



25645.139-86
Изд. 1

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР

**ПОЯСА ЗЕМЛИ РАДИАЦИОННЫЕ
ЕСТЕСТВЕННЫЕ**

МОДЕЛЬ ПРОСТРАНСТВЕННО-ЭНЕРГЕТИЧЕСКОГО
РАСПРЕДЕЛЕНИЯ ПЛОТНОСТИ ПОТОКА ЭЛЕКТРОНОВ

ГОСТ 25645.139—86

Издание официальное



ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО УПРАВЛЕНИЮ
КАЧЕСТВОМ ПРОДУКЦИИ И СТАНДАРТАМ

Москва

**ПОЯСА ЗЕМЛИ РАДИАЦИОННЫЕ
ЕСТЕСТВЕННЫЕ**

ГОСТ

Модель пространственно-энергетического
распределения плотности потока электронов

25645.139—86

ОКСТУ 0080

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 31 марта 1986 г. № 844 срок введения установлен

с 01.07.87

1. Настоящий стандарт устанавливает модель пространственного и энергетического распределения плотности потока электронов с энергией $40 \leq E \leq 4000$ кэВ на дрейфовых оболочках с параметром $1,2 \leq L \leq 6,6$ для индукции геомагнитного поля $5 \cdot 10^{-7} \leq B \leq 6,2 \cdot 10^{-5}$ Тл в фазах минимума и максимума 11-летнего цикла солнечной активности (далее -- 11-летнего цикла) в естественных радиационных поясах Земли (ЕРПЗ).

Стандарт предназначен для использования в расчетах радиационных условий полета космических аппаратов в околоземном пространстве.

2. В модели приведены всенаправленные, усредненные по периодам спокойных геомагнитных условий, значения плотности потока электронов.

За периоды спокойных геомагнитных условий приняты периоды, для которых планетарный суточный индекс геомагнитной активности $A_p \leq 15$.

3. Фазы 11-летнего цикла определяют по ГОСТ 25645.302—83.

4. Распределение захваченной радиации в околоземном пространстве представлено в геомагнитных L , B -координатах, где L — параметр дрейфовой оболочки, B — индукция геомагнитного поля, Тл.

Расчет L , B -координат проводят по ГОСТ 25645.138—86.

5. Энергетическое распределение плотности потока электронов с энергией больше E в точке пространства с геомагнитными координатами L и B вычисляют по формуле

$$\lg I = A_1 + A_2 (\lg E) + \dots + A_{n+1} (\lg E)^n, \quad (1)$$

где I — плотность потока электронов с энергией больше E , $\text{см}^{-2} \cdot \text{с}^{-1}$;

A_1, A_2, \dots, A_{n+1} — коэффициенты, определяемые для ряда значений L , B и различных диапазонов энергий E ;

n — степень аппроксимирующего полинома.

Значения коэффициентов A_1, A_2, \dots, A_{n+1} при $n=5$ приведены в табл. 1 для фазы максимума и в табл. 2 — для фазы минимума 11-летнего цикла.

6. Пространственное распределение плотности потока электронов с энергией больше E в плоскости геомагнитного экватора вычисляют по формуле

$$\lg I = C_1 + C_2 L + \dots + C_{k+1} L^k, \quad (2)$$

где C_1, C_2, \dots, C_{k+1} — коэффициенты, определяемые для ряда значений энергий E ;

k — степень аппроксимирующего полинома.

Значения коэффициентов C_1, C_2, \dots, C_{k+1} при $k=7$ приведены в табл. 3 для фазы максимума и в табл. 4 — для фазы минимума 11-летнего цикла.

7. Погрешность вычисления $\lg I$ по формулам (1) и (2) составляет $\pm 0,5$.

8. Для промежуточных значений энергий E , параметров L и B , для периодов между фазами максимума и минимума 11-летнего цикла значения плотности потока электронов вычисляют методом линейной интерполяции.

9. Данные для приближенных оценок энергетических и пространственных распределений плотности потока электронов приведены в справочном приложении.

Таблица 1

Коэффициенты для расчета энергетического распределения плотности потока
электронов в фазе максимума 11-летнего цикла солнечной активности

