	90' 0+	-0,16	91, 0-	-0 ,18
Вычя	ong	-0,"05	÷ 6, 53	40 ,76	+0 ,45	+0 ,50	+0,24	+0 ,12	+0 ,24	+0 ,62	+0 ,14	+0 ,04	-0 ,18	12, 0-	2. 0-	+0 ,17	-0,05	11, 0+ 71,
	900	-0",03	+0 ,10	+0 ,23	07, 0+	+0 ,30	±0 ,20	+6 ,23	T0, 0+	+0 ,27	+0 ,34	+0 ,13	90' 0-	72, 0-	70, 0-	+0,24	+0 .17	+0 ,17
	۵	ခ	က	9	O	12	15	18	21	*	23	8	83	36	33	42	₹	8

φ ^χ	0,34	-0 ,13	+0 01	+0 ,22	82'0'	81, 0-	8 9 ′ 0−	78, 0-	-0 ,18	94.0-	12, 0-	-0 ,40	92' 0-	₩, 0-	09' 0-	+0 .50	05' 0+	-0 ,23
(0E,8a+ma) 2 E	-0",34	86,0	10, 0-	90.0+	+0,22	01,0-	-0 .48	9 E' 0	01, 0-	06, 0-	-0 .12	-0 ,32	-0 .88	-0 '38	04, 0-	+0 .44	+0,32	- ot. o-
08.8 ₄₀₊₀₈₄₀	+0",\$2	71, 0-	10, 0-	+0 ,10	+0,32	-0 ,15	-0 ,72	-0 ,54	-0 ,14	-0 ,44	61' 0-	-0 ,49	98' 0-	89. 0-	19. 0-	19 , 0+	+0 ,47	-0 ,14
$(^{8,0\varepsilon_{\omega}+^{4\omega}})\frac{1}{\varepsilon}$	00'.0	-0,05	+0,02	+0 ,16	90. 0+	80, 0-	-0 ,20	-0 ,21	80, 0-	-0 ,16	-0 ,12	80, 0-	71, 0-	80' 0-	-0 ,20	90'0+	+0 ,18	-0 ,13
8,05 _{eo+}	+0″,01	-0 ,15	40,07	+0 ,48	40 ,18	-0,24	09' 0-	-0 ,64	-0,23	-0 ,48	98, 0-	62, 0-	-0 ,51	-0 ,25	09' 0-	+0,19	+0 ,55	8E' 0-
0£,8 _w	0″,00	+0,02	80, 0-	90, 0+	00.0	+0,02	-0,08	90' 0+	0°.	+0,02	80' 0-	90'0+	00' 0	+0,02	80' 0-	90'0+	0,0	0, 0+ 20,
8.08 _w	+0",28	oe' o+	40,02	40 ,07	+0 ,10	-0.05	-0 ,08	02.0-	+0,01	-0,26	+0 ,13	90' 0-	-0 ,20	00`0	80, 0	+0 ,28	08' 0+	40
08 _{cD}	-0",52	-0,19	40 '04	+0 ,04	+0,32	71, 0-	-0 ,64	09' 0-	-0 ,14	-0 ,46	-0,11	-0 ,55	98, 0-	09' 0-	~0 ,53	+0 ,61	+0,47	91' 0-
(9,01 _w +2w) 9,0	-0″,26	-0 ,13	+0.05	90'0+	+0,25	-0 ,12	-0 ,37	-0 ,40	01' 0-	82, 0-	80' 0-	-0 ,29	-0 ,59	96, 0—	76, 0—	+0,37	+0,28	70, 0-
9,01 _{w+*w}	-0",44	-0 ,22	60' 0+	+0,08	+0 .41	-0,20	19' 0-	99' 0-	-0 ,16	-0 ,46	-0 ,13	-0,49	66, 0-	09' 0-	19, 0—	+0 ,61	+0 ,46	-0 ,12
(01,0m+n1m) 1,0	-0",26	90' 0-	+0 ,02	10, 0—	70, 0+	90' 0-	72, 0-	02' 0-	40, 0-	-0 ,18	-0,03	92, 0-	72, 0-	-0 ,24	91, 0-	+0,24	40,19	60' 0-
01,0 _w +•¹w	99'"0-	-0,15	40,05	-0,03	+0 ,18	-0 ,13	89' 0-	-0 ,49	-0 ,10	95' 0-	70, 0-	99' 0-	89, 0-	-0 ,61	68, 0—	19' 0+	+0 ,48	£2°, 0-
9,01,00	-0",31	90' 0-	-0 ,04	+0,08	±0,25	+0 ,47	+0 ,15	-0,02	+0 ,18	-0 ,19	+0,10	60' 0-	96' 0-	-0 ,13	-0 ,18	+0,21	+0,23	60' 0-
01,9 &	-0″,20	-0 ,03	10'0+	+0,17	+0,22	-0 ,11	-0 ,26	71, 0-	-0 ,02	+0,14	+0,25	10, 0-	02' 0-	-0 ,03	+0 ,01	+0 ,17	+0,22	11, 0-
\$1 ⁽¹⁾	-0",46	-0 ,12	+0, 04	02' 0-	-0 ,04	-0 ,02	-0 ,42	-0 ,32	80' 0-	09' 0-	-0 ,32	-0 ,64	-0 ,48	-0 ,58	0 ,40	+0,44	+0,26	-0 ,12
g (Te	-0",27	-0,45	+0 ,05	+0 ,41	+0,08	91, 0-	-0 ,52	44, 0-	-0,24	-0 ,22	-0 ,49	-0 ,18	16, 0-	-0 ,35	-0 ,52	60, 0-	+0,25	-0 ,40
5 (0)	-0",13	-0 ,16	+0 ,13	00' 0	+0 ,16	-0 ,6 7	92' 0-	€9 ′ 0—	-0,34	72, 0-	-0 ,23	-0 ,40	63 , 0	-0 ,47	-0 ,43	+0 ,40	+0,23	60, 0-
à	51°	54	27	9	63	99	69	72	75	78	81	84	87	90	66	96	66	102

