

---

ФЕДЕРАЛЬНОЕ АГЕНТСТВО  
ПО ТЕХНИЧЕСКОМУ РЕГУЛИРОВАНИЮ И МЕТРОЛОГИИ

---



НАЦИОНАЛЬНЫЙ  
СТАНДАРТ  
РОССИЙСКОЙ  
ФЕДЕРАЦИИ

ГОСТ Р  
72015—  
2025

---

Оптика и фотоника  
**СТЕКЛО ОПТИЧЕСКОЕ БЕСЦВЕТНОЕ**  
Физико-химические характеристики

Издание официальное

Москва  
Российский институт стандартизации  
2025

## Предисловие

1 РАЗРАБОТАН Обществом с ограниченной ответственностью «Лазеры и оптические системы» (ООО «ЛОС»)

2 ВНЕСЕН Техническим комитетом по стандартизации ТК 296 «Оптика и фотоника»

3 УТВЕРЖДЕН И ВВЕДЕН В ДЕЙСТВИЕ Приказом Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии от 17 июля 2025 г. № 769-ст

4 ВВЕДЕН ВПЕРВЫЕ

*Правила применения настоящего стандарта установлены в статье 26 Федерального закона от 29 июня 2015 г. № 162-ФЗ «О стандартизации в Российской Федерации». Информация об изменениях к настоящему стандарту публикуется в ежегодном (по состоянию на 1 января текущего года) информационном указателе «Национальные стандарты», а официальный текст изменений и поправок — в ежемесячном информационном указателе «Национальные стандарты». В случае пересмотра (замены) или отмены настоящего стандарта соответствующее уведомление будет опубликовано в ближайшем выпуске ежемесячного информационного указателя «Национальные стандарты». Соответствующая информация, уведомления и тексты размещаются также в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет ([www.rst.gov.ru](http://www.rst.gov.ru))*

© Оформление. ФГБУ «Институт стандартизации», 2025

Настоящий стандарт не может быть полностью или частично воспроизведен, тиражирован и распространен в качестве официального издания без разрешения Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии

## Содержание

1 Область применения . . . . .	1
2 Нормативные ссылки . . . . .	1
3 Термины и определения. . . . .	1
4 Физико-химические характеристики . . . . .	2
4.1 Общие положения . . . . .	2
4.2 Оптические характеристики. . . . .	2
4.3 Термооптические характеристики . . . . .	23
4.4 Теплотехнические характеристики . . . . .	34
4.5 Радиационно-оптическая устойчивость . . . . .	40
4.6 Светорассеяние . . . . .	42
4.7 Механические характеристики . . . . .	43
4.8 Химическая устойчивость . . . . .	47
4.9 Магнитные и электрические характеристики . . . . .	48



Оптика и фотоника  
СТЕКЛО ОПТИЧЕСКОЕ БЕСЦВЕТНОЕ  
Физико-химические характеристики

Optics and photonics. Colorless optical glass. Physical and chemical characteristics

Дата введения — 2026—01—01

## 1 Область применения

Настоящий стандарт распространяется на оптическое бесцветное стекло обычных марок по ГОСТ Р 71951 (далее — стекло) и устанавливает физико-химические характеристики.

## 2 Нормативные ссылки

В настоящем стандарте использованы нормативные ссылки на следующие стандарты:

ГОСТ 13917 Материалы оптические. Методы определения химической устойчивости. Группы химической устойчивости

ГОСТ Р 70973 Оптика и фотоника. Оптика физическая. Термины, определения и буквенные обозначения основных величин

ГОСТ Р 71951 Оптика и фотоника. Стекло оптическое бесцветное. Общие технические условия

ГОСТ Р ИСО 9211-1 Оптика и оптические приборы. Покрытия оптические. Часть 1. Термины и определения

**Примечание** — При пользовании настоящим стандартом целесообразно проверить действие ссылочных стандартов в информационной системе общего пользования — на официальном сайте Федерального агентства по техническому регулированию и метрологии в сети Интернет или по ежегодному информационному указателю «Национальные стандарты», который опубликован по состоянию на 1 января текущего года, и по выпускам ежемесячного информационного указателя «Национальные стандарты» за текущий год. Если заменен ссылочный стандарт, на который дана недатированная ссылка, то рекомендуется использовать действующую версию этого стандарта с учетом всех внесенных в данную версию изменений. Если заменен ссылочный стандарт, на который дана датированная ссылка, то рекомендуется использовать версию этого стандарта с указанным выше годом утверждения (принятия). Если после утверждения настоящего стандарта в ссылочный стандарт, на который дана датированная ссылка, внесено изменение, затрагивающее положение, на которое дана ссылка, то это положение рекомендуется применять без учета данного изменения. Если ссылочный стандарт отменен без замены, то положение, в котором дана ссылка на него, рекомендуется применять в части, не затрагивающей эту ссылку.

## 3 Термины и определения

В настоящем стандарте применены термины по ГОСТ Р 70973 и ГОСТ Р ИСО 9211-1.

## 4 Физико-химические характеристики

### 4.1 Общие положения

4.1.1 Физико-химические характеристики стекла должны соответствовать требованиям настоящего стандарта, технической и конструкторской документации на стекла конкретных типов.

4.1.2 В технической документации на стекла конкретного типа должны быть установлены следующие физико-химические характеристики:

1) оптические характеристики:

- рабочая длина волны излучения;
- показатель преломления;
- средняя дисперсия;
- коэффициент дисперсии;
- относительная частная дисперсия;

2) термооптические характеристики:

- температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления  $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda)$ ;
- термооптическая постоянная  $V(t, \lambda)$ ;
- термооптическая постоянная  $W(t, \lambda)$ ;

3) теплотехнические характеристики:

- температурный коэффициент линейного расширения;

4) радиационно-оптическая устойчивость:

- изменение оптической плотности  $\Delta D$ ;

5) светорассеяние:

- показатель светорассеяния  $\sigma$ ;

6) механические характеристики:

- плотность  $\rho$ ;
- оптический коэффициент напряжения  $B$ ;
- модуль упругости  $E$ ;
- модуль сдвига  $G$ ;
- коэффициент поперечной деформации  $\mu$ ;
- относительная твердость по сошлифовыванию (относительно K8);

7) химическая устойчивость:

- группа устойчивости к влажной атмосфере;
- группа кислотоустойчивости;

8) магнитные и электрические характеристики:

- магнитооптическая постоянная  $V_{\lambda}$ ;
- диэлектрическая проницаемость  $\varepsilon(f, t)$ ;
- тангенс угла диэлектрических потерь  $\text{tg } \delta(f, t)$ ;
- удельное сопротивление  $\rho$ .

### 4.2 Оптические характеристики

4.2.1 Длины волн и соответствующие им линии спектра химических элементов, для которых даны оптические характеристики, указаны в таблице 1.

Таблица 1

Ультрафиолетовая область			Видимая область			Инфракрасная область	
Длина волны $\lambda$ , мкм	Обозначение линии спектра	Химический элемент	Длина волны $\lambda$ , мкм	Обозначение линии спектра	Химический элемент	Длина волны $\lambda$ , мкм	Химический элемент
0,365	<i>i</i>	Hg	0,4046 <sub>6</sub>	<i>h</i>	Hg	0,800	—
			0,4358 <sub>3</sub>	<i>g</i>	Hg	0,863	—
			0,4800	<i>F'</i>	Cd	0,900	—
			0,4861 <sub>3</sub>	<i>F</i>	H	0,951	—
			0,4880	—	Ar	1,000	—

Окончание таблицы 1

Ультрафиолетовая область			Видимая область			Инфракрасная область	
Длина волны $\lambda$ , мкм	Обозначение линии спектра	Химический элемент	Длина волны $\lambda$ , мкм	Обозначение линии спектра	Химический элемент	Длина волны $\lambda$ , мкм	Химический элемент
			0,5460 <sub>7</sub>	<i>e</i>	Hg	1,060	Nd в стекле
			0,5875 <sub>6</sub>	<i>d</i>	He	1,100	—
			0,5893 <sub>0</sub>	<i>D</i>	Na	1,153	He+Ne
			0,6328	—	He+Ne	от 1,2	—
			0,6438	<i>C'</i>	Cd	до 2,6	
			0,6562 <sub>8</sub>	<i>C</i>	H	через 0,1	
			0,6943	'—	Cr+Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub>		
			0,7000	—'	—		
			0,7065 <sub>2</sub>	<i>r</i>	He		

4.2.2 Показатель преломления, средняя дисперсия и коэффициенты дисперсии для линий спектра должны соответствовать указанным в таблицах 2 и 3.

Таблица 2

Марка стекла	Показатель преломления		Средняя дисперсия		Коэффициент дисперсии			
	$n_e$	$n_D$	$n_{F'} - n_{C'}$	$n_{F'} - n_C$	$v_e = \frac{n_e - 1}{n_{F'} - n_{C'}}$	$v_D = \frac{n_D - 1}{n_{F'} - n_C}$	$v_d = \frac{n_d - 1}{n_{F'} - n_C}$	$v_h = \frac{n_h - 1}{n_i - n_g}$
ЛК1	1,4414	1,4398	0,00644	0,00639	69,07	68,82	68,84	59,0
ЛК3	1,4891	1,4874	0,00700	0,00696	69,87	70,02	70,03	61,0
ЛК4	1,4922	1,4903	0,00758	0,00753	64,93	65,11	65,13	56,5
ЛК5	1,4799	1,4781	0,00733	0,00729	65,47	65,58	65,59	57,3
ЛК6	1,4721	1,4704	0,00708	0,00704	66,69	66,81	66,83	58,2
ЛК7	1,4846	1,4828	0,00732	0,00728	66,20	66,31	66,32	58,2
ЛК8	1,4725	1,4708	0,00691	0,00687	68,38	68,52	68,53	—
ФК11	1,5218	1,5199	0,00757	0,00752	68,92	69,14	69,14	—
ФК13	1,5488	1,5468	0,00814	0,00809	67,42	67,58	67,59	59,0
ФК14	1,5821	1,5799	0,00898	0,00891	64,82	65,08	65,09	—
ФК24	1,5837	1,5815	0,00905	0,00898	64,50	64,76	64,76	55,35
ТФК11	1,6038	1,6015	0,00917	0,00910	65,84	66,10	66,11	—
К1	1,5001	1,4982	0,00770	0,00765	64,96	65,12	65,13	56,5
К2	1,5023	1,5004	0,00763	0,00758	65,83	66,01	66,03	57,4
К3	1,5120	1,5100	0,00811	0,00805	63,13	63,35	63,37	54,3
К8	1,5183	1,5163	0,00812	0,00806	63,83	64,05	64,07	55,5
К14	1,5168	1,5147	0,00856	0,00849	60,38	60,62	60,64	51,3
К15	1,5359	1,5335	0,00971	0,00962	55,19	55,45	55,46	45,9
К19	1,5208	1,5187	0,00848	0,00841	61,41	61,67	61,69	52,4

Продолжение таблицы 2

Марка стекла	Показатель преломления		Средняя дисперсия		Коэффициент дисперсии			
	$n_e$	$n_D$	$n_{F'} - n_{C'}$	$n_F - n_C$	$v_e = \frac{n_e - 1}{n_{F'} - n_{C'}}$	$v_D = \frac{n_D - 1}{n_F - n_C}$	$v_d = \frac{n_d - 1}{n_F - n_C}$	$v_h = \frac{n_h - 1}{n_i - n_g}$
К20	1,5285	1,5263	0,00882	0,00875	59,92	60,14	60,16	50,7
БК4	1,5324	1,5302	0,00884	0,00877	60,22	60,45	60,46	51,1
БК6	1,5421	1,5399	0,00913	0,00905	59,38	59,65	59,67	50,2
БК8	1,5489	1,5467	0,00877	0,00871	62,58	62,76	62,78	53,7
БК10	1,5713	1,5688	0,01024	0,01015	55,79	56,04	56,05	46,4
БК13	1,5617	1,5594	0,00922	0,00915	60,92	61,13	61,15	51,9
ТК2	1,5749	1,5724	0,01005	0,00996	57,20	57,46	57,48	47,9
ТК4	1,6138	1,6111	0,01105	0,01095	55,55	55,81	55,82	46,4
ТК8	1,6168	1,6140	0,01125	0,01114	54,82	55,11	55,12	45,6
ТК9	1,66199	1,6171	0,01153	0,01142	53,77	54,03	54,04	44,4
ТК12	1,5710	1,5688	0,00911	0,00904	62,68	62,92	62,93	53,9
ТК13	1,6063	1,6038	0,01004	0,00996	60,38	60,62	60,63	51,4
ТК14	1,6155	1,6130	0,01020	0,01012	60,34	60,57	60,58	51,2
ТК16	1,6152	1,6126	0,01059	0,01050	58,09	58,34	58,35	48,9
ТК17	1,6305	1,6279	0,01067	0,01058	59,09	59,35	59,36	49,6
ТК20	1,6247	1,6220	0,01107	0,01097	56,43	56,70	56,71	47,3
ТК21	1,6600	1,6568	0,01299	0,01285	50,81	51,11	51,12	41,3
ТК23	1,5915	1,5891	0,00970	0,00962	60,98	61,23	61,24	52,3
СТК3	1,6622	1,6594	0,01160	0,01150	57,09	57,33	57,35	48,1
СТК7	1,6901	1,6869	0,01294	0,01282	53,33	53,58	53,59	44,3
СТК8	1,7065	1,7030	0,01430	0,01415	49,40	49,68	49,69	40,0
СТК9	1,7460	1,7424	0,01492	0,01478	50,00	50,23	50,24	41,7
СТК10	1,7416	1,7378	0,01549	0,01534	47,87	48,09	48,11	39,5
СТК12	1,6950	1,6919	0,01268	0,01258	54,81	55,00	55,01	46,5
СТК15	1,7124	1,7092	0,01306	0,01295	54,55	54,76	54,77	49,9
СТК16	1,7900	1,7858	0,01742	0,01723	45,35	45,61	45,62	36,5
СТК19	1,7476	1,7440	0,01489	0,01476	50,21	50,40	50,42	41,3
СТК20	1,7685	1,7647	0,01536	0,01522	50,03	50,24	50,25	—
ОК1	1,5239	1,5222	0,00690	0,00684	75,93	76,34	76,35	65,07
ОК2	1,5521	1,5502	0,00760	0,00754	72,64	72,97	72,98	62,20
ОК3	1,4419	—	0,00480	—	92,00	—	—	—
ОК4	1,4485	1,4473	0,00488	0,00486	91,90	92,04	92,05	80,04
КФ1	1,5176	1,5153	0,00955	0,00946	54,21	54,47	54,48	44,2
КФ4	1,5203	1,5181	0,00886	0,00879	58,72	58,94	58,95	47,5
КФ6	1,5027	1,5005	0,00882	0,00875	56,99	57,20	57,21	49,2
КФ7	1,5200	1,5175	0,01022	0,01012	50,88	51,13	51,15	40,2

Продолжение таблицы 2

Марка стекла	Показатель преломления		Средняя дисперсия		Коэффициент дисперсии			
	$n_e$	$n_D$	$n_{F'} - n_{C'}$	$n_F - n_C$	$v_e = \frac{n_e - 1}{n_{F'} - n_{C'}}$	$v_D = \frac{n_D - 1}{n_F - n_C}$	$v_d = \frac{n_d - 1}{n_F - n_C}$	$v_h = \frac{n_h - 1}{n_i - n_g}$
БФ1	1,5271	1,5247	0,00964	0,00955	54,67	54,94	54,95	44,8
БФ4	1,5505	1,5480	0,01026	0,01016	53,66	53,94	53,95	43,8
БФ6	1,5724	1,5696	0,01164	0,01152	49,18	49,44	45,45	39,2
БФ7	1,5822	1,5795	0,01087	0,01076	53,56	53,85	53,86	44,0
БФ8	1,5857	1,5826	0,01269	0,01254	46,15	46,45	46,47	36,1
БФ11	1,6251	1,6222	0,01183	0,01171	52,84	53,13	53,14	43,3
БФ12	1,6298	1,6259	0,01622	0,01601	38,83	39,09	39,10	29,2
БФ13	1,6428	1,6395	0,01340	0,01325	47,97	48,26	48,27	37,9
БФ16	1,6744	1,6709	0,01435	0,01419	47,00	47,27	47,29	37,1
БФ21	1,6178	1,6140	0,01554	0,01534	39,75	40,02	40,03	30,1
БФ24	1,6386	1,6344	0,01750	0,01726	36,49	36,76	36,77	27,1
БФ25	1,6108	1,6076	0,01333	0,01318	45,82	46,10	46,11	36,0
БФ26	1,6546	1,6504	0,01714	0,01691	38,19	38,46	38,47	28,6
БФ27	1,6101	1,6067	0,01397	0,01380	43,67	43,96	43,97	33,7
БФ28	1,6687	1,6641	0,01900	0,01874	35,20	35,43	35,44	25,9
БФ32	1,5824	1,5793	0,01255	0,01241	46,40	46,68	46,69	36,0
ТБФ3	1,7602	1,7557	0,01860	0,01837	40,87	41,14	41,15	31,6
ТБФ4	1,7836	1,7786	0,02072	0,02045	37,82	38,07	38,08	28,4
ТБФ8	1,8641	1,8583	0,02374	0,02343	36,40	36,63	36,64	27,5
ТБФ9	1,8130	1,8083	0,01912	0,01890	42,52	42,77	42,77	34,04
ТБФ10	1,8206	1,8146	0,02474	0,02438	33,17	33,41	33,42	23,54
ТБФ11	1,8374	1,8326	0,01955	0,01933	42,83	43,07	43,08	—
ТБФ13	1,8888	—	0,02669	—	33,30	—	—	—
ТБФ14	1,9624	—	0,03908	—	24,63	—	—	—
ТБФ25	1,8175	1,8122	0,02200	0,02169	37,16	37,44	37,45	—
ЛФ5	1,5783	1,5749	0,01409	0,01392	41,05	41,30	41,31	31,3
ЛФ7	1,5818	1,5783	0,01425	0,01407	40,82	41,10	41,11	31,1
ЛФ9	1,5837	1,5800	0,01547	0,01526	37,73	38,00	38,01	27,0
ЛФ10	1,5509	1,5480	0,01209	0,01195	45,57	45,85	45,87	35,5
ЛФ11	1,5638	1,5608	0,01212	0,01199	46,51	46,77	46,78	36,3
ЛФ12	1,5430	1,5401	0,01219	0,01204	44,55	44,86	44,87	33,5
Ф1	1,6169	1,6128	0,01681	0,01659	36,70	36,93	36,95	27,3
Ф2	1,6205	1,6164	0,01707	0,01684	36,35	36,60	36,61	27,0
Ф4	1,6285	1,6242	0,01762	0,01738	35,67	35,91	35,93	26,4
Ф6	1,6070	1,6031	0,01611	0,01590	37,68	37,93	37,94	28,3
Ф8	1,6291	1,6248	0,01782	0,01757	35,30	35,56	35,57	26,0

Окончание таблицы 2

Марка стекла	Показатель преломления		Средняя дисперсия		Коэффициент дисперсии			
	$n_e$	$n_D$	$n_{F'} - n_{C'}$	$n_F - n_C$	$v_e = \frac{n_e - 1}{n_{F'} - n_{C'}}$	$v_D = \frac{n_D - 1}{n_F - n_C}$	$v_d = \frac{n_d - 1}{n_F - n_C}$	$v_h = \frac{n_h - 1}{n_i - n_g}$
Ф9	1,6180	1,6137	0,01801	0,01775	34,32	34,57	34,58	24,0
Ф13	1,6241	1,6199	0,01730	0,01706	36,07	36,33	36,34	26,8
Ф18	1,6292	1,6248	0,01796	0,01771	35,03	35,28	35,29	25,7
Ф20	1,6404	—	0,01835	—	34,90	—	—	—
ТФ1	1,6522	1,6475	0,01940	0,01912	33,62	33,86	33,87	24,6
ТФ2	1,6776	1,6725	0,02118	0,02087	31,99	32,22	32,23	23,1
ТФ3	1,7232	1,7172	0,02469	0,02431	29,29	29,50	29,51	20,7
ТФ4	1,7462	1,7398	0,02670	0,02628	27,95	28,15	28,16	19,6
ТФ5	1,7617	1,7550	0,02788	0,02743	27,32	27,52	27,53	19,1
ТФ7	1,7343	1,7280	0,02611	0,02570	28,12	28,32	28,33	19,7
ТФ8	1,6947	1,6893	0,02249	0,02215	30,89	31,12	31,13	22,2
ТФ10	1,8138	1,8060	0,03233	0,03178	25,17	25,36	25,37	17,2
ТФ11	1,6536	1,6486	0,02086	0,02054	31,33	31,58	31,59	21,4
ТФ12	1,7924	1,7849	0,03112	0,03059	25,46	25,66	25,67	—
ТФ13	1,7917	1,7844	0,03030	0,02983	26,13	26,29	26,30	—
ТФ14	1,6973	—	0,02441	—	28,57	—	—	—
ТФ15	1,7766	—	0,03015	—	25,76	—	—	—
ТФ21	1,6535	—	0,02085	—	31,34	—	—	—
СТФ2	1,9554	1,9441	0,04716	0,04626	20,26	20,41	20,42	—
СТФ3	2,1863	2,1696	0,07022	0,06873	16,89	17,02	17,03	—
СТФ11	2,0711	2,0557	0,06491	0,06351	16,50	16,62	16,63	—
ОФ1	1,5319	1,5294	0,01032	0,01022	51,54	51,80	51,81	42,4
ОФ3	1,6157	1,6123	0,01403	0,01389	43,89	44,08	44,09	35,1
ОФ4	1,6541	1,6505	0,01513	0,01497	43,24	43,45	43,46	34,4
ОФ5	1,6664	1,6625	0,01603	0,01586	41,57	41,77	41,78	32,7
ОФ6	1,6040	1,6011	0,01190	0,01178	50,76	51,03	51,04	42,0
ОФ7	1,6032	—	0,01270	—	47,50	—	—	—
ОФ8	1,6547	—	0,01524	—	42,96	—	—	—
ОФ9	1,7258	—	0,02073	—	35,01	—	—	—

Примечание — Номинальные значения показателей преломления  $n_e$  и  $n_D$  установлены с точностью до  $1 \cdot 10^{-4}$ , что соответствует предельным отклонениям  $\Delta n_e$  и  $\Delta n_D$  по ГОСТ Р 71951. Коэффициенты дисперсии рассчитаны по показателям преломления, взятым с точностью до  $1 \cdot 10^{-5}$ .