L	$E, \text{ кВ}$	β, γ_n	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
1,2	$40 \div 4000$	0,18	$7,2512 \div 02$	$-1,5247 \div 03$	$1,2638 \div 03$	$-5,1227 \div 02$	$1,0159 \div 02$	$-7,9038 \div 00$
1,2	$40 \div 1000$	0,20	$-4,0551 \div 01$	$7,1222 \div 01$	$-4,0236 \div 01$	$9,7214 \div 00$	$-8,8153 \div 01$	\dots
1,2	$40 \div 500$	0,22	$3,6607 \div 01$	$5,1763 \div 01$	$2,5845 \div 01$	$-4,3074 \div 00$	\dots	$-5,9878 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,11	$5,2091 \div 02$	$-1,0983 \div 03$	$9,2061 \div 02$	$3,7765 \div 02$	$7,5873 \div 01$	\dots
1,4	$40 \div 4000$	0,12	$4,6990 \div 02$	$-9,9260 \div 02$	$8,3542 \div 02$	$-3,4423 \div 02$	$6,9477 \div 01$	$-5,5087 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,14	$3,9774 \div 02$	$-8,4500 \div 02$	$7,1771 \div 02$	$-2,9844 \div 02$	$6,0764 \div 01$	$-4,8584 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,16	$3,1876 \div 02$	$-6,8230 \div 02$	$5,8650 \div 02$	$-2,4676 \div 02$	$5,0809 \div 01$	$-4,1063 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,18	$4,1444 \div 02$	$-8,7838 \div 02$	$7,4281 \div 02$	$-3,0768 \div 02$	$6,2424 \div 01$	$-4,9752 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,20	$4,3970 \div 02$	$-9,2857 \div 02$	$7,8055 \div 02$	$-3,2127 \div 02$	$6,4768 \div 01$	$-5,1295 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,22	$3,0433 \div 02$	$6,4737 \div 02$	$5,5025 \div 02$	$-2,2839 \div 02$	$4,6281 \div 01$	$-3,6796 \div 00$
1,4	$40 \div 4000$	0,24	$1,369 \div 01$	$5,451 \div 00$	$-5,179 \div 01$	\dots	\dots	\dots
1,5	$40 \div 4000$	0,07	$5,1450 \div 02$	$-1,0896 \div 03$	$9,1931 \div 02$	$-3,7999 \div 02$	$7,6983 \div 01$	$-6,1287 \div 00$
1,5	$40 \div 3000$	0,08	$-2,2436 \div 01$	$5,0289 \div 01$	$-2,9397 \div 01$	$7,4206 \div 00$	$-7,1938 \div 01$	\dots
1,5	$40 \div 4000$	0,10	$4,6582 \div 02$	$-9,7231 \div 02$	$8,0972 \div 02$	$-3,3025 \div 02$	$6,6016 \div 01$	$-5,1884 \div 00$
1,5	$40 \div 4000$	0,12	$4,7924 \div 02$	$-1,0119 \div 03$	$8,5010 \div 02$	$-3,4826 \div 02$	$7,0211 \div 01$	$-5,6409 \div 00$
1,5	$40 \div 4000$	0,14	$3,9318 \div 02$	$8,3340 \div 02$	$7,0649 \div 02$	$-2,9322 \div 02$	$5,9579 \div 01$	$-4,7535 \div 00$
1,5	$40 \div 4000$	0,16	$3,9759 \div 02$	$-8,3782 \div 02$	$7,0550 \div 02$	$-2,9992 \div 02$	$5,8754 \div 01$	$-4,6624 \div 00$
1,5	$40 \div 4000$	0,18	$3,8083 \div 02$	$-8,1117 \div 02$	$6,9046 \div 02$	$-2,8761 \div 02$	$5,8619 \div 01$	$-4,6892 \div 00$
1,5	$40 \div 4000$	0,20	$4,0357 \div 02$	$-8,5223 \div 02$	$7,1854 \div 02$	$-2,9675 \div 02$	$6,0021 \div 01$	$4,7686 \div 00$
1,5	$40 \div 3000$	0,22	$-4,4971 \div 01$	$8,3535 \div 01$	$-4,8509 \div 01$	$1,2119 \div 01$	$-1,1395 \div 00$	\dots
1,5	$40 \div 3000$	0,24	$1,4339 \div 01$	$-1,9638 \div 01$	$1,6862 \div 01$	$-5,9090 \div 00$	$6,8562 \div 01$	\dots
1,5	$40 \div 4000$	0,05	$4,0077 \div 02$	$-8,2632 \div 02$	$6,8070 \div 02$	$-2,7410 \div 02$	$5,3992 \div 01$	$-4,1789 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,06	$5,0073 \div 02$	$-1,0358 \div 03$	$8,5190 \div 02$	$-3,4248 \div 02$	$6,7374 \div 01$	$-5,2073 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,08	$5,0621 \div 02$	$1,0453 \div 03$	$8,5305 \div 02$	$-3,4138 \div 02$	$5,6872 \div 01$	$-5,1483 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,10	$4,6654 \div 02$	$-9,6447 \div 02$	$7,9400 \div 02$	$-3,1965 \div 02$	$6,2967 \div 01$	$-4,8725 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,12	$4,9289 \div 02$	$-1,0300 \div 03$	$8,5470 \div 02$	$-3,4647 \div 02$	$6,8666 \div 01$	$-5,3417 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,14	$4,1726 \div 02$	$-8,6864 \div 02$	$7,2093 \div 02$	$-2,9252 \div 02$	$5,8052 \div 01$	$-4,5244 \div 00$
1,8	$40 \div 4000$	0,16	$3,8987 \div 02$	$-8,1673 \div 02$	$6,8227 \div 02$	$-2,7842 \div 02$	$5,5525 \div 01$	$-4,3457 \div 00$
1,8	$40 \div 3000$	0,18	$-5,0118 \div 00$	$1,6497 \div 01$	$-6,6336 \div 00$	$-7,9209 \div 01$	$-2,6251 \div 02$	\dots