80			01α	010]	01,8		9,01 _a	01,3 _w +01 _w		(01,3 _{w+01} w)4,0		9,01 _{∞+0∞}		(^{9,01} w+³w)		og _{eo}	8.08	8,05 _{co}	0£,8 _w		8,05 _{w+8w}		$(8.0\varepsilon_{\omega+^{6}\omega})\frac{1}{\varepsilon}$		08.8 _{w+esw}	$(0,8_{m}+a_{km})\frac{2}{\epsilon}$	3 (, , , , ,)		**************************************
10 -0".62 +0".26 -0".26 -0".03 0".00	00",62 +0",26 -0",26 -0",03 0",00	62 +0",26 -0",26 -0",03 0",00	+0",26 -0",26 -0",03 0",00	26 -0",26 -0",03 0",00	-0",26 -0",03 0",00	26 -0".03 0".00	00".03 0".00	00,"0 60,	8	-	ő	0, 00	, b	0",43	ا ا	92,	-0	8	+0″,	20	0, "0-	80	-0",55	0-	18	٥	£.	ò	22	ò	1 9
0- 74, 0- 61, 0- 71, 0- 05, 0- 83, 0- 60, 0-	-0 ,58 -0 ,30 -0 ,17 -0 ,19 -0 ,47	.58 0 .30 01, 0 10, 19 047	74, 0- 61, 0- 71, 0- 06, 0-	,30 -0 ,17 -0 ,19 -0 ,47	74, 0- 61, 0- 71, 0-	17, 0- 19 -0 .47	-0 ,19 -0 ,47	19 -0 ,47	,47		o	,19	0	0 .22	0_	,13	9	.32	+0	-01,	0, 0+	8	-0 ,48	9	,16	î	8	9	.18	Ŷ	8.
-0,10 -0,32 -0,32 -0,02 -0,31 -0,34 -0	-0,32 -0,32 -0,02 -0,31 -0,34	,32 -0 ,32 -0 ,02 -0 ,31 -0 ,34	-0,32 -0,02 -0,31 -0,34	,32 -0 ,02 -0 ,31 -0 ,34	-0,02 -0,31 -0,34	,02 -0 ,31 -0 ,34	-0,31 -0,34	,31 -0 ,34	¥6,		~	1,14	<u>°</u>	0,41	9	ĸ	0	66,	- 0 -	ક્	0.0	8 -	-0 ,37	٩	,12	<u>°</u>	39	î	8.	9	88
+0 ,17 +0 ,32 -0 ,14 +0 ,14 -0 .06 0 ,00	+0,32 -0,14 +0,14 -0,06 0,00	,32 -0 ,14 +0 ,14 -0 ,06 0 ,00	00, 0 0, 00, 00 14 0, 06 0, 00	14 +0 ,14 -0 ,06 0 ,00	+0 ,14 -0 ,06 0 ,00	14 -0 .06 0 .00	00'0 90'0-	00' 0 90'	8		_	00,0	0+	11, 0	°+	•07	0+	,07	. 0-	<u> </u>	o, 0+	+ 20,	+0,24	+	80.	+0	8	9	8	9	14
- 0, 10 +0,09 -0,28 +0,25 -0,04 -0,03	+0,09 -0,28 +0,25 -0,04 -0,03	,09 -0 ,28 +0 ,25 -0 ,04 -0 ,03	-0,28 +0,25 -0,04 -0,03	.28 +0 ,25 -0 ,04 -0 ,03	+0,25 -0,04 -0,03	,25 -0 ,04 -0 ,03	-0 ,04 -0 ,03	,04 -0 ,03	.03			-0,01	0+	90.	0+	,04	0+	89	-0	8	0, 0	8	11, 0-	î	40.	0-	8	0	8	9	.07
+	40, 04 61, 00, 01, 04 61, 08	19 +0 ,0 +0 ,0 +0 ,0 +0 ,08	90, 0+ 80, 0+ 10, 0- 01, 0+	10, 0+ 80, 0+ 10, 0- 01,	60, 0+ 80, 0+ 10, 0-	90, 0+ 80, 0+ 10,	60' 0+ 80' 0+	60' 0+ 80'	8			+0.04	0+	0,12	0+	0.	9+	111,	+0+	<u>9</u>	90'0+		+0 20	0+	70,	+0	117	9	,12	0+	.19
-0,27 +0,12 +0,20 -0,20 +0,25 +0,00	+0,12 +0,20 -0,20 +0,25 0,00	,12 +0 ,20 -0 ,20 +0 ,25 0 ,00	+0 ,20 -0 ,20 +0 ,25 0 ,00	,20 -0,20 +0,25 0,00	00, 00 40, 25 0,00	,20 +0,25 0,00	+0,25 0,00	00, 00	8			00' 0	0-	0,02	0_	,01	0	2	-0-	8.	0	8 <u>.</u>	-0 ,14	0	.05	9	0	0	8	9	S.
+0,43 +0,54 +0,66 -0,03 +0,47 +0,63 +0	+0 ,54 +0 ,66 -0 ,03 +0 ,47 +0 ,63	,54 +0 ,66 -0 ,03 +0 ,47 +0 ,63	+0,66 -0,03 +0,47 +0,63	,66 -0 ,03 +0 ,47 +0 ,63	-0 ,03 +0 ,47 +0 ,63	,03 +0 ,47 +0 ,63	+0 ,47 +0 ,63	,47 +0 ,63	.63			0,25	+	06, 0	0+	,54	+0	.79	+0,	.13	0,0+	+	+0 ,67	+	22	+0	18.	9+	5.	0+	,76
0+ 76, 0+ 31, 0+ 10, 0+ 36, 0+ 83, 0+ 30, 0+	75, 0+ 31, 0+ 10, 0+ 36, 0+ 83, 0+	76, 04 31, 04 10, 04 96, 04 88,	76, 04 31, 04 10, 04 36, 04	76, 0+ 31, 0+ 10, 0+ 36,	76, 0+ 31, 0+ 10, 0+	10, 0+ 31, 0+ 10,	+0 ,15 +0 ,37	,15 +0 ,37	,37			0 ,15	+0	0,21	7	,13	0+	88	•	8	0.0	90.	0 ,53	+	.18	0 + 1	8	+0	14	0+	,32
+0 ,33 +0 ,32 -0 ,12 +0 ,17 -0 ,02 +0 ,05	40,32 -0.12 +0,17 -0,02 +0.05	,32 -0 ,12 +0 ,17 -0 ,02 +0 ,05	-0, 12 +0, 17 -0, 02 +0, 05	12 +0 ,17 -0 ,02 +0 ,05	+0 ,17 -0 ,02 +0 ,05	17 -0 ,02 +0 ,05	-0,02 +0,05	,02 +0 ,05	8			+0,02	0+	18, 0	0+	,19	0+	12.	-0	8	0, 0+	0+	0,12	0+	,04	+0	.27	0+	91,	0+	.22
+0 ,13 +0 ,36 +0 ,26 +0 ,22 +0 ,18 +0 ,48 +	+0 .35 +0 .26 +0 .22 +0 .18 +0 .48	,35 +0 ,26 +0 ,22 +0 ,18 +0 ,48	+0,26 +0,22 +0,18 +0,48	,26 +0 ,22 +0 ,18 +0 ,48	+0,22 +0,18 +0,48	,22 +0 ,18 +0 ,48	+0 ,18 +0 ,48	,18 +0 ,48	,48			+0 ,19	+0	18, 0	0+	19	9+	88	0	8	0, 0		+0,35	0+	,12	0+	88	0+	8	+0	æ
+0 ,03 -0 ,14 -0 ,02 -0 ,11 ,0 - 91 ,0 - 91	-0 ,14 -0 ,02 -0 ,11 -0 ,19 -0 ,13	,14 -0 ,02 -0 ,11 -0 ,19 -0 ,13	-0,02 -0,11 -0,19 -0,13	,02 -0 ,11 -0 ,19 -0 ,13	61, 0- 61, 0- 11, 0-	11, 0- 91, 0- 11,	-0 ,19 -0 ,13	19 -0 13	.13			90'0-	9-	91, 0	î	,10	0_	31,	0	<u>s</u>	0, 0+	,02	0 ,22	0-	,07	9	,13	0	8	0-	.15
+0,17 -0,42 +0,44 -0,26 +0,10, +0,18 +0	-0,42 +0,44 -0,26 +0,10, +0,18	42 +0 ,44 -0 ,26 +0 ,10 +0 ,18	44 -01, 26 +0, 10, 10, 18	44 -0 ,26 +0 ,10 +0 ,18	-0,26 +0,10, +0,18	32, 40, 10, 40, 18	40 ,10 +0 ,18	10, 0+ 01,	,18			70' 0	+0	72, 0	+0	,16	0+	8	+0+	<u> </u>	-0,08	8 -0	0 ,14	0	90	7	,15	9	10	+0	, 8
+0 ,13 -0 ,25 +0 ,42 -0 ,17 -0 ,09 +0 ,25 +	0, 25 +0 , 42 -0 , 17 -0 , 09 +0 , 25	,25 +0 ,42 -0 ,17 -0 ,09 +0 ,25	+0,42 -0,17 -0,09 +0,25	,42 -0 ,17 -0 ,09 +0 ,25	-0 ,17 -0 ,09 +0 ,25	17, -0, 09 +0, 25	-0,09 +0.25	,09 +0 ,25	8			+0 ,10	+	0,04	0+	05	0+	112	+0	8	0 0,0 1	0+	0,05	+0	.02	° +	,18	0+	,12	9	14
+0,30 -0,15 -0,26 -0,02 -0,36 -0,28 -0	-0,15 -0,26 -0,02 -0,36 -0,28	,15 -0 ,26 -0 ,02 -0 ,36 -0 ,28	-0,26 -0,02 -0,36 -0,28	,26 -0 ,02 -0 ,36 -0 ,28	-0 ,02 -0 ,36 -0 ,28	,02 -0 ,36 -0 ,28	-0,36 -0,28	,36 -0 ,28	8			0 ,11	9	96,	0	, 10	Ŷ	.15	- 0+	20.	8,	9	0 ,13	<u> </u>	9,	٥	,15	9	10	9	14
+0,33 -0,04 +0,12 +0,14 -0,13 +0,26 +0	00, 04 +0, 12 +0, 14 -0, 13 +0, 26	,04 +0 ,12 +0 ,14 -0 ,13 +0 ,26	+0 ,12 +0 ,14 -0 ,13 +0 ,26	12 +0 ,14 -0 ,13 +0 ,26	+0 ,14 -0 ,13 +0 ,26	,14 -0 ,13 +0 ,26	-0,13 +0,26	,13 +0 ,26	8,			0,10	0+	0,20	9	,12	0+	.23	+0+	70,	+0,02	+0	60, 0	0+	6.	+	.24	+0	16	0+	,17
+0 .50 +0 .38 +0 .26 +0 .25 +0 .18 +0 .51	+0,38 +0,26 +0,25 -0,18 +0,51	,38 +0,26 +0,25 -0,18 +0,51	+0,26 +0,25 -0,18 +0,51	,26 +0 ,25 -0 ,18 +0 ,51	+0,25 -0,18 +0,51	,25 -0 ,18 +0 ,51	12, 0+ 81, 0-	19, 0+ 81,	,51			+0,20	0+	0,32	0+	,19	1	66,	+0	-1.	80' 0-	0+ 8	0,48	+	, 16	0+	,31	0+	8.	0+	98.
0+ 12, 0+ 12, 0+ 10, 0- 14, 0+ 12, 0+ 14, 0-	,26 +0,34 -0,01 +0,21 +0,33	,26 +0,34 -0,01 +0,21 +0,33	+0 ,34 -0 ,01 +0 ,21 +0 ,33	,34 -0,01 +0,21 +0,33	-0 ,01 +0 ,21 +0 ,33	.01 +0 ,21 +0 ,33	1+0,21 +0,33	,21 +0 ,33	83		7	0 ,13	3 +0	ο,	0+	2	+0	,17	0	- 80.	90' 0+	0+19	0,21	+0	0.	1+0	8	10+	16	0+	S)