Таблица 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ЛК1	ЛК3	ЛК4	ЛК5	ЛК6	ЛК7	ЛК8	ФК11
<i>i</i>	1,45534	1,50414	1,50847	1,49561	1,48736	1,50025	—	—
<i>h</i>	1,45054	1,49900	1,50287	1,49024	1,48215	1,49490	1,48219	1,53250
<i>g</i>	1,44770 <sub>5</sub>	1,49596 <sub>3</sub>	1,49957 <sub>3</sub>	1,48706 <sub>5</sub>	1,47907 <sub>1</sub>	1,49173 <sub>9</sub>	1,47921 <sub>7</sub>	1,52918 <sub>6</sub>
<i>F'</i>	1,44460 <sub>0</sub>	1,49264 <sub>8</sub>	1,49599 <sub>2</sub>	1,48360 <sub>1</sub>	1,47572 <sub>3</sub>	1,48830 <sub>2</sub>	1,47598 <sub>2</sub>	1,52559 <sub>4</sub>
<i>F</i>	1,44429 <sub>0</sub>	1,49226 <sub>7</sub>	1,49557 <sub>6</sub>	1,48319 <sub>4</sub>	1,47532 <sub>8</sub>	1,48789 <sub>3</sub>	1,47559 <sub>9</sub>	1,52517 <sub>2</sub>
<i>e</i>	1,44138	1,48911 <sub>8</sub>	1,49217 <sub>1</sub>	1,47990	1,47214 <sub>2</sub>	1,48460 <sub>8</sub>	1,47249	1,52176
<i>d</i>	1,43985 <sub>8</sub>	1,48746 <sub>4</sub>	1,49036 <sub>9</sub>	1,47816 <sub>6</sub>	1,47046 <sub>5</sub>	1,48286 <sub>6</sub>	1,47086 <sub>3</sub>	1,51996 <sub>9</sub>
<i>D</i>	1,43980 <sub>0</sub>	1,48740 <sub>0</sub>	1,49030 <sub>0</sub>	1,47810 <sub>0</sub>	1,47040 <sub>0</sub>	1,48280 <sub>0</sub>	—	—
<i>C'</i>	1,43821 <sub>3</sub>	1,48566 <sub>2</sub>	1,48842 <sub>0</sub>	1,47626 <sub>7</sub>	1,46864 <sub>2</sub>	1,48097 <sub>2</sub>	1,46906 <sub>9</sub>	1,51802 <sub>4</sub>
<i>C</i>	1,43790 <sub>0</sub>	1,48530 <sub>7</sub>	1,48804 <sub>6</sub>	1,47590 <sub>4</sub>	1,46828 <sub>8</sub>	1,48061 <sub>3</sub>	1,46872 <sub>9</sub>	1,51765 <sub>2</sub>
0,700	1,43691	1,48421	1,48685	1,47475	1,46719	1,47946	1,46766	1,51646
<i>r</i>	1,43678	1,48407 <sub>0</sub>	1,48669 <sub>8</sub>	1,47459	1,46703 <sub>0</sub>	1,47930 <sub>0</sub>	1,46751	1,51632
0,800	1,43515	1,48220	1,48469	1,47262	1,46517	1,47735	1,46569	1,51432
0,863	1,43425	1,48118	1,48358	1,47152	1,46412	1,47627	1,46468	1,51323
0,900	1,43379	1,48063	1,48298	1,47094	1,46356	1,47569	1,46414	1,51264
0,951	1,43320	1,47993	1,48223	1,47019	1,46284	1,47496	1,46345	1,51190
1,0	1,43267	1,47928	1,48154	1,46951	1,46219	1,47429	1,46284	1,51123
1,1	1,43169	1,47806	1,48024	1,46822	1,46097	1,47302	1,46166	1,51000
1,2	1,43079	1,47691	1,47901	1,46699	1,45982	1,47182	1,46053	1,50885
1,3	1,42992	1,47579	1,47781	1,46578	1,45871	1,47065	1,45943	1,50772
1,4	1,42907	1,47467	1,47660	1,46457	1,45761	1,46947	1,45833	1,50658
1,5	1,4282	1,4735	1,4754	1,4633	1,4565	1,4683	1,4572	1,5054
1,6	1,4273	1,4724	1,4741	1,4621	1,4553	1,4670	1,4560	1,5042
1,7	1,4264	1,4712	1,4728	1,4608	1,4541	1,4657	1,4548	1,5030
1,8	1,4255	1,4699	1,4714	1,4594	1,4528	1,4644	1,4535	1,5018
1,9	1,4245	1,4686	1,4700	1,4580	1,4515	1,4630	1,4522	1,5005
2,0	1,4235	1,4672	1,4685	1,4565	1,4501	1,4615	1,4508	1,4991
2,1	1,4224	1,4658	1,4669	1,4549	1,4486	1,4599	1,4493	1,4976
2,2	1,4213	1,4643	1,4653	1,4532	1,4471	1,4583	1,4477	—
2,3	1,4201	1,4627	1,4636	1,4514	1,4455	1,4566	1,4461	—
2,4	1,4189	1,4610	1,4617	1,4496	1,4438	1,4548	1,4444	—
2,5	1,4176	1,4592	1,4598	1,4477	1,4420	1,4529	1,4426	—
2,6	1,4163	1,4574	1,4578	1,4456	1,4402	1,4509	1,4407	—
0,488	1,4442 <sub>1</sub>	1,4921 <sub>5</sub>	1,4954 <sub>5</sub>	1,4831 <sub>0</sub>	1,4752 <sub>5</sub>	1,4877 <sub>8</sub>	1,4755 <sub>1</sub>	1,5253 <sub>2</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,4385 <sub>1</sub>	1,4859 <sub>8</sub>	1,4887 <sub>7</sub>	1,4766 <sub>1</sub>	1,4698 <sub>9</sub>	1,4813 <sub>1</sub>	1,4694 <sub>0</sub>	1,5184 <sub>6</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,4370 <sub>4</sub>	1,4843 <sub>6</sub>	1,4870 <sub>1</sub>	1,4748 <sub>9</sub>	1,4673 <sub>1</sub>	1,4796 <sub>0</sub>	1,4677 <sub>9</sub>	1,5166 <sub>8</sub>
1,060	1,4320 <sub>9</sub>	1,4785 <sub>4</sub>	1,4807 <sub>5</sub>	1,4687 <sub>3</sub>	1,4614 <sub>5</sub>	1,4735 <sub>2</sub>	1,4621 <sub>2</sub>	1,5104 <sub>9</sub>
1,153	1,4312 <sub>2</sub>	1,4774 <sub>5</sub>	1,4795 <sub>8</sub>	1,4675 <sub>6</sub>	1,4603 <sub>6</sub>	1,4723 <sub>8</sub>	1,4610 <sub>6</sub>	1,5093 <sub>8</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ФК13	ФК14	ФК24	ТФК11	К1	К2	К3	К8
<i>i</i>	1,56628	—	1,60345	—	1,51667	1,51869	1,52962	1,53582
<i>h</i>	1,56033	1,59493	1,59668	1,61684	1,51098	1,51308	1,52356	1,52982
<i>g</i>	1,55677 <sub>9</sub>	1,59096 <sub>3</sub>	1,59266 <sub>7</sub>	1,61279 <sub>5</sub>	1,50762 <sub>6</sub>	1,50975 <sub>1</sub>	1,51998 <sub>4</sub>	1,52626 <sub>6</sub>
<i>F'</i>	1,55292 <sub>3</sub>	1,58667 <sub>2</sub>	1,58832 <sub>9</sub>	1,60841 <sub>1</sub>	1,50398 <sub>6</sub>	1,50613 <sub>0</sub>	1,51610 <sub>6</sub>	1,52238 <sub>2</sub>
<i>F</i>	1,55246 <sub>9</sub>	1,58616 <sub>8</sub>	1,58781 <sub>9</sub>	1,60789 <sub>7</sub>	1,50355 <sub>8</sub>	1,50570 <sub>6</sub>	1,51565 <sub>2</sub>	1,52195 <sub>5</sub>
<i>e</i>	1,54881	1,58210 <sub>8</sub>	1,58372	1,60375	1,50009	1,50228	1,51199	1,51829 <sub>4</sub>
<i>d</i>	1,54687 <sub>4</sub>	1,57998 <sub>1</sub>	1,58158 <sub>0</sub>	1,60157 <sub>9</sub>	1,49826 <sub>9</sub>	1,50046 <sub>9</sub>	1,51007 <sub>4</sub>	1,51637 <sub>3</sub>
<i>D</i>	1,54680 <sub>0</sub>	1,57990 <sub>0</sub>	—	—	1,48820 <sub>0</sub>	1,50040 <sub>0</sub>	1,51000 <sub>0</sub>	1,51630 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,54477 <sub>9</sub>	1,57768 <sub>9</sub>	1,57927 <sub>7</sub>	1,59924 <sub>4</sub>	1,49628 <sub>8</sub>	1,49850 <sub>1</sub>	1,50799 <sub>7</sub>	1,51430 <sub>7</sub>
<i>C</i>	1,54437 <sub>9</sub>	1,57725 <sub>8</sub>	1,57883 <sub>9</sub>	1,59879 <sub>7</sub>	1,49590 <sub>8</sub>	1,49812 <sub>6</sub>	1,50760 <sub>2</sub>	1,51389 <sub>5</sub>
0,700	1,54310	1,57588	1,57745	1,59739	1,49469	1,49693	1,50635	1,51263
<i>r</i>	1,54293	1,57569 <sub>8</sub>	1,57727	1,59720	1,49453	1,49677	1,50618	1,51248 <sub>3</sub>
0,800	1,54081	1,57344	1,57499	1,59486	1,49249	1,49477	1,50409	1,51034
0,863	1,53964	1,57219	1,57374	1,59359	1,49137	1,49367	1,50295	1,50918
0,900	1,53903	1,57154	1,57311	1,59293	1,49077	1,49308	1,50234	1,50856
0,951	1,53825	1,57074	1,57230	1,59209	1,49001	1,49233	1,50158	1,50778
1,0	1,53754	1,57004	1,57158	1,59136	1,48931	1,49166	1,50089	1,50707
1,1	1,53621	1,56871	1,57025	1,58997	1,48799	1,49039	1,49959	1,50573
1,2	1,53497	1,56749	1,56904	1,58872	1,48674	1,48919	1,49838	1,50447
1,3	1,53376	1,56632	1,56790	1,58750	1,48552	1,48803	1,49722	1,50325
1,4	1,53255	1,56521	1,56678	1,58632	1,48431	1,48688	1,49607	1,50205
1,5	1,5313	1,56405	1,5656	1,5851	1,4831	1,4857	1,4949	1,5008
1,6	1,5301	1,5629	1,5645	1,5839	1,4818	1,4845	1,4937	1,4996
1,7	1,5288	1,5617	1,5633	1,5827	1,4805	1,4832	1,4925	1,4983
1,8	1,5274	1,5605	1,5621	1,5814	1,4791	1,4819	1,4913	1,4969
1,9	1,5260	1,5592	1,5609	1,5800	1,4776	1,4805	1,4900	1,4955
2,0	1,5246	1,5579	1,5596	1,5787	1,4761	1,4791	1,4886	1,4940
2,1	1,5230	1,5565	1,5582	1,5772	1,4745	1,4776	1,4871	1,4925
2,2	1,5214	1,5551	1,5568	1,5757	1,4728	1,4760	1,4856	1,4909
2,3	1,5197	1,5536	1,5554	1,5741	1,4711	1,4743	1,4840	1,4892
2,4	1,5180	1,5520	1,5538	1,5724	1,4692	1,4725	1,4824	1,4874
2,5	1,5160	1,5503	1,5522	1,5707	1,4673	1,4707	1,4807	1,4856
2,6	—	—	1,5505	—	1,4653	1,4687	1,4789	1,4836
0,488	1,5523 <sub>8</sub>	1,5860 <sub>2</sub>	1,5877 <sub>1</sub>	1,6077 <sub>9</sub>	1,5034 <sub>6</sub>	1,5056 <sub>2</sub>	1,5155 <sub>5</sub>	1,5218 <sub>2</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5451 <sub>5</sub>	1,5780 <sub>9</sub>	1,5797 <sub>7</sub>	1,5996 <sub>6</sub>	1,4966 <sub>4</sub>	1,4988 <sub>6</sub>	1,5083 <sub>8</sub>	1,5146 <sub>6</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5432 <sub>6</sub>	1,5760 <sub>6</sub>	1,5775 <sub>9</sub>	1,5975 <sub>6</sub>	1,4948 <sub>5</sub>	1,4970 <sub>8</sub>	1,5065 <sub>2</sub>	1,5127 <sub>9</sub>
1,060	1,5367 <sub>4</sub>	1,5692 <sub>3</sub>	1,5707 <sub>6</sub>	1,5905 <sub>3</sub>	1,4885 <sub>2</sub>	1,4909 <sub>0</sub>	1,5001 <sub>0</sub>	1,5062 <sub>5</sub>
1,153	1,5355 <sub>5</sub>	1,5680 <sub>6</sub>	1,5695 <sub>9</sub>	1,5893 <sub>1</sub>	1,4873 <sub>3</sub>	1,4897 <sub>6</sub>	1,4989 <sub>5</sub>	1,5050 <sub>6</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	K14	K15	K19	K20	БК4	БК6	БК8	БК10
<i>i</i>	1,53557	1,55756	1,53934	1,54789	1,55180	1,56226	1,56796	1,59417
<i>h</i>	1,52906	1,55001	1,53293	1,54115	1,54508	1,55529	1,56137	1,58620
<i>g</i>	1,52525 <sub>9</sub>	1,54558 <sub>7</sub>	1,52916 <sub>8</sub>	1,53720 <sub>8</sub>	1,54112 <sub>8</sub>	1,55120 <sub>4</sub>	1,55750 <sub>4</sub>	1,58154 <sub>3</sub>
<i>F'</i>	1,52116 <sub>0</sub>	1,54085 <sub>1</sub>	1,52509 <sub>3</sub>	1,53296 <sub>2</sub>	1,53687 <sub>7</sub>	1,54680 <sub>2</sub>	1,55332 <sub>1</sub>	1,57656 <sub>7</sub>
<i>F</i>	1,52067 <sub>4</sub>	1,54029 <sub>8</sub>	1,52461 <sub>8</sub>	1,53246 <sub>4</sub>	1,53637 <sub>8</sub>	1,54627 <sub>6</sub>	1,55282 <sub>1</sub>	1,57597 <sub>1</sub>
<i>e</i>	1,51680 <sub>7</sub>	1,53587 <sub>7</sub>	1,52078 <sub>7</sub>	1,52846 <sub>7</sub>	1,53236 <sub>7</sub>	1,54213 <sub>6</sub>	1,54886 <sub>1</sub>	1,57130 <sub>9</sub>
<i>d</i>	1,51477 <sub>5</sub>	1,53358 <sub>6</sub>	1,51877 <sub>6</sub>	1,52637 <sub>9</sub>	1,53027 <sub>9</sub>	1,53998 <sub>2</sub>	1,54677 <sub>9</sub>	1,56889 <sub>1</sub>
<i>D</i>	1,51470 <sub>0</sub>	1,53350 <sub>0</sub>	1,51870 <sub>0</sub>	1,52630 <sub>0</sub>	1,53020 <sub>0</sub>	1,53990 <sub>0</sub>	1,54670 <sub>0</sub>	1,56880 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,51259 <sub>4</sub>	1,53114 <sub>0</sub>	1,51662 <sub>2</sub>	1,52413 <sub>9</sub>	1,52803 <sub>0</sub>	1,53765 <sub>7</sub>	1,54453 <sub>1</sub>	1,56629 <sub>4</sub>
<i>C</i>	1,51218 <sub>4</sub>	1,53067 <sub>8</sub>	1,51620 <sub>8</sub>	1,52371 <sub>4</sub>	1,52760 <sub>8</sub>	1,53722 <sub>6</sub>	1,54411 <sub>1</sub>	1,56582 <sub>1</sub>
0,700	1,51088	1,52923	1,51492	1,52236	1,52627	1,53584	1,54276	1,56429
<i>r</i>	1,51069 <sub>2</sub>	1,52903	1,51474 <sub>1</sub>	1,52219	1,52608 <sub>0</sub>	1,53564 <sub>7</sub>	1,54257 <sub>0</sub>	1,56406 <sub>4</sub>
0,800	1,50852	1,52667	1,51259	1,51998	1,52387	1,53338	1,54033	1,56157
0,863	1,50733	1,52542	1,51141	1,51878	1,52267	1,53215	1,53909	1,56023
0,900	1,50670	1,52476	1,51080	1,51815	1,52204	1,53150	1,53844	1,55953
0,951	1,50591	1,52395	1,51003	1,51737	1,52126	1,53070	1,53762	1,55866
1,0	1,50521	1,52322	1,50934	1,51666	1,52056	1,52999	1,53688	1,55791
1,1	1,50389	1,52191	1,50804	1,51534	1,51928	1,52870	1,53551	1,55655
1,2	1,50266	1,52074	1,50684	1,51413	1,51811	1,52753	1,53423	1,55532
1,3	1,50148	1,51965	1,50570	1,51298	1,51700	1,52643	1,53300	1,55416
1,4	1,50031	1,51861	1,50459	1,51186	1,51592	1,52536	1,53179	1,55304
1,5	1,4991	1,5176	1,5035	1,5107	1,5148	1,5243	1,5306	1,5519
1,6	1,4979	1,5166	1,5023	1,5096	1,5137	1,5232	1,5293	1,5508
1,7	1,4967	1,5155	1,5012	1,5084	1,5126	1,5221	1,5280	1,5497
1,8	1,4954	1,5144	1,5000	1,5072	1,5114	1,5209	1,5266	1,5485
1,9	1,4940	1,5133	1,4987	1,5060	1,5102	1,5197	1,5252	1,5473
2,0	1,4926	1,5121	1,4974	1,5047	1,5089	1,5184	1,5237	1,5460
2,1	1,4911	1,5109	1,4960	1,5033	1,5076	1,5171	1,5221	1,5447
2,2	1,4895	1,5097	1,4946	1,5019	1,5062	1,5158	1,5205	1,5433
2,3	1,4879	1,5084	1,4931	1,5004	1,5048	1,5144	1,5188	1,5419
2,4	1,4862	1,5070	1,4915	1,4989	1,5033	1,5129	1,5170	1,5404
2,5	1,4845	1,5056	1,4899	1,4973	1,5017	1,5114	1,5151	1,5389
2,6	1,4826	1,5041	1,4882	1,4956	1,5000	1,5098	1,5131	1,5373
0,488	1,5205 <sub>4</sub>	1,5401 <sub>7</sub>	1,5242 <sub>8</sub>	1,5323 <sub>5</sub>	1,5360 <sub>2</sub>	1,5461 <sub>6</sub>	1,5524 <sub>8</sub>	1,5755 <sub>7</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5129 <sub>8</sub>	1,5315 <sub>9</sub>	1,5170 <sub>0</sub>	1,5245 <sub>5</sub>	1,5284 <sub>3</sub>	1,5381 <sub>1</sub>	1,5449 <sub>3</sub>	1,5667 <sub>5</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5110 <sub>4</sub>	1,5294 <sub>2</sub>	1,5150 <sub>8</sub>	1,5225 <sub>5</sub>	1,5264 <sub>3</sub>	1,5359 <sub>9</sub>	1,5429 <sub>2</sub>	1,5644 <sub>6</sub>
1,060	1,5044 <sub>1</sub>	1,5224 <sub>4</sub>	1,5085 <sub>4</sub>	1,5158 <sub>6</sub>	1,5197 <sub>8</sub>	1,5292 <sub>0</sub>	1,5360 <sub>6</sub>	1,5570 <sub>9</sub>
1,153	1,5032 <sub>4</sub>	1,5212 <sub>9</sub>	1,5074 <sub>0</sub>	1,5147 <sub>0</sub>	1,5186 <sub>6</sub>	1,5280 <sub>7</sub>	1,5348 <sub>3</sub>	1,5558 <sub>9</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	БК13	TK2	TK4	TK8	TK9	TK12	TK13	TK14
<i>i</i>	1,58187	1,59716	1,63843	1,64189	1,64583	1,59084	1,62829	1,63791
<i>h</i>	1,57489	1,58941	1,62987	1,63313	1,63675	1,58402	1,62068	1,63016
<i>g</i>	1,57078 <sub>9</sub>	1,58487 <sub>4</sub>	1,62486 <sub>1</sub>	1,62800 <sub>1</sub>	1,63148 <sub>3</sub>	1,58000 <sub>1</sub>	1,61621 <sub>1</sub>	1,62560 <sub>6</sub>
<i>F'</i>	1,56636 <sub>5</sub>	1,58000 <sub>1</sub>	1,61947 <sub>6</sub>	1,62251 <sub>7</sub>	1,62583 <sub>8</sub>	1,57565 <sub>6</sub>	1,61137 <sub>6</sub>	1,62069 <sub>9</sub>
<i>F</i>	1,56584 <sub>0</sub>	1,57942 <sub>8</sub>	1,61884 <sub>2</sub>	1,62187 <sub>7</sub>	1,62518 <sub>1</sub>	1,57515 <sub>1</sub>	1,61081 <sub>1</sub>	1,62012 <sub>7</sub>
<i>e</i>	1,56166 <sub>8</sub>	1,57486 <sub>0</sub>	1,61381 <sub>2</sub>	1,61675 <sub>3</sub>	1,61992 <sub>6</sub>	1,57103 <sub>9</sub>	1,60626 <sub>3</sub>	1,61550 <sub>6</sub>
<i>d</i>	1,55948 <sub>2</sub>	1,57248 <sub>9</sub>	1,61119 <sub>8</sub>	1,61409 <sub>9</sub>	1,61720 <sub>2</sub>	1,56888 <sub>1</sub>	1,60389 <sub>0</sub>	1,61309 <sub>1</sub>
<i>D</i>	1,55940 <sub>0</sub>	1,57240 <sub>0</sub>	1,61110 <sub>0</sub>	1,61400 <sub>0</sub>	1,61710 <sub>0</sub>	1,56880 <sub>0</sub>	1,60380 <sub>0</sub>	1,61300 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,55713 <sub>0</sub>	1,56994 <sub>9</sub>	1,60840 <sub>9</sub>	1,61126 <sub>9</sub>	1,61430 <sub>7</sub>	1,56655 <sub>4</sub>	1,60133 <sub>7</sub>	1,61049 <sub>8</sub>
<i>C</i>	1,55669 <sub>0</sub>	1,56946 <sub>8</sub>	1,60789 <sub>2</sub>	1,61073 <sub>7</sub>	1,61376 <sub>1</sub>	1,56611 <sub>1</sub>	1,60085 <sub>1</sub>	1,61000 <sub>7</sub>
0,700	1,55529	1,56796	1,60623	1,60907	1,61205	1,56466	1,59934	1,60845
<i>r</i>	1,55508 <sub>7</sub>	1,56775 <sub>1</sub>	1,60600 <sub>8</sub>	1,60883 <sub>9</sub>	1,61182	1,56451 <sub>6</sub>	1,59911 <sub>4</sub>	1,60824 <sub>1</sub>
0,800	1,55276	1,56528	1,60332	1,60612	1,60905	1,56216	1,59658	1,60566
0,863	1,55149	1,56395	1,60189	1,60468	1,60758	1,56089	1,59520	1,60428
0,900	1,55083	1,56326	1,60114	1,60393	1,60682	1,56020	1,59448	1,60354
0,951	1,55000	1,56240	1,60022	1,60300	1,60586	1,55935	1,59358	1,60263
1,0	1,54927	1,56165	1,59941	1,60219	1,60504	1,55857	1,59276	1,60181
1,1	1,54791	1,56027	1,59795	1,60073	1,60355	1,55714	1,59126	1,60029
1,2	1,54666	1,55903	1,59666	1,59943	1,60223	1,55581	1,58989	1,59891
1,3	1,54546	1,55787	1,59547	1,59823	1,60100	1,55451	1,58859	1,59760
1,4	1,54428	1,55675	1,59433	1,59708	1,59983	1,55323	1,58732	1,59632
1,5	1,5431	1,5556	1,5932	1,5960	1,5987	1,5519	1,5861	1,5950
1,6	1,5419	1,5545	1,5921	1,5948	1,5976	1,5506	1,5848	1,5937
1,7	1,5407	1,5534	1,5909	1,5937	1,5964	1,5493	1,5834	1,5924
1,8	1,5394	1,5522	1,5897	1,5925	1,5952	1,5479	1,5820	1,5910
1,9	1,5381	1,5510	1,5885	1,5913	1,5940	1,5464	1,5806	1,5896
2,0	1,5367	1,5497	1,5872	1,5900	1,5927	1,5449	1,5791	1,5881
2,1	1,5352	1,5484	1,5859	1,5887	1,5914	1,5433	1,5776	1,5865
2,2	1,5337	1,5470	1,5846	1,5874	1,5900	1,5416	1,5760	1,5849
2,3	1,5321	1,5455	1,5832	1,5860	1,5886	1,5398	1,5743	1,5832
2,4	1,5305	1,5440	1,5817	1,5845	1,5871	1,5379	1,5725	1,5814
2,5	1,5288	1,5424	1,5802	1,5830	1,5855	1,5360	1,5706	1,5795
2,6	1,5270	1,5408	1,5786	1,5814	1,5839	1,5340	1,5687	1,5775
0,488	1,5657 <sub>0</sub>	1,5792 <sub>7</sub>	1,6186 <sub>7</sub>	1,6216 <sub>9</sub>	1,6250 <sub>4</sub>	1,5750 <sub>0</sub>	1,6106 <sub>5</sub>	1,6199 <sub>6</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5575 <sub>4</sub>	1,5703 <sub>9</sub>	1,6089 <sub>0</sub>	1,6117 <sub>7</sub>	1,6148 <sub>3</sub>	1,5669 <sub>7</sub>	1,6017 <sub>9</sub>	1,6109 <sub>6</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5554 <sub>6</sub>	1,5681 <sub>4</sub>	1,6064 <sub>4</sub>	1,6092 <sub>7</sub>	1,6122 <sub>7</sub>	1,5648 <sub>8</sub>	1,5995 <sub>1</sub>	1,6086 <sub>5</sub>
1,060	1,5484 <sub>4</sub>	1,5608 <sub>2</sub>	1,5985 <sub>3</sub>	1,6013 <sub>0</sub>	1,6041 <sub>5</sub>	1,5577 <sub>0</sub>	1,5918 <sub>5</sub>	1,6008 <sub>9</sub>
1,153	1,5472 <sub>4</sub>	1,5596 <sub>1</sub>	1,6034 <sub>9</sub>	1,6050 <sub>6</sub>	1,6028 <sub>5</sub>	1,5513 <sub>2</sub>	1,5893 <sub>3</sub>	1,5995 <sub>6</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	TK16	TK17	TK20	TK21	TK23	СТК3	СТК7	СТК8
<i>i</i>	1,63862	1,65401	1,64930	1,68949	1,61262	1,68789	1,71900	1,73908
<i>h</i>	1,63049	1,64587	1,64074	1,67908	1,60532	1,67896	1,70890	1,72755
<i>g</i>	1,62573 <sub>4</sub>	1,64110 <sub>0</sub>	1,63574 <sub>6</sub>	1,67306 <sub>4</sub>	1,60104 <sub>2</sub>	1,67376 <sub>7</sub>	1,70301 <sub>2</sub>	1,72092 <sub>1</sub>
<i>F'</i>	1,62060 <sub>1</sub>	1,63595 <sub>0</sub>	1,63037 <sub>3</sub>	1,66664 <sub>5</sub>	1,59640 <sub>3</sub>	1,66816 <sub>1</sub>	1,69669 <sub>4</sub>	1,71384 <sub>7</sub>
<i>F</i>	1,61999 <sub>9</sub>	1,63535 <sub>1</sub>	1,62973 <sub>9</sub>	1,66590 <sub>8</sub>	1,59586 <sub>2</sub>	1,66750 <sub>4</sub>	1,69596 <sub>4</sub>	1,71302 <sub>7</sub>
<i>e</i>	1,61519 <sub>2</sub>	1,63051 <sub>3</sub>	1,62470 <sub>2</sub>	1,65996 <sub>1</sub>	1,59147 <sub>1</sub>	1,66223 <sub>7</sub>	1,69006 <sub>1</sub>	1,70649 <sub>7</sub>
<i>d</i>	1,61269 <sub>4</sub>	1,62799 <sub>5</sub>	1,62209 <sub>7</sub>	1,65691 <sub>4</sub>	1,58918 <sub>8</sub>	1,65950 <sub>2</sub>	1,68701 <sub>3</sub>	1,70312 <sub>5</sub>
<i>D</i>	1,61260 <sub>0</sub>	1,62790 <sub>0</sub>	1,62200 <sub>0</sub>	1,65680 <sub>0</sub>	1,58910 <sub>0</sub>	1,65940 <sub>0</sub>	1,68690 <sub>0</sub>	1,70300 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,61001 <sub>2</sub>	1,62529 <sub>3</sub>	1,61929 <sub>3</sub>	1,65367 <sub>5</sub>	1,58671 <sub>1</sub>	1,65656 <sub>3</sub>	1,68376 <sub>2</sub>	1,69954 <sub>9</sub>
<i>C</i>	1,60949 <sub>9</sub>	1,62477 <sub>1</sub>	1,61876 <sub>9</sub>	1,65305 <sub>8</sub>	1,58624 <sub>2</sub>	1,65600 <sub>4</sub>	1,68314 <sub>4</sub>	1,69887 <sub>7</sub>
0,700	1,60786	1,62315	1,61711	1,65120	1,58475	1,65428	1,68120	1,69676
<i>r</i>	1,60769 <sub>6</sub>	1,62295 <sub>1</sub>	1,61688 <sub>1</sub>	1,65090 <sub>9</sub>	1,58456 <sub>4</sub>	1,65402 <sub>5</sub>	1,68097 <sub>2</sub>	1,69649
0,800	1,60507	1,62030	1,61417	1,64780	1,58211	1,65115	1,67784	1,69308
0,863	1,60368	1,61886	1,61274	1,64623	1,58079	1,64962	1,67620	1,69127
0,900	1,60296	1,61810	1,61197	1,64540	1,58009	1,64881	1,67535	1,69037
0,951	1,60206	1,61715	1,61105	1,64440	1,57922	1,64782	1,67430	1,68922
1,0	1,60124	1,61632	1,61022	1,64350	1,57844	1,64694	1,67339	1,68825
1,1	1,59976	1,61479	1,60874	1,64191	1,57699	1,64533	1,67172	1,68648
1,2	1,59842	1,61338	1,60741	1,64051	1,57564	1,64387	1,67024	1,68492
1,3	1,59718	1,61203	1,60617	1,63924	1,57435	1,64248	1,66886	1,68347
1,4	1,59598	1,61071	1,60498	1,63806	1,57308	1,64113	1,66756	1,68209
1,5	1,5948	1,6094	1,6038	1,6369	1,5718	1,6398	1,6663	1,6808
1,6	1,5936	1,6081	1,6026	1,6358	1,5705	1,6385	1,6650	1,6794
1,7	1,5924	1,6067	1,6014	1,6347	1,5692	1,6371	1,6637	1,6781
1,8	1,5911	1,6053	1,6002	1,6335	1,5678	1,6357	1,6624	1,6767
1,9	1,5898	1,6039	1,5989	1,6323	1,5664	1,6342	1,6610	1,6753
2,0	1,5884	1,6024	1,5976	1,6311	1,5649	1,6327	1,6596	1,6739
2,1	1,5870	1,6008	1,5962	1,6299	1,5632	1,6311	1,6581	1,6724
2,2	1,5856	1,5992	1,5948	1,6286	1,5616	1,6295	1,6566	1,6709
2,3	1,5841	1,5975	1,5933	1,6273	1,5598	1,6278	1,6549	1,6693
2,4	1,5825	1,5957	1,5918	1,6259	1,5579	1,6260	1,6533	1,6677
2,5	1,5808	1,5938	1,5902	1,6244	1,5561	1,6241	1,6515	1,6659
2,6	1,5791	1,5918	1,5885	1,6229	1,5540	1,6222	1,6497	1,6642
0,488	1,6198 <sub>3</sub>	1,6351 <sub>8</sub>	1,6295 <sub>6</sub>	1,6656 <sub>9</sub>	1,5957 <sub>0</sub>	1,6673 <sub>2</sub>	1,6957 <sub>5</sub>	1,7128 <sub>6</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,6104 <sub>8</sub>	1,6257 <sub>7</sub>	1,6197 <sub>9</sub>	1,6542 <sub>4</sub>	1,5871 <sub>5</sub>	1,6570 <sub>8</sub>	1,6843 <sub>3</sub>	1,7001 <sub>9</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,6081 <sub>1</sub>	1,6233 <sub>7</sub>	1,6173 <sub>1</sub>	1,6514 <sub>0</sub>	1,5849 <sub>5</sub>	1,6544 <sub>8</sub>	1,6814 <sub>7</sub>	1,6970 <sub>3</sub>
1,060	1,6003 <sub>3</sub>	1,6153 <sub>8</sub>	1,6093 <sub>2</sub>	1,6425 <sub>2</sub>	1,5775 <sub>4</sub>	1,6459 <sub>5</sub>	1,6723 <sub>6</sub>	1,6871 <sub>9</sub>
1,153	1,5990 <sub>4</sub>	1,6140 <sub>2</sub>	1,6080 <sub>2</sub>	1,6411 <sub>6</sub>	1,5762 <sub>6</sub>	1,6445 <sub>3</sub>	1,6709 <sub>2</sub>	1,6856 <sub>4</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	СТК9	СТК10	СТК12	СТК15	СТК16	СТК19	СТК20	OK1
<i>i</i>	1,77938	1,77653	1,72292	1,74130	1,82999	1,78115	—	1,53891
<i>h</i>	1,76772	1,76434	1,71328	1,73125	1,81579	1,76929	1,79084	1,53375
<i>g</i>	1,76095 <sub>4</sub>	1,75717 <sub>1</sub>	1,70759 <sub>0</sub>	1,72536 <sub>8</sub>	1,80766 <sub>0</sub>	1,76253 <sub>1</sub>	1,78383 <sub>3</sub>	1,53070 <sub>7</sub>
<i>F'</i>	1,75369 <sub>3</sub>	1,74955 <sub>0</sub>	1,70148 <sub>5</sub>	1,71906 <sub>3</sub>	1,79902 <sub>0</sub>	1,75528 <sub>1</sub>	1,77632 <sub>7</sub>	1,52740 <sub>3</sub>
<i>F</i>	1,75283 <sub>3</sub>	1,74866 <sub>4</sub>	1,70075 <sub>6</sub>	1,71832 <sub>5</sub>	1,79801 <sub>8</sub>	1,75442 <sub>3</sub>	1,77545 <sub>3</sub>	1,52701 <sub>5</sub>
<i>e</i>	1,74604 <sub>6</sub>	1,74158 <sub>3</sub>	1,69501 <sub>0</sub>	1,71240	1,79004 <sub>7</sub>	1,74764 <sub>7</sub>	1,76846	1,52389
<i>d</i>	1,74253 <sub>0</sub>	1,73793 <sub>5</sub>	1,69201 <sub>2</sub>	1,70931 <sub>4</sub>	1,78595 <sub>0</sub>	1,74413 <sub>2</sub>	1,76482 <sub>7</sub>	1,52226 <sub>2</sub>
<i>D</i>	1,74240 <sub>0</sub>	1,73780 <sub>0</sub>	1,69190 <sub>0</sub>	—	1,78580 <sub>0</sub>	1,74400 <sub>0</sub>	—	—
<i>C'</i>	1,73875 <sub>0</sub>	1,73405 <sub>5</sub>	1,68878 <sub>7</sub>	1,70600 <sub>5</sub>	1,78160 <sub>5</sub>	1,74036 <sub>6</sub>	1,76096 <sub>4</sub>	1,52050 <sub>8</sub>
<i>C</i>	1,73805 <sub>3</sub>	1,73332 <sub>4</sub>	1,68817 <sub>6</sub>	1,70537 <sub>5</sub>	1,78078 <sub>8</sub>	1,73966 <sub>7</sub>	1,76023 <sub>3</sub>	1,52017 <sub>5</sub>
0,700	1,73574	1,73110	1,68621	1,70338	1,77823	1,73744	1,75791	1,51911
<i>r</i>	1,73551 <sub>1</sub>	1,73073	1,68599 <sub>9</sub>	1,70311	1,77788	1,73712 <sub>2</sub>	1,75762	1,51899
0,800	1,73186	1,72702	1,68284	1,69984	1,77375	1,73349	1,75385	1,51727
0,863	1,72993	1,72503	1,68112	1,69804	1,77151	1,73154	1,75182	1,51633
0,900	1,72893	1,72400	1,68021	1,69709	1,77040	1,73050	1,75075	1,51584
0,951	1,72768	1,72272	1,67907	1,69593	1,76902	1,72925	1,74945	1,51523
1,0	1,72658	1,72162	1,67806	1,69492	1,76787	1,72818	1,74832	1,51470
1,1	1,72455	1,71960	1,67618	1,69302	1,76566	1,72611	1,74620	1,51373
1,2	1,72270	1,71778	1,67445	1,69127	1,76371	1,72427	1,74431	1,51285
1,3	1,72096	1,71606	1,67277	1,68959	1,76192	1,72252	1,74249	1,51202
1,4	1,71928	1,71440	1,67111	1,68797	1,76021	1,72085	1,74079	1,51121
1,5	1,7176	1,7128	1,6695	1,6863	1,7585	1,7192	1,7390	1,5104
1,6	1,7159	1,7112	1,6678	1,6846	1,7568	1,7175	1,7373	1,5096
1,7	1,7142	1,7095	1,6660	1,6829	1,7551	1,7158	1,7356	1,5088
1,8	1,7124	1,7078	1,6643	1,6812	1,7534	1,7139	1,7337	1,5080
1,9	1,7106	1,7060	1,6624	1,6793	1,7516	1,7121	1,7318	1,5071
2,0	1,7086	1,7041	1,6605	1,6774	1,7497	1,7102	1,7299	1,5062
2,1	1,7066	1,7021	1,6585	1,6754	1,7478	1,7082	1,7278	1,5053
2,2	1,7045	1,7001	1,6564	1,6733	1,7458	1,7061	1,7257	1,5044
2,3	1,7023	1,6980	1,6542	1,6711	1,7437	1,7039	1,7235	1,5034
2,4	1,7000	1,6958	1,6520	1,6688	1,7415	1,7017	1,7212	1,5023
2,5	1,6975	1,6934	1,6496	1,6663	1,7392	1,6992	1,7187	1,5012
2,6	1,6949	1,6909	1,6472	1,6637	1,7368	(1,6968)	—	1,5001
0,488	1,7526 <sub>0</sub>	1,7484 <sub>7</sub>	1,7005 <sub>6</sub>	1,7181 <sub>7</sub>	1,7978 <sub>2</sub>	1,7541 <sub>9</sub>	1,7752 <sub>6</sub>	1,5269 <sub>3</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,7394 <sub>1</sub>	1,7347 <sub>6</sub>	1,6893 <sub>6</sub>	1,7065 <sub>9</sub>	1,7823 <sub>7</sub>	1,7410 <sub>3</sub>	1,7616 <sub>6</sub>	1,5208 <sub>2</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,7360 <sub>9</sub>	1,7313 <sub>3</sub>	1,6865 <sub>0</sub>	1,7036 <sub>2</sub>	1,7785 <sub>3</sub>	1,7377 <sub>0</sub>	1,7582 <sub>1</sub>	1,5192 <sub>5</sub>
1,060	1,7253 <sub>2</sub>	1,7204 <sub>0</sub>	1,6769 <sub>2</sub>	1,6937 <sub>7</sub>	1,7665 <sub>2</sub>	1,7268 <sub>9</sub>	1,7470 <sub>4</sub>	1,5141 <sub>2</sub>
1,153	1,7235 <sub>5</sub>	1,7186 <sub>2</sub>	1,6752 <sub>5</sub>	1,6920 <sub>7</sub>	1,7646 <sub>2</sub>	1,7251 <sub>1</sub>	1,7451 <sub>8</sub>	1,5132 <sub>6</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	OK2	OK3	OK4	КФ1	КФ4	КФ6	КФ7	БФ1
<i>i</i>	1,56862	—	1,45900	1,53922	1,53982	1,52229	1,54363	1,54879
<i>h</i>	1,56293	—	1,45544	1,53158	1,53302	1,51543	1,53512	1,54111
<i>g</i>	1,55956 <sub>9</sub>	—	1,45331 <sub>0</sub>	1,52719 <sub>7</sub>	1,52904 <sub>9</sub>	1,51145 <sub>1</sub>	1,53032 <sub>4</sub>	1,53670 <sub>4</sub>
<i>F'</i>	1,55592 <sub>8</sub>	—	1,45098 <sub>4</sub>	1,52252 <sub>0</sub>	1,52478 <sub>5</sub>	1,50716 <sub>9</sub>	1,52524 <sub>9</sub>	1,53198 <sub>6</sub>
<i>F</i>	1,55550 <sub>3</sub>	—	1,45070 <sub>9</sub>	1,52197 <sub>6</sub>	1,52428 <sub>4</sub>	1,50666 <sub>7</sub>	1,52467 <sub>0</sub>	1,53144 <sub>7</sub>
<i>e</i>	1,55206	—	1,44850 <sub>0</sub>	1,51763 <sub>0</sub>	1,52027 <sub>0</sub>	1,50265 <sub>7</sub>	1,52000 <sub>5</sub>	1,52706 <sub>3</sub>
<i>d</i>	1,55026 <sub>7</sub>	—	1,44734 <sub>1</sub>	1,51538 <sub>5</sub>	1,51817 <sub>9</sub>	1,50057 <sub>9</sub>	1,51759 <sub>0</sub>	1,52478 <sub>6</sub>
<i>D</i>	—	—	1,44730 <sub>3</sub>	1,51530 <sub>0</sub>	1,51810 <sub>0</sub>	1,50050 <sub>0</sub>	1,51750 <sub>0</sub>	1,52470 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,54833 <sub>8</sub>	—	1,44608 <sub>4</sub>	1,51297 <sub>1</sub>	1,51592 <sub>0</sub>	1,49834 <sub>0</sub>	1,51504 <sub>0</sub>	1,52236 <sub>8</sub>
<i>C</i>	1,54797 <sub>3</sub>	—	1,44584 <sub>9</sub>	1,51251 <sub>6</sub>	1,51549 <sub>4</sub>	1,49791 <sub>7</sub>	1,51455 <sub>0</sub>	1,52189 <sub>7</sub>
0,700	1,54681	—	—	1,51109	1,51414	1,49659	1,51305	1,52045
<i>r</i>	1,54667	—	1,44499 <sub>4</sub>	1,51126	1,51395 <sub>7</sub>	1,49639 <sub>9</sub>	1,51283 <sub>7</sub>	1,52027 <sub>9</sub>
0,800	1,54477	—	—	1,50854	1,51171	1,49419	1,51036	1,51790
0,863	1,54375	—	—	1,50727	1,51049	1,49299	1,50901	1,51664
0,900	1,54323	—	—	1,50661	1,50985	1,49236	1,50832	1,51598
0,951	1,54257	—	—	1,50578	1,50904	1,49158	1,50745	1,51516
1,0	1,54200	—	—	1,50504	1,50831	1,49088	1,50668	1,51441
1,1	1,54094	—	—	1,50367	1,50696	1,48959	1,50527	1,51303
1,2	1,53998	—	—	1,50242	1,50571	1,48840	1,50398	1,51175
1,3	1,53908	—	—	1,50123	1,50451	1,48726	1,50275	1,51054
1,4	1,53822	—	—	1,50007	1,50333	1,48614	1,50155	1,50936
1,5	1,5374	—	—	1,4989	1,5021	1,4850	1,5004	1,5082
1,6	1,5365	—	—	1,4977	1,5009	1,4839	1,4992	1,5070
1,7	1,5356	—	—	1,4965	1,4997	1,4827	1,4980	1,5058
1,8	1,5347	—	—	1,4953	1,4984	1,4815	1,4967	1,5045
1,9	1,5338	—	—	1,4940	1,4970	1,4803	1,4954	1,5032
2,0	1,5328	—	—	1,4927	1,4956	1,4790	1,4940	1,5018
2,1	1,5318	—	—	1,4913	1,4941	1,4776	1,4926	1,5004
2,2	1,5308	—	—	1,4898	1,4925	1,4762	1,4911	1,4989
2,3	1,5297	—	—	1,4883	1,4909	1,4747	1,4896	1,4974
2,4	1,5286	—	—	1,4867	1,4892	1,4731	1,4880	1,4958
2,5	1,5274	—	—	1,4851	1,4874	1,4715	1,4863	1,4941
2,6	1,5262	—	—	1,4834	1,4855	1,4698	1,4845	1,4923
0,488	1,5554 <sub>1</sub>	—	—	1,5218 <sub>6</sub>	1,5241 <sub>4</sub>	1,5065 <sub>3</sub>	1,5244 <sub>9</sub>	1,5312 <sub>8</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5486 <sub>8</sub>	—	—	1,5134 <sub>1</sub>	1,5159 <sub>6</sub>	1,4987 <sub>4</sub>	1,5154 <sub>9</sub>	1,5228 <sub>0</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5469 <sub>6</sub>	—	—	1,5112 <sub>7</sub>	1,5143 <sub>1</sub>	1,4967 <sub>5</sub>	1,5132 <sub>3</sub>	1,5206 <sub>5</sub>
1,060	1,5413 <sub>6</sub>	—	—	1,5042 <sub>2</sub>	1,5074 <sub>9</sub>	1,4900 <sub>9</sub>	1,5058 <sub>2</sub>	1,5135 <sub>5</sub>
1,153	1,5404 <sub>3</sub>	—	—	1,5024 <sub>2</sub>	1,5062 <sub>9</sub>	1,4889 <sub>5</sub>	1,5045 <sub>7</sub>	1,5123 <sub>4</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	БФ4	БФ6	БФ7	БФ8	БФ11	БФ12	БФ13	БФ16
<i>i</i>	1,57371	1,59929	1,60665	1,61535	1,65181	1,66901	1,67382	1,70771
<i>h</i>	1,56553	1,58969	1,59805	1,60468	1,64242	1,65460	1,66268	1,69576
<i>g</i>	1,56080 <sub>6</sub>	1,58423 <sub>3</sub>	1,59307 <sub>1</sub>	1,59862 <sub>3</sub>	1,63698 <sub>4</sub>	1,64659 <sub>9</sub>	1,65635 <sub>4</sub>	1,68897 <sub>3</sub>
<i>F'</i>	1,55576 <sub>8</sub>	1,57844 <sub>9</sub>	1,58773 <sub>6</sub>	1,59226 <sub>7</sub>	1,63116 <sub>7</sub>	1,63829 <sub>5</sub>	1,64968 <sub>8</sub>	1,68180 <sub>9</sub>
<i>F</i>	1,55518 <sub>3</sub>	1,57777 <sub>5</sub>	1,58712 <sub>0</sub>	1,59150 <sub>9</sub>	1,63049 <sub>1</sub>	1,63733 <sub>6</sub>	1,64890 <sub>7</sub>	1,68098 <sub>1</sub>
<i>e</i>	1,55050 <sub>5</sub>	1,57244 <sub>1</sub>	1,58215 <sub>9</sub>	1,58569 <sub>0</sub>	1,62509 <sub>2</sub>	1,62983 <sub>7</sub>	1,64276 <sub>6</sub>	1,67438 <sub>5</sub>
<i>d</i>	1,54809 <sub>1</sub>	1,56970 <sub>2</sub>	1,57959 <sub>5</sub>	1,58271 <sub>3</sub>	1,62230 <sub>5</sub>	1,62604 <sub>0</sub>	1,63961 <sub>8</sub>	1,67102 <sub>5</sub>
<i>D</i>	1,54800 <sub>0</sub>	1,56960 <sub>0</sub>	1,57950 <sub>0</sub>	1,58260 <sub>0</sub>	1,62220 <sub>0</sub>	1,62590 <sub>0</sub>	1,63950 <sub>0</sub>	1,67090 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,54551 <sub>0</sub>	1,56679 <sub>4</sub>	1,57687 <sub>3</sub>	1,57955 <sub>3</sub>	1,61934 <sub>0</sub>	1,62205 <sub>5</sub>	1,63627 <sub>0</sub>	1,66745 <sub>8</sub>
<i>C</i>	1,54502 <sub>3</sub>	1,56625 <sub>5</sub>	1,57636 <sub>0</sub>	1,57896 <sub>9</sub>	1,61878 <sub>1</sub>	1,62132 <sub>6</sub>	1,63565 <sub>7</sub>	1,66679 <sub>1</sub>
0,700	1,54348	1,56459	1,57475	1,57714	1,61704	1,61904	1,63370	1,66470
<i>r</i>	1,54329	1,56431 <sub>5</sub>	1,57452 <sub>7</sub>	1,57687 <sub>2</sub>	1,61679 <sub>7</sub>	1,61870 <sub>3</sub>	1,63042 <sub>3</sub>	1,66440 <sub>9</sub>
0,800	1,54079	1,56157	1,57190	1,57392	1,61397	1,61505	1,63027	1,66103
0,863	1,53946	1,56011	1,57050	1,57236	1,61246	1,61316	1,62861	1,65927
0,900	1,53877	1,55937	1,56977	1,57157	1,61168	1,61219	1,62775	1,65835
0,951	1,53791	1,55844	1,56887	1,57058	1,61070	1,61102	1,62670	1,65724
1,0	1,53714	1,55765	1,56806	1,56974	1,60986	1,61002	1,62580	1,65626
1,1	1,53571	1,55621	1,56663	1,56824	1,60837	1,60825	1,62418	1,65454
1,2	1,53441	1,55494	1,56535	1,56693	1,60703	1,60674	1,62275	1,65305
1,3	1,53320	1,55377	1,56416	1,56572	1,60579	1,60539	1,62143	1,65172
1,4	1,53204	1,55266	1,56302	1,56456	1,60462	1,60413	1,62018	1,65047
1,5	1,5309	1,5516	1,5619	1,5634	1,6035	1,6029	1,6190	1,6493
1,6	1,5297	1,5505	1,5608	1,5623	1,6023	1,6018	1,6178	1,6481
1,7	1,5285	1,5494	1,5596	1,5612	1,6012	1,6006	1,6165	1,6469
1,8	1,5273	1,5483	1,5584	1,5601	1,6000	1,5994	1,6153	1,6457
1,9	1,5261	1,5471	1,5572	1,5589	1,5988	1,5982	1,6140	1,6444
2,0	1,5248	1,5459	1,5559	1,5577	1,5975	1,5969	1,6127	1,6431
2,1	1,5234	1,5447	1,5546	1,5565	1,5962	1,5956	1,6113	1,6418
2,2	1,5220	1,5434	1,5533	1,5552	1,5948	1,5943	1,6099	1,6405
2,3	1,5205	1,5421	1,5519	1,5539	1,5934	1,5930	1,6094	1,6391
2,4	1,5189	1,5407	1,5504	1,5525	1,5919	1,5916	1,6069	1,6376
2,5	1,5173	1,5392	1,5488	1,5510	1,5904	1,5901	1,6053	1,6361
2,6	1,5156	1,5377	1,5472	1,5495	1,5888	1,5886	1,6036	1,6345
0,488	1,5550 <sub>5</sub>	1,5775 <sub>8</sub>	1,5869 <sub>4</sub>	1,59132 <sub>2</sub>	1,63030 <sub>3</sub>	1,63707 <sub>1</sub>	1,64869 <sub>4</sub>	1,68074 <sub>3</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5459 <sub>8</sub>	1,5673 <sub>0</sub>	1,5773 <sub>5</sub>	1,58010 <sub>6</sub>	1,61986 <sub>1</sub>	1,62275	1,63685 <sub>6</sub>	1,66808 <sub>4</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5437 <sub>0</sub>	1,5647 <sub>6</sub>	1,5749 <sub>5</sub>	1,57734 <sub>8</sub>	1,61725	1,61929 <sub>8</sub>	1,63393 <sub>1</sub>	1,66495 <sub>3</sub>
1,060	1,5362 <sub>6</sub>	1,5567 <sub>7</sub>	1,5672 <sub>0</sub>	1,56883	1,60895 <sub>4</sub>	1,60894 <sub>3</sub>	1,62481 <sub>3</sub>	1,65521 <sub>8</sub>
1,153	1,5350 <sub>2</sub>	1,5555 <sub>3</sub>	1,5659 <sub>5</sub>	1,56752 <sub>9</sub>	1,60764 <sub>7</sub>	1,60744	1,62340 <sub>6</sub>	1,65375