Продолжение табл. I

L	$E, \text{ кВ}$	$\frac{\partial}{\partial E} T_{20}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
1.8	$40 \div 3000$	0.20	1.5692 ± 0.01	-1.8529 ± 0.01	-1.4737 ± 0.01	-4.8584 ± 0.00	5.2132 ± 0.01	$-$
1.8	$40 \div 3000$	0.22	-1.9681 ± 0.01	-4.0576 ± 0.01	-2.1557 ± 0.01	-4.7891 ± 0.00	-4.1781 ± 0.01	$-$
1.8	$40 \div 3000$	0.24	-2.0560 ± 0.00	1.0663 ± 0.01	-3.4421 ± 0.01	2.9762 ± 0.02	-4.0561 ± 0.02	-3.4270 ± 0.00
2.0	$40 \div 4000$	0.039	3.5924 ± 0.02	-7.2756 ± 0.02	5.8942 ± 0.02	-2.3313 ± 0.02	4.5075 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.04	3.9335 ± 0.01	-5.6050 ± 0.01	3.7289 ± 0.01	-1.0574 ± 0.01	1.0354 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 4000$	0.06	3.1298 ± 0.02	-6.3188 ± 0.02	5.1140 ± 0.02	-2.0191 ± 0.02	3.8927 ± 0.01	-2.9496 ± 0.00
2.0	$40 \div 3000$	0.08	1.6955 ± 0.01	-2.1234 ± 0.01	1.7202 ± 0.01	-5.5733 ± 0.00	5.7887 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.10	8.6409 ± 0.00	-5.8284 ± 0.00	6.9135 ± 0.00	-2.6588 ± 0.00	2.8119 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.12	1.1318 ± 0.01	-9.4319 ± 0.00	8.3662 ± 0.00	-2.8740 ± 0.00	2.8843 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.14	4.1291 ± 0.01	8.5229 ± 0.00	-2.4991 ± 0.00	-5.2180 ± 0.02	2.1755 ± 0.02	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.16	-3.4146 ± 0.00	1.3797 ± 0.01	-5.1094 ± 0.00	4.9079 ± 0.01	-1.9525 ± 0.02	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.18	4.6597 ± 0.00	2.6003 ± 0.01	3.0019 ± 0.00	-1.6370 ± 0.00	1.8712 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 3000$	0.20	-8.2008 ± 0.00	2.1010 ± 0.01	-9.5091 ± 0.00	1.6550 ± 0.00	-1.3243 ± 0.01	$-$
2.0	$40 \div 4000$	0.22	6.6063 ± 0.01	-1.0870 ± 0.02	7.3345 ± 0.01	-2.1375 ± 0.01	2.2208 ± 0.00	$-$
2.0	$40 \div 4000$	0.24	5.4315 ± 0.01	-8.7829 ± 0.01	5.9403 ± 0.01	-1.7336 ± 0.01	1.7925 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 3000$	0.029	1.0885 ± 0.01	-7.3275 ± 0.00	6.7072 ± 0.00	-2.7352 ± 0.00	1.9736 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 3000$	0.04	1.3475 ± 0.01	-1.0822 ± 0.01	8.0157 ± 0.00	-2.3452 ± 0.00	1.8435 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 3000$	0.06	-1.2553 ± 0.02	2.3706 ± 0.02	-1.5403 ± 0.02	4.3495 ± 0.01	-4.5475 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 3000$	0.08	-1.2550 ± 0.01	3.1972 ± 0.01	-1.7785 ± 0.01	4.2997 ± 0.00	-4.3622 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.10	4.3850 ± 0.01	-6.8825 ± 0.01	4.8043 ± 0.01	-1.4380 ± 0.01	1.5083 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.12	4.0216 ± 0.01	-6.1696 ± 0.01	4.2995 ± 0.01	-1.2897 ± 0.01	1.3527 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.14	6.2113 ± 0.01	-1.0125 ± 0.02	6.8616 ± 0.01	-2.0044 ± 0.01	2.0803 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.16	4.4053 ± 0.01	-6.9189 ± 0.01	4.7940 ± 0.01	-1.4300 ± 0.01	1.4958 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.18	3.6076 ± 0.01	-5.6914 ± 0.01	4.0868 ± 0.01	-1.2556 ± 0.01	1.3424 ± 0.00	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.20	2.1439 ± 0.01	-3.0910 ± 0.01	2.3994 ± 0.01	-7.8283 ± 0.00	8.5667 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.22	2.0634 ± 0.01	-2.9145 ± 0.01	2.2498 ± 0.01	-7.3414 ± 0.00	8.0228 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 2000$	0.24	-1.7541 ± 0.01	3.6505 ± 0.01	-1.9106 ± 0.01	4.1178 ± 0.00	-3.5718 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 1000$	0.26	1.9433 ± 0.01	-2.5427 ± 0.01	1.8290 ± 0.01	-5.5951 ± 0.00	5.5686 ± 0.01	$-$
2.2	$40 \div 1000$	0.28	6.6799 ± 0.01	-1.1474 ± 0.02	7.9516 ± 0.01	-2.3917 ± 0.01	2.5778 ± 0.00	$-$
2.4	$40 \div 3000$	0.022	2.7018 ± 0.01	-3.3752 ± 0.01	2.2187 ± 0.01	-6.1545 ± 0.00	5.6333 ± 0.01	$-$
2.4	$40 \div 3000$	0.04	-2.6854 ± 0.01	5.8153 ± 0.01	-3.5129 ± 0.01	9.2676 ± 0.00	-9.5191 ± 0.01	$-$
2.4	$40 \div 3000$	0.06	-1.8049 ± 0.01	4.2623 ± 0.01	-2.5317 ± 0.01	6.5587 ± 0.00	-6.7780 ± 0.01	$-$