%	, b _x	60 , 0 -	00,0	+0 ,10		ze' n	10.
agr				+		1	+
ние т	$(^{06,8}_{\omega}+^{06}_{\omega})\frac{2}{\epsilon}$	+0",08	0, 0-	00.0	-0 ,02	8.	40.07
Продолжение габл. 8	08,8 _w +08 _w	+0",11	-0 ,02 -0	6	0,03	70.	0 .04
Прс	$(8,08_{\omega+8\omega})\frac{1}{\epsilon}$	$+0^{\circ},07$ $+0^{\circ},06$ $+0^{\circ},04$ $+0^{\circ},11$ $-0^{\circ},08$ $0^{\circ},00$ $-0^{\circ},50$ $-0^{\circ},17$ $+0^{\circ},11$ $+0^{\circ},08$ -0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	+0,01 -0		3 -0 00 00 -0 00 00 00 00 00 00 00 00 00	<u>'</u>	0, 05 +0, 04 +0, 07 +0, 01
	8,05 ₀₀₊₈₀₀	0",00 -0",50	+0,03 +0	+0.30	. 23, 0	5 ,	60' 0-
1	0£,8 _w	07,00	,01 -0 ,08 +0 ,03 ,26 +0 ,06 +0 ,02	00,0	+0,02	3	96 0
1	8,05 _{co}	-0",08	+0 ,01 -0 ,26	,04 -0 ,01 +0 ,13	,06 -0 ,03 -0 ,01 -0 ,06 -0 ,04 -0 ,05 -0 ,05 +0 ,02 .04 -0 14 -0 .06 -0 .98 -0 17 -0 .93 -0 .90 -0 .08	1	-0 ,04
	. ogm	+0",11	,13 +0 ,06 ,19 -0 ,15	10.0-	50, 05	•	-0 ,04
	(9,01 _w + _{ew}) 9,0	+0",04	+0 ,13	-0 ,04	-0 04		-0,02
	9,01 _w + ₉ w	+0",06	+0 ,21	0- 0.07	8 8		+0 ,04
:	(^{01,3} w+01w) 1,0	+0",07 +0",06 +0",04 +0",11 -0",08 -0 0,00 -0 0,17 -0 0,18	+0 ,01	+0 '08 +0 '03 -0	10, 0		-0,02
	01,3 _{w+01}	+0",18	+0.09	80, 0+	-0 ,03		-0,05
	8,01 _{co}	-0",20 +0",23 +0",18 -0 ;03 -0 ,09 -0 ,03	-0,03	-0 ,31	8 9		90'0-
	01,8 _w	-0",20	+0 ,01	+0 .22	1 %		-0 ,05
	ω ₁₀	00,00	,02 -0 ,18 +0 ,01 ,28 -0 ,08 +0 ,17	-0 ,14	+0 08		+0 ,02
	800	_0",42 +0 ,22	+0 .02	+0,17 -0,14 +0	.00 -0 ,18 +0 ,08 -0 ,11 .24 -0 ,17 +0 ,12 -0 .26		0,00 -0,02 +0,02 -0,05 -0,06 -0,05 -0,02 +0,04 -0,02 -0,04 -0,04 -0,04 -0,04 -0,09 -0,09
	gm	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	+0 24	+0 ,24	0, 00, -0, 18 +0, 08 -0, 11 -0, 06 -0, 03 -0, 01 -0, 06 -0, 04 -0 -0, 24 -0, 17 +0, 12 -0, 28 -0, 04 -0, 14 -0, 06 -0, 38 -0, 17 -0		0°.0
ľ	ه	159°	165		177		DO

Примеры вычисления полных погрешностей диаметров

Контрольный

Номера уравнений	φ	Ĺ	$\frac{1}{x}$	x [[]	Номера уравиений	φ
1 2 3	0° 60 120	+0″.03 +0.03 -0.07	0″,00 +0,03 +0,06	-0",03 0,00 +0,03	1 2 3	3° 63 123
E		-0 .01	+0 ,09	0,00	Σ	
1 2 3	9° 69 129	-1",47 +0,83 +0,63	0″,00 -1,47 -0,64	+0",70 -0,77 +0,06	1 2 3	12° 72 132
Σ		-0 ,01	-2 ,11	-0 ,01	Σ	
1 2 3	18° 78 138	-0".50 +0 .30 +0 .20	0″,00 -0,50 -0,20	+0",23 -0,27 +0,03	1 2 3	21° 81 141
Σ		0 ,00	-0 ,70	-0 ,01	Σ	
1 2 3	27° 87 147	-0″.97 +0.93 +0.03	0″,00 -0,97 -0,04	+0",34 -0,63 +0,30	1 2 3	30° 90 150
Σ		-0 ,01	+1 ,01	+0 ,01	Σ	
1 2 3	36° 96 156	+0",67 -0,53 -0,13	0",00 +0,67 +0,14	-0",27 +0,40 -0,13	1 2 3	39° 99 159
Σ		-0 ,01	+0 ,81	0 ,00	Σ	
1 2 3	45° 105 165	-0",57 +0,63 -0,07	0″,00 -0,57 +0,07	+0",17 -0,40 +0,24	1 2 3	48° 108 168
Σ		-0 ,01	- 0.50	+0 .01	Σ	
1 2 3	54° 114 174	+0".33 -0.17 -0.17	0",00 +0,33 +0,16	-0".16 +0.17 -0.01	1 2 3	57° 117 177
Σ		-0 .01	+0 .49	0,00	· Σ	

ПРИЛОЖЕНИЕ 8 к ГОСТ 13424—68

круга по формулам (10), (11) и (13) угол 60°

		_	,	Номера				олица 1
	l .	x	x ^l	уравнений	φ	1	\bar{x}	x^{I}
	+0",07 -0 ,43 +0 ,37	0",00 +0,07 -0,36	+0",10 +0,17 -0,26	1 2 3	6° 66 126	-0",90 +1,10 -0,20	0",00 -0,90 +0,20	+0",23 -0,67 +0,43
	+0 ,01	-0 ,29	+0 ,01	Σ		0 ,00	_0 ,70	-0 ,01
	-0",93 +0 ,97 -0 ,03	0",00 -0,93 +0,04	+0",30 -0 ,63 +0 ,34	1 2 3	15° 75 135	-0",53 +0,47 +0,07	0",00 -0,53 -0,06	+0",20 -0,33 +0,14
	+0 ,01	0 ,89	+0 ,01	Σ		+0 ,01	-0 ,59	+0 ,01
	-0",30 +0,40 -0,10	0",00 -0,30 +0,10	$^{+0'',07}_{-0,23}_{+0,17}$	1 2 3	24° 84 144	-0",67 +0,53 +0,13	0",00 -0,67 -0,14	+0",27 -0,40 +0,13
	0,00	_0 ,20	+0 ,01	Σ		-0 ,01	-0 ,81	0 ,00
	-0",60 +0,80 -0,20	0",00 -0,60 +0,20	+0",13 -0,47 +0,33	1 2 3	33° 93 1 53	-0",37 +0,93 -0,57	0",00 -0 ,37 +0 ,56	-0",06 -0 ,43 +0 ,60
	0 ,00	-0 , 4 0	-0 ,01	Σ		-0 ,01	+0 ,19	+0 ,01
	+0",30 -0,40 +0,10	0",00 +0 ,30 -0 ,10	-0",07 +0,23 -0,17	1 2 3	42° 102 162	-0",27 -0 ,17 +0 ,43	0",00 -0 ,27 -0 ,44	+0",23 -0,04 -0,21
	0 ,00	+0 ,20	-0 ,01	Σ		-0 ,01	-0 ,71	_0 ,02
	-0",20 -0 ,10 +0 ,30	0",00 -0,20 -0,30	+0",17 -0,03 -0,13	1 2 3	51° 111 171	+0",03 +0 ,33 -0 ,37	0",00 +0,03 +0,36	-0",13 -0 ,10 +0 ,23
	0 ,00	-0 ,50	+0 ,01	Σ		-0 ,01	+0 ,39	0 ,00
1	-0",03 -0 ,33 +0 ,37	0",00 -0,03 -0,36	+0",13 +0 ,10 -0 ,23					
	+0 ,01	-0 ,39	0 ,00					

Пояснения к примеру

В первой графе записаны порядковые номера уравнений погрешностей, образующиеся в каждой отдельной серии измерения контрольного угла. При угле $\beta_1 = 60^\circ$ для каждой серии возможно написать три (1, 2, 3) уравнения погрешностей относительно неизвестных погрешностей диаметров круга: ϕ , $\phi + 60^\circ$ и $\phi + 120^\circ$.