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	БФ21	БФ24	БФ25	БФ26	БФ27	БФ28	БФ32	ТБФ3
<i>i</i>	1,65512	1,68139	1,64195	1,69606	1,64309	1,71548	1,61183	1,80419
<i>h</i>	1,64142	1,66553	1,63077	1,68076	1,63112	1,69805	1,60113	1,78829
<i>g</i>	1,63379 <sub>7</sub>	1,65680 <sub>3</sub>	1,62442 <sub>8</sub>	1,67228 <sub>9</sub>	1,62439 <sub>2</sub>	1,68850 <sub>4</sub>	1,59513 <sub>0</sub>	1,77928 <sub>4</sub>
<i>F'</i>	1,62585 <sub>7</sub>	1,64773 <sub>7</sub>	1,61774 <sub>5</sub>	1,66349 <sub>1</sub>	1,61733 <sub>8</sub>	1,67862 <sub>4</sub>	1,58883 <sub>6</sub>	1,76986 <sub>8</sub>
<i>F</i>	1,62494 <sub>4</sub>	1,64674 <sub>6</sub>	1,61697 <sub>4</sub>	1,66248 <sub>4</sub>	1,61652 <sub>6</sub>	1,67752 <sub>2</sub>	1,58811 <sub>0</sub>	1,76878 <sub>3</sub>
<i>e</i>	1,61777 <sub>2</sub>	1,63863 <sub>9</sub>	1,61085 <sub>3</sub>	1,65456 <sub>0</sub>	1,61009 <sub>5</sub>	1,66871 <sub>2</sub>	1,58236	1,76021 <sub>0</sub>
<i>d</i>	1,61413 <sub>2</sub>	1,63455 <sub>1</sub>	1,60771 <sub>6</sub>	1,65054 <sub>8</sub>	1,60682 <sub>1</sub>	1,66426 <sub>2</sub>	1,57940 <sub>8</sub>	1,75586 <sub>0</sub>
<i>D</i>	1,61400 <sub>0</sub>	1,63440 <sub>0</sub>	1,60760 <sub>0</sub>	1,65040 <sub>0</sub>	1,60670 <sub>0</sub>	1,66410 <sub>0</sub>	—	1,75570 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,61031 <sub>5</sub>	1,63030 <sub>6</sub>	1,60440 <sub>9</sub>	1,64635 <sub>5</sub>	1,60337 <sub>2</sub>	1,65966 <sub>0</sub>	1,57628 <sub>6</sub>	1,75126 <sub>7</sub>
<i>C</i>	1,60960 <sub>4</sub>	1,62948 <sub>6</sub>	1,60379 <sub>4</sub>	1,64557 <sub>4</sub>	1,60272 <sub>6</sub>	1,65878 <sub>2</sub>	1,57570 <sub>0</sub>	1,75041 <sub>3</sub>
0,700	1,60744	1,62704	1,60186	1,64327	1,60072	1,65629	1,57388	1,74774
<i>r</i>	1,60709 <sub>5</sub>	1,62672 <sub>8</sub>	1,60159 <sub>5</sub>	(1,64282)	1,60044 <sub>0</sub>	1,65578 <sub>3</sub>	1,57361	1,74740
0,800	1,60356	1,62284	1,59846	1,63898	1,59721	1,65163	1,57064	1,74324
0,863	1,60175	1,62079	1,59687	1,63699	1,59552	1,64939	1,56907	1,74108
0,900	1,60081	1,61977	1,59600	1,63598	1,59466	1,64830	1,56824	1,73999
0,951	1,59968	1,61853	1,59499	1,63477	1,59359	1,64696	1,56722	1,73865
1,0	1,59870	1,61742	1,59410	1,63370	1,59268	1,64578	1,56633	1,73750
1,1	1,59696	1,61551	1,59252	1,63185	1,59103	1,64374	1,56469	1,73546
1,2	1,59545	1,61387	1,59113	1,63025	1,58960	1,64200	1,56322	1,73368
1,3	1,59410	1,61241	1,58986	1,62881	1,58830	1,64047	1,56184	1,73205
1,4	1,59284	1,61105	1,58866	1,62748	1,5808	1,63907	1,56051	1,73053
1,5	1,5916	1,6098	1,5875	1,6262	1,5859	1,6378	1,5592	1,7291
1,6	1,5904	1,6085	1,5864	1,6250	1,5847	1,6365	1,5579	1,7277
1,7	1,5892	1,6073	1,5852	1,6238	1,5836	1,6352	1,5565	1,7262
1,8	1,5880	1,6061	1,5841	1,6225	1,5824	1,6339	1,5551	1,7248
1,9	1,5868	1,6048	1,5829	1,6213	1,5812	1,6326	1,5537	1,7233
2,0	1,5855	1,6035	1,5817	1,6200	1,5800	1,6313	1,5522	1,7218
2,1	1,5842	1,6022	1,5804	1,6187	1,5787	1,6299	1,5506	1,7202
2,2	1,5829	1,6008	1,5791	1,6174	1,5774	1,6285	1,5490	1,7185
2,3	1,5815	1,5994	1,5777	1,6160	1,5760	1,6271	1,5473	1,7168
2,4	1,5800	1,5979	1,5763	1,6145	1,5746	1,6256	1,5456	1,7150
2,5	1,5785	1,5964	1,5749	1,6130	1,5731	1,6241	1,5437	1,7132
2,6	1,5769	1,5948	1,5734	1,6115	1,5715	1,6225	1,5417	1,7113
0,488	1,62468 <sub>6</sub>	1,6464 <sub>8</sub>	1,61675 <sub>2</sub>	1,6622 <sub>7</sub>	1,6163 <sub>5</sub>	1,6772 <sub>3</sub>	1,5879 <sub>5</sub>	1,7685 <sub>5</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,61098	1,6310 <sub>7</sub>	1,60498 <sub>9</sub>	1,6467 <sub>0</sub>	1,6040 <sub>0</sub>	1,6604 <sub>6</sub>	1,5768 <sub>6</sub>	1,7521 <sub>0</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,60766 <sub>7</sub>	1,6273 <sub>2</sub>	1,60209 <sub>6</sub>	1,6434 <sub>8</sub>	1,6009 <sub>7</sub>	1,6565 <sub>6</sub>	1,5741 <sub>0</sub>	1,7481 <sub>2</sub>
1,060	1,59762 <sub>5</sub>	1,6162 <sub>4</sub>	1,59312 <sub>8</sub>	1,6326 <sub>0</sub>	1,5916 <sub>9</sub>	1,6445 <sub>2</sub>	1,5653 <sub>4</sub>	1,7362 <sub>6</sub>
1,153	1,59614 <sub>4</sub>	1,6146 <sub>2</sub>	1,59176 <sub>1</sub>	1,6310 <sub>0</sub>	1,5902 <sub>7</sub>	1,6427 <sub>9</sub>	1,5639 <sub>1</sub>	1,7345 <sub>0</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ТБФ4	ТБФ8	ТБФ9	ТБФ10	ТБФ11	ТБФ13	ТБФ14	ТБФ25
<i>i</i>	1,83373	1,92135	1,85712	1,88303	—	1,95508	—	—
<i>h</i>	1,81533	1,90026	1,84140	1,85928	1,86640	1,93013	2,02504	1,85114
<i>g</i>	1,80504 <sub>6</sub>	1,88856 <sub>7</sub>	1,83240 <sub>1</sub>	1,84653 <sub>3</sub>	1,85722 <sub>1</sub>	1,91663	2,00415	1,84025 <sub>2</sub>
<i>F'</i>	1,79439 <sub>5</sub>	1,87642 <sub>0</sub>	1,82284 <sub>4</sub>	1,83354 <sub>8</sub>	1,84746 <sub>8</sub>	1,90273	−1,98309	1,82897 <sub>3</sub>
<i>F</i>	1,79320 <sub>1</sub>	1,87502 <sub>7</sub>	1,82173 <sub>8</sub>	1,83207 <sub>6</sub>	1,84633 <sub>8</sub>	—	—	1,82768 <sub>2</sub>
<i>e</i>	1,78361 <sub>8</sub>	1,86406	1,81296	1,82057 <sub>3</sub>	1,83737	1,88876	1,96239	1,81753
<i>d</i>	1,77877 <sub>7</sub>	1,85850 <sub>3</sub>	1,80846 <sub>5</sub>	1,81480 <sub>8</sub>	1,83277	1,88253	1,95334	1,81238 <sub>8</sub>
<i>D</i>	1,77860 <sub>0</sub>	—	—	1,81460 <sub>0</sub>	—	—	—	—
<i>C'</i>	1,77371 <sub>2</sub>	1,85268 <sub>4</sub>	1,80372 <sub>6</sub>	1,80881 <sub>0</sub>	1,82791 <sub>8</sub>	1,87604	1,94401	1,80699 <sub>9</sub>
<i>C</i>	1,77275 <sub>1</sub>	1,85159 <sub>7</sub>	1,80283 <sub>8</sub>	1,80769 <sub>6</sub>	1,82700 <sub>8</sub>	—	—	1,80599 <sub>2</sub>
0,700	1,76977	1,84817	1,80003	1,80423	1,82415	—	—	1,80282
<i>r</i>	1,76944 <sub>3</sub>	1,84776	1,79969	1,80379	1,82378	1,87060	1,93632	1,80243
0,800	1,76478	1,84237	1,79524	1,79830	1,81923	—	—	1,79742
0,863	1,76238	1,83957	1,79293	1,79547	1,81683	—	—	1,79479
0,900	1,76114	1,83815	1,79176	1,79407	1,81564	—	—	1,79344
0,951	1,75962	1,83641	1,79031	1,79232	1,81417	—	—	1,79184
1,0	1,75833	1,83498	1,78906	1,79086	1,81292	—	—	1,79047
1,1	1,75604	1,83234	1,78683	1,78823	1,81064	—	—	1,78794
1,2	1,75409	1,83005	1,78491	1,78598	1,80869	—	—	1,78576
1,3	1,75234	1,82799	1,78317	1,78397	1,80694	—	—	1,78376
1,4	1,75071	1,82607	1,78154	1,78210	1,80530	—	—	1,78191
1,5	1,7491	1,8242	1,7800	1,7803	1,8037	—	—	1,7801
1,6	1,7476	1,8224	1,7784	1,7786	1,8022	—	—	1,7783
1,7	1,7461	1,8206	1,7769	1,7769	1,8006	—	—	1,7765
1,8	1,7446	1,8188	1,7754	1,7751	1,7991	—	—	1,7747
1,9	1,7431	1,8169	1,7738	1,7734	1,7975	—	—	1,7728
2,0	1,7415	1,8150	1,7722	1,7716	1,7959	—	—	1,7710
2,1	1,7398	1,8130	1,7705	1,7697	1,7942	—	—	1,7690
2,2	1,7382	1,8110	1,7688	1,7678	1,7925	—	—	1,7669
2,3	1,7363	1,8088	1,7670	1,7658	1,7908	—	—	1,7648
2,4	1,7345	1,8066	1,7651	1,7638	1,7890	—	—	1,7626
2,5	1,7326	1,8043	1,7632	1,7617	1,7870	—	—	1,7603
2,6	1,7306	1,8019	1,7612	1,7594	1,7850	—	—	1,7578
0,488	1,7928 <sub>8</sub>	1,8747 <sub>5</sub>	1,8215 <sub>1</sub>	1,8317 <sub>7</sub>	—	—	—	1,8274 <sub>2</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,7746 <sub>5</sub>	1,8537 <sub>1</sub>	1,8045 <sub>8</sub>	1,8098 <sub>8</sub>	—	—	—	1,8079 <sub>5</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,7701 <sub>1</sub>	1,8486 <sub>1</sub>	1,8004 <sub>1</sub>	1,8046 <sub>6</sub>	—	—	—	1,8032 <sub>2</sub>
1,060	1,7569 <sub>2</sub>	1,8333 <sub>7</sub>	1,7877 <sub>2</sub>	1,7892 <sub>7</sub>	—	—	—	1,7889 <sub>3</sub>
1,153	1,7549 <sub>8</sub>	1,8311 <sub>1</sub>	1,7858 <sub>1</sub>	1,7870 <sub>3</sub>	—	—	—	1,7867 <sub>7</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ЛФ5	ЛФ7	ЛФ9	ЛФ10	ЛФ11	ЛФ12	Ф1	Ф2
<i>i</i>	1,61197	1,61581	1,62237	1,57931	1,59209	1,57233	1,65782	1,66224
<i>h</i>	1,59968	1,60336	1,60773	1,56911	1,58186	1,56151	1,64269	1,64680
<i>g</i>	1,59280 <sub>9</sub>	1,59640 <sub>9</sub>	1,59985 <sub>5</sub>	1,56328 <sub>4</sub>	1,57608 <sub>3</sub>	1,55556 <sub>9</sub>	1,63431 <sub>2</sub>	1,63826 <sub>7</sub>
<i>F'</i>	1,58565 <sub>1</sub>	1,58915 <sub>7</sub>	1,59181 <sub>1</sub>	1,55719 <sub>3</sub>	1,57001 <sub>4</sub>	1,54937 <sub>3</sub>	1,62564 <sub>1</sub>	1,62944 <sub>4</sub>
<i>F</i>	1,58481 <sub>5</sub>	1,58832 <sub>5</sub>	1,59090 <sub>8</sub>	1,55648 <sub>7</sub>	1,56931 <sub>4</sub>	1,54866 <sub>3</sub>	1,62465 <sub>7</sub>	1,62843 <sub>6</sub>
<i>e</i>	1,57832 <sub>6</sub>	1,58175 <sub>6</sub>	1,58374 <sub>2</sub>	1,55094 <sub>0</sub>	1,56375 <sub>8</sub>	1,54306 <sub>2</sub>	1,61687 <sub>8</sub>	1,62054 <sub>3</sub>
<i>d</i>	1,57502 <sub>2</sub>	1,57842 <sub>3</sub>	1,58013 <sub>4</sub>	1,54810 <sub>5</sub>	1,56090 <sub>6</sub>	1,54020 <sub>7</sub>	1,61294 <sub>5</sub>	1,61654 <sub>7</sub>
<i>D</i>	1,57490 <sub>0</sub>	1,57830 <sub>0</sub>	1,58000 <sub>0</sub>	1,54800 <sub>0</sub>	1,56080 <sub>0</sub>	1,54010 <sub>0</sub>	1,61280 <sub>0</sub>	1,61640 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,57153 <sub>4</sub>	1,57491 <sub>0</sub>	1,57635 <sub>8</sub>	1,54510 <sub>3</sub>	1,55789 <sub>1</sub>	1,53718 <sub>8</sub>	1,60884 <sub>0</sub>	1,61237 <sub>2</sub>
<i>C</i>	1,57089 <sub>5</sub>	1,57425 <sub>5</sub>	1,57564 <sub>8</sub>	1,54453 <sub>7</sub>	1,55732 <sub>4</sub>	1,53662 <sub>3</sub>	1,60806 <sub>7</sub>	1,61159 <sub>6</sub>
0,700	1,56885	1,57219	1,57343	1,54278	1,55554	1,53485	1,60570	1,60919
<i>r</i>	1,56858 <sub>7</sub>	1,57194	1,57317 <sub>2</sub>	1,54255 <sub>2</sub>	1,55531	1,53462	1,60538 <sub>0</sub>	1,60887
0,800	1,56535	1,56867	1,56966	1,53971	1,55245	1,53176	1,60159	1,60503
0,863	1,56366	1,56697	1,56785	1,53821	1,55093	1,53026	1,59964	1,60306
0,900	1,56280	1,56609	1,56692	1,53744	1,55015	1,52949	1,59865	1,60206
0,951	1,56172	1,56501	1,56579	1,53648	1,54917	1,52853	1,59742	1,60082
1,0	1,56081	1,56409	1,56477	1,53563	1,54828	1,52768	1,59637	1,59976
1,1	1,55916	1,56242	1,56297	1,53409	1,54668	1,52614	1,59452	1,59790
1,2	1,55771	1,56095	1,56139	1,53272	1,54526	1,52476	1,59292	1,59631
1,3	1,55639	1,55962	1,55994	1,53144	1,54394	1,52348	1,59147	1,59488
1,4	1,55515	1,5837	1,55857	1,53021	1,54267	1,52225	1,59012	1,59354
1,5	1,5540	1,5572	1,5572	1,5290	1,5414	1,5210	1,5888	1,5922
1,6	1,5528	1,5560	1,5559	1,5278	1,5402	1,5198	1,5876	1,5910
1,7	1,5516	1,5548	1,5546	1,5266	1,5389	1,5186	1,5863	1,5898
1,8	1,5503	1,5536	1,5532	1,5253	1,5376	1,5173	1,5851	1,5885
1,9	1,5490	1,5523	1,5518	1,5240	1,5363	1,5160	1,5838	1,5872
2,0	1,5477	1,5510	1,5504	1,5226	1,5349	1,5147	1,5824	1,5859
2,1	1,5464	1,5496	1,5489	1,5212	1,5334	1,5133	1,5811	1,5846
2,2	1,5450	1,5482	1,5474	1,5197	1,5319	1,5119	1,5797	1,5832
2,3	1,5435	1,5468	1,5458	1,5182	1,5303	1,5104	1,5782	1,5817
2,4	1,5420	1,5453	1,5441	1,5166	1,5287	1,5088	1,5767	1,5802
2,5	1,5404	1,5437	1,5424	1,5149	1,5270	1,5072	1,5751	1,5787
2,6	1,5388	1,5420	1,5406	1,5132	1,5252	1,5055	1,5734	1,5771
0,488	1,5846 <sub>1</sub>	1,5881 <sub>4</sub>	1,59063 <sub>6</sub>	1,55628 <sub>9</sub>	1,5691 <sub>4</sub>	1,5485 <sub>2</sub>	1,624367	1,6282 <sub>4</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,5722 <sub>0</sub>	1,5755 <sub>5</sub>	1,57701 <sub>8</sub>	1,54562 <sub>8</sub>	1,5584 <sub>5</sub>	1,5377 <sub>3</sub>	1,609556	1,6131 <sub>2</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,5690 <sub>8</sub>	1,5724 <sub>8</sub>	1,57373 <sub>8</sub>	1,54300 <sub>8</sub>	1,5557 <sub>9</sub>	1,5350 <sub>8</sub>	1,60599 <sub>4</sub>	1,6094 <sub>8</sub>
1,060	1,5597 <sub>9</sub>	1,5630 <sub>8</sub>	1,56365 <sub>9</sub>	1,53468 <sub>8</sub>	1,5473 <sub>1</sub>	1,5267 <sub>5</sub>	1,59522 <sub>9</sub>	1,5986 <sub>5</sub>
1,153	1,5583 <sub>8</sub>	1,5616 <sub>4</sub>	1,56211 <sub>9</sub>	1,53335 <sub>2</sub>	1,5459 <sub>3</sub>	1,5247 <sub>6</sub>	1,59364 <sub>4</sub>	1,5970 <sub>6</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	Ф4	Ф6	Ф8	Ф9	Ф13	Ф18	Ф20	ТФ1
<i>i</i>	1,67162	1,64601	1,67288	1,66388	1,66634	1,67345	1,68614	1,70022
<i>h</i>	1,65559	1,63164	1,65661	1,64633	1,65069	1,65693	1,66884	1,68229
<i>g</i>	1,64677 <sub>9</sub>	1,62366 <sub>8</sub>	1,64766 <sub>0</sub>	1,63699 <sub>0</sub>	1,64205 <sub>4</sub>	1,64787 <sub>4</sub>	1,65950	1,67245 <sub>1</sub>
<i>F'</i>	1,63767 <sub>7</sub>	1,61540 <sub>4</sub>	1,63843 <sub>0</sub>	1,62749 <sub>1</sub>	1,63310 <sub>9</sub>	1,63854 <sub>9</sub>	1,64994	1,66234 <sub>4</sub>
<i>F</i>	1,63663 <sub>2</sub>	1,61445 <sub>6</sub>	1,63737 <sub>7</sub>	1,62642 <sub>1</sub>	1,63209 <sub>6</sub>	1,63748 <sub>5</sub>	—	1,66119 <sub>6</sub>
<i>e</i>	1,62847 <sub>2</sub>	1,60701 <sub>5</sub>	1,62911 <sub>3</sub>	1,61804 <sub>3</sub>	1,62408 <sub>3</sub>	1,62915	1,64034	1,65218 <sub>8</sub>
<i>d</i>	1,62435 <sub>2</sub>	1,60323 <sub>9</sub>	1,62495 <sub>3</sub>	1,61385 <sub>5</sub>	1,62004 <sub>8</sub>	1,62495 <sub>5</sub>	1,63606	1,64766 <sub>5</sub>
<i>D</i>	1,62420 <sub>0</sub>	1,60310 <sub>0</sub>	1,62480 <sub>0</sub>	1,61370 <sub>0</sub>	1,61990 <sub>0</sub>	—	—	1,64750 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,62004 <sub>6</sub>	1,59928 <sub>9</sub>	1,62061 <sub>4</sub>	1,60948 <sub>0</sub>	1,61582 <sub>8</sub>	1,62058 <sub>6</sub>	1,63159	1,64295 <sub>3</sub>
<i>C</i>	1,61925 <sub>2</sub>	1,59855 <sub>6</sub>	1,61980 <sub>7</sub>	1,60867 <sub>1</sub>	1,61503 <sub>6</sub>	1,61977 <sub>5</sub>	—	1,64207 <sub>6</sub>
0,700	1,61677	1,59627	1,61731	1,60614	1,61259	1,61727	—	1,63938
<i>r</i>	1,61643 <sub>3</sub>	1,59596 <sub>1</sub>	1,61697	1,60581 <sub>2</sub>	1,61227 <sub>5</sub>	1,61692	1,62784	1,63900 <sub>9</sub>
0,800	1,61249	1,59231	1,61299	1,60179	1,60839	1,61295	—	1,63473
0,863	1,61048	1,59043	1,61095	1,59975	1,60640	1,61092	—	1,63254
0,900	1,60946	1,58948	1,60991	1,59872	1,60538	1,60988	—	1,63143
0,951	1,60820	1,58828	1,60865	1,59745	1,60415	1,60862	—	1,63007
1,0	1,60713	1,58729	1,60756	1,59634	1,60305	1,60755	—	1,62892
1,1	1,60525	1,58550	1,60566	1,59439	1,60115	1,60567	—	1,62690
1,2	1,60362	1,58394	1,60403	1,59270	1,59952	1,60407	—	1,62520
1,3	1,60215	1,58253	1,60258	1,59117	1,59807	1,60264	—	1,62368
1,4	1,60079	1,58121	1,60125	1,58975	1,59671	1,60132	—	1,62227
1,5	1,5995	1,5799	1,6000	1,5884	1,5954	1,6001	—	1,6209
1,6	1,5982	1,5787	1,5988	1,5871	1,5942	1,5989	—	1,6196
1,7	1,5970	1,5774	1,5975	1,5858	1,5929	1,5977	—	1,6184
1,8	1,5957	1,5762	1,5963	1,5844	1,5916	1,5965	—	1,6171
1,9	1,5944	1,5749	1,5951	1,5831	1,5903	1,5953	—	1,6158
2,0	1,5931	1,5736	1,5938	1,5817	1,5890	1,5941	—	1,6145
2,1	1,5917	1,5722	1,5925	1,5801	1,5876	1,5928	—	1,6131
2,2	1,5903	1,5708	1,5912	1,5788	1,5862	1,5916	—	1,6117
2,3	1,5889	1,5693	1,5898	1,5770	1,5847	1,5902	—	1,6103
2,4	1,5874	1,5678	1,5884	1,5756	1,5832	1,5888	—	1,6088
2,5	1,5858	1,5662	1,5869	1,5739	1,5816	1,5874	—	1,6072
2,6	1,5841	1,5645	1,5854	1,5722	1,5800	1,5859	—	1,6056
0,488	1,6363 <sub>4</sub>	1,6141 <sub>9</sub>	1,6371 <sub>5</sub>	1,6261 <sub>1</sub>	1,6318 <sub>0</sub>	1,6372 <sub>6</sub>	—	1,6608 <sub>6</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,6208 <sub>0</sub>	1,5999 <sub>8</sub>	1,6214 <sub>0</sub>	1,6102 <sub>4</sub>	1,6165 <sub>6</sub>	1,6213 <sub>8</sub>	—	1,6437 <sub>7</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,6170 <sub>8</sub>	1,5965 <sub>5</sub>	1,6176 <sub>2</sub>	1,6064 <sub>6</sub>	1,6129 <sub>1</sub>	1,6175 <sub>8</sub>	—	1,6397 <sub>1</sub>
1,060	1,6059 <sub>7</sub>	1,5861 <sub>9</sub>	1,6064 <sub>2</sub>	1,5951 <sub>2</sub>	1,6018 <sub>8</sub>	1,6064 <sub>2</sub>	—	1,6276 <sub>8</sub>
1,153	1,6043 <sub>6</sub>	1,5846 <sub>5</sub>	1,6047 <sub>9</sub>	1,5934 <sub>6</sub>	1,6002 <sub>7</sub>	1,6048 <sub>1</sub>	—	1,6259 <sub>7</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ТФ2	ТФ3	ТФ4	ТФ5	ТФ7	ТФ8	ТФ10	ТФ11
<i>i</i>	1,73062	1,78612	1,81477	1,83360	1,80126	1,75119	1,89876	1,70784
<i>h</i>	1,71068	1,76214	1,78860	1,80608	1,77566	1,72992	1,86571	1,68677
<i>g</i>	1,69983 <sub>1</sub>	1,74925 <sub>8</sub>	1,77454 <sub>8</sub>	1,79134 <sub>6</sub>	1,76195 <sub>4</sub>	1,71836 <sub>3</sub>	1,84833 <sub>8</sub>	1,67572 <sub>1</sub>
<i>F'</i>	1,68873 <sub>6</sub>	1,73617 <sub>1</sub>	1,76031 <sub>1</sub>	1,77644 <sub>2</sub>	1,74805 <sub>1</sub>	1,70653 <sub>3</sub>	1,83088 <sub>7</sub>	1,66461 <sub>4</sub>
<i>F</i>	1,68747 <sub>2</sub>	1,73468 <sub>1</sub>	1,75871 <sub>4</sub>	1,77475 <sub>5</sub>	1,74649 <sub>1</sub>	1,70519 <sub>9</sub>	1,82893 <sub>6</sub>	1,66336 <sub>2</sub>
<i>e</i>	1,67761 <sub>7</sub>	1,72316 <sub>6</sub>	1,74623 <sub>1</sub>	1,76171 <sub>2</sub>	1,73429 <sub>4</sub>	1,69472 <sub>9</sub>	1,81376 <sub>7</sub>	1,65362 <sub>0</sub>
<i>d</i>	1,67268 <sub>0</sub>	1,71741 <sub>2</sub>	1,74002 <sub>4</sub>	1,75523 <sub>4</sub>	1,72822 <sub>2</sub>	1,68949 <sub>2</sub>	1,80627 <sub>4</sub>	1,64877 <sub>9</sub>
<i>D</i>	1,67250 <sub>0</sub>	1,71720 <sub>0</sub>	1,73980 <sub>0</sub>	1,75500 <sub>0</sub>	1,72800 <sub>0</sub>	1,68930 <sub>0</sub>	1,80600 <sub>0</sub>	1,64860 <sub>0</sub>
<i>C'</i>	1,66754 <sub>3</sub>	1,71145 <sub>8</sub>	1,73362 <sub>4</sub>	1,74854 <sub>7</sub>	1,72195 <sub>5</sub>	1,68405 <sub>8</sub>	1,79856 <sub>6</sub>	1,64375 <sub>6</sub>
<i>C</i>	1,66660 <sub>2</sub>	1,71037 <sub>1</sub>	1,73243 <sub>4</sub>	1,74732 <sub>5</sub>	1,72079 <sub>1</sub>	1,68304 <sub>9</sub>	1,79715 <sub>6</sub>	1,64282 <sub>2</sub>
0,700	1,66365	1,70698	1,72879	1,74352	1,71722	1,67993	1,79277	1,63989
<i>r</i>	1,66325 <sub>6</sub>	1,70650 <sub>8</sub>	1,72830 <sub>9</sub>	1,74300 <sub>5</sub>	1,71674 <sub>6</sub>	1,67951 <sub>9</sub>	1,79221 <sub>0</sub>	1,63952
0,800	1,65862	1,70118	1,72261	1,73707	1,71115	1,67460	1,78544	1,63493
0,863	1,65627	1,69848	1,71974	1,73408	1,70833	1,67213	1,78208	1,63261
0,900	1,65509	1,69715	1,71832	1,73260	1,70695	1,67088	1,78042	1,63143
0,951	1,65364	1,69552	1,71656	1,73078	1,70522	1,66934	1,77838	1,62999
1,0	1,65240	1,69413	1,71508	1,72928	1,70378	1,66803	1,77671	1,62877
1,1	1,65026	1,69173	1,71254	1,72667	1,70129	1,66576	1,77383	1,62659
1,2	1,64845	1,68973	1,71044	1,72452	1,69923	1,66386	1,77147	1,62472
1,3	1,64686	1,68800	1,70862	1,72267	1,69744	1,66219	1,76944	1,62306
1,4	1,64542	1,68643	1,70699	1,72102	1,69584	1,66066	1,76765	1,62152
1,5	1,6440	1,6850	1,7055	1,7195	1,6944	1,6592	1,7660	1,6201
1,6	1,6427	1,6836	1,7041	1,7180	1,6930	1,6578	1,7645	1,6187
1,7	1,6414	1,6822	1,7027	1,7166	1,6916	1,6565	1,7630	1,6173
1,8	1,6401	1,6808	1,7013	1,7153	1,6903	1,6552	1,7616	1,6158
1,9	1,6388	1,6794	1,7000	1,7139	1,6890	1,6539	1,7602	1,6144
2,0	1,6374	1,6781	1,6986	1,7125	1,6877	1,6525	1,7588	1,6130
2,1	1,6360	1,6767	1,6972	1,7111	1,6863	1,6512	1,7574	1,6115
2,2	1,6346	1,6753	1,6958	1,7097	1,6849	1,6498	1,7560	1,6099
2,3	1,6332	1,6738	1,6943	1,7083	1,6835	1,6483	1,7545	1,6083
2,4	1,6317	1,6723	1,6928	1,7068	1,6821	1,6468	1,7530	1,6067
2,5	1,6301	1,6707	1,6913	1,7053	1,6806	1,6452	1,7515	1,6049
2,6	1,6285	1,6691	1,6897	1,7037	1,6791	1,6436	1,7499	1,6031
0,488	1,6871 <sub>2</sub>	1,7342 <sub>7</sub>	1,7582 <sub>5</sub>	1,7742 <sub>8</sub>	1,7460 <sub>4</sub>	1,7048 <sub>1</sub>	1,8283 <sub>8</sub>	1,6631 <sub>0</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,6684 <sub>4</sub>	1,7124 <sub>9</sub>	1,7347 <sub>3</sub>	1,7497 <sub>0</sub>	1,7230 <sub>4</sub>	1,6850 <sub>0</sub>	1,7999 <sub>9</sub>	1,6446 <sub>4</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,6640 <sub>2</sub>	1,7073 <sub>9</sub>	1,7292 <sub>5</sub>	1,7439 <sub>8</sub>	1,7176 <sub>7</sub>	1,6803 <sub>2</sub>	1,7932 <sub>7</sub>	1,6402 <sub>7</sub>
1,060	1,6510 <sub>8</sub>	1,6926 <sub>5</sub>	1,7135 <sub>0</sub>	1,7276 <sub>6</sub>	1,7022 <sub>3</sub>	1,6666 <sub>2</sub>	1,7749 <sub>2</sub>	1,6274 <sub>4</sub>
1,153	1,6492 <sub>8</sub>	1,6906 <sub>4</sub>	1,7113 <sub>9</sub>	1,7255 <sub>0</sub>	1,7001 <sub>6</sub>	1,6647 <sub>2</sub>	1,7725 <sub>4</sub>	1,6255 <sub>8</sub>