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E, кВ</i>	$\frac{B}{(0 \text{--} 1) \cdot g}$	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>
2,4	40 \div 2000	0,08	4,2140 \pm 01	-6,3899 \pm 01	4,3461 \pm 01	-1,2718 \pm 01	1,3026 \pm 00
2,4	40 \div 2000	0,10	6,2251 \pm 01	-9,9402 \pm 01	6,6463 \pm 01	-1,9275 \pm 01	1,9950 \pm 00
2,4	40 \div 2000	0,12	-3,850 \pm 00	1,470 \pm 01	-5,673 \pm 00	5,235 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,14	-7,998 \pm 00	1,945 \pm 01	-7,511 \pm 00	7,526 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,16	-4,501 \pm 00	1,535 \pm 01	-6,029 \pm 00	5,788 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,18	-1,358 \pm 00	1,104 \pm 01	-4,193 \pm 00	3,221 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,20	-2,621 \pm 00	1,262 \pm 01	-4,911 \pm 00	4,257 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,22	-5,210 \pm 00	1,604 \pm 01	-6,431 \pm 00	6,407 \pm 01	-
2,4	40 \div 2000	0,24	-7,597 \pm 00	1,856 \pm 01	-7,388 \pm 00	7,587 \pm 01	-
2,4	40 \div 1000	0,26	-5,436 \pm 00	1,485 \pm 01	-5,565 \pm 00	4,706 \pm 01	-
2,4	40 \div 1000	0,28	-1,334 \pm 00	9,523 \pm 00	3,532 \pm 00	2,902 \pm 01	-
2,6	40 \div 3000	0,018	2,620 \pm 01	-2,511 \pm 01	1,130 \pm 01	-1,744 \pm 00	-
2,6	100 \div 2000	0,02	-3,043 \pm 01	4,472 \pm 01	-1,688 \pm 01	1,974 \pm 00	-
2,6	40 \div 3000	0,04	1,708 \pm 01	-1,304 \pm 01	6,052 \pm 00	-1,029 \pm 00	-
2,6	40 \div 3000	0,06	1,295 \pm 01	-8,680 \pm 00	4,425 \pm 00	-8,285 \pm 01	-
2,6	40 \div 3000	0,08	1,426 \pm 01	-1,022 \pm 01	4,846 \pm 00	-8,598 \pm 01	-
2,6	40 \div 3000	0,10	8,141 \pm 00	-2,888 \pm 00	1,973 \pm 00	-5,037 \pm 01	-
2,6	40 \div 2000	0,12	6,531 \pm 00	-6,662 \pm 01	8,356 \pm 01	-3,182 \pm 01	-
2,6	40 \div 2000	0,14	6,388 \pm -01	6,402 \pm 00	-2,002 \pm 00	5,361 \pm 02	-
2,6	40 \div 2000	0,16	5,505 \pm 00	2,779 \pm -02	5,474 \pm -01	-2,753 \pm 01	-
2,6	40 \div 2000	0,18	2,185 \pm 00	4,510 \pm 00	-1,479 \pm 00	1,373 \pm -02	-
2,6	40 \div 2000	0,20	4,674 \pm 00	8,510 \pm -01	8,726 \pm -02	-1,994 \pm -01	-
2,6	40 \div 2000	0,22	3,850 \pm 00	1,905 \pm 00	-4,269 \pm -01	-1,225 \pm -01	-
2,8	40 \div 4000	0,014	-7,223 \pm 00	3,148 \pm 01	-2,287 \pm 01	6,972 \pm 00	-7,895 \pm 01
2,8	100 \div 2000	0,02	7,884 \pm 00	-5,867 \pm -01	6,047 \pm -01	-2,288 \pm 01	-
2,8	40 \div 4000	0,04	-2,109 \pm 01	4,894 \pm 01	-3,104 \pm 01	8,587 \pm 00	-9,037 \pm 01
2,8	40 \div 4000	0,06	-8,564 \pm 00	2,901 \pm 01	-1,964 \pm 01	5,753 \pm 00	-6,456 \pm 01
2,8	40 \div 4000	0,08	-6,770 \pm 00	2,638 \pm 01	-1,858 \pm 01	5,632 \pm 00	-6,505 \pm 01
2,8	40 \div 4000	0,10	3,065 \pm 00	9,519 \pm 00	-8,300 \pm 00	2,925 \pm 00	-3,905 \pm 01
2,8	40 \div 3000	0,12	1,338 \pm 01	-9,851 \pm 00	4,717 \pm 00	-8,239 \pm 01	-
2,8	40 \div 3000	0,14	1,123 \pm 01	-7,649 \pm 00	3,913 \pm 00	-7,280 \pm 01	-
2,8	40 \div 3000	0,16	1,529 \pm 01	-1,321 \pm 01	6,327 \pm 00	-1,066 \pm 00	-