Например, по результатам наблюдений во второй серии (см. приложение 2) будут получены три следующих уравнения погрешностей:

1.
$$x_{63^{\circ}}^{I} - x_{3^{\circ}}^{I} = l_{\varphi}$$
; 2. $x_{123^{\circ}}^{I} - x_{3^{\circ}}^{I} = l_{\varphi + 60^{\circ}}$; 3. $x_{183^{\circ}}^{I} - x_{123^{\circ}}^{I} = l_{\varphi + 120^{\circ}}$, (1.8)

где

 $m{x}_{3^{\circ}}^{I}$, $m{x}_{63^{\circ}}^{I}$ и $m{x}_{123^{\circ}}^{I}$ — неизвестные погрешности диаметров: $\phi=3^{\circ}$: $\phi+60^{\circ}=63^{\circ}$ и $\phi+120^{\circ}=123^{\circ}$, записанные в графе значений ϕ табл. 1;

 l_{φ} ; $l_{\varphi+6\,0^\circ}$ и $l_{\varphi+120^\circ}$ — свободные члены уравнений погрешностей, вычисляемые как $l_{\varphi}=C_j-A_i.$

Из приложения 2 следует, что для второй серии: $C_j = C_2 = 15,07$;

$$l_{\varphi} = l_{3^{\circ}} = +0'',07; \ l_{\varphi+60^{\circ}} = l_{63^{\circ}} = -0'',43;$$

 $l_{\varphi+120^{\circ}} = l_{123^{\circ}} = +0'',37.$

Значения свободных членов t_{φ} выписаны в графе значений t табл. 1. Примем, в первом приближении, погрешность первого диаметра в серии, равной нулю, то есть положим $x_{20} = 0$. Тогда $x_{63} = t_{\varphi}$;

$$\bar{x}_{123^{\circ}} = l_{\varphi + 60^{\circ}} + l_{\varphi}$$
 и $\bar{x}_{183^{\circ}} = l_{\varphi + 120^{\circ}} + l_{\varphi + 60^{\circ}} + l_{\varphi}$, но $\bar{x}_{183^{\circ}} = \bar{x}_{3^{\circ}}$ и $l_{\varphi} + l_{\varphi + 60^{\circ}} + l_{\varphi + 120^{\circ}} = \sum_{i=1}^{3} l_{\varphi} = 0$.

Следовательно,

$$\bar{x}_{3^{\circ}}=0; \ \bar{x}_{63^{\circ}}=l_{\varphi} \ \ \text{M} \ \bar{x}_{123^{\circ}}=l_{\varphi+60^{\circ}}+l_{\varphi}.$$
 (2.8)

Из уравнений (2) определяют промежуточные значения всех трех искомых погрешностей диаметров $\bar{x}_{3^\circ} = \bar{x}_{183^\circ}$; \bar{x}_{63° и \bar{x}_{123° . Вычисление промежуточных значений погрешностей диаметров выполнено в графе значений \bar{x} табл. 1, в которой $\bar{x}_{3^\circ} = 0$; $\bar{x}_{63^\circ} = +0^*$.07 и $\bar{x}_{123^\circ} = -0''$,36. Однако все \bar{x}_{φ} будут преувеличены на величину погрешности \bar{x}_{3° начального диаметра в серии, которую в первом приближении мы принимали равной нулю и которая в действительности нулю не равна. Поэтому уравнения (2) следует представить в следующем виде:

$$x_{3}^{1} = 0 - \overline{x}_{3} = 0;$$

$$x_{63}^{1} = \overline{x}_{63} - \overline{x}_{3} = l_{\varphi};$$

$$x_{123}^{1} = \overline{x}_{123} - \overline{x}_{3} = l_{\varphi + 60} + l_{\varphi}.$$
(3.8)

Суммируя уравнения (3) получаем:

$$\sum_{1}^{3} x_{\varphi}^{1} = \overline{x}_{63^{\circ}} + \overline{x}_{123^{\circ}} - 3\overline{x}_{3^{\circ}} = 2l_{\varphi} + l_{\varphi+60^{\circ}},$$

но $\sum_{1}^{3} x_{\varphi}^{1} = 0$ при любом значении n, следовательно,

$$\bar{x}_{3^{\circ}} = \frac{\bar{x}_{63^{\circ}} + \bar{x}_{123^{\circ}}}{3} = \bar{x}_m = \frac{+0'', 07 - 0'', 36}{3} = -0'', 10.$$

Тогда в окончательном виде предварительные значения погрешности x_{φ}^{1} определятся из уравнений:

$$x_{3^{\circ}}^{1} = 0 - x_{m} = 0 - (-0'', 10) = +0'', 10;$$

$$x_{63^{\circ}}^{1} = x_{63^{\circ}} - x_{m} = +0'', 0, 7 - (-0'', 10) = +0'', 17;$$

$$x_{123^{\circ}}^{1} = \overline{x}_{123^{\circ}} - x_{m} = -0'', 33 - (-0'', 10) = -0'', 26.$$
(4.8)

Контрольные $\sum_{1}^{3} x_{\varphi}^{1} = 0$.

Окончательные вычисления предварительных значений погрешностей x_{φ}^{I} диаметров выполнены в графе значений x^{I} таба. 1.

Контрольный угол 45°

Company Comp		x11	76 26 60 40	",02 1,23 1,61 1,03	, 62 , 53 , 43	, 18 , 23 , 12 , 27	, 17 , 31 , 31 , 17	
Compared Yion 45° Comp			1999	\$9999 11 +11	7999	1977	1111	
1 x		14						
C			0997	m 411	2799	9999	0999	
C C C C C C C C C C			22.82.	05 02 08 08 08 08 08 08 08 08 08 08 08 08 08			62 48 32 32	
O",00 O",00 <t< td=""><th></th><th>•</th><td>1997</td><td>0000</td><td>1-1-</td><td>0000</td><td>000</td><td></td></t<>		•	1997	0000	1-1-	0000	000	
Controlled yrol 45°		9-	6° 51 96 141	Σ 15• 60 105	24° 69 114 159	33° 78 123 160	42° 87 132 177	
Controlled yrol 45°			8==8	20200	 86=1	4480	7872	
Соитрольный угол 45 0",00 0",00 -0",05 48 -0",42 0",00 -0",20 0",00 -0",05 48 -0",42 0",00 +0",60 -0",20 -0",25 93 +0",68 -0",42 +0",60 -0",00 -0",25 93 +0",68 -0",62 -0",90 0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",70 -0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",70 -0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",05 -0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",05 -0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",05 -0",00 +0",45 12" -0",45 0",00 +0",05 -0",07 -0",05 +0",07 +0",07 +0",07 +0",52 +0",07 +0",07 +0",07 +0",07 +0",07 +0",08 +0",08 +0",08 </td <th></th> <th>11,4</th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>		11,4						
Обитрольный угол Контрольный угол 0 ".00 0 ".00 -0 ".05 48 -0 ".42 0 ".00 1.00	45°				+11+	1	+	
Соитрольный (ил. 1) (пр. 1) (-	I×					,	0
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	- 4		9779	70999	9997	0171	1 0000	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	ЛЬНЬ		42 68 68 68	844.89	2,12,80,	24, 18, 18, 18, 18,	37.	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	онтро	1	1999	0000	7777	0000	\$000 ++11	
1	*	₽-	3° 48 93 138	2 12° 57 102 147	21° 66 111 156	30° 75 120 165	39° 84 129 174	
1			ស្លស្តិស	សិល់ល់លី 	27.87.	4480	5 % 4 0	
1		x11						
1				<u> </u>	1	1	<u> </u>	
, o o o o o o o o o o o o o o o o o o o		ĺ٠		1	,			٠
			17	+ 111	11+		1 1 + +	
					1		l 5	
φ 45 90 135 188 163 163 163 173 173 174 176 176 176 176 177		1	0999	99999	1999	0000	9999	
		9-	0° 45 90 135	ν 99 144 144	18° 63 108 153	27° 72 117 162	36° 81 126 171	

Порядок вычислений тот же, что и для контрольного угла 60°.

Контрольный угол 40°

				**	Контрольный	in yron 40					
٠	1	14	νι*	9-	1	l x	ΑΙ ^Χ	9-	,	Î4	ΛIX
°0				ઈ				10°			
9		-		45			-	જ			
98	-1 ,46	£6,33	19, 0+	85	£8, 0	8	-0,23	0 6	61', 1—	16, 0-	¥, 0-
120		-		125			-	130	-		
180	-	-0,49		165			_	170	-		
200	-	-		202			-	210			
240	-	-		245			_	250	_		
280	_	•	_	285			-	290	-		
320	+2,07	-2,10	_	325	_		-	330	-		
15.	``										
23	06, 1—	71, 0+	+1 ,12								
8	-		-								
135	-	_	_								
178	-	-	_								
215	-	_									
255	-										
295	_	_	-								
332	+0,92	-0,92									
1						;					

Порядок вычислений тот же, что и для контрольного угла 60°.