Продолжение таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ТФ12	ТФ13	ТФ14	ТФ15	ТФ21	СТФ2	СТФ3	СТФ11
<i>i</i>	—	—	—	—	—	—	—	—
<i>h</i>	1,84283	1,84011	1,73636	1,82533	—	—	—	—
<i>g</i>	1,82581 <sub>2</sub>	1,82398 <sub>0</sub>	1,72328	1,80896	—	2,00694 <sub>9</sub>	—	2,14394 <sub>7</sub>
<i>F'</i>	1,80889 <sub>1</sub>	1,80771 <sub>7</sub>	1,71017	1,79261	—	1,98060 <sub>6</sub>	2,22419 <sub>7</sub>	2,10622 <sub>0</sub>
<i>F</i>	1,80689 <sub>5</sub>	1,80588 <sub>3</sub>	—	—	—	1,97768 <sub>5</sub>	2,21975 <sub>9</sub>	2,10210 <sub>7</sub>
<i>e</i>	1,79237 <sub>9</sub>	1,79169	1,69728	1,77664	—	1,95537	2,18626	2,07108
<i>d</i>	1,78516 <sub>5</sub>	1,78465 <sub>5</sub>	1,69161	1,76965	—	1,94449 <sub>4</sub>	2,17017 <sub>7</sub>	2,05623 <sub>5</sub>
<i>D</i>	1,78490 <sub>0</sub>	—	—	—	—	—	—	—
<i>C'</i>	1,77776 <sub>7</sub>	1,77741 <sub>7</sub>	1,68576	1,76246	—	1,93344 <sub>6</sub>	2,15397 <sub>6</sub>	2,04131 <sub>1</sub>
<i>C</i>	1,77640 <sub>5</sub>	1,77608 <sub>3</sub>	—	—	—	1,93142 <sub>5</sub>	2,15102 <sub>9</sub>	2,03859 <sub>7</sub>
0,700	1,77219	1,77193	—	—	—	1,92518	2,14199	2,03022
<i>r</i>	1,77165	1,77143	1,68089	1,75650	—	1,92442	2,14085 <sub>0</sub>	2,02921
0,800	1,76511	1,76502	—	—	—	1,91487	2,12717	2,01662
0,863	1,76182	1,76179	—	—	—	1,91013	2,12038	2,01040
0,900	1,76021	1,76018	—	—	—	1,90788	2,11708	2,00742
0,951	1,75818	1,75826	—	—	—	1,90513	2,11322	2,00384
1,0	1,75658	1,75667	—	—	—	1,90282	2,11000	2,00087
1,1	1,75373	1,75388	—	—	—	1,89899	2,10458	1,99600
1,2	1,75141	1,75160	—	—	—	1,89592	2,10030	1,99216
1,3	1,74938	1,74965	—	—	—	1,89335	2,09678	1,98898
1,4	1,74757	1,74791	—	—	—	1,89113	2,09381	1,98628
1,5	1,7459	1,7463	—	—	—	1,8892	2,0912	1,9840
1,6	1,7443	1,7448	—	—	—	1,8874	2,0888	1,9819
1,7	1,7428	1,7434	—	—	—	1,8857	2,0866	1,9800
1,8	1,7413	1,7420	—	—	—	1,8842	2,0846	1,9781
1,9	1,7398	1,7406	—	—	—	1,8826	2,0827	1,9764
2,0	1,7383	1,7392	—	—	—	1,8811	2,0808	1,9748
2,1	1,7368	1,7378	—	—	—	1,8796	2,0790	1,9732
2,2	1,7353	1,7363	—	—	—	1,8780	2,0772	1,9716
2,3	1,7337	1,7349	—	—	—	1,8765	2,0754	1,9700
2,4	1,7321	1,7334	—	—	—	1,8750	2,0735	1,9684
2,5	1,7304	1,7318	—	—	—	1,8734	2,0717	1,9668
2,6	1,7287	1,7302	—	—	—	1,8718	2,0698	1,9651
0,488	1,8066 <sub>2</sub>	1,8055 <sub>2</sub>	—	—	—	1,9771 <sub>7</sub>	2,2189 <sub>1</sub>	2,1013 <sub>3</sub>
0,632 <sub>8</sub>	1,7790 <sub>8</sub>	1,7786 <sub>9</sub>	—	—	—	1,9354 <sub>0</sub>	2,1568 <sub>3</sub>	2,0439 <sub>3</sub>
0,694 <sub>3</sub>	1,7727 <sub>2</sub>	1,7724 <sub>6</sub>	—	—	—	1,9259 <sub>6</sub>	2,1431 <sub>1</sub>	2,0313 <sub>0</sub>
1,060	1,7548 <sub>7</sub>	1,7549 <sub>8</sub>	—	—	—	1,9005 <sub>1</sub>	2,1067 <sub>2</sub>	1,9979 <sub>4</sub>
1,153	1,7524 <sub>9</sub>	1,7526 <sub>7</sub>	—	—	—	1,8973 <sub>4</sub>	2,1022 <sub>9</sub>	1,9939 <sub>3</sub>