Продолжение табл. 1

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	<i>B</i> , Т _{1A}	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆
2,8	40 ÷ 3000	0,18	1,262 + 01	9,589 + 00	4,691 + 00	-8,351 - 01	-	-
2,8	40 ÷ 3000	0,20	1,340 + 01	-1,082 + 01	5,221 + 00	-9,093 - 01	-	-
2,8	40 ÷ 3000	0,22	1,373 + 01	-1,202 + 01	5,952 + 00	-1,034 + 00	-	-
3,0	40 ÷ 4000	0,011	-6,184 + 01	1,226 + 02	-7,857 + 01	2,177 + 01	2,223 + 00	-
3,0	100 ÷ 30000	0,02	1,162 + 01	3,695 + 00	1,161 + 00	-1,966 - 01	-	-
3,0	40 ÷ 40000	0,04	5,891 + 01	1,152 + 02	-7,324 + 01	2,013 + 01	-2,042 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,06	-4,255 + 01	8,912 + 01	-5,841 + 01	1,646 + 01	-1,715 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,08	-4,809 + 01	9,805 + 01	6,374 + 01	1,786 + 01	-1,845 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,10	-7,739 + 01	1,453 + 02	-9,158 + 01	2,493 + 01	-2,502 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,12	-4,388 + 01	8,916 + 01	-5,763 + 01	1,609 + 01	-1,662 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,14	6,355 + 01	1,232 + 02	-7,893 + 01	2,180 + 01	-2,216 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,16	-5,951 + 01	1,139 + 02	-7,203 + 01	1,973 + 01	-1,998 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,18	-5,981 + 01	1,156 + 02	-7,382 + 01	2,038 + 01	-2,077 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,20	6,430 + 01	1,223 + 02	-7,759 + 01	2,129 + 01	-2,158 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,22	-6,115 + 01	1,167 + 02	-7,400 + 01	2,030 + 01	-2,057 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,24	5,705 + 01	1,100 + 02	-7,012 + 01	1,932 + 01	-1,966 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,26	-4,050 + 01	8,267 + 01	-5,373 + 01	1,506 + 01	-1,558 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,28	-5,325 + 01	1,040 + 02	-6,686 + 01	1,857 + 01	-1,903 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,30	5,966 + 01	1,138 + 02	-7,237 + 01	1,992 + 01	-2,025 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,32	-5,078 + 01	1,008 + 02	-6,567 + 01	1,843 + 01	-1,904 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,34	-4,322 + 01	8,609 + 01	-5,560 + 01	1,553 + 01	-1,606 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,36	-6,081 + 01	1,166 + 02	-7,478 + 01	2,069 + 01	-2,109 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,38	-7,121 + 01	1,320 + 02	-8,317 + 01	2,269 + 01	-2,285 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,43	5,973 + 01	1,136 + 02	-7,271 + 01	2,011 + 01	-2,053 + 00	-
3,0	40 ÷ 40000	0,49	-5,659 + 01	1,069 + 02	-6,815 + 01	1,880 + 01	-1,919 + 00	-
3,0	40 ÷ 30000	0,55	6,479 + 00	-3,619 + 00	1,620 + 00	-3,010 - 01	-	-
3,2	40 ÷ 40000	0,009	3,000 + 00	1,104 + 01	-8,557 + 00	2,692 - 00	-3,170 - 01	-
3,2	100 ÷ 20000	0,01	8,053 + 00	-8,510 - 02	-4,479 - 02	-5,033 - 02	-	-
3,2	100 ÷ 20000	0,02	1,494 - 01	-7,228 + 00	2,316 + 00	-3,062 - 01	-	-
3,2	40 ÷ 40000	0,04	-1,147 + 02	-2,067 + 02	-1,277 + 02	3,410 + 01	-3,355 + 00	-
3,2	40 ÷ 40000	0,06	-6,261 + 01	1,206 + 02	-7,609 + 01	2,078 + 01	-2,095 + 00	-
3,2	40 ÷ 40000	0,08	6,901 + 01	1,324 + 02	-8,414 - 01	2,308 + 01	-2,332 + 00	-