36°
yron
ьный
TTDO
ج

	x111	78 16 60 14 12	38 38 38 38	28428	646841
	χ	00000 +111+	0000 + +	0000	0000
	,	00 88 95 96 96	00, 84, 16, 02	00 16 48 04 04	00 02 84 52
	l st	0-00	0000	0000	0000
		44 46 46 26 66	82 02 18 02 02	16 64 56 04 04	02 68 18 32 52
	1	0-0-++	1999) 1+1++	99999
	9-	6° 42 78 114 150	15° 51 87 123 159	24° 60 96 132 168	33° 69 105 141 177
		090,00,00	38 10 10 34	18 40 40 36 18	80 05 05 08 08
	1112	0000	0000	00000 ++ +	ò 0 0 0 0 + 1 1 1 +
00 10		92 86 88 88	88.882	00 14 158 18 36	00 01 02 00 00 00
on yie	۱×	٥٥٥٥٥	00700	00000	ò 0 0 0 0
Mond		42, 42, 96, 86	,74 ,74 ,04	, 14 , 44 , 76 , 54	01.00.00.
ионародином	1	0000	0000	0000	0000
١	9-	3° 39 75 111	12° 48 84 120 156	21° 57 93 129 165	30° 66 102 138 174
		34 14 32 30 42	28 28 26	04 12 58 66 00	34 04 26 126 14
	, x	+0, 1 0 + 1 0 + 1 0 + 2 0 + 3 1 0 + 4 0 + 4	\$000 000 11000) 0 1 1 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	
.	بدا	00, 00 1, 66 1, 68 1, 08), 00 , 66 , 78 , 24), '00 16 162 162 162 163	% 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8
		0000	<u> </u>	> 9 9 9 9 + 1	0000 ++++
		, 48 , 02 , 02 , 08	. 66 16 04 24 24 24	16 46 24 66 04	600 000 000 000 000 000 000 000 000 000
	7	9999 11++1	0000	777) + +
	9-	0°36 72 108 144	9° 45 81 117 153	18° 54 90 126 162	27° 63 99 135 171

Порядок вычислений тот же, что и для контрольного угла 60°.

$\widehat{}$
7
Ξ.
рормуле
011
круга
диаметров
погрешностей
полных
Вычисления

	<i>\$</i>	1
	x_{φ}^{111}	\$\frac{1}{2}\frac{1}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac{1}{2}\frac
ter) and middle	x_{arphi}^{11}	00000000000000000000000000000000000000
Anamelpon apyra no	x_{ϕ}	\$ 4 6 6 4 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6
aname i	9-	98 99 99 100 100 100 100 100 100 100 100 1
	φx	\$4000000000000000000000000000000000000
эмчисления поливы погрешностся	x_{arphi}^{111}	\$11-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1
рычисле	$x_{\varphi}^{\mathrm{II}}$	0 + + + + + + + + + + + + + + + + + + +
	7. %	9
	9-	0.0000255824458888888888888888888888888888

гуле (15)	Ax _{\phi}	\$2.000000000000000000000000000000000000
а круга по формуле	$^{\phi}_{II}^{xv}$	202 12 2 12 2 13 3 8 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
погрешности диаметра	^φ χ γ	□ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □
и полной погре	9-	93° 96 96 97 102 111 114 117 128 138 138 144 144 147 156 156 156 165 174 174 174 174
квадратической погрешности полной	$^{\Pi\Pi}_{\varphi}$	+1-1-+1-+1-+++1-+++1-+++++++++++++++++
квадратическо	II φχα	1
Вычисление средней к	$^{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{_{}}}}}}}$	++ ++ ++ +
Вычисле	9-	0 c c c c c c c c c c c c c c c c c c c

ВЫЧИСЛЕНИЯ СИСТЕМАТИЧЕСКИХ ПОГРЕШНОСТЕЙ ДИАМЕТРОВ КРУГА

В приложении приведены два примера вычисления систематических погрешностей диаметров двух кругов: теодолита, исследуемого через 3°, и теодолита, исследуемого через 5°.

В обоих примерах при вычислениях использованы формулы (18), (19)

и (20) разд. 4 настоящего стандарта.

Поскольку в обоих случаях используют одни и те же формулы и соблюдают тот же порядок и последовательность выполнения вычислительных действий, то необходимые пояснения даны только для первого примера, относящегося к исследованию горизонтального круга.

Пояснения к примеру 1

В строках І и ІІ табл. 1 выписаны в определенной последовательности значения полных погрешностей диаметров, взятые из примера 1 приложения 4.

В строке табл. 1, обозначенной через S, записаны сумма полных погрешностей диаметров, полученных путем суммирования их значений, расположенных в одноименных графах.

В строке, обозначенной через P, выписаны разности этих же ошибок.

В строках I и II табл. 2, в определенной последовательности выписаны значения сумм полных погрешностей диаметров, полученных в графах табл. 1.

В строке табл. 2, обозначенной через А, записаны суммы, а в строке, обозначенной через В, — разности чисел (сумм), выписанных в строках I и II табл. 2 по каждой графе в отдельности.

В строках I и II табл. 3 помещены разности полных погрешностей диа-

метров, выписанные из табл. 1.

В строке табл. 3. обозначенной через М. записаны суммы этих разностей. а в строке, обозначенной через L, разности разностей.

В табл. 6—9 даны натуральные значения

sin2φ; sin4φ; sin6φ; sin8φ; cos2φ; cos4φ; cos6φ и cos8φ

для случая исследования круга через 3°.

В данных таблицах значения тригонометрических функций расположены в том же порядке, что и величины $A,\,B,\,M$ и L в табл. 2 и 3.

В табл. 4 выписаны произведения соя 2ф и соя 6ф, выбираемых из табл. 7, на значения B, вычисленные в табл. 2; $\cos 4\phi$ и $\cos 8\phi$, выбираемых из табл. 6, на значения A, вычисленные в той же табл. 2; $\sin 2\phi$ и $\sin 6\phi$, выбираемых из табл. 9, на значения M, вычисленные в табл. 3; $\sin 4\phi$ и $\sin 8\phi$, выбираемые из табл. 8, на значения L, вычисленные в табл. 3.

Коэффициенты a_j , b_j ряда Фурье, входящие в формулу (18), вычислены по

формулам (19) и (20), в которых:

$$a_{1} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{I}} \sin 2\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[M \sin 2\varphi \right]_{n}^{(n)}$$

$$a_{2} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{I}} \sin 4\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[L \sin 4\varphi \right]_{n}^{(n)}$$

$$a_{3} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{I}} \sin 6\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[M \sin 6\varphi \right]_{n}^{(n)}$$

$$a_{4} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{i}} \sin 8\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[L \sin 8\varphi \right]_{,}^{(n)}$$

$$b_{1} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{i}} \cos 2\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[B \cos 2\varphi \right]_{,}^{(n)}$$

$$b_{2} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{i}} \cos 4\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[A \cos 4\varphi \right]_{,}^{(n)}$$

$$b_{3} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{i}} \cos 6\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[B \cos 6\varphi \right]_{,}^{(n)}$$

$$b_{4} = \frac{2}{n} \left[x_{\varphi_{i}} \cos 8\varphi \right]_{\varphi=0}^{n} = \frac{2}{n} \left[A \cos 8\varphi \right]_{,}^{(n)}$$

Примечание.

При исследовании круга через 3° (пример 1) n=60 a (n)=16 При исследовании круга через 5° (пример 2) n=36 a (n)=10

Вычисления численных величин систематических ошибок выполнены в табл. 5 путем подстановки найденных значений коэффициентов a_j и b_j в формулу (18).

_	
C	
Me	
H	
॒	
\Box	

	1	چ. م <u>د</u>		32	75	25	_{ا س} ور	9) _" %			
ца 1	15		746 45		00	- -	S.150		P.15 -0".36			
Таблица	47 ,	14 X42		46		7 138	+0",05	o 1.	S14		P ₁₄ +0".18	
13		2	47	1	-0",12	3	S.18	1	P ₁₃ -0",12			
	12	12 Xg6		X26		<u> </u>	-0",20	-	S.18	3	P.19 0",34	
	= 3	F6	49		-0°,41		\$11,00		$P_{11} = P_{13} = P_{13} = 0.7,34$			
	51 %		50		0, 000 +0 +0 , 200		S10 +0".20		9.50 10.50			
	6	51 7,188 +0",01 +0,43		Ì	+0",44		Ps P9 +0",21 -0",42	_				
	8 ³ 7		52	x ₁₃₆ +0",39		- 1	, ,57		P. +0",21	_		
	7. 7. 3.81		53 X180		+0",13 -0,19		3 -0",06 +0		P ₇ +0",32			
	8 X 18	Ī	54		+0, 11 -0,08		S, 3		₽ , 19			
	. 5 . x.16		55 X165		+0″.25		S, +0", 21		1 +0",29			
	4 x 12		56 X168		+0",41		S, +0″,41		0,4 4.	_		
	د. مو		57 x ₁₇₁		+0",77 +0",12		\$3 +0,,,89		 0,",			
	۲° ۵		58 717		+0, 83		+0",75 +0",89		9 +0",91 +	•		
			59 X177		+0",45		+0'',21		3 +0",69	•		
		•	.£.180		+0″,08	,	(1+11) +0",08		-0, 08			
	-		=	-	11		(1+11)		(1-11)			
-							S					

7	
табл.	
родолжение	
"	