Окончание таблицы 3

Длина волны $\lambda$ и обозначение линии спектра, мкм	Показатель преломления $n_\lambda$ стекла марок							
	ОФ1	ОФ3	ОФ4	ОФ5	ОФ6	ОФ7	ОФ8	ОФ9
<i>i</i>	1,55515	1,64803	1,68919	1,70381	1,63061	1,63223	—	—
<i>h</i>	1,54698	1,63649	1,67664	1,69033	1,62125	1,62189	1,67750	1,75764
<i>g</i>	1,54225 <sub>1</sub>	1,62990 <sub>0</sub>	1,66950 <sub>6</sub>	1,68270 <sub>4</sub>	1,61584 <sub>6</sub>	1,61598	1,67023	1,74732
<i>F'</i>	1,53721 <sub>1</sub>	1,62294 <sub>5</sub>	1,66199 <sub>6</sub>	1,67467 <sub>7</sub>	1,61007 <sub>1</sub>	1,60972	1,66258	1,73664
<i>F</i>	1,53662 <sub>0</sub>	1,62214 <sub>0</sub>	1,66110 <sub>5</sub>	1,67375 <sub>1</sub>	1,60939 <sub>8</sub>	—	—	—
<i>e</i>	1,53192 <sub>4</sub>	1,61573 <sub>4</sub>	1,65419 <sub>0</sub>	1,66640 <sub>5</sub>	1,60401 <sub>1</sub>	1,60320	1,65471	1,72582
<i>d</i>	1,52949 <sub>2</sub>	1,61242 <sub>2</sub>	1,65063 <sub>2</sub>	1,66263 <sub>9</sub>	1,60120 <sub>6</sub>	1,60021	1,65113	1,72098
<i>D</i>	1,52940 <sub>0</sub>	1,61230 <sub>0</sub>	1,65050 <sub>0</sub>	1,66250 <sub>0</sub>	1,60110 <sub>0</sub>	—	—	—
<i>C'</i>	1,52688 <sub>3</sub>	1,60891 <sub>4</sub>	1,64683 <sub>7</sub>	1,65864 <sub>4</sub>	1,59819 <sub>1</sub>	1,59702	1,64734	1,71591
<i>C</i>	1,52640 <sub>0</sub>	1,60825 <sub>0</sub>	1,64613 <sub>5</sub>	1,65789 <sub>1</sub>	1,59761 <sub>8</sub>	—	—	—
0,700	1,52487	1,60614	1,64394	(1,65550)	—	—	—	—
<i>r</i>	1,52462 <sub>9</sub>	1,60588	1,64358 <sub>5</sub>	1,65521	1,59556	1,59426	1,64409	1,71163
0,800	1,52208	1,60248	1,63996	1,65135	1,59254	—	—	—
0,863	1,52068	1,60065	1,63801	1,64928	1,59087	—	—	—
0,900	1,51995	1,59968	1,63699	1,64824	1,59001	—	—	—
0,951	1,51904	1,59848	1,63571	1,64690	1,58891	—	—	—
1,0	1,51823	1,59741	1,63459	1,64571	1,58795	—	—	—
1,1	1,51675	1,59545	1,63251	1,64354	1,58607	—	—	—
1,2	1,51539	1,59365	1,63060	1,64158	1,58433	—	—	—
1,3	1,51409	1,59193	1,62877	1,63972	1,58265	—	—	—
1,4	1,51281	1,59024	1,62697	1,63791	1,58101	—	—	—
1,5	1,51115	1,5885	1,6252	1,6361	1,5793	—	—	—
1,6	1,5102	1,5868	1,6234	1,6343	1,5775	—	—	—
1,7	1,5088	1,5850	1,6215	1,6324	1,5757	—	—	—
1,8	1,5074	1,5831	1,6196	1,6305	1,5738	—	—	—
1,9	1,5060	1,5812	1,6176	1,6285	1,5719	—	—	—
2,0	1,5045	1,5792	1,6155	1,6264	1,5698	—	—	—
2,1	1,5029	1,5771	1,6133	1,6242	1,5676	—	—	—
2,2	1,5012	1,5748	1,6110	1,6218	1,5653	—	—	—
2,3	1,4994	1,5724	1,6086	1,6194	1,5629	—	—	—
2,4	1,4975	1,5699	1,6060	1,6168	1,5604	—	—	—
2,5	1,4956	1,5673	1,6034	1,6141	—	—	—	—
2,6	1,4936	1,5645	1,6006	1,6113	—	—	—	—
0,488	1,5364 <sub>8</sub>	1,6219 <sub>7</sub>	1,6608 <sub>9</sub>	1,6735 <sub>5</sub>	1,6092 <sub>6</sub>	—	—	—
0,632 <sub>8</sub>	1,5273 <sub>8</sub>	1,6095 <sub>4</sub>	1,6475 <sub>5</sub>	1,6593 <sub>7</sub>	1,5987 <sub>3</sub>	—	—	—
0,694 <sub>3</sub>	1,5250 <sub>4</sub>	1,6064 <sub>2</sub>	1,6441 <sub>9</sub>	1,6558 <sub>3</sub>	1,5960 <sub>2</sub>	—	—	—
1,060	1,5173 <sub>3</sub>	1,5962 <sub>4</sub>	1,6333 <sub>2</sub>	1,6444 <sub>0</sub>	1,5868 <sub>1</sub>	—	—	—
1,153	1,5160 <sub>2</sub>	1,5945 <sub>0</sub>	1,6314 <sub>9</sub>	1,6424 <sub>9</sub>	1,5851 <sub>5</sub>	—	—	—

Примечание — Значение показателя преломления  $n_\lambda$ , указанное в таблице 3 с точностью до  $1 \cdot 10^{-6}$ , следует применять только для расчетов.

4.2.3 Относительная частная дисперсия  $\gamma_g = \frac{n_g - n_e}{n_g - n_c}$  стекол должна соответствовать указанной в

таблице 4.

Таблица 4

Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$	Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$	Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$
ЛК1	0,645 <sub>1</sub>	ТК14	0,647 <sub>5</sub>	БФ13	0,656 <sub>5</sub>
ЛК3	0,642 <sub>3</sub>	ТК16	0,649 <sub>3</sub>	БФ16	0,657 <sub>6</sub>
ЛК4	0,642 <sub>1</sub>	ТК17	0,648 <sub>3</sub>	БФ21	0,662 <sub>3</sub>
ЛК5	0,642 <sub>0</sub>	ТК20	0,650 <sub>5</sub>	БФ24	0,664 <sub>9</sub>
ЛК6	0,642 <sub>6</sub>	ТК21	0,654 <sub>9</sub>	БФ25	0,657 <sub>9</sub>
ЛК7	0,640 <sub>9</sub>	ТК23	0,646 <sub>7</sub>	БФ26	0,663 <sub>6</sub>
ЛК8	0,641 <sub>4</sub>	СТК3	0,649 <sub>1</sub>	БФ27	0,659 <sub>9</sub>
ФК11	0,643 <sub>8</sub>	СТК7	0,651 <sub>8</sub>	БФ28	0,665 <sub>9</sub>
ФК13	0,642 <sub>7</sub>	СТК8	0,654 <sub>3</sub>	БФ32	0,657 <sub>2</sub>
ФК14	0,646 <sub>1</sub>	СТК9	0,650 <sub>9</sub>	ТБФ3	0,660 <sub>7</sub>
ФК24	0,647 <sub>0</sub>	СТК10	0,653 <sub>7</sub>	ТБФ4	0,663 <sub>5</sub>
ТФК11	0,646 <sub>2</sub>	СТК12	0,647 <sub>9</sub>	ТБФ8	0,662 <sub>9</sub>
К1	0,643 <sub>1</sub>	СТК15	0,648 <sub>6</sub>	ТБФ9	0,657 <sub>6</sub>
К2	0,642 <sub>7</sub>	СТК16	0,655 <sub>4</sub>	ТБФ10	0,668 <sub>4</sub>
К3	0,645 <sub>6</sub>	СТК19	0,651 <sub>0</sub>	ТБФ11	0,657 <sub>0</sub>
К8	0,644 <sub>4</sub>	СТК20	0,651 <sub>4</sub>	ТБФ13	—
К14	0,646 <sub>4</sub>	ОК1	0,647 <sub>3</sub>	ТБФ14	—
К15	0,651 <sub>3</sub>	ОК2	0,647 <sub>6</sub>	ТБФ25	0,663 <sub>2</sub>
К19	0,646 <sub>7</sub>	ОК3	—	ЛФ5	0,660 <sub>9</sub>
К20	0,647 <sub>8</sub>	ОК4	0,644 <sub>7</sub>	ЛФ7	0,661 <sub>4</sub>
БК4	0,648 <sub>0</sub>	КФ1	0,651 <sub>7</sub>	ЛФ9	0,665 <sub>6</sub>
БК6	0,648 <sub>7</sub>	КФ4	0,647 <sub>7</sub>	ЛФ10	0,658 <sub>4</sub>
БК8	0,645 <sub>3</sub>	КФ6	0,649 <sub>8</sub>	ЛФ11	0,657 <sub>0</sub>
БК10	0,650 <sub>9</sub>	КФ7	0,654 <sub>2</sub>	ЛФ12	0,660 <sub>1</sub>
БК13	0,646 <sub>9</sub>	БФ1	0,651 <sub>1</sub>	Ф1	0,664 <sub>2</sub>
ТК2	0,650 <sub>0</sub>	БФ4	0,652 <sub>7</sub>	Ф2	0,664 <sub>5</sub>
ТК4	0,651 <sub>1</sub>	БФ6	0,655 <sub>9</sub>	Ф4	0,665 <sub>0</sub>
ТК8	0,651 <sub>5</sub>	БФ7	0,653 <sub>0</sub>	Ф6	0,663 <sub>1</sub>
ТК9	0,652 <sub>1</sub>	БФ8	0,658 <sub>0</sub>	Ф8	0,665 <sub>9</sub>
ТК12	0,645 <sub>5</sub>	БФ11	0,653 <sub>3</sub>	Ф9	0,669 <sub>0</sub>
ТК13	0,647 <sub>7</sub>	БФ12	0,663 <sub>2</sub>	Ф13	0,665 <sub>1</sub>

Окончание таблицы 4

Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$	Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$	Марка стекла	Относительная частная дисперсия $\gamma_g$
Ф18	0,666 <sub>4</sub>	ТФ10	0,675 <sub>4</sub>	СТФ11	0,691 <sub>7</sub>
Ф20	—	ТФ11	0,671 <sub>8</sub>	ОФ1	0,651 <sub>5</sub>
ТФ1	0,667 <sub>1</sub>	ТФ12	0,676 <sub>7</sub>	ОФ3	0,654 <sub>3</sub>
ТФ2	0,668 <sub>5</sub>	ТФ13	0,674 <sub>2</sub>	ОФ4	0,655 <sub>3</sub>
ТФ3	0,670 <sub>9</sub>	ТФ14	—	ОФ5	0,656 <sub>9</sub>
ТФ4	0,672 <sub>4</sub>	ТФ15	—	ОФ6	0,649 <sub>3</sub>
ТФ5	0,673 <sub>2</sub>	ТФ21	—	ОФ7	—
ТФ7	0,671 <sub>9</sub>	СТФ2	0,682 <sub>9</sub>	ОФ8	—
ТФ8	0,669 <sub>2</sub>	СТФ3	—	ОФ9	—

### 4.3 Термооптические характеристики

4.3.1 Температурные коэффициенты абсолютного значения показателя преломления  $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda)$ , средние в пределах температур от минус 60 °С до плюс 20 °С и от плюс 20 °С до плюс 120 °С, для линий спектра  $F'$ ,  $F$ ,  $e$ ,  $D$ ,  $C'$  и  $C$  должны соответствовать указанным в таблице 5.

Таблица 5

Марка стекла	Температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda) \cdot 10^7$ , °С <sup>-1</sup> , средний в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ЛК1	-49	-50	-51	-52	-53	-53	-33	-33	-35	-36	-36	-37
ЛК3	-27	-27	-28	-29	-30	-30	-13	-13	-15	-16	-16	-17
ЛК4	23	22	21	20	19	19	40	40	38	37	36	36
ЛК5	51	50	48	47	46	45	67	67	64	63	61	61
ЛК6	-20	-20	-22	-24	-24	-25	-5	-5	-7	-8	-10	-10
ЛК7	38	38	36	34	34	33	54	54	52	50	50	49
ЛК8	17	16	14	13	11	10	37	36	34	32	31	31
ФК11	-16	-17	-19	-20	-22	-22	0,8	0,4	-2,2	-3,6	-4,7	-5,2
ФК13	2,5	2,0	0,6	0,3	-1	-1,2	14	13	12	11	10	10
ФК14	-41	-41	-44	-45	-46	-46	-33	-33	-36	-37	-38	-39
ФК24	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФК11	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
К1	4	3,6	2	1,4	0,7	0,6	17	17	16	15	14	14
К2	15	15	13	12	10	10	28	28	26	25	23	23
К3	4,4	4,2	2,0	1,0	0	-0,8	18	18	16	15	14	14
К8	9	9	6	5	3	3	24	24	21	20	18	18
К14	24	24	21	20	18	18	41	40	37	36	34	34

Продолжение таблицы 5

Марка стекла	Температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
К15	16	16	12	11	8	8	29	28	24	24	20	20
К19	9	8	6	5	3	3	19	19	16	15	13	13
К20	21	20	18	16	14	14	34	33	30	29	27	26
БК4	6	6	3	2	0	-0,3	20	20	16	15	13	13
БК6	2,0	2,0	-0,4	-1,6	-3,0	-3,2	14	14	11	10	8	8
БК8	19	18	16	14	13	12	35	34	32	30	29	28
БК10	23	22	19	18	16	16	38	38	35	33	31	31
БК13	10	9	7	6	5	5	25	25	22	21	20	20
ТК2	18	18	15	13	11	11	34	34	30	29	27	27
ТК4	25	25	22	20	19	19	41	41	37	36	34	34
ТК8	22	22	18	16	14	14	34	34	30	28	26	26
ТК9	22	22	17	15	12	12	36	35	31	28	26	26
ТК12	11	10	8	7	6	6	24	24	22	21	20	20
ТК13	8	8	6	4	3	3	22	22	20	19	18	18
ТК14	1	1	-1	-2	-3	-3	14	14	12	11	9	9
ТК16	4	4	1	-1	-2	-3	19	19	16	14	13	12
ТК17	-8	-9	-10	-12	-13	-13	8	8	6	5	4	3
ТК20	4	4	2	0,6	0	-1	18	17	15	14	12	12
ТК21	17	16	12	10	8	7	30	27	25	23	21	21
ТК23	20	19	17	15	14	14	35	34	32	31	30	29
СТК3	-12	-12	-15	-16	-18	-18	1	0,6	-2	-4	-5	-6
СТК7	-34	-34	-37	-38	-40	-40	-18	-19	-21	-22	-24	-24
СТК8	-26	-26	-30	-31	-33	-34	-14	-15	-19	-21	-23	-24
СТК9	44	43	39	37	35	34	63	62	59	56	55	55
СТК10	72	71	66	63	61	60	93	92	87	84	81	81
СТК12	18	17	15	13	12	11	30	30	27	26	24	22
СТК15	21	21	18	16	14	14	36	36	32	31	30	29
СТК16	46	45	38	35	32	31	66	65	58	55	51	51
СТК19	47	46	41	39	37	36	64	63	58	56	54	53
СТК20	6,6	5,8	0,4	2,4	5,5	6,0	42	41	35	32	29	28
ОК1	-77	-77	-79	-80	-80	-80	-78	-78	-80	-80	-81	-81
ОК2	-79	—	—	—	-82	—	-75	—	—	—	-79	—
ОК3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Продолжение таблицы 5