Продолжение табл. I

L	$E, \text{ кэВ}$	$ B_z _{\text{тн}}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
3.2	$40 \div 4000$	0.10	-7.511 ± 01	1.421 ± 02	-8.988 ± 01	2.459 ± 01	-2.479 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.12	-7.723 ± 01	1.450 ± 02	-9.253 ± 01	2.539 ± 01	2.565 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.14	-9.028 ± 01	1.654 ± 02	-1.030 ± 02	2.776 ± 01	-2.753 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.16	-6.369 ± 01	1.331 ± 02	-7.880 ± 01	2.180 ± 01	-2.220 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.18	-7.180 ± 01	1.373 ± 02	-8.782 ± 01	2.426 ± 01	2.466 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.20	-8.170 ± 01	1.503 ± 02	-9.376 ± 01	2.534 ± 01	-2.528 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.22	-7.475 ± 01	1.401 ± 02	-8.860 ± 01	2.420 ± 01	-2.444 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.24	-8.139 ± 01	1.508 ± 02	-9.472 ± 01	2.575 ± 01	2.581 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.26	-7.441 ± 01	1.393 ± 02	-8.781 ± 01	2.393 ± 01	-2.405 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.28	-5.268 ± 01	1.039 ± 02	-6.688 ± 01	1.868 ± 01	1.909 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.30	-5.739 ± 01	1.102 ± 02	-6.984 ± 01	1.914 ± 01	-1.949 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.32	-7.525 ± 01	1.417 ± 02	-9.015 ± 01	2.778 ± 01	2.507 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.34	-6.280 ± 01	1.214 ± 02	-7.810 ± 01	2.168 ± 01	2.915 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 4000$	0.36	-6.920 ± 01	1.311 ± 02	-8.344 ± 01	2.295 ± 01	-2.324 ± 00	$-$
3.2	$50 \div 4000$	0.38	-8.419 ± 01	1.559 ± 02	-8.844 ± 01	2.687 ± 01	2.687 ± 01	$-$
3.2	$50 \div 4000$	0.40	-8.009 ± 01	1.482 ± 02	-9.338 ± 01	2.541 ± 01	2.541 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 3000$	0.49	-2.321 ± 00	9.487 ± 00	-3.644 ± 00	3.757 ± 01	-2.548 ± 00	$-$
3.2	$40 \div 3000$	0.55	-2.326 ± 00	9.280 ± 00	-3.766 ± 00	4.126 ± 01	-2.704 ± 00	$-$
3.4	$10 \div 4000$	0.008	-6.634 ± 01	1.296 ± 02	-8.257 ± 01	2.272 ± 01	-2.303 ± 00	$-$
3.4	$100 \div 2000$	0.01	-1.326 ± 00	1.114 ± 01	-4.452 ± 00	5.185 ± 01	$-$	$-$
3.4	$100 \div 2000$	0.02	1.118 ± 00	9.112 ± 00	-4.007 ± 00	4.993 ± 01	$-$	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.04	-3.444 ± 01	7.600 ± 01	-5.021 ± 01	1.428 ± 01	-1.497 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.06	-6.389 ± 01	1.232 ± 02	-7.826 ± 01	2.151 ± 01	2.180 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.08	-4.780 ± 01	9.715 ± 01	-6.278 ± 01	1.753 ± 01	1.807 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.10	-5.809 ± 01	1.134 ± 02	-7.213 ± 01	1.984 ± 01	-2.015 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.12	6.939 ± 01	1.336 ± 02	-8.541 ± 01	2.359 ± 01	-2.388 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.14	-5.784 ± 01	1.130 ± 02	-7.212 ± 01	1.988 ± 01	2.021 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.16	-5.677 ± 01	1.115 ± 02	-7.130 ± 01	1.970 ± 01	2.007 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.18	-7.309 ± 01	1.383 ± 02	-8.755 ± 01	2.399 ± 01	2.424 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.20	-7.504 ± 01	1.422 ± 02	-9.027 ± 01	2.479 ± 01	-2.508 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.22	-7.185 ± 01	1.368 ± 02	-8.660 ± 01	2.386 ± 01	2.413 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.24	-5.917 ± 01	1.152 ± 02	-7.380 ± 01	2.044 ± 01	-2.088 ± 00	$-$
3.4	$40 \div 4000$	0.26	-5.884 ± 01	1.149 ± 02	-7.372 ± 01	2.045 ± 01	-2.091 ± 00	$-$

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E, AxB</i>	<i>B, 10⁻⁴T₂</i>	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>	<i>A₆</i>
3.4	40 ÷ 4000	0.28	-4.374 + 01	8.886 + 01	-5.738 + 01	1.600 + 01	-1.648 + 00	-1.569 + 00
3.4	40 ÷ 4000	0.30	-3.872 + 01	8.128 + 01	-5.328 + 01	1.505 + 01	-2.099 + 00	-2.254 + 00
3.4	40 ÷ 4000	0.32	-6.283 + 01	1.197 + 02	-7.574 + 01	2.075 + 01	-2.233 + 01	-2.237 + 01
3.4	40 ÷ 4000	0.34	-6.845 + 01	1.292 + 02	-8.166 + 01	2.233 + 01	-2.269 + 00	-2.269 + 00
3.4	40 ÷ 4000	0.36	-6.698 + 01	1.276 + 02	-8.126 + 01	2.237 + 01	-1.887 + 00	-1.887 + 00
3.4	40 ÷ 4000	0.38	-6.259 + 01	1.033 + 02	-6.636 + 01	1.842 + 01	-2.061 + 00	-2.061 + 00
3.4	40 ÷ 4000	0.43	-6.313 + 01	1.192 + 02	-7.507 + 01	2.046 + 01	-3.560 + 01	-3.560 + 01
3.4	40 ÷ 4000	0.49	9.037 + 00	-4.510 + 02	2.0092 + 00	-3.515 + 01	-1.8439 + 00	-1.8439 + 00
3.4	40 ÷ 3000	0.55	6.759 + 00	-2.238 + 00	1.023 + 00	-2.144 + 01	-2.2277 + 02	-2.2277 + 02
3.6	40 ÷ 4000	0.007	3.1128 + 02	-6.4791 + 02	5.4244 + 02	-2.3679 + 02	-1.0318 + 02	-2.2012 + 01
3.6	40 ÷ 4000	0.01	1.2540 + 02	-2.6642 + 02	3.4017 + 02	-1.4255 + 02	-2.9316 + 01	-2.3724 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.02	1.9060 + 02	-3.9850 + 02	5.92239 + 02	-1.8247 + 02	-3.7172 + 01	-2.9832 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.04	2.6105 + 02	-4.4029 + 02	2.64977 + 02	-1.71276 + 02	-2.3548 + 01	-1.9353 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.06	1.4575 + 02	-3.0577 + 02	1.72456 + 02	-1.84554 + 02	-3.7590 + 01	-3.0143 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.08	2.5206 + 02	-5.2688 + 02	4.4497 + 02	-1.79485 + 02	-3.0573 + 00	-3.0573 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.10	2.4866 + 02	-5.2342 + 02	4.4485 + 02	-1.8554 + 02	-3.7974 + 01	-3.7974 + 01
3.6	40 ÷ 4000	0.12	2.0264 + 02	4.2369 + 02	3.6005 + 02	-1.5024 + 02	3.0782 + 01	-2.4835 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.14	1.5130 + 02	-5.6320 + 02	5.4261 + 02	-2.2138 + 02	-2.4029 + 01	-3.5045 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.16	1.5094 + 02	-3.1743 + 02	2.7514 + 02	-1.1727 + 02	-2.4543 + 01	-2.0214 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.18	1.4838 + 02	-3.1482 + 02	2.7485 + 02	-1.1779 + 02	-2.4756 + 01	-2.0462 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.20	1.9462 + 02	-4.0395 + 02	3.4180 + 02	-1.4242 + 02	-2.9208 + 01	-2.3633 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.22	2.1090 + 02	-4.3972 + 02	3.7256 + 02	-1.5533 + 02	-3.1850 + 01	-2.5741 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.24	1.8990 + 02	-3.9850 + 02	3.4016 + 02	-1.4255 + 02	-2.9316 + 01	-2.3724 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.26	1.6033 + 02	-3.3760 + 02	2.9130 + 02	-1.2343 + 02	-2.5658 + 01	-2.0938 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.28	1.7425 + 02	-3.5382 + 02	2.9337 + 02	-1.9892 + 02	-2.4120 + 01	-1.9200 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.30	2.5155 + 02	-5.2127 + 02	4.3554 + 02	-1.7896 + 02	-3.6172 + 01	-2.8835 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.32	2.5988 + 02	-5.4086 + 02	4.5337 + 02	-1.8678 + 02	-3.7820 + 01	-3.0172 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.34	2.5988 + 02	-5.4086 + 02	4.5337 + 02	-1.8678 + 02	-3.7820 + 01	-3.0172 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.36	2.3194 + 02	-4.9712 + 02	4.2349 + 02	-1.7691 + 02	-3.6257 + 01	-2.9233 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.38	1.3313 + 02	-2.8483 + 02	2.50553 + 02	-1.0798 + 02	-2.2784 + 01	-1.8884 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.43	2.5466 + 02	-5.3537 + 02	4.5242 + 02	-1.8763 + 02	-3.8192 + 01	-3.0593 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.49	3.5303 + 02	-7.3906 + 02	6.1682 + 02	-2.5256 + 02	5.0763 + 01	-4.0155 + 00
3.6	40 ÷ 4000	0.55	2.7893 + 02	-5.8370 + 02	4.8927 + 02	-2.0154 + 02	4.0803 + 01	-3.2542 + 00