											_		
	Контрол	a drod movi			30	$\sum_{i} x_{i} = -0$ ",98	60	$x_{l} = +1^{-1}, 14$	30	$+0''',13$ $+0'',13$ $-1'',17$ $-0'',48$ $\Sigma_l = +0'',16$		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$^{2}P_{l}=-2'',12$
	30	8					-0",48			S ₃₀ -0,48	.	Ps	-0",48
	62 :	18 Y	31	200		, o	3 +0 .41 +0 .49 -0 .52 -0".48			S20 -1",17		P P se	_0,13
	8 3 s	787	32			98 "0"	+0 ,49		,	+0",13		ď	8.0
	27	18	33			-0, 38	+0 ,41		,	+0",13		Py	69, "0—
	8 7		34			3 -0",19 -0",70 -0",53 -0",22 -0",39	EZ. 0—		٥	1,,00 -0,,87 -0,,66 -0,,62 +		q.	91,0
	名字		85 10 10			-0",22	-0 ,44		v	99',0-		P 25	77 O.
	* *		86 108			-0",53	-0,34		S	78, "0-		P34	er.
	8, 4, 8, 4,		37 x ₁₁₁			-07,70	06' 0-		3	1,,00		P 33	2.
	x 22		38			0,19	+0 ,17		S	-0",02		P38	3
	, kg		39			+0,.38	/n· n—		S	+0",21		$+0'''_{35}$:
5	2 %		x 120			+0".24 +0".28	11, 07		S (1+11) 10 515 S17 S18 S18 S18 S18 S18	+0",41		40,″0+	
_	5 ×		41 x ₁₂₈			7.28 -0",15 +0",06 +	S.		Sig	-0, 03		$+0^{P_{19}}_{-15}$	_
10	Q 14	۶	7. X			-0",15 +0 75			Sign	00' 0+		06,"0—	_
12	, #		129 129			0 0 0 8 8			5,70), }		-0,,63	_
2	. Y.	4	X 182			+0,04-0,			Sign	<u>.</u>		-03,13	_
			=			-=			(1+1)			(11-1)	_
								1	S	Ī		Q,	_

- =	ς, S,	S ₁	S. S.	S. S.	S.8	S. S.	S. S.	S ₂₈	S ₂₂	S ₂₁	1 S ₉ S ₁₀ S ₂₀	S ₁₁	S ₁₂	S ₁₃	S14 S16	S_{18}	Кон- троль
- =	+0″,0¢	3+0",2	7,"0+ 1	3+0,13	+0",41 -0 , 6 2	+0",21 -0 ,66	+0″,03 -0 ,57	-0",06	+0",57	+0",44	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	-0",50	00'.0+ +0 ' 6 0	-0",12 +0,07	-0″,08 +0 ,21	+0.28	+3″,2 5 -3 ,03
A B	+0".4(0 -0", 1	8, +0+8 8, +0 +8	8 +17,02 2 +0 ,76	+0",21	-07,45 +0 ,87	-0",84 +0 ,90	-1″,06 +0,94	+0",55 +0 ,59	+0",65	$\frac{S_1 + S_{11}}{S_1 - S_{11}} A_1 + 0^*,40 - 0^*,66 + 0^*,88 + 1^*,02 + 0^*,21 - 0^*,45 - 0^*,84 + 1^*,06 + 0^*,55 + 0^*,65 + 0^*,61 - 0^*,53 + 0^*,53 + 0^*,53 + 0^*,53 + 0^*,53 + 0^*,51 - 0^*,47 - 0^*,66 - 0^*,19 - 0^*,29 + 0^*,28 + 0^*,34 + 0^*,59 + 0^*,29$	_0*,53	+0",54 -0,66	-0",05	+0",13	+0",28	+0",1 6 +6 ,34

Кон- троль	+2",01	-2",12 +6 ,14
	$\frac{1}{10} - 0^{\circ}, 08 + 0^{\circ}, 69 + 0^{\circ}$	92°.0—
P ₁₄	+0',18	+0°,00 +0°,00
P ₁₈	_0″,12 _0,63	-0",75 +0 ,51
P ₁₂	-0",34	-1",24 +0 ,56
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
P ₁₀	-0", 20 +0 , 07	-0',13
P _g	-0",42 +0 ,35	70, 0-
P. P. 13	2 +0",21 0 -0 ,36	8 -0",15
P, B	+0",32	0, 0-0
P _w	21, 0 – 2	7 +0 ,3
P _s	6 +0 ,2	3, 0+ 72 0, 0+ 72
P. P.	5 +0".4	40,7,2 1,04 +0
P ₃₇	1 +0",6	6 +1 ,3
P ₃₈	8, 0 – 8	2+1.7
P ₁	8 +0".6 1, 0-1	66 + 0.5 8, 0+
P _o _o	6, 0—	+0 +4
	- =	
		$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$

Вычисление коэффициентов а, и b, ряда Фурье

		=-0",08;		=+0",10;		=+0",08;		=+0",13;		=+0'',21;		=-0",05;		=+0",10;		=+0",03.	•		
		30	1.3% 0056		1.9" 4534	8	L3" 9105	8	+6" 3344	8	_1" 4516	8	+3″ 0040	8		1218, 04	8		
	g.	$a_1 = 0000$ $a_2 = 0000$,3862	,3024 az	,2730	,5643 a ₃ =	6090	$a_1 = a_2 = a_3 = a_4 $		$= 10^{1197}$ $b_1 = 10^{11}$,4543	$p_2 = p_3 $	653	$b_3 = 0$,3774	,1271 b.=		,9105	
Apre	Lsin8p	0,0000	+0 +0						1, 0+	+0+	+0 +		,0527 +0 ,4653				0	+3,9	
і ряда ц	MsIn69	0,,0000	-0 ,1736	-0 ,0354+1	-0 ,0324	-0 ,2375 +0	0+0015, 0+6090,	0+0000, 0	-0 ,0648	0,0885 +0	0,0217 +0	0+0000' 0	0 ,0527	0-9187, 0-	0 ,6075 -0	0 ,0475 -0	0098, 0	2 ,4534	
OB aj N o	Lsln49	0,0000	0 ,1722	,0126 +0 ,7216 +0	- 9067, 0	,1025 +0 ,4218 +0	+6090' (,3610	-8217, 0	0 ,5643 -0	0 ,7315 -0	,2349	0 ,3478 +0	3304+0	0,2091+0	,0495 +0 ,0651 -0	0+0000, 0	+ 9560, 8	· · · · · ·
эффициент	Msin2\psi	0,0000	,8736 +0 ,0560 +0 ,1722 +0 ,1736 +0	-0 ,0126 	-0 ,0124 +	0 ,1025	0 ,2550 +0	,6804 0 ,0000 +0	,0388 -0 ,0536 +0 ,7128 -0 ,0648 +0 ,1512	0 + 01110, 0-	0- 2920, 0-	0 ,1131 -0	0 ,1547 -0	1,1780+0	-0.7350 + 0	0,0495	,3600	-2 ,2989	
вычисление коэффициентов а; и b; ряда Фурье	Ас058ф	- 11	+ 98736	0+9685, 0+	-0,3162	+0120,04	+0 ,2250 +0	+0 ,6804	-1 ,0388	-0 ,5390-0	-0 ,5265 -0	-0 ,3050-0	,4465 +0 ,0530 -0	,5346 +0 ,1674 -1	-0 ,0335 -0	+0,1183	+0 ,2800-0	1218, 0+	
PAG	Bcos6p	-0",4000 +0",5600 -0",4000	+1,3110	,6076 —0 ,8008 +0 ,5022 +0	+0 ,4484 +0 ,3162 -0 ,0124 +0 ,7906 -0 ,0324 +1	+0,3193 +0,0210 +0	0+ 0000, 0	-0 ,2790 +0	-0 ,5546	- 6777, 0—	-0 ,2185	,2100	+0 ,4465	+0 ,5346	+0,1121 -0	0+ 8311, 0+ 6680, 0+	00000 0	+3,0040 +0,8121 -2,2989 +3,0956 +2,4534 +3	
-	А соs4ф	-0,4000	-0 ,9408	8008, 0-	,7220 +0 ,8262	-0 ,1407	-0 ,2250	,7290 —0 ,2604	0901, 0—	-0 ,0550	-0 ,2015	0 + 0506, 0-	+0 ,3551	-0 ,4374	0399 +0 ,0455	-0 ,1274	-0 ,2800	,4516	
	Bc0s2q	+0",5600	+1 ,3662 -	<u> </u>	+ 0227, 0-	+0,9373	- 6957, 0+	+0 ,7290	- 9269, 0+	- 8368 -	+0 ,1357 -	-0 ,1050 -0	+ 7261, 0-	-0 ,2046	+ 6660, 0-	- 0620, 0-	-00000.	+6 ,3344 -1	
	\$	°0	က	9	6	12	15	18	21	- 54	27	90	33	36	' &	42	45	M	

и на 5	r,	100 000 000 000 000 000 000 000 000 000
Табли	+0,03cos8¢	++++
	+0,10cos6¢	10000000000000000000000000000000000000
	-0,05cos4¢	0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.0000 0.000 0.00
	+0,21cos2¢	++++++++++++++++++++++++++++++++++++++
	+0,13sIn8\$	
	+0,08sIn6ç	
	+0,10sin4¢	++++0 000 000 000 000 000 000 00
	-0,08sin2¢	00000000000000000000000000000000000000
	9-	00 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0

Продолжение табл. 5

ra61.5	ь ч	0.000 0.000
1 роболжение	+0,03cos8p	
7	+0,10cos 6 φ	++++++++++++++++++++++++++++++++++++++
	-0,05cos4φ	20000000000000000000000000000000000000
	+0,21cos2q	00000000000000000000000000000000000000
	+0,13sin8q	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
	+0,088In6q	++000000000000000000000000000000000000
	+0,10sin4p	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
	-0,03sin2p	10000000000000000000000000000000000000
	9-	84° 98 99 99 99 99 99 99 99 99 99 99 99 99 9