Марка стекла	Температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления $\beta_{абс}(t, \lambda) \cdot 10^7, ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ОК4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
КФ1	17	17	14	13	12	11	34	34	32	30	29	29
КФ4	21	21	18	17	16	16	37	37	34	33	31	31
КФ6	27	27	24	21	20	19	44	44	40	37	36	35
КФ7	31	30	27	25	23	23	48	48	44	42	40	39
БФ1	20	20	17	15	14	14	38	37	34	32	31	31
БФ4	10	10	6	4	2	2	28	28	24	22	20	19
БФ6	11	10	6	4	3	2	28	27	23	20	18	18
БФ7	26	25	22	21	19	19	43	43	40	38	37	36
БФ8	15	14	10	8	6	5	34	34	29	27	24	24
БФ11	28	27	24	22	20	20	47	47	43	41	40	39
БФ12	20	19	13	9	6	5	39	38	30	27	23	22
БФ13	31	31	26	24	22	22	47	47	42	40	38	38
БФ16	12	11	6	5	1	1	30	30	24	22	19	19
БФ21	34	34	29	27	24	24	57	57	51	48	45	45
БФ24	42	41	35	32	28	28	64	63	56	52	49	49
БФ25	39	38	34	31	28	28	56	56	51	49	46	46
БФ26	54	54	47	43	40	39	72	71	63	59	56	55
БФ27	31	31	25	22	19	19	54	54	48	45	42	42
БФ28	77	76	67	63	58	57	97	96	86	82	77	76
БФ32	-57	-57	-60	-62	-64	-64	-49	-50	-53	-55	-57	-57
ТБФ3	62	61	53	49	45	44	82	81	72	67	62	61
ТБФ4	59	58	50	46	42	41	81	80	71	66	61	60
ТБФ8	49	48	42	38	35	34	66	65	58	54	50	49
ТБФ9	35	34	28	25	22	21	56	55	49	45	42	41
ТБФ10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ11	62	61	56	50	47	46	88	87	82	76	72	71
ТБФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ25	71	70	62	57	53	52	93	92	83	78	74	72
ЛФ5	31	30	25	23	20	19	51	50	45	42	38	38
ЛФ7	30	29	24	21	19	18	51	51	45	43	40	39
ЛФ9	-6	-7	-11	-14	-16	-16	11	10	5	2	-1	-2

Продолжение таблицы 5

Марка стекла	Температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ЛФ10	12	12	8	6	4	4	31	30	26	24	22	21
ЛФ11	18	18	13	11	9	9	38	37	33	30	28	27
ЛФ12	-14,4	-15	-18	-20	-22	-22	1,2	0,8	-3,2	-5,4	-7,0	-7,8
Ф1	39	38	31	27	23	22	62	61	52	48	44	44
Ф2	39	38	30	27	23	22	62	60	52	48	44	44
Ф4	42	41	34	30	26	25	67	65	56	52	48	46
Ф6	38	37	30	27	24	23	56	55	49	45	41	40
Ф8	6	5	-2	-6	-9	-10	22	21	14	10	6	5
Ф9	-11	-12	-18	-22	-25	-25	4	2	-4	-9	-11	-12
Ф13	44	43	37	33	30	29	66	64	57	53	48	48
Ф18	-17	-19	-26	-30	-34	-35	-3	-5	-12	-16	-20	-21
Ф20	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ1	28	27	18	14	10	10	53	52	42	38	33	32
ТФ2	55	53	42	37	32	30	79	77	66	61	55	54
ТФ3	62	61	49	42	36	34	88	86	72	64	57	56
ТФ4	74	73	59	51	44	43	102	100	84	75	67	66
ТФ5	80	78	62	54	48	46	110	107	89	80	72	71
ТФ7	46	44	31	25	19	17	70	68	54	46	39	38
ТФ8	58	56	45	39	33	32	79	77	65	59	52	51
ТФ10	108	102	85	76	65	64	138	132	113	103	93	92
ТФ11	-28	-29	-36	-39	-42	-43	-12	-13	-20	-24	-27	-28
ТФ12	121	118	100	92	84	83	144	141	122	113	105	103
ТФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ15	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ21	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
СТФ2	163	158	124	105	88,5	85	211	216	175	155	138	135
СТФ3	56	50	—	-15	-36	-39	121	116	—	44	21	19
СТФ11	213	206	145	120	97	84	278	266	208	152	150	146
ОФ1	19	19	16	14	13	12	38	37	34	32	31	30
ОФ3	15	15	11	10	8	7	34	33	29	28	25	25
ОФ4	24	24	20	18	16	15	40	40	36	33	31	31
ОФ5	21	21	17	14	12	12	37	36	32	29	27	26

## Окончание таблицы 5

Марка стекла	Температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления $\beta_{\text{абс}}(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ОФ6	19	18	16	14	13	12	36	35	32	31	29	29
ОФ7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОФ8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОФ9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

4.3.2 Термооптические постоянные  $V(t, \lambda) = \left[ \frac{\beta_{\text{отн}}(t, \lambda)}{n\lambda - 1} - \alpha(t) \right]$ , (где  $\beta_{\text{отн}}$  — температурный коэффициент

относительного значения показателя преломления,  $^\circ\text{C}^{-1}$ ;  $\alpha(t)$  — температурный коэффициент линейного расширения  $^\circ\text{C}^{-1}$ ;  $t$  — средняя температура интервала измерения), средние в пределах температур от минус 60 °С до плюс 20 °С и от плюс 20 °С до плюс 120 °С, для линий спектра  $F'$ ,  $F$ ,  $e$ ,  $D$ ,  $C'$  и  $C$  должны соответствовать указанным в таблице 6.

Таблица 6

Марка стекла	Термооптическая постоянная $V(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ЛК1	-180	-182	-185	-188	-191	-191	-164	-165	-169	-172	-174	-175
ЛК3	-102	-102	-105	-106	-110	-111	-97	-98	-101	-104	-106	-106
ЛК4	35	33	31	30	27	26	50	49	46	44	43	42
ЛК5	112	110	107	103	102	99	124	124	120	118	115	114
ЛК6	-82	-83	-87	-92	-93	-95	-71	-72	-76	-78	-82	-82
ЛК7	76	76	73	68	68	66	88	87	84	80	80	79
ЛК8	20	20	15	12	9	6	42	41	37	33	30	31
ФК11	-72	-74	-78	-80	-84	-84	-68	-68	-73	-77	-78	-79
ФК13	-22	-24	-25	-27	-29	-29	-30	-30	-32	-35	-36	-36
ФК14	-122	-123	-127	-130	-132	-132	-134	-136	-141	-142	-145	-145
ФК24	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФК11	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
К1	-14	-14	-17	-20	-21	-22	-10	-11	-13	-15	-16	-17
К2	11	10	7	5	3	1	13	10	8	5	3	1
К3	-28	-29	-32	-35	-37	-39	-27	-29	-31	-35	-36	-39
К8	-14	-16	-19	-22	-25	-26	-10	-11	-15	-18	-22	-22
К14	19	16	13	12	8	6	27	25	21	18	16	15
К15	-15	-15	-22	-26	-31	-29	-20	-23	-27	-29	-36	-37
К19	-21	-23	-25	-28	-31	-33	-24	-25	-29	32	-34	-38

Продолжение таблицы 6

Марка стекла	Термооптическая постоянная $V(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
К20	7	6	2	-2	-5	-6	8	6	2	-1	-4	-6
БК4	-23	-23	-28	-31	-35	-35	-21	-24	-27	-31	-33	-34
БК6	-34	-34	-39	-43	-44	-46	-36	-36	-41	-45	-47	-49
БК8	14	13	9	4	3	1	20	19	16	11	10	8
БК10	8	7	3	1	-3	-4	15	14	9	6	3	3
БК13	-10	-11	-14	-17	-18	-19	-5	-5	-9	-12	-14	-15
ТК2	0	2	-3	-6	-10	-11	7	8	2	0	-3	-3
ТК4	16	16	11	7	5	4	19	18	14	11	8	8
ТК8	7	7	-1	-3	-6	-6	3	1	-4	-8	-10	-11
ТК9	-0,5	-2	-8	-16	-16	-19	-0,7	-3	-8	-14	-15	-17
ТК12	-5	-6	-8	-11	-12	-14	-4	-6	-8	-9	-11	-12
ТК13	-14	-15	-18	-21	-22	-23	-12	-13	-15	-17	-18	-19
ТК14	-28	-28	-30	-34	-35	-35	-28	-29	-32	-32	-36	-36
ТК16	-25	-25	-31	-34	-37	-37	-23	-24	-28	-31	-33	-34
ТК17	-49	-49	-51	-54	-56	-57	-44	-45	-47	-50	-52	-53
ТК20	-27	-27	-31	-33	-35	-36	-27	-30	-30	-33	-36	-37
ТК21	-16	-16	-22	-25	-29	-29	-18	-23	-24	-28	-31	-31
ТК23	24	13	11	7	6	5	18	16	14	12	10	9
СТК3	-57	-58	-61	-63	-66	-66	-61	-62	-66	-69	-70	-72
СТК7	-101	-101	-107	-109	-112	-112	-104	-104	-108	-109	-113	-113
СТК8	-89	-78	-94	-98	-101	-103	-95	-88	-102	-106	-109	-111
СТК9	35	35	32	27	25	25	42	41	37	35	34	31
СТК10	80	79	74	70	67	67	86	85	79	76	72	72
СТК12	0	-1	-4	-8	-9	-9	-7	-7	-10	-14	-15	-19
СТК15	3,1	4,0	-0,8	-4,0	-6,0	-6,0	2,8	3,0	-1,4	-3,0	-6,0	-7,0
СТК16	27	27	20	14	11	10	32	30	24	19	14	14
СТК19	40	39	34	31	28	27	41	40	35	32	29	28
СТК20	-21	21	-29	-32	-37	-37	8	6	-0,1	-5	-9	-9
ОК1	-230	-230	-234	-238	-239	-239	-265	-265	-268	-272	-273	-273
ОК2	-228	—	—	—	-237	—	-246	—	—	—	-255	—
ОК3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОК4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
КФ1	6	6	2,3	-1	-3,5	-5	20	18	15	12	10	5

Продолжение таблицы 6

Марка стекла	Термооптическая постоянная $V(t, \lambda) \cdot 10^7, ^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
КФ4	13	13	10	6	5	5	19	18	15	12	10	9
КФ6	28	26	23	17	14	13	41	39	32	26	25	22
КФ7	41	38	34	30	27	26	53	51	46	41	38	36
БФ1	8	6	2	-2	-3	-5	18	15	12	7	6	5
БФ4	-15	-15	-22	-27	-29	-32	-4	-4	-12	-16	-19	-21
БФ6	-23	-25	-30	-33	-38	-40	-17	-18	-26	-30	-33	-35
БФ7	10	9	6	3	0	0	18	17	13	10	8	8
БФ8	-18	-20	-26	-29	-33	-34	-6	-6	-14	-17	-22	-23
БФ11	13	13	8	4	2	1	23	22	17	14	11	11
БФ12	-19	-20	-29	-36	-41	-42	-11	-12	-22	-30	-34	-36
БФ13	19	18	13	8	6	5	21	19	14	10	8	7
БФ16	-30	-32	-37	-39	-45	-46	-22	-24	-30	-35	-38	-39
БФ21	17	16	10	6	0	0	32	31	23	19	14	13
БФ24	24	22	13	8	3	2	38	35	27	20	16	15
БФ25	30	(28)	23	18	15	14	36	(35)	29	26	21	20
БФ26	50	50	40	35	29	28	55	54	44	38	34	32
БФ27	9	9	0,5	-6	-10	-10	26	25	18	12	8	8
БФ28	86	85	75	66	60	59	94	93	81	75	68	67
БФ32	-166	-166	-172	-175	-180	-180	-178	-179	-186	-190	-194	-194
ТБФ3	47	45	36	30	25	24	47	46	35	29	23	22
ТБФ4	38	37	28	22	18	16	43	41	31	25	19	18
ТБФ8	28	(28)	21	15	13	10	26	26	18	12	10	7
ТБФ9	10	9	3	-1	-6	-6	16	14	8	2	-1	-2
ТБФ10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ11	46	45	46	34	29	28	55	54	48	42	37	36
ТБФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ25	58	57	49	43	38	37	62	60	51	45	41	38
ЛФ5	19	17	11	7	1	-1	34	32	25	20	14	12
ЛФ7	14	12	6	0	-4	-5	30	30	22	18	11	(11)
ЛФ9	-58	-57	-66	-71	-74	-75	-52	-55	-63	-68	(-74)	(-75)
ЛФ10	-14	-15	-21	-26	-29	-30	-4	-4	-11	-16	-19	-21
ЛФ11	3	-6	-12	-18	-19	-21	12	10	3	-1	-5	-8

Продолжение таблицы 6

Марка стекла	Термооптическая постоянная $V(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ЛФ12	-76	-77	-83	-88	-91	(-91)	-68	-71	-77	-82	-85	-88
Ф1	24	23	13	7	0	-1	42	40	29	21	16	14
Ф2	24	24	13	6	0,1	2	41	38	38	21	15	13
Ф4	29	27	17	10	4	3	48	45	34	25	20	18
Ф6	25	24	14	9	3	3	36	34	25	20	13	12
Ф8	-50	-50	-61	-69	-73	-75	-46	-47	-59	-65	-72	-89
Ф9	-76	-75	-86	-93	-98	-104	-71	-75	-85	-93	-96	(-98)
Ф13	34	31	22	15	11	10	48	45	35	29	22	21
Ф18	-101	-101	-114	-122	-128	-130	-102	-12	-115	-124	-128	-130
Ф20	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ1	-9	-10	-21	-28	-35	(-36)	12	10	-3	-9	-18	-18
ТФ2	38	35	22	12	6	2	55	51	39	29	23	19
ТФ3	37	36	21	11	3	0	52	50	33	23	13	(12)
ТФ4	54	47	30	21	11	11	58	65	43	35	24	23
ТФ5	54	51	33	23	15	13	75	70	50	39	29	28
ТФ7	3	0	-15	-23	-32	-35	16	13	-4	-14	-24	-25
ТФ8	36	35	20	11	3	2	48	44	29	20	12	9
ТФ10	82	76	57	47	35	33	100	93	74	62	51	49
ТФ11	-108	-112	-121	-126	-132	-134	-108	-110	-121	-127	-133	-133
ТФ12	123	120	101	80	82	77	130	127	107	96	88	85
ТФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ15	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ21	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
СТФ2	113	108	77	58	41	38	141	146	109	90	74	71
СТФ3	-47	-52	—	-106	-124	-126	-12	-16	—	-73	-93	-94
СТФ11	118	111	60	38	18	5	156	146	96	(50)	50	46
ОФ1	14	11	7	3	1	-1	28	26	21	17	15	14
ОФ3	9	(9)	4	1	3	-4	16	15	10	8	4	3
ОФ4	24	23	19	16	12	10	26	25	20	16	13	12
ОФ5	18	16	11	7	5	4	19	17	12	7	4	4
ОФ6	23	(20)	19	17	14	(14)	28	27	23	22	18	(18)
ОФ7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Окончание таблицы 6

Марка стекла	Термооптическая постоянная $V(t, \lambda) \cdot 10^7, ^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ОФ8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОФ9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

4.3.3 Термооптические постоянные  $W(t, \lambda) = \beta_{\text{абс}}(t, \lambda) + \alpha(t) [\eta_\lambda - 1]$ , (где  $\beta_{\text{абс}}$  — температурный коэффициент абсолютного значения показателя преломления,  $^\circ\text{C}^{-1}$ ;  $t$  — средняя температура интервала измерения), средний в пределах температур от минус 60 °С до плюс 20 °С и от плюс 20 °С до плюс 120 °С, для спектральных линий  $F'$ ,  $F$ ,  $e$ ,  $D$ ,  $C'$  и  $C$  должны соответствовать указанному в таблице 7.

Таблица 7

Марка стекла	Термооптическая постоянная $W(t, \lambda) \cdot 10^7, ^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
ЛК1	0	−1	−2	−3	−4	−4	17	17	15	14	14	13
ЛК3	16	15	14	13	12	11	32	32	30	29	28	28
ЛК4	48	47	45	44	43	43	66	66	63	63	61	61
ЛК5	67	66	64	63	61	61	84	84	81	80	78	78
ЛК6	18	18	15	14	13	12	34	34	32	30	29	28
ЛК7	57	57	55	(54)	53	52	75	75	73	(72)	71	70
ЛК8	42	42	40	38	37	35	63	63	60	58	57	57
ФК11	25	24	22	20	19	18	48	46	44	42	42	41
ФК13	37	36	35	34	32	33	54	53	52	51	50	50
ФК14	10	10	6	5	4	4	24	24	20	19	18	17
ФК24	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФК11	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
К1	34	34	32	31	30	30	50	50	48	47	46	46
К2	45	44	42	40	39	38	60	60	58	57	55	55
К3	43	42	40	39	38	37	61	61	58	57	56	56
К8	44	43	41	40	38	38	64	63	60	59	57	57
К14	58	57	54	53	51	51	78	77	74	72	71	70
К15	60	60	56	55	51	(51)	79	78	74	74	69	69
К19	47	47	44	43	41	41	61	61	58	56	55	54
К20	57	57	57	52	50	50	73	73	69	68	66	65
БК4	44	44	41	39	37	37	62	61	58	56	54	54
БК6	43	42	40	38	37	37	59	59	56	54	52	52
БК8	50	49	46	45	43	42	69	68	66	64	63	62
БК10	61	60	57	55	53	53	79	79	75	73	71	71

Продолжение таблицы 7

Марка стекла	Термооптическая постоянная $W(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
БК13	45	44	42	41	40	39	64	64	61	60	58	58
ТК2	55	55	52	50	48	47	75	75	70	69	67	67
ТК4	62	61	58	55	54	53	82	82	78	76	74	74
ТК8	61	60	56	54	52	52	78	78	74	72	69	69
ТК9	65	66	59	58	54	56	83	83	78	75	73	73
ТК12	44	43	41	40	39	39	62	61	59	58	57	57
ТК13	45	44	42	41	40	40	63	63	60	59	58	58
ТК14	40	40	37	37	35	35	57	57	54	53	51	51
ТК16	45	44	41	39	37	37	64	64	60	58	57	56
ТК17	35	34	33	32	30	29	56	56	54	52	50	50
ТК20	47	45	44	43	41	40	64	63	60	59	57	57
ТК21	65	64	60	57	55	54	83	80	78	75	74	73
ТК23	51	50	47	46	45	44	70	69	67	66	65	63
СТК3	35	35	32	31	29	28	54	52	51	49	47	46
СТК7	25	24	21	20	18	17	48	46	44	43	41	40
СТК8	34	34	30	28	25	25	52	51	46	44	41	40
СТК9	81	81	77	75	72	72	106	105	101	98	97	97
СТК10	105	105	99	96	94	93	134	132	127	124	121	121
СТК12	58	57	54	52	51	51	77	77	74	72	70	68
СТК15	62	61	58	56	54	54	82	82	78	76	74	74
СТК16	91	91	84	81	77	76	119	118	111	107	103	102
СТК19	85	84	80	77	75	74	109	107	103	100	98	97
СТК20	52	51	45	42	39	38	90	89	83	79	76	75
ОК1	-13	-13	-16	-6	-17	-17	-6	-6	-8	-10	-10	-11
ОК2	-15	—	—	—	-11	—	-8	—	—	—	-3	—
ОК3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОК4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
КФ1	50	50	47	45	44	43	69	68	66	64	63	63
КФ4	55	54	51	50	49	48	74	74	71	70	68	68
КФ6	59	59	55	52	51	50	79	78	74	71	70	69
КФ7	60	59	56	53	51	51	79	79	75	72	70	69
БФ1	56	55	52	50	49	49	77	76	72	70	69	69
БФ4	48	48	44	43	40	(40)	70	69	65	64	60	(60)

Продолжение таблицы 7

Марка стекла	Термооптическая постоянная $W(t, \lambda) \cdot 10^7, ^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
БФ6	55	54	50	49	47	46	77	75	71	68	67	66
БФ7	66	65	62	60	59	58	87	86	83	81	80	79
БФ8	60	59	55	53	51	50	83	82	77	75	72	71
БФ11	68	67	63	61	59	59	91	91	87	85	83	82
БФ12	72	71	64	60	57	56	95	95	86	83	78	77
БФ13	71	71	65	63	61	61	93	92	87	85	82	82
БФ16	65	64	58	57	53	53	88	87	81	78	75	75
БФ21	79	78	73	71	67	66	106	105	98	95	92	92
БФ24	90	89	82	79	75	75	115	114	106	103	99	98
БФ25	80	79	74	71	69	68	101	101	96	93	91	90
БФ26	97	96	88	84	80	80	118	117	109	104	101	100
БФ27	77	77	70	67	64	64	103	103	96	93	90	90
БФ28	117	116	107	101	97	96	141	140	130	125	120	119
БФ32	4	4	0	-2	-4	-5	18	18	13	8	9	5
ТБФ3	111	110	101	97	93	92	139	139	129	124	118	117
ТБФ4	111	110	101	97	92	91	141	139	129	124	119	118
ТБФ8	97	96	89	87	81	(82)	121	120	112	110	104	(104)
ТБФ9	85	83	78	73	70	69	112	111	104	100	96	96
ТБФ10	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ11	109	107	102	97	92	91	143	141	135	129	125	124
ТБФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТБФ25	117	115	107	102	98	96	1484	147	137	132	126	125
ЛФ5	71	70	65	62	59	58	93	92	86	83	79	79
ЛФ7	72	71	65	62	59	58	95	95	89	86	82	82
ЛФ9	42	42	36	33	32	31	64	63	57	52	50	50
ЛФ10	52	52	47	45	43	43	74	73	69	67	64	63
ЛФ11	59	57	53	51	49	49	80	79	74	71	69	68
ЛФ12	33	32	28	26	24	24	52	51	46	44	42	41
Ф1	83	82	74	70	66	65	109	108	98	94	90	89
Ф2	83	82	74	70	66	65	109	107	99	94	90	90
Ф4	87	86	77	74	68	68	114	112	102	98	93	92
Ф6	80	78	72	69	65	64	102	100	93	89	85	84

Окончание таблицы 7

Марка стекла	Термооптическая постоянная $W(t, \lambda) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средняя в пределах температур											
	от минус 60 °С до плюс 20 °С						от плюс 20 °С до плюс 120 °С					
	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$	$F'$	$F$	$e$	$D$	$C'$	$C$
Ф8	64	63	55	51	47	46	85	85	76	72	67	66
Ф9	46	44	37	33	30	25	65	58	55	50	47	46
Ф13	90	87	81	76	73	72	113	111	103	99	94	93
Ф18	50	50	41	36	32	31	69	68	60	55	51	51
Ф20	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ1	82	81	72	67	63	63	110	108	98	93	88	87
ТФ2	106	101	91	87	81	79	133	131	118	113	107	105
ТФ3	119	118	104	97	91	89	149	147	132	123	116	115
ТФ4	139	131	118	109	102	100	165	163	143	136	127	127
ТФ5	141	137	121	113	106	104	174	171	152	142	134	133
ТФ7	112	110	96	89	82	80	140	138	122	114	107	106
ТФ8	112	110	98	91	85	84	137	135	122	115	108	107
ТФ10	170	164	146	136	126	124	205	199	179	168	158	157
ТФ11	37	36	28	25	21	20	59	58	50	45	42	41
ТФ12	165	162	144	135	127	126	194	192	172	162	154	152
ТФ13	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ14	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ15	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ТФ21	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
СТФ2	240	235	199	180	162	159	302	297	259	238	220	217
СТФ3	198	191	—	121	98	94	272	266	—	188	163	161
СТФ11	325	316	251	226	201	188	397	385	320	266	264	258
ОФ1	51	51	47	45	44	43	71	70	67	65	63	63
ОФ3	45	45	41	39	37	33	68	68	64	62	59	59
ОФ4	53	53	49	47	44	43	74	74	69	67	64	64
ОФ5	52	52	46	44	42	42	73	72	67	64	62	59
ОФ6	44	42	40	38	37	37	65	64	61	60	58	58
ОФ7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОФ8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
ОФ9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

#### 4.4 Теплотехнические характеристики

4.4.1 Температурные коэффициенты линейного расширения  $\alpha(t)$ , средние в четырех температурных интервалах, должны соответствовать указанным в таблице 8.