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$\frac{B_1}{(E - T_A)}$	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>	<i>A₆</i>
3.8	40 ÷ 4000	0.005	2.3533 + 02	-4.8459 + 02	4.0511 + 01	-1.6636 + 02	3.3580 + 01	-2.6723 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.01	2.6643 + 02	-5.5307 + 02	4.6327 + 02	-1.9023 + 02	3.8321 + 01	-3.0381 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.02	2.7251 + 02	-5.6533 + 02	4.7309 + 02	-1.9423 + 02	3.9140 + 01	-3.1048 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.04	2.4396 + 02	-5.0582 + 02	4.2506 + 02	-1.7562 + 02	3.5671 + 01	-2.8552 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.06	2.0367 + 02	-4.2168 + 02	3.5477 + 02	-1.4646 + 02	2.9650 + 01	-2.3716 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.08	1.8395 + 02	-3.8240 + 02	3.2503 + 02	-1.3582 + 02	2.7890 + 01	-2.2569 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.10	2.4714 + 02	-5.1451 + 02	4.3230 + 02	-1.7824 + 02	3.0988 + 01	-2.8775 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.12	2.4588 + 02	-5.1204 + 02	4.3061 + 02	-1.7784 + 02	3.6050 + 01	-2.8834 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.14	1.8907 + 02	-3.9254 + 02	3.3222 + 02	-1.3866 + 02	2.8158 + 01	-2.2754 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.16	2.3433 + 02	-4.8458 + 02	4.0510 + 02	-1.6636 + 02	3.3580 + 01	-2.6723 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.18	2.8472 + 02	-5.9298 + 02	4.9571 + 02	-2.0321 + 02	4.0886 + 01	-3.2386 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.20	1.5665 + 02	-2.6793 + 02	2.3511 + 02	-1.0124 + 02	2.1366 + 01	-1.7728 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.22	1.6832 + 02	-3.4919 + 02	2.9653 + 02	-1.2366 + 02	2.5376 + 01	-2.0540 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.24	1.6331 + 02	-3.4013 + 02	2.9019 + 02	-1.2174 + 02	2.5112 + 01	-2.0427 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.26	2.0857 + 02	-4.3346 + 02	3.6522 + 02	-1.5114 + 02	3.0726 + 01	-2.4615 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.28	2.2623 + 02	-6.6299 + 02	5.4515 + 02	-2.0213 + 02	4.3701 + 01	-3.4207 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.30	2.9044 + 02	-5.9792 + 02	4.9389 + 02	-2.0041 + 02	3.9088 + 01	-3.1463 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.32	2.4890 + 02	-5.1454 + 02	4.2122 + 02	-1.7449 + 02	3.5080 + 01	-2.7842 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.34	2.3662 + 02	-4.9036 + 02	4.1057 + 02	-1.6912 + 02	3.4277 + 01	-7.7406 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.36	2.7889 + 02	-5.8142 + 02	4.8732 + 02	-2.0072 + 02	4.0529 + 01	-3.2394 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.38	1.9535 + 02	-4.1383 + 02	5.0491 + 02	-1.4926 + 02	3.0753 + 01	-2.4992 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.43	1.7788 + 02	-3.7313 + 02	3.1833 + 02	-1.3342 + 02	2.7467 + 01	-2.2272 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.49	2.4675 + 02	-5.1432 + 02	4.3109 + 02	-1.7756 + 02	3.5989 + 01	-2.8713 + 00
3.8	40 ÷ 4000	0.55	2.8803 + 02	-5.9981 + 02	5.0012 + 02	-2.0507 + 02	4.1374 + 01	-3.2922 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.005	1.7194 + 02	-3.5587 + 02	3.0277 + 02	-1.2644 + 02	2.5931 + 01	-2.0958 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.01	1.6190 + 02	-3.3154 + 02	2.8012 + 02	-1.1648 + 02	2.3846 + 01	-1.9278 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.02	1.7162 + 02	-3.5344 + 02	2.9845 + 02	-1.2470 + 02	2.5555 + 01	-2.0667 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.04	2.3579 + 02	-4.8928 + 02	4.1041 + 02	-1.6893 + 02	3.4162 + 01	-2.7243 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.06	2.2408 + 02	-4.6277 + 02	3.8680 + 02	-1.5856 + 02	3.1912 + 01	-2.5307 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.08	2.2545 + 02	-4.6096 + 02	3.8197 + 02	-1.5555 + 02	3.1167 + 01	-2.4655 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.10	2.2995 + 02	-4.7114 + 02	3.9583 + 02	-1.6324 + 02	3.3064 + 01	-2.6387 + 00
4.0	40 ÷ 4000	0.12	2.8760 + 02	-5.9587 + 02	4.9597 + 02	-2.0261 + 02	4.0663 + 01	-3.2155 + 00