40
тавл.
Продолжение

. 94		
*	+0",005 +0',094 +0',190	000, 0
+0,03cos8¢	+0",009 +0',020 +0',027	000, 0
+0,10cos6ç	+0",059 +0',081 +0',095	000, 0
-0,05cos4¢	0",'040 0',046 0',049	000, 0
+0,21cos2p	+0",200 +0',206 +0',206 +0',208	000, 0
+0,13sin8¢	0",124 0,096 0,053	000, 0
+0,08sIn6ç	0",065 0 ,047 0 ,025	000, 0
+0,10sIn4¢	0″,059 0 ,041 0 ,021	000, 0
-0,08sin2q	+0",025 +0 ,017 +0 ,008	000, 0
9-	171° 174 177	

Значения sin и соз для случая исследования круга через 3°

	A°	A ₁	A,	A,	A,	A_i A_b A_b A_7	A ₆		A ₆ A ₀ A ₁₀ A ₁₁	Aº	A10	A.11	A ₁₃	A ₁₈	A14	A18
cos4p	+1,00	+1,00 +0,98	+0,91	+0,81	+0.67	+0,50	+0,31	+0,10	+0,50 +0,31 +0,10 -0,10 -0,31 -0,50 -0,67 -0,81 -0,91	-0,31	-0,50	79'0-	-0,81	0.91	86'0-	-1,00
φβsοο	+1,00	+0.91	+0,67	+0,31	-0,10	-0,50	-0,81	86,0-	+1,00 +0,91 +0,67 +0,31 -0,10 -0.50 -0.81 -0,98 -0.98 -0.81 -0.50 -0.10 +0.31 +0.67 +0.91	-0,81	-0.50	-0,10	+0,31	+0,67	+0,91	+1,00
	_	_		_	→	_	-	-	•	•				Та	Таблица 7	(a 7
	B	B_1	Вз	Bs	B	Bs	B_{6}	В,	B_{8}	B ₉	B_{10}	B_{11}	B ₁₉	Bis	B ₁₄	B ₁₈
c0s2p	+1,00	+0,99	+0,98	+0,55	+0.91	+0,87	+0,81	+0.74	+0.98 +0.55 +0.91 +0.87 +0.74 +0.67 +0.59 +0.50 +0.41 +0.31 +0.21	+0,59	+0,50	+0,41	+0,31	+0,21	+0,10	0,0
ф 9 s0э	+1,00	+0.95	+0.81	+0,59	+6,31	0,00	+0,31	-0.59	+0.95 +0.81 +0.51 0.00 +0.31 -0.89 -0.81 -0.95 -0.95 -0.91	26'0-	-1,00	95'0-	-0,81	-0.59 -0.31	-0.31	00,00

0 0 11 11 11 0 0	718	0,00	0,00
200	717	+0.21	-0,41
•	L ₁₃ L ₁₃ L ₁₄ L ₁₅	+0,41	-0,74
	713	+0,53	96'0-
	ող	+0,74	-0,99
	017	0,00 +0,21 +0,41 +0,59 +0,74 +0,87 +0,95 +0,99 +0,99 +0,95 +0,87 +0,74 +0,59 +0,11 +0,21	0,00 +0.41 +0.74 +0.95 +0.99 +0.87 +0.59 +0.21 -0.21 -0.53 -0.87 -0.99 -0.95 -0.74 -0.41 0.00
	67	+0,95	-0,53
	87	+0.99	-0,21
	7,	66'0+	+0,21
	⁶ 7	+0,95	+0.59
	⁸ 7	+0,87	+0,87
	77	+0,74	+0,99
	L_8	+0,59	+0,95
	L_1 L_2	+0,41	+0,74
	71	+0.21	+0,41
	Lo	00,00	00,00
		sin4¢	sin8¢

I		-											-	таолицая	a S
Mo	M ₁	M ₃	M_1 M_3 M_3 M_4	M	M_{δ}	M ₆	Μ,	M_8	Mo M7 M8 M9 M10 M11 M12 M12 M13 M14 M15	M_{10}	пW	M12	М13	M14	M ₁₈
	+0,10	+0,21	0,00 +0,10 +0,21 +0,31 ,+0,41 +0,50 +0,59 +0,67 +0,74 +0,81 +0,87 +0,91 +0,95 +0,98 +0,98 +1,00	+0,41	+0,50	+0.59	+0.67	+0,74	+0,81	+0,87	+0,91	+0,96	+0.98	+0,99	+1,00
0	+0,31	+0,59	0.00 +0.31 +0.59 +0.81 +0.95 +1.00 +0.95 +0.81 +0.59 -0.31 0.00 -0.31 -0.59 -0.81 -0.95 -1.00	+0,98	+1,00	+0.95	+0.81	69'0+	-0,31	0,00	-0,31	-0,59	-0,81	-0,95	1.00

Пример 2

	l		,				_		-		
		- *	* 10	3 X ₁₅	* 4 %	X 25	, x ₂₀	x 35	8 X40	9 X45	x_{60}
36		35	34	33	32 **160	31	30 x ₁₈₀	29 X145	28	27 X ₁₃₆	2 6 x ₁₃₀
-1",02	00	+0",60 +1,00	+0".75 -0.50	+0",90	+0",08	+1",48 -0,02	+0",02	+2",00 +1,05	+0″,20 0,00	+2",78 +0 ,38	+1",60 -0,80
S ₀ ,"1—	05	, Š. (60 +1, °, 60	S, 25	,88, +0,*88	\$* +0″,36	\$\$\\ +1",46	S, -1″,52	\$, +3″,05	\$. +0″,20	S, +3″,16	\$10 +0",80
P ₀ +1″,02	20,	P. 40	P2.7+1",25	+0",92		P _s +1",50	P. +1",48	P, 95	$+0^{P_8}_{,20}$	+2'',40	+2'',40

Продолжение табл. 1	Контроль		$\begin{array}{c} \mathbf{z} & \mathbf{z}_{i} = 8^{n}, 94 \\ \mathbf{z} & \mathbf{z}_{i} = 8^{n}, 94 \\ \mathbf{z} & \mathbf{z}_{i} = 8^{n}, 86 \\ \mathbf{z} & \mathbf{z}_{i} = 8^{n}, 86 \end{array}$	$\sum_{i=0}^{18} S_i = 0.,08$	$\sum_{i=1}^{10} x_i - \sum_{i=1}^{30} x_i = 17$, 86
	18 x ₉₀		-2",12	S18 +2",12	+2 ^{P,8} 12
	17 X85	19 x ₆₅	_0",40 _2",20	+2",60	+1,1,80
	16 x ₈₀	20 x,100	_1″,90 3 ,0 5	S16 +4",95	$\begin{vmatrix} P_{16} \\ +1^{n'}, 15 \end{vmatrix} + 1^{n'}, 80$
	15 .x ₇₈	21 x ₁₀₅	+1",18 +0 ,10	S16 +1",28	$\left \begin{array}{c} P_{16} \\ +1^{'',08} \end{array} \right $
	14 X70	22 ***********************************	_0″,52 _0 ,62	S.4 +1″,14	+0,,10
	13 x ₆₅	23	+0",58	\$1.8 +0",64	$\begin{vmatrix} P_{\mu^3} \\ +1^{\mu',80} \end{vmatrix}$
	12 ×00	24 x ₁₂₀	+0",50 -1,12	S,s +0",62	+1,,62
	11 Xss	25 7. 124	+1″,25	S., +1″,65	$\left(1-11\right) + \left(1-11\right)^{1/3}$
•		=	-=	(11+11)	(11-1)
				1	1

лаолица л	Контроль	01	,	$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
			+8 ",42 -8 ,34	+ 0",08
	S ₉		+3",16	+3″,16 +3 ,1 6
	S	Sie	+0″,20	+1",00
	S,	S. S	+3",05	+4",70 +1,40
	S.	S ₁₂	-1",52 -0 ,62	-2",14
	S.	Sie	+1",46	+0",82 +2,10
	\$2	Sit	+0",3 6 -1 ,14	-0",78 +1 , 5 0
	S,	Sig	+0",88 +1 ,28	+2",16 -0 ,40
	Sa	S16	+0",25 -4,95	-4",70 + 5 ,20
	Sı	S ₁₇	+1″,60 -2 ,60	-1",00
	I S. S. S. S. S. S. S. S. S.	S18	1 -1",02 +1",60 +0",25 +0",88 +0",36 +1",46 -1",52 +3",05 +0",20 +3",16 +8",42 11 -2 ,12 -2 ,60 -4 ,95 +1 ,28 -1 ,14 -0 ,64 -0 ,62 +1 ,66 +0 ,80 -8 ,34	-3",14 +1 ,10
1	1	11	- =	A B
				$S_{\rm I} + S_{\rm II}$ A $-3''.14$ $-1''.00$ $-4''.70$ $+2''.16$ $-0''.78$ $+0''.82$ $-2''.14$ $+4''.70$ $+1''.00$ $+3''.16$ $+$ 0''.08 $S_{\rm I} - S_{\rm II}$ B $+1$.10 $+4$.20 $+5$.20 -0 .40 $+1$.50 $+2$.10 -0 .90 $+1$.40 -0 .60 $+3$.16 $+16$.00