Таблица 8

Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур				Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур				Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур			
	от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С		от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С		от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С
ЛК1	111	112	113	115	БК6	74	77	82	89	СТК16	58	61	66	75
ЛК3	86	88	92	98	БК8	56	58	62	68	СТК19	51	54	59	67
ЛК4	50	51	52	54	БК10	66	67	71	76	СТК20	58	59	62	66
ЛК5	33	34	35	36	БК13	62	64	69	75	ОК1	122	129	136	147
ЛК6	80	81	82	85	ТК2	64	67	70	76	ОК2	122	129	130	148
ЛК7	40	41	44	48	ТК4	58	61	66	73	ОК3	—	—	—	—
ЛК8	54	55	56	59	ТК8	62	65	71	79	ОК4	—	—	—	—
ФК11	78	82	89	100	ТК9	71	73	77	84	КФ1	63	64	66	69
ФК13	62	66	73	85	ТК12	58	61	65	73	КФ4	63	66	71	78
ФК14	87	91	97	107	ТК13	61	63	67	73	КФ6	63	65	68	74
ФК24	—	—	—	—	ТК14	63	65	69	75	КФ7	55	57	59	64
ТФК11	—	—	—	—	ТК20	67	69	73	78	БФ1	67	69	73	79
К1	60	62	65	68	ТК21	72	75	80	88	БФ4	69	71	74	80
К2	57	60	64	71	ТК23	52	55	59	66	БФ6	77	79	84	92
К3	74	77	83	91	СТК3	71	74	80	88	БФ7	68	70	74	81
К8	68	71	76	84	СТК7	84	88	94	104	БФ8	77	79	82	87
К14	64	67	71	78	СТК8	84	87	92	100	БФ11	63	66	70	77
К15	82	86	93	104	СТК9	51	53	57	64	БФ12	82	85	89	94
К19	74	76	80	87	СТК10	45	49	54	63	БФ13	61	64	70	79
К20	69	71	75	81	СТК12	57	61	67	77	БФ16	78	80	84	90
БК4	71	74	78	85	СТК15	56	59	64	71	БФ21	71	73	77	83

Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур				Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур				Марка стекла	Температурный коэффициент линейного расширения $\alpha(t) \cdot 10^7, \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$ , средний в пределах температур			
	от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С		от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С		от минус 60 °С до плюс 20 °С	от 0 °С до плюс 30 °С	от плюс 20 °С до плюс 120 °С	от плюс 20 °С до плюс 300 °С
БФ24	74	76	79	84	ЛФ11	71	72	74	77	ТФ11	98	102	107	116
БФ25	66	69	73	81	ЛФ12	86	88	91	97	ТФ12	55	58	63	70
БФ26	63	66	70	77	Ф1	70	72	75	79	ТФ13	—	—	—	—
БФ27	75	77	80	84	Ф2	70	72	75	80	ТФ14	—	—	—	—
БФ28	59	61	65	72	Ф4	70	71	74	77	ТФ15	—	—	—	—
БФ32	103	107	114	125	Ф6	69	71	73	77	ТФ21	—	—	—	—
ТБФ3	64	69	75	86	Ф8	91	94	99	106	СТФ2	81	84	89	95
ТБФ4	65	69	75	84	Ф9	90	92	96	101	СТФ3	116	119	123	130
ТБФ8	55	8	63	72	Ф13	70	72	74	78	СТФ11	100	103	108	117
ТБФ9	60	63	68	75	Ф18	106	109	114	122	ОФ1	59	60	62	66
ТБФ10	68	70	73	77	Ф20	—	—	—	—	ОФ3	48	51	56	63
ТБФ11	55	59	64	71	ТФ1	82	84	85	88	ОФ4	44	47	52	60
ТБФ13	—	—	—	—	ТФ2	74	75	78	81	ОФ5	46	49	53	60
ТБФ14	—	—	—	—	ТФ3	77	79	83	90	ОФ6	40	44	48	54
ТБФ25	55	59	66	76	ТФ4	78	80	83	87	ОФ7	—	—	—	—
ЛФ5	68	69	72	75	ТФ5	78	80	83	88	ОФ8	—	—	—	—
ЛФ7	71	73	75	79	ТФ7	88	90	94	100	ОФ9	—	—	—	—
ЛФ9	81	85	90	98	ТФ8	76	78	82	87	—	—	—	—	—
ЛФ10	72	74	78	84	ТФ10	75	77	81	87	—	—	—	—	—

4.4.2 Удельная теплоемкость  $C$ , теплопроводность  $\lambda$  и температуропроводность  $a$  при температуре 20 °С должны соответствовать указанным в таблице 9.

Таблица 9

Марка стекла	$C$ Дж/кг °С	$\lambda$ Вт/м °С	$a$ $10^6$ , м <sup>2</sup> /с	Марка стекла	$C$ Дж/кг °С	$\lambda$ Вт/м °С	$a$ $10^6$ , м <sup>2</sup> /с
ЛК1	754	0,84	—	ТК16	520	0,84	0,45
ЛК3	—	—	—	ТК17	498	0,72	0,40
ЛК4	795	(1,02)	0,55	ТК20	552	—	—
ЛК5	(796)	(1,01)	—	ТК21	436	0,68	0,39
ЛК6	606	0,80	0,55	ТК23	516	0,80	0,48
ЛК7	580	1,08	0,81	СТК3	486	0,72	0,38
ЛК8	670	1,00	—	СТК7	—	—	—
ФК11	586	0,64	—	СТК8	—	—	—
ФК13	628	—	—	СТК9	556	0,74	0,42
ФК14	550	0,54	0,29	СТК10	554	0,76	—
ФК24	—	—	—	СТК12	597	0,92	0,44
ТФК11	—	—	—	СТК15	—	—	—
К1	754	1,04	—	СТК16	461	0,79	—
К2	754	1,07	—	СТК19	512	—	—
К3	754	0,96	—	СТК20	—	—	—
К8	710	1,08	0,61	ОК1	—	0,60	—
К14	772	—	0,34	ОК2	—	—	—
К15	754	1,06	—	ОК3	—	—	—
К19	725	—	—	ОК4	—	—	—
К20	586	0,87	—	КФ1	(670)	(0,88)	—
БК4	686	1,05	0,55	КФ4	392	0,61	0,60
БК6	651	0,88	0,42	КФ6	604	0,99	0,66
БК8	678	0,94	0,49	КФ7	498	—	0,76
БК10	602	0,89	0,48	БФ1	(712)	(0,93)	0,49
БК13	538	0,83	0,51	БФ4	586	(0,72)	—
ТК2	510	0,74	0,46	БФ6	436	0,67	0,49
ТК4	(502)	(0,66)	0,45	БФ7	544	0,80	0,46
ТК8	(544)	(0,73)	(0,37)	БФ8	(586)	0,77	0,40
ТК9	(544)	0,79	—	БФ11	490	0,70	0,39
ТК12	598	0,89	0,49	БФ12	420	0,62	0,40
ТК13	428	0,71	0,48	БФ13	870	0,68	(0,20)
ТК14	—	—	—	БФ16	476	0,66	0,34

Окончание таблицы 9

Марка стекла	$C$ Дж/кг °С	$\lambda$ Вт/м °С	$a$ $10^6, \text{ м}^2/\text{с}$	Марка стекла	$C$ Дж/кг °С	$\lambda$ Вт/м °С	$a$ $10^6, \text{ м}^2/\text{с}$
БФ21	—	—	—	Ф13	500	0,72	0,41
БФ24	436	0,69	0,44	Ф18	502	0,69	—
БФ25	—	—	0,42	Ф20	—	—	—
БФ26	544	0,66	—	ТФ1	500	(0,72)	0,38
БФ27	—	—	—	ТФ2	(460)	(0,68)	0,36
БФ28	456	0,71	0,40	ТФ3	376	0,65	0,39
БФ32	837	0,66	—	ТФ4	402	0,66	0,36
ТБФ3	419	0,54	—	ТФ5	326	0,56	0,36
ТБФ4	—	—	—	ТФ7	(419)	(0,67)	0,39
ТБФ8	—	—	—	ТФ8	416	0,66	0,38
ТБФ9	—	—	—	ТФ10	376	0,62	0,32
ТБФ10	—	—	—	ТФ11	502	0,79	—
ТБФ11	—	—	—	ТФ12	335	0,74	—
ТБФ13	—	—	—	ТФ13	—	—	—
ТБФ14	—	—	—	ТФ14	—	—	—
ТБФ25	502	0,86	—	ТФ15	—	—	—
ЛФ5	400	0,74	0,57	ТФ21	—	—	—
ЛФ7	(544)	(0,78)	—	СТФ2	—	—	—
ЛФ9	704	1,04	0,55	СТФ3	—	—	—
ЛФ10	590	0,94	0,58	СТФ11	—	—	—
ЛФ11	—	—	—	ОФ1	648	0,78	0,47
ЛФ12	670	0,94	—	ОФ3	—	—	—
Ф1	522	0,81	0,43	ОФ4	496	0,71	0,39
Ф2	(502)	(0,67)	—	ОФ5	—	—	—
Ф4	(460)	0,78	0,46	ОФ6	—	—	—
Ф6	470	0,76	0,46	ОФ7	—	—	—
Ф8	419	(0,72)	—	ОФ8	—	—	—
Ф9	538	0,74	0,47	ОФ9	—	—	—

4.4.3 Температуры, соответствующие вязкостям  $10^{12,0\pm 0,5}$  и  $10^{9,0\pm 0,7}$  Па·с, должны соответствовать указанным в таблице 10.

Примечание — Температуру, соответствующую вязкости  $10^{12,0\pm 0,5}$  Па·с, обозначают  $T_{10}^{12}$  или  $T_{от}$  (температура отжига); температуру, соответствующую вязкости  $10^{9,0\pm 0,7}$  Па·с —  $T_{10}^9$  или  $T_{сп}$  (температура спекания).

Таблица 10

Марка стекла	$T_{10}^{12}$ , °C	$T_{10}^9$ , °C	Марка стекла	$T_{10}^{12}$ , °C	$T_{10}^9$ , °C
ЛК1	410	540	ТК21	620	690
ЛК3	480	585	ТК23	635	700
ЛК4	540	665	СТК3	635	685
ЛК5	580	715	СТК7	605	655
ЛК6	395	510	СТК8	605	655
ЛК7	585	715	СТК9	630	670
ЛК8	520	585	СТК10	565	625
ФК11	505	560	СТК12	640	690
ФК13	555	620	СТК15	645	690
ФК14	510	575	СТК16	610	660
ФК24	560	625	СТК19	620	670
ТФК11	585	—	СТК20	675	720
К1	—	—	ОК1	440	490
К2	600	655	ОК2	486	545
К3	(550)	(630)	ОК3	—	—
К8	540	630	ОК4	385	430
К14	545	625	КФ1	(510)	(610)
К15	540	630	КФ4	625	625
К19	545	645	КФ6	445	565
К20	560	660	КФ7	520	625
БК4	555	650	БФ1	520	630
БК6	550	640	БФ4	580	670
БК8	600	660	БФ6	525	635
БК10	570	660	БФ7	560	640
БК13	610	585	БФ8	515	610
ТК2	615	700	БФ11	605	685
ТК4	635	725	БФ12	475	570
ТК8	635	715	БФ13	600	670
ТК9	600	630	БФ16	604	625
ТК12	605	670	БФ21	475	580
ТК13	635	710	БФ24	475	565
ТК14	620	685	БФ25	570	640
ТК16	660	720	БФ26	540	625
ТК17	620	670	БФ27	520	610
ТК20	640	710	БФ28	535	610

Окончание таблицы 10

Марка стекла	$T_{10}^{12}$ , °C	$T_{10}^9$ , °C	Марка стекла	$T_{10}^{12}$ , °C	$T_{10}^9$ , °C
БФ32	470	535	ТФ1	420	530
ТБФ3	550	605	ТФ2	440	520
ТБФ4	555	620	ТФ3	430	500
ТБФ8	610	655	ТФ4	435	505
ТБФ9	685	740	ТФ5	425	495
ТБФ10	650	710	ТФ7	390	470
ТБФ11	710	770	ТФ8	410	495
ТБФ13	—	—	ТФ10	405	470
ТБФ14	—	—	ТФ11	415	495
ТБФ25	600	655	ТФ12	500	560
ЛФ5	460	575	ТФ13	430	500
ЛФ7	475	570	ТФ14	—	—
ЛФ9	480	565	ТФ15	—	—
ЛФ10	470	560	ТФ21	—	—
ЛФ11	525	620	СТФ2	370	415
ЛФ12	490	570	СТФ3	395	425
Ф1	455	565	СТФ11	305	345
Ф2	450	555	ОФ1	450	540
Ф4	455	545	ОФ3	455	500
Ф6	460	545	ОФ4	485	530
Ф8	420	500	ОФ5	475	525
Ф9	440	535	ОФ6	540	580
Ф13	455	550	ОФ7	—	—
Ф18	425	500	ОФ8	—	—
Ф20	—	—	ОФ9	—	—

#### 4.5 Радиационно-оптическая устойчивость

4.5.1 Радиационно-оптическая устойчивость оптических стекол, характеризуемая приращением оптической плотности  $\Delta D$  в видимой области спектра образца толщиной 1 см в результате облучения от источника кобальт-60 ( $^{60}\text{Co}$ ) дозой  $1 \cdot 10^5$  и  $5 \cdot 10^5$  Р при средней мощности дозы 10400 Р/ч, указана в таблице 11.

Таблица 11

Марка стекла	$\Delta D$ , см <sup>-1</sup>		Марка стекла	$\Delta D$ , см <sup>-1</sup>		Марка стекла	$\Delta D$ , см <sup>-1</sup>	
	$1 \cdot 10^5$ Р	$5 \cdot 10^5$ Р		$1 \cdot 10^5$ Р	$5 \cdot 10^5$ Р		$1 \cdot 10^5$ Р	$5 \cdot 10^5$ Р
ЛК1	0,240	—	ЛК4	0,130	0,455	ЛК6	1,100	0,300
ЛК3	0,120	0,400	ЛК5	0,120	—	ЛК7	0,100	0,350

Продолжение таблицы 11

Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$		Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$		Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$	
	$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$		$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$		$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$
ЛК8	0,100	—	СТК8	0,540	—	ТБФ4	0,300	0,530
ФК11	0,080	—	СТК9	0,360	0,830	ТБФ8	0,300	—
ФК13	0,36	—	СТК10	—	—	ТБФ9	0,260	—
ФК14	0,500	1,100	СТК12	0,345	0,780	ТБФ10	0,150	—
ФК24	0,400	—	СТК15	0,350	—	ТБФ11	0,300	—
ТФК11	0,420	—	СТК16	0,350	—	ТБФ13	—	—
К1	0,135	—	СТК19	0,430	1,000	ТБФ14	—	—
К2	0,150	—	СТК20	0,390	—	ТБФ25	0,230	—
К3	0,300	—	ОК1	0,400	—	ЛФ5	0,500	1,050
К8	0,260	0,920	ОК2	0,330	—	ЛФ7	0,530	—
К14	0,280	0,077	ОК3	—	—	ЛФ9	0,120	0,350
К15	0,200	—	ОК4	—	—	ЛФ10	0,080	0,200
К19	0,285	0,920	КФ1	0,210	—	ЛФ11	0,550	—
К20	0,380	—	КФ4	0,250	0,860	ЛФ12	0,160	—
БК4	0,400	1,160	КФ6	0,180	0,400	Ф1	0,600	1,120
БК6	0,435	1,240	КФ7	0,180	0,420	Ф2	0,630	—
БК8	0,295	0,810	БФ1	0,200	0,510	Ф4	0,700	1,170
БК10	0,315	0,705	БФ4	0,285	—	Ф6	0,530	1,180
БК13	0,250	0,615	БФ6	0,360	0,865	Ф8	0,500	—
ТК2	0,200	0,460	БФ7	0,375	0,860	Ф9	0,350	0,705
ТК4	0,220	0,530	БФ8	0,430	0,950	Ф13	0,500	1,060
ТК8	0,080	0,180	БФ11	0,300	0,640	Ф18	0,450	—
ТК9	0,08	—	БФ12	0,495	1,090	Ф20	—	—
ТК12	0,265	0,810	БФ13	0,485	1,045	ТФ1	0,600	0,970
ТК13	0,255	0,810	БФ16	0,430	0,940	ТФ2	0,510	1,065
ТК14	0,300	0,950	БФ21	0,460	0,828	ТФ3	0,750	1,080
ТК16	0,290	0,750	БФ24	0,480	0,765	ТФ4	0,460	0,855
ТК17	0,425	1,175	БФ25	0,460	0,950	ТФ5	0,600	0,930
ТК20	0,300	0,950	БФ26	0,580	—	ТФ7	0,410	0,725
ТК21	0,275	0,575	БФ27	0,460	—	ТФ8	0,455	0,930
ТК23	0,345	0,950	БФ28	0,570	1,370	ТФ10	0,490	0,650
СТК3	0,450	0,980	БФ32	0,220	—	ТФ11	0,250	—
СТК7	0,670	1,650	ТБФ3	0,490	—	ТФ12	0,320	—

Окончание таблицы 11

Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$		Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$		Марка стекла	$\Delta D, \text{см}^{-1}$	
	$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$		$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$		$1 \cdot 10^5 \text{ P}$	$5 \cdot 10^5 \text{ P}$
ТФ13	0,690	—	СТФ3	0,250	—	ОФ5	0,520	—
ТФ14	—	—	СТФ11	0,440	—	ОФ6	0,160	—
ТФ15	—	—	ОФ1	0,120	0,380	ОФ7	—	—
ТФ21	—	—	ОФ3	0,340	—	ОФ8	—	—
СТФ2	0,450	—	ОФ4	0,490	1,280	ОФ9	—	—

4.5.2 Коэффициент перевода единиц измерения дозы и мощности дозы в другие единицы:

$$1\text{P} = 2,5798 \cdot 10^{-4} \text{ Кл/кг}; \quad (1)$$

$$1\text{P/ч} = 7,17 \cdot 10^{-8} \text{ А/кг}. \quad (2)$$

#### 4.6 Светорассеяние

4.6.1 Показатель светорассеяния  $\sigma$  вычисляют по формуле

$$\sigma = \frac{r}{\mu} \left[ 1 - 10^{-\mu l} \right], \quad (3)$$

где  $r$  — десятичный показатель рассеяния; $\mu$  — десятичный показатель ослабления; $l$  — оптическая длина пути излучения.4.6.2 Значения десятичного показателя ослабления — согласно техническим условиям на конкретную марку стекла; значения десятичного показателя рассеяния для  $e$ -линии ртутного спектра  $r_e$  должно соответствовать указанным в таблице 12.

Таблица 12

Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{см}^{-1}$
ЛК1	—	К3	1,6	ТК9	2,7	СТК12	4,8
ЛК3	1,5	К8	0,8	ТК12	(7,6)	СТК15	4,9
ЛК4	2,0	К14	1,2	ТК13	4,3	СТК16	6,2
ЛК5	6,6	К15	1,2	ТК14	4,8	СТК19	6,8
ЛК6	2,0	К19	0,9	ТК16	1,5	СТК20	5,2
ЛК7	1,4	К20	1,3	ТК17	1,5	ОК1	1,6
ЛК8	4,0	БК4	1,8	ТК20	1,5	ОК2	1,8
ФК11	0,8	БК6	1,9	ТК21	1,8	ОК3	—
ФК13	1,2	БК8	7,3	ТК23	3,3	ОК4	—
ФК14	1,4	БК10	3,8	СТК3	3,2	КФ1	2,6
ФК24	—	БК13	—	СТК7	4,1	КФ4	3,3
ТФК11	—	ТК2	6,0	СТК8	4,5	КФ6	3,6
К1	1,0	ТК4	2,5	СТК9	7,7	КФ7	6,5
К2	4,0	ТК8	2,1	СТК10	6,5	БФ1	1,6

Окончание таблицы 12

Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{ см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{ см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{ см}^{-1}$	Марка стекла	$r_e \cdot 10^5, \text{ см}^{-1}$
БФ4	2,7	ТБФ4	13,0	Ф4	8,7	ТФ12	64,0
БФ6	2,6	ТБФ8	63,0	Ф6	7,1	ТФ13	14,0
БФ7	3,5	ТБФ9	13,0	Ф8	3,4	ТФ14	—
БФ8	3,0	ТБФ10	23,0	Ф9	(13)	ТФ15	—
БФ11	2,3	ТБФ11	—	Ф13	5,6	ТФ21	—
БФ12	5,1	ТБФ13	—	Ф18	3,2	СТФ2	12,0
БФ13	3,4	ТБФ14	—	Ф20	—	СТФ3	22,0
БФ16	3,0	ТБФ25	14,0	ТФ1	7,2	СТФ11	34,0
БФ21	6,0	ЛФ5	2,2	ТФ2	13,0	ОФ1	5,7
БФ24	6,7	ЛФ7	6,3	ТФ3	16,0	ОФ3	6,0
БФ25	8,7	ЛФ9	8,2	ТФ4	18,0	ОФ4	5,7
БФ26	7,5	ЛФ10	3,5	ТФ5	17,0	ОФ5	6,2
БФ27	5,6	ЛФ11	3,8	ТФ7	6,5	ОФ6	5,6
БФ28	10,0	ЛФ12	6,8	ТФ8	13,0	ОФ7	—
БФ32	—	Ф1	7,1	ТФ10	13,0	ОФ8	—
ТБФ3	6,9	Ф2	13,0	ТФ11	—	ОФ9	—

#### 4.7 Механические характеристики

4.7.1 Плотность  $\rho$ , оптический коэффициент напряжения  $B$ , модуль упругости  $E$ , модуль сдвига  $G$ , коэффициент поперечной деформации  $\mu$  и относительная твердость по сошлифовыванию, характеризующая отношением объема сошлифованного стекла марки К8 к объему стекла данной марки, сошлифованному при тех же условиях, должны соответствовать указанным в таблице 13.

Таблица 13

Марка стекла	$\rho, \text{ г/см}^3$	$B \cdot 10^{12}$ при 0,55 мкм, $\text{ Па}^{-1}$	$E \cdot 10^{-7}, \text{ Па}$	$G \cdot 10^{-7}, \text{ Па}$	$\mu$	Относительная твердость по сошлифовыванию (относительно К8)
ЛК1	2,33	3,00	4008	1613	0,242	0,71
ЛК3	2,46	2,90	6311	2569	0,228	0,85
ЛК4	2,33	3,70	6360	2639	0,305	1,00
ЛК5	2,27	3,55	6840	2889	0,184	1,41
ЛК6	2,30	3,80	4880	1966	0,241	0,80
ЛК7	2,30	3,55	6791	2851	0,191	1,23
ЛК8	2,32	3,40	6105	2548	0,194	1,13
ФК11	2,60	2,35	6448	2617	0,232	0,45
ФК13	2,93	2,19	6752	2740	0,232	0,53
ФК14	3,39	1,45	5733	2282	0,256	0,39
ФК24	3,41	1,47	—	—	—	0,35

Продолжение таблицы 13

Марка стекла	$\rho$ , г/см <sup>3</sup>	$B \cdot 10^{12}$ при 0,55 мкм, Па <sup>-1</sup>	$E \cdot 10^{-7}$ , Па	$G \cdot 10^{-7}$ , Па	$\mu$	Относительная твердость по сошлифовыванию (относительно К8)
ТФК11	3,50	1,12	6640	2590	0,280	0,36
К1	2,36	(3,52)	(6194)	(2526)	(0,226)	(0,88)
К2	2,38	3,26	7017	2905	0,208	0,96
К3	2,47	2,75	7517	3121	0,204	0,98
К8	2,52	2,70	8065	3336	0,209	1,00
К14	2,53	3,20	7713	3205	0,203	1,04
К15	2,76	3,57	6684	2695	0,240	0,93
К19	2,62	3,00	7056	2894	0,219	0,90
К20	2,61	3,16	7232	2962	(0,211)	0,94
БК4	2,76	3,00	7027	2865	0,226	0,90
БК6	2,86	2,70	7007	2844	0,232	0,87
БК8	2,85	2,85	8026	3265	0,229	0,91
БК10	3,12	3,00	7340	2950	0,244	0,81
БК13	3,04	2,50	7752	3133	0,237	0,88
ТК2	3,20	2,75	7203	2888	0,247	0,84
ТК4	3,58	2,25	7762	3082	0,259	0,80
ТК8	3,61	2,05	7654	3022	0,266	0,75
ТК9	3,62	2,35	7899	3119	0,266	0,68
ТК12	3,06	2,40	8379	3370	0,243	0,83
ТК13	3,44	2,00	7752	3347	0,259	0,79
ТК14	3,51	1,85	8526	3381	0,261	0,74
ТК16	3,56	1,85	8016	3163	0,267	0,76
ТК17	3,66	1,80	8418	3294	0,278	0,68
ТК20	3,58	1,90	8095	3182	0,272	0,73
ТК21	3,98	1,95	7781	3020	0,288	0,57
ТК23	3,24	2,30	8261	3275	0,261	0,90
СТК3	3,91	1,55	8849	3449	0,283	0,61
СТК7	4,22	1,40	8144	3154	0,291	0,50
СТК8	4,16	1,50	8408	3249	0,294	0,54
СТК9	4,11	2,00	11584	4462	0,298	1,18
СТК10	4,10	2,40	10917	4167	(0,310)	1,16
СТК12	3,46	1,85	11221	4356	0,288	1,02
СТК15	3,77	1,70	11437	1199	0,289	1,07
СТК16	4,61	1,85	11505	4422	0,301	1,14

Продолжение таблицы 13

Марка стекла	$\rho$ , г/см <sup>3</sup>	$B \cdot 10^{12}$ при 0,55 мкм, Па <sup>-1</sup>	$E \cdot 10^{-7}$ , Па	$G \cdot 10^{-7}$ , Па	$\mu$	Относительная твердость по сошлифовыванию (относительно К8)
СТК19	4,09	1,95	11535	4450	0,296	1,13
СТК20	4,36	1,45	12221	4740	0,289	1,32
ОК1	3,77	0,66	6860	2636	0,301	0,22
ОК2	3,82	0,62	—	—	—	0,23
ОК3	—	—	—	—	—	—
ОК4	—	—	—	—	—	—
КФ1	2,69	(3,21)	(6321)	(2606)	(0,213)	(0,88)
КФ4	2,57	3,00	7036	2903	0,212	1,05
КФ6	2,52	3,10	6664	2786	0,196	0,98
КФ7	2,51	3,25	6625	2761	0,200	0,90
БФ1	2,67	3,25	6831	2839	0,203	0,86
БФ4	2,92	2,81	6723	2748	0,223	0,80
БФ6	3,16	3,05	6468	2602	0,243	0,81
БФ7	3,23	3,00	7301	2925	0,248	0,81
БФ8	3,28	2,95	6419	2590	0,239	0,78
БФ11	3,66	2,35	7713	3034	0,271	0,74
БФ12	3,67	2,55	6105	2456	0,243	0,69
БФ13	3,82	2,15	7624	3002	0,270	0,72
БФ16	4,02	1,65	7889	3067	0,286	0,58
БФ21	3,56	2,95	6203	2512	0,235	0,72
БФ24	3,67	2,65	6301	2553	0,234	0,73
БФ25	3,47	2,80	7203	2881	0,250	0,80
БФ26	3,86	2,45	6684	2682	0,246	0,73
БФ27	3,46	2,70	6733	2708	0,243	0,76
БФ28	3,96	2,40	6537	2640	0,238	0,72
БФ32	2,85	2,81	6135	2402	0,277	0,37
ТБФ3	4,47	2,45	9026	3451	0,308	0,76
ТБФ4	4,46	2,35	9477	3622	0,308	0,79
ТБФ8	4,93	2,45	11348	4322	0,313	1,09
ТБФ9	5,02	1,80	10888	4286	0,270	0,90
ТБФ10	4,22	1,85	10261	3940	0,302	0,77
ТБФ11	5,07	1,70	12013	4630	0,297	1,40
ТБФ13	4,53	1,60	—	—	—	1,24
ТБФ14	4,95	—	—	—	—	0,29

Продолжение таблицы 13

Марка стекла	$\rho$ , г/см <sup>3</sup>	$B \cdot 10^{12}$ при 0,55 мкм, Па <sup>-1</sup>	$E \cdot 10^{-7}$ , Па	$G \cdot 10^{-7}$ , Па	$\mu$	Относительная твердость по сошлифовыванию (относительно К8)
ТБФ25	4,48	1,87	11113	—	—	1,15
ЛФ5	3,23	3,25	5557	2308	0,204	0,68
ЛФ7	3,23	3,26	5566	2300	0,210	0,64
ЛФ9	2,61	3,60	6752	2714	0,244	0,69
ЛФ10	2,73	3,00	6664	2735	0,218	0,83
ЛФ11	3,02	3,06	6478	2674	0,211	0,74
ЛФ12	2,54	(3,16)	6409	2597	0,234	0,75
Ф1	3,57	2,95	5557	2275	0,221	0,65
Ф2	3,60	3,01	5586	2297	0,216	0,58
Ф4	3,67	3,00	5527	2262	0,222	0,64
Ф6	3,48	3,05	5704	2378	0,199	0,60
Ф8	3,61	(2,75)	(5370)	(2181)	(0,231)	0,64
Ф9	2,93	3,15	6576	2636	0,247	0,60
Ф13	3,63	2,85	5655	2326	0,215	0,67
Ф18	3,59	2,75	5047	2022	0,248	0,60
Ф20	2,74	2,65	—	—	—	0,70
ТФ1	3,86	2,60	5361	2184	0,227	0,61
ТФ2	4,09	2,25	5498	2240	0,227	0,64
ТФ3	4,46	1,85	5508	2255	0,221	0,62
ТФ4	4,65	1,50	5390	2174	0,240	0,62
ТФ5	4,77	1,25	5390	2178	0,240	0,61
ТФ7	4,52	1,65	5312	2127	0,249	0,55
ТФ8	4,23	2,10	5615	2284	0,229	0,62
ТФ10	5,19	0,70	5419	2176	0,245	0,52
ТФ11	3,14	2,85	6644	2639	0,259	0,45
ТФ12	4,74	1,22	6439	2605	0,236	0,63
ТФ13	5,04	0,82	—	—	—	0,55
ТФ14	3,00	3,30	—	—	—	0,57
ТФ15	3,35	3,20	—	—	—	0,28
ТФ21	—	—	—	—	—	—
СТФ2	6,15	-1,30	5233	2054	0,274	0,31
СТФ3	6,13	-1,40	5919	2367	0,250	0,22
СТФ11	6,79	-2,35	4449	1155	0,276	0,18
ОФ1	2,56	4,00	5302	2164	0,225	0,79

Окончание таблицы 13

Марка стекла	$\rho$ , г/см <sup>3</sup>	$B \cdot 10^{12}$ при 0,55 мкм, Па <sup>-1</sup>	$E \cdot 10^{-7}$ , Па	$G \cdot 10^{-7}$ , Па	$\mu$	Относительная твердость по сошлифовыванию (относительно К8)
ОФ3	3,15	3,21	5566	2173	0,281	0,60
ОФ4	3,48	2,00	6801	2651	0,283	0,64
ОФ5	3,60	2,50	6644	2587	0,284	0,60
ОФ6	2,95	3,00	6831	2668	0,280	0,76
ОФ7	305	3,05	—	—	—	0,93
ОФ8	3,53	2,25	—	—	—	0,85
ОФ9	4,16	1,65	—	—	—	0,68

4.7.2 Коэффициент перевода единиц измерения:

- для оптического коэффициента напряжения:

$$1 \text{ м}^2/\text{Н} = 0,98 \cdot 10^{12} \text{ нм} \cdot \text{см}/\text{кгс} = 1 \text{ Па}^{-1}; \quad (4)$$

$$1 \text{ нм} \cdot \text{см}/\text{кгс} = 1,02 \cdot 10^{-12} \text{ м}^2/\text{Н} = 1,02 \cdot 10^{-12} \text{ Па}^{-1}; \quad (5)$$

- для модулей упругости и сдвига:

$$1 \text{ Н}/\text{мм}^2 = 1,02 \cdot 10^{-7} \text{ кгс}/\text{мм}^2 = 1 \text{ Па}; \quad (6)$$

$$1 \text{ кгс}/\text{мм}^2 = 0,98 \cdot 10^7 \text{ Н}/\text{мм}^2 = 0,98 \cdot 10^7 \text{ Па}. \quad (7)$$

#### 4.8 Химическая устойчивость

Группы химической устойчивости, определяемые по ГОСТ 13917, должны соответствовать указанным в таблице 14.

Таблица 14

Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости	Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости	Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости
ЛК1	А	4	К2	А	1	ТК4	А	4
ЛК3	А	4	К3	Б	1	ТК8	А	4
ЛК4	А	3	К8	А	1	ТК9	А	5
ЛК5	А	4	К14	А	1	ТК12	А	5
ЛК6	А	6	К15	Б	2	ТК13	А	5
ЛК7	А	1	К19	А	1	ТК14	А	5
ЛК8	А	2	К20	А	1	ТК16	А	5
ФК11	у	1	БК4	А	1	ТК17	А	6
ФК13	у	1	БК6	А	1	ТК20	А	5
ФК14	д	5	БК8	А	4	ТК21	А	4
ФК24	д	3	БК10	А	4	ТК23	А	5
ТФК11	д	6	БК13	А	3	СТК3	А	5
К1	А	5	ТК2	А	3	СТК7	с	6

Окончание таблицы 14

Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости	Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости	Марка стекла	Группа устойчивости к влажной атмосфере	Группа кислотоустойчивости
СТК8	с	6	БФ25	А	4	Ф18	В	5
СТК9	с	5	БФ26	А	4	Ф20	А	1
СТК10	с	4	БФ27	А	4	ТФ1	А	4
СТК12	с	5	БФ28	А	4	ТФ2	А	5
СТК15	у	4	БФ32	д	6	ТФ3	А	4
СТК16	у	4	ТБФ3	с	5	ТФ4	А	4
СТК19	с	4	ТБФ4	с	4	ТФ5	А	4
СТК20	с	4	ТБФ8	с	4	ТФ7	А	4
ОК1	с	4	ТБФ9	с	4	ТФ8	А	4
ОК2	с	4	ТБФ10	А	3	ТФ10	А	4
ОК3	—	—	ТБФ11	с	4	ТФ11	А	2
ОК4	—	—	ТБФ13	с	3	ТФ12	А	3
КФ1	А	1	ТБФ14	с	4	ТФ13	А	4
КФ4	А	1	ТБФ25	с	4	ТФ14	А	2
КФ6	Б	1	ЛФ5	А	1	ТФ15	с	2
КФ7	А	1	ЛФ7	Б	1	ТФ21	—	—
БФ1	Б	1	ЛФ9	А	1	СТФ2	Б	5
БФ4	А	1	ЛФ10	А	1	СТФ3	с	3
БФ6	А	2	ЛФ11	А	1	СТФ11	у	6
БФ7	А	4	ЛФ12	А	1	ОФ1	А	6
БФ8	А	2	Ф1	А	1	ОФ3	д	6
БФ11	А	4	Ф2	А	2	ОФ4	д	6
БФ12	А	4	Ф4	А	2	ОФ5	д	6
БФ13	А	4	Ф6	А	1	ОФ6	д	6
БФ16	А	4	Ф8	В	4	ОФ7	с	4
БФ21	А	2	Ф9	А	1	ОФ8	с	4
БФ24	А	3	Ф13	А	1	ОФ9	с	6

#### 4.9 Магнитные и электрические характеристики

4.9.1 Магнитооптическую постоянную вычисляют по формуле

$$V_{\lambda} = \frac{\Phi}{H \cdot l}, \quad (8)$$

где  $\varphi$  — угол поворота плоскости поляризации;

$H$  — напряженность магнитного поля;

$l$  — длина хода луча.

Значения магнитооптической постоянной для линий спектра  $e$  и  $D$  должны соответствовать указанным в таблице 15.

Таблица 15

Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А		Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А		Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А	
	$e$	$D$		$e$	$D$		$e$	$D$
ЛК1	0,062	0,055	ТК8	0,088	0,077	КФ7	0,099	0,084
ЛК3	0,062	0,051	ТК9	0,088	0,077	БФ1	0,088	0,077
ЛК4	0,070	0,058	ТК12	0,073	0,062	БФ4	—	—
ЛК5	0,069	0,058	ТК13	—	—	БФ6	0,102	0,088
ЛК6	0,066	0,058	ТК14	0,077	0,066	БФ7	0,088	0,077
ЛК7	0,066	0,058	ТК16	0,080	0,069	БФ8	0,113	0,099
ЛК8	—	—	ТК17	0,080	0,069	БФ11	0,091	0,080
ФК11	—	—	ТК20	0,084	0,073	БФ12	0,146	0,124
ФК13	0,066	0,055	ТК21	—	—	БФ13	0,106	0,091
ФК14	0,070	0,058	ТК23	—	—	БФ16	0,110	0,095
ФК24	—	—	СТК3	0,080	0,069	БФ21	0,142	0,120
ТФК11	—	—	СТК7	—	—	БФ24	0,164	0,142
К1	—	—	СТК8	0,102	0,088	БФ25	0,113	0,099
К2	0,066	0,058	СТК9	0,102	0,088	БФ26	0,150	0,128
К3	0,073	0,062	СТК10	0,106	0,091	БФ27	0,124	0,106
К8	0,070	0,062	СТК12	0,088	0,077	БФ28	0,172	0,150
К14	0,077	0,066	СТК15	0,088	0,077	БФ32	—	—
К15	0,084	0,073	СТК16	—	—	ТБФ3	0,135	0,117
К19	0,077	0,066	СТК19	—	—	ТБФ4	0,153	0,132
К20	0,080	0,069	СТК20	—	—	ТБФ8	—	—
БК4	0,077	0,066	ОК1	—	0,033	ТБФ9	—	—
БК6	0,080	0,069	ОК2	—	—	ТБФ10	—	—
БК8	0,077	0,066	ОК3	—	—	ТБФ11	0,128	0,110
БК10	0,084	0,073	ОК4	—	—	ТБФ13	—	—
БК13	0,077	0,066	КФ1	—	—	ТБФ14	—	—
ТК2	0,084	0,069	КФ4	0,080	0,069	ТБФ25	—	—
ТК4	0,084	0,073	КФ6	0,080	0,069	ЛФ5	0,139	0,117

Окончание таблицы 15

Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А		Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А		Марка стекла	$V_{\lambda}$ , рад/А	
	$e$	$D$		$e$	$D$		$e$	$D$
ЛФ7	0,139	0,121	Ф20	—	—	ТФ15	—	—
ЛФ9	0,153	0,132	ТФ1	0,186	0,161	ТФ21	—	—
ЛФ10	0,117	0,099	ТФ2	0,197	0,172	СТФ2	—	—
ЛФ11	—	—	ТФ3	0,234	0,201	СТФ3	—	—
ЛФ12	—	—	ТФ4	0,256	0,219	СТФ11	—	—
Ф1	0,161	0,139	ТФ5	0,270	0,234	ОФ1	0,099	0,084
Ф2	—	—	ТФ7	0,252	0,219	ОФ3	0,121	0,102
Ф4	0,169	0,146	ТФ8	0,216	0,186	ОФ4	0,128	0,110
Ф6	0,157	0,135	ТФ10	0,303	0,263	ОФ5	0,131	0,113
Ф8	—	—	ТФ11	0,205	0,175	ОФ6	—	—
Ф9	0,179	0,154	ТФ12	0,314	0,270	ОФ7	—	—
Ф13	0,165	0,142	ТФ13	0,311	0,267	ОФ8	—	—
Ф18	—	—	ТФ14	—	—	ОФ9	—	—

4.9.2 Коэффициент перевода магнитооптической постоянной в другие единицы измерения:

$$1 \text{ рад/А} = 0,274 \text{ угловые минуты}/(\text{см} \cdot \text{Э}), \quad (9)$$

$$1 \text{ угловая минута}/(\text{см} \cdot \text{Э}) = (0,796 \cdot 10^2)^{-1} \text{ угловых минут м}/(\text{см} \cdot \text{А}) = 3,655 \text{ рад/А} = 1,257 \text{ угловых минут/А}. \quad (10)$$

4.9.3 Диэлектрическая проницаемость  $\varepsilon(f, t)$ , тангенс угла диэлектрических потерь  $\text{tg } \delta(f, t)$  при частотах  $10^6$  и  $10^{10}$  Гц и 20 °С, удельное сопротивление  $\rho$  при температурах 150 °С и 300 °С должны соответствовать указанным в таблице 16.

Таблица 16

Марка стекла	$\epsilon(f, t)$		$\operatorname{tg} \delta(f, t) \cdot 10^4$		$\rho, \text{ Ом} \cdot \text{см}$	
	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$150 \text{ }^\circ\text{C}$	$300 \text{ }^\circ\text{C}$
ЛК1	6,8	6,3	70	170	$2 \cdot 10^8$	$4 \cdot 10^5$
ЛК3	6,5	6,2	29	95	$1 \cdot 10^{11}$	$5 \cdot 10^7$
ЛК4	5,7	5,4	28	85	$2 \cdot 10^{13}$	$4 \cdot 10^9$
ЛК5	5,3	4,7	34	70	$6 \cdot 10^9$	$9 \cdot 10^6$
ЛК6	5,8	5,6	25	80	$1 \cdot 10^{12}$	$3 \cdot 10^8$
ЛК7	5,3	5,0	30	85	$8 \cdot 10^{12}$	$3 \cdot 10^9$
ЛК8	—	—	—	—	$3 \cdot 10^{12}$	$9 \cdot 10^8$
ФК11	—	—	—	—	—	—
ФК13	—	5,9	—	40	$7 \cdot 10^{13}$	$1 \cdot 10^{10}$
ФК14	7,8	7,3	25	65	$5 \cdot 10^{10}$	$4 \cdot 10^7$
ФК24	—	—	—	—	—	—
ТФК11	—	—	—	—	—	—
К1	—	—	—	—	—	—
К2	6,3	5,9	30	90	$2 \cdot 10^{12}$	$5 \cdot 10^8$
К3	—	6,3	—	70	—	—
К8	6,7	6,3	30	80	$6 \cdot 10^{10}$	$3 \cdot 10^7$
К14	6,6	6,2	55	100	$2 \cdot 10^9$	$3 \cdot 10^6$
К15	7,4	7,0	24	85	$1 \cdot 10^{11}$	$3 \cdot 10^7$
К19	6,8	6,4	25	75	$2 \cdot 10^{12}$	$3 \cdot 10^8$
К20	6,8	6,5	24	85	$3 \cdot 10^{12}$	$6 \cdot 10^8$
БК4	—	6,8	—	45	$1 \cdot 10^{13}$	$1 \cdot 10^9$
БК6	—	6,7	—	80	$4 \cdot 10^{13}$	$3 \cdot 10^9$
БК8	6,4	6,1	28	80	$6 \cdot 10^{14}$	$4 \cdot 10^{10}$
БК10	—	7,2	—	60	$7 \cdot 10^{14}$	$7 \cdot 10^{10}$
БК13	—	7,0	—	65	$5 \cdot 10^{14}$	$5 \cdot 10^{10}$
БК2	7,7	7,3	14	60	$3 \cdot 10^{15}$	$3 \cdot 10^{11}$
БК4	—	8,0	—	55	$2 \cdot 10^{18}$	$2 \cdot 10^{13}$
БК8	—	8,2	—	50	$2 \cdot 10^{18}$	$2 \cdot 10^{13}$
БК9	8,7	8,4	13	60	$1 \cdot 10^{17}$	$2 \cdot 10^{12}$
БК12	—	7,0	—	50	$1 \cdot 10^{16}$	$5 \cdot 10^{11}$
БК13	—	7,7	—	45	$1 \cdot 10^{19}$	$6 \cdot 10^{13}$
БК14	—	8,0	—	45	$6 \cdot 10^{17}$	$2 \cdot 10^{13}$
БК16	8,6	8,2	6	50	$7 \cdot 10^{18}$	$4 \cdot 10^{13}$
БК17	—	8,5	—	55	—	—
БК20	8,7	8,5	10	30	$2 \cdot 10^{17}$	$3 \cdot 10^{12}$
БК21	9,6	9,5	16	35	$1 \cdot 10^{16}$	$4 \cdot 10^{11}$
БК23	—	7,2	—	40	—	—
СТК3	2	9,1	—	60	—	—
СТК7	—	—	—	—	—	—
СТК8	—	9,2	—	85	—	—
СТК9	—	9,6	—	—	—	—
СТК10	—	—	—	—	—	—
СТК12	—	7,1	—	50	—	—
СТК15	—	—	—	—	—	—
СТК16	—	—	—	—	—	—
СТК19	—	10,2	—	75	—	—
СТК20	—	—	—	—	—	—
ОК1	—	—	—	—	—	—

Марка стекла	$\varepsilon(f, t)$		$\operatorname{tg} \delta(f, t) \cdot 10^4$		$\rho, \text{ Ом} \cdot \text{см}$		Марка стекла	$\varepsilon(f, t)$		$\operatorname{tg} \delta(f, t) \cdot 10^4$		$\rho, \text{ Ом} \cdot \text{см}$	
	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$150 \text{ }^\circ\text{C}$	$300 \text{ }^\circ\text{C}$		$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$150 \text{ }^\circ\text{C}$	$300 \text{ }^\circ\text{C}$
OK2	—	—	—	—	—	—	ТБФ4	11,9	11,3	14	70	—	—
OK3	—	—	—	—	—	—	ТБФ8	—	—	—	—	—	—
OK4	—	—	—	—	—	—	ТБФ9	—	—	—	—	—	—
КФ1	—	7,2	—	57	—	—	ТБФ10	—	12,7	—	(80)	—	—
КФ4	—	6,4	—	80	$3 \cdot 10^{10}$	$1 \cdot 10^7$	ТБФ11	—	12,8	—	60	—	—
КФ6	—	5,7	—	80	$1 \cdot 10^{11}$	$3 \cdot 10^7$	ТБФ13	—	—	—	—	—	—
КФ7	—	6,0	—	85	—	—	ТБФ14	—	—	—	—	—	—
БФ1	6,5	6,1	22	65	—	—	ТБФ25	—	—	—	—	$1 \cdot 10^{17}$	$2 \cdot 10^{13}$
БФ4	7,2	6,8	18	70	—	—	ЛФ5	7,0	6,4	13	55	$5 \cdot 10^{13}$	$7 \cdot 10^9$
БФ6	—	7,3	—	60	$3 \cdot 10^{13}$	$3 \cdot 10^9$	ЛФ7	—	(7,2)	—	(40)	—	—
БФ7	—	7,4	—	60	$5 \cdot 10^{14}$	$3 \cdot 10^{10}$	ЛФ9	—	7,9	—	65	$1 \cdot 10^{11}$	$7 \cdot 10^7$
БФ8	—	7,4	—	55	$7 \cdot 10^{14}$	$3 \cdot 10^{10}$	ЛФ10	—	6,8	—	60	$2 \cdot 10^{12}$	$3 \cdot 10^8$
БФ11	8,7	8,3	11	50	$6 \cdot 10^{17}$	$1 \cdot 10^{13}$	ЛФ11	6,9	6,5	15	65	—	—
БФ12	8,4	8,0	10	50	$6 \cdot 10^{15}$	$1 \cdot 10^{11}$	ЛФ12	—	7,3	—	70	—	—
БФ13	8,7	8,4	10	45	$1 \cdot 10^{18}$	$1 \cdot 10^{13}$	Ф1	—	7,2	—	30	—	—
БФ16	—	9,8	—	60	$4 \cdot 10^{15}$	$2 \cdot 10^{11}$	Ф2	—	7,2	—	40	—	—
БФ21	7,8	7,7	10	55	$2 \cdot 10^{15}$	$5 \cdot 10^{10}$	Ф4	—	7,4	—	50	$2 \cdot 10^{15}$	$6 \cdot 10^{10}$
БФ24	8,4	8,2	10	50	—	—	Ф6	—	6,8	—	40	—	—
БФ25	8,4	8,0	10	60	$3 \cdot 10^{15}$	$2 \cdot 10^{11}$	Ф8	—	—	—	—	$1 \cdot 10^{14}$	$4 \cdot 10^9$
БФ26	—	8,4	—	60	—	—	Ф9	—	8,7	—	45	$6 \cdot 10^{12}$	$3 \cdot 10^8$
БФ27	8,3	7,9	7	50	—	—	Ф13	7,4	7,2	9	45	—	—
БФ28	9,0	8,6	13	65	$1 \cdot 10^{16}$	$4 \cdot 10^{11}$	Ф18	—	—	—	—	—	—
БФ32	—	—	—	—	—	—	Ф20	—	—	—	—	—	—
ТБФ3	—	—	—	—	—	—	ТФ1	8,5	8,0	8	50	$3 \cdot 10^{15}$	$6 \cdot 10^{10}$

Окончание таблицы 16

Марка стекла	$\epsilon(f, t)$		$\operatorname{tg} \delta(f, t) \cdot 10^4$		$\rho, \text{ Ом} \cdot \text{см}$		Марка стекла	$\epsilon(f, t)$		$\operatorname{tg} \delta(f, t) \cdot 10^4$		$\rho, \text{ Ом} \cdot \text{см}$	
	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$150 \text{ }^\circ\text{C}$	$300 \text{ }^\circ\text{C}$		$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$10^6 \text{ Гц}$	$10^{10} \text{ Гц}$	$150 \text{ }^\circ\text{C}$	$300 \text{ }^\circ\text{C}$
ТФ2	8,9	8,7	8	80	$1 \cdot 10^{15}$	$5 \cdot 10^{10}$	ТФ21	—	—	—	—	—	—
ТФ3	10,3	9,9	9	65	$1 \cdot 10^{14}$	$1 \cdot 10^{10}$	СТФ2	—	—	—	—	—	—
ТФ4	—	10,7	—	40	$9 \cdot 10^{13}$	$2 \cdot 10^{10}$	СТФ3	—	26,5	—	70	—	—
ТФ5	(11,6)	10,8	(12)	110	$7 \cdot 10^{13}$	$1 \cdot 10^{10}$	СТФ11	—	—	—	—	$8 \cdot 10^{11}$	$2 \cdot 10^8$
ТФ7	10,6	10,1	11	60	$6 \cdot 10^{12}$	$1 \cdot 10^9$	ОФ1	—	5,3	—	50	—	—
ТФ8	—	8,9	—	50	$6 \cdot 10^{14}$	$2 \cdot 10^{10}$	ОФ3	—	7,2	—	25	—	—
ТФ10	12,8	12,6	30	40	$1 \cdot 10^{13}$	$2 \cdot 10^9$	ОФ4	—	7,9	—	30	$3 \cdot 10^{18}$	$1 \cdot 10^{13}$
ТФ11	—	—	—	—	—	—	ОФ5	—	8,3	—	30	—	—
ТФ12	—	—	—	—	—	—	ОФ6	—	—	—	—	—	—
ТФ13	—	—	—	—	—	—	ОФ7	—	—	—	—	—	—
ТФ14	—	—	—	—	—	—	ОФ8	—	—	—	—	—	—
ТФ15	—	—	—	—	—	—	ОФ9	—	—	—	—	—	—

Ключевые слова: оптика и фотоника, стекло оптическое бесцветное, физико-химические характеристики

---

Редактор *Е.Ю. Митрофанова*  
Технический редактор *И.Е. Черепкова*  
Корректор *И.А. Королева*  
Компьютерная верстка *Е.О. Асташина*

Сдано в набор 18.07.2025. Подписано в печать 31.07.2025. Формат 60×84%. Гарнитура Ариал.  
Усл. печ. л. 6,51. Уч.-изд. л. 5,53.

Подготовлено на основе электронной версии, предоставленной разработчиком стандарта

---

Создано в единичном исполнении в ФГБУ «Институт стандартизации»  
для комплектования Федерального информационного фонда стандартов,  
117418 Москва, Нахимовский пр-т, д. 31, к. 2.  
[www.gostinfo.ru](http://www.gostinfo.ru) [info@gostinfo.ru](mailto:info@gostinfo.ru)