Контроль	grodinov	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$+$ 8 ,68 Σ P_l	$M = 1,10 + 1,40 + 2,40 + 2,00 = 0,10 + 3,30 + 3,10 + 1,80 + 2,60 + 2,40 + 17,80 \Sigma M_l$	L +3 ,14 -2 ,20 +0 ,10 -0 ,16 -0 ,30 -0 ,30 -0 ,14 +0 ,10 -2 ,20 +2 ,40 + 0 ,44 $\frac{09}{0}$ L_{I}	
P _o		+2",40		+2,40	+2,40	
P_8	P ₁₀	+0″,20	+2,40	+2,60	_2 ,20	
P_{7}	P_{11}	+0",95	+0,85	+1,80	+0 ,10	
P_{8}	P ₁₃	÷1″,48	+1 ,62	+3,10	-0 ,14	
$P_{\mathbf{g}}$	P ₁₈	+1",50	+1,80	+3,30	08, 0—	
$P_{\mathbf{t}}$	P_{14}	-0″,20	+0,10	-0,10	06, 0—	
P_{3}	Pis	+0",92	+1,08	+2,00	91, 0—	
⁶ d	P ₁₆	+1",25	+1,15	+2,40	+0,10	
¹d	P_{17}	-0",40	+1,80	+1,40	-2 ,20	
Po	P ₁₈	+1",02	11 -2,12 +1,80 +1,15 +1,08 +0,10 +1,80 +1,62 +0,85 +2,40	01, 1—	+3,14	
-	=	ı	П	×	7	

	Таблица 4
Вычисления коэффициентов a_j и b_j ряда Фурье	

Lsin8q	0,000 -1,408 -0,038 -0,133 -0,102 -1,408 -1,408	710, 0—
Мsin6ф	++0,700 ++2,088 +2,088 +1,650 -0,000 -2,262 -2,262 +000	+0 ,789
LsIn4¢	0,000 0,000 139 0,122 0,006 122 0,006 0,006 0,006 0,006 0,006	-2 ,217
МsIn2ф	0, 000 0, 238 +0, 238 +1, 000 +2, 541 +2, 541 +2, 542 +2, 548 +2, 548 +2, 548	+13 ,868
Асоѕ8ф	-0.770 -0.770 -1.080 +0.733 -0.771 +0.771 +0.770 +3.160	+0 ,028
Bcos6φ	++3,554 ++2,600 0,000 -0,750 +-1,827 +-0,900 +-0,300 0,000	+4 ,759
Acos4¢	-3, 140 -13, 140 -13, 619 -10, 133 -10, 139 -11, 070 -13, 619 -13, 160	-13,540
Bcos2φ	++++ 1,100 ++++ 1,155 +-1,134 +-1,155 0,155 0,102 0,102	+12,179
9-	0° 110 110 220 25 33 33 45 45	M

$$a_1 = + \frac{13'',868}{18} = + 0,"77;$$

$$b_1 = + \frac{12'',179}{18} = + 0,"68;$$

$$a_2 = -\frac{2'',217}{18} = -0,"12;$$

$$b_2 = -\frac{13'',540}{18} = -0,"73;$$

$$a_3 = +\frac{0'',789}{18} = + 0,"07;$$

$$b_4 = +\frac{0'',028}{18} = + 0",02.$$

e e 4

лица 5	ų٥	++++++++++++++++++++++++++++++++++++++
5° Табл	+0,02cos8p	++-01010++++010000000000000000000000000
через	+0,26cos6q	
круга, исследованного	-0,73 c os4φ	7.1.8.8.2.2.8.2.2.8.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.8.2.2.2.8.2.2.2.8.2.2.2.8.2
днаметров кру	+0,68cos2¢	######################################
	-0,1sln8¢	920288000820288000800000000
Вычисления систематических погрешностей	+0,07sln6p	94444
ления систем	-0,12s1n4p	9485555568486555555684865555568
Вычис	+0,77s1n2φ	01144444444444444444444444444444444444
	9-	0.0 c c c c c c c c c c c c c c c c c c

Продолжение табл. 5

x	+0",08	10, 0	=. 9	-0 ,19	-0 ,19	-0,16	90' 0	20' 0+	00,00
+0,02cos8φ	+0",02	00, 0	10, 0-	-0,02	-0,02	10, 0	00, 0	÷0 ,05	00,00
+0,28cos6p	-0",13	-0 ,23	92, 0—	-0 ,23	-0 ,13	00, 0	+0,13	+0 ,23	00,0
0,73cos4p	+0",71	+0 ,58	+0,38	+0,13	-0,13	8E' 0—	-0 ,58	17, 0—	0,00
+0,68cos2p	+0",12	+0 ,23	+0,34	+0 ,44	+0 ,52	+0 ,59	+0 ,64	49, 0+	00,0
-0,1sin8\(\psi\)	+0",01	10, 0+	+0 ,01	00, 0	00, 0	10, 0—	10, 0—	10, 0	00'0
+0,07s1n6φ	90","0+	+0,0+	00, 0	40, 0-	90, 0—	70, 0—	90, 0—	40, 0	0,00
-0,12s1n4φ	+0",04	80° 0+	+0,10	+0 ,12	+0,12	+0 ,10	80, 0+	+0,0+	00,0
+0,77stn2φ	-0″,75	-0 ,72	<i>1</i> 9′ 0−	-0,59	65, 0—	86, 0—	92, 0—	-0 ,13	00'0
9-	140°	145	150	155	160	165	170	175	

	ļ
а 6	ĺ
Ħ	
И	i
5	
æ	
Η	į
	i

	Aº	A_1	A ₃	A.8.	4,	A_{δ}	A	Α,	A.8	A,
cos 4p	+1,00	+0,94	+0,77	+0,50	+0,17	-0,17	-0,50	72,0-	46,0-	-1,00
фg soэ	+1,00	+0,77		02,0—	46,0-	46,0	-0,50	+0,17	+0,77	+1,00
cos129	+1,00	+0,50	-0,50	-1,00	-0,50	+0,50	+1,00	+0,50	-0,50	1,00
gos169	+1,00	+0,17	-0,94	0,50	+0,77	+0,77	0,50	46,0—	+0,17	+1,00
					_				_	

	_								Tac	Таблица 7
	B_{0}	B_1	B_2	B_8	B_{4}	B_5	B_6	B,	Вв	В
cos 2q cos 6 q cos10 q cos14 q	+1,00 +1,00 +1,00 +1,00	+0,98 +0,87 +0,64 +0,34	+0,94 -0,50 -0,17	+0,87 0,00 -0,87	+0,77 -0,50 -0,94 +0,17	+0,64 -0,87 -0,34 +0,98	+0,50 -1,00 +0,50 +0,50	+0,34 -0,87 +0,98	+0,17 -0,50 +0,77 -0,94	0000
	•	-	_	_						

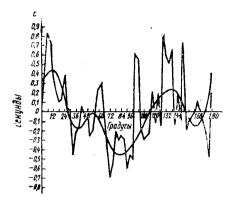
				i					T 2 5 7	0
									1 40	таолица в
	70	L1	73	78	77	7 P	7	<i>L</i> ,	7 ₈	7
										•
sin 4p	0	+0,34	+0,64	+0,87	+0.98	+0.98	TO 82	- 79 0		,
sin 8¢	0	+0,64		+0.87	TO 34	. 6		#0.0 +0.0	+°,0+	o
sin12m	<u> </u>	10 07			5 6	; ;) 	85,0	9,0	0
16.	> (70,07	70,0 +	9 6	0,87	-0,87	0,00	+0,87	+0,87	0
do luis	0	+0,98	+0,34	-0,87	-0,64	+0,64	+0.87	-0 34	80 0	•
									06.0	>
	_	-	-	_	_					

6	ļ
Ø	1
Ħ	ļ
И	
5	
O	
44	
⊢	

,										
	Mo	¹W	M _s	M _s	, M,	Ms	Mo	М,	M ₈	M ₉
sin 9.a	0	+0.17	+0.34	+0.50	+0,64	+0,77	+0,87	+0,94	+0,98	+1,00
og uls	. 0	+0,50	+0.87	+1.00	+0,87	+0,50	0,00	0,50	-0,87	1,00
sin10q	0	+0,77	+0,98	+0,50	-0,34	9. 2.	-0,87	-0,17	+0,64	+1,00
sin14p	0	+0,94	+0,64	0,50	86'0—	-0,17	+0,87	+0,77	-0,34	700

ПРИЛОЖЕНИЕ 10 к ГОСТ 13424-68

График погрешностей диаметров круга



^ — полные погрешности диаметров круга;

~ систематические погрешности диаметров круга.

Редактор А. В. Цыганкова Технический редактор В. Г. Евтеева Корректор Е. И. Евтеева

Сдано в наб. 28.10.76 Подп. в печ. 14.03.76 6,5 п. л. 5,86 уч.-изд. л. Тир. 4000 Цена 31 коп. Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов. Москва, Д-557, Новопресненский пер., 3 Тип. «Московский печатник». Москва, Лялин пер., 6. Зак. 1659