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$B_{10^{-4} T_B}$	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆	<i>A</i> ₇
4,0	$40 \div 4000$	0,14	1,3307+02	-2,7533+02	2,3570+02	-9,9085+01	2,0462+01	-1,6667+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,16	1,9510+02	-4,0238+02	2,3713+02	-1,3869+02	2,8043+01	-2,2370+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,18	2,3838+02	-4,9578+02	4,1608+02	-1,7136+02	3,4666+01	-2,7633+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,20	2,7117+02	-5,6311+02	4,6986+02	-1,9224+02	3,8606+01	-3,0527+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,22	1,7429+02	-3,6006+02	3,0381+02	-1,2907+02	2,5738+01	-2,0735+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,24	1,3418+02	-2,7559+02	2,3412+02	-1,8784+02	2,0135+01	-1,6360+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,26	1,6331+02	-3,4013+02	2,9019+02	-1,9174+02	2,5112+01	-2,0427+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,28	3,0910+02	6,3288+02	5,1894+02	-2,0900+02	4,1399+01	-3,2354+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,30	2,9986+02	6,1508+02	5,0570+02	-2,0422+02	4,0559+01	-3,1772+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,32	2,3625+02	-4,8276+02	3,9807+02	-1,6137+02	3,2187+01	-2,5344+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,34	2,3655+02	-4,8650+02	4,0488+02	-1,6568+02	3,3385+01	-2,6563+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,36	2,8922+02	-6,0839+02	5,1226+02	-1,1442+02	4,2812+01	-3,4108+00	
4,0	$40 \div 4000$	0,38	2,1575+02	-4,5378+02	3,8541+02	-1,6066+02	3,2884+01	-2,6501+00	
4,0	$40 \div 3000$	0,40	2,2967+02	4,7347+02	3,9328+02	-1,6043+02	3,2180+01	-2,5469+00	
4,0	$40 \div 3000$	0,43	2,1591+02	-4,4642+02	3,7244+02	-1,5272+02	3,0803+01	-2,4516+00	
4,0	$40 \div 3000$	0,49	2,3525+02	-4,8275+02	3,9807+02	-1,6137+02	3,2187+01	-2,5344+00	
4,0	$40 \div 3000$	0,55	1,9221+02	-3,9574+02	3,3381+02	-1,3842+02	2,8232+01	-2,2719+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,004	1,6695+02	-3,4334+02	2,9097+02	-1,2138+02	2,4934+01	-2,0229+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,01	2,0680+02	4,1639+02	3,4170+02	-1,8812+02	2,7543+01	-1,7449+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,02	2,3579+02	-4,8928+02	4,1041+02	-1,8893+02	3,4166+01	-2,7443+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,04	2,2863+02	-4,6998+02	3,9102+02	-1,5971+02	3,2062+01	-2,5391+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,06	2,5062+02	-5,1629+02	4,2940+02	-1,7542+02	3,5241+01	-2,7934+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,08	2,3511+02	-4,9043+02	4,1375+02	-1,7141+02	3,4892+01	-2,7387+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,10	9,4918+01	1,9522+02	1,7073+02	-7,3624+01	1,5638+01	-1,3126+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,12	2,3226+02	-4,7727+02	3,9671+02	-1,6212+02	3,2605+01	-2,5892+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,14	2,0780+02	-4,2992+02	3,6061+02	-1,4953+02	3,0073+01	-2,4919+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,16	2,1051+02	-4,3713+02	3,6779+02	-1,5189+02	3,0829+01	-2,4653+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,18	2,1700+02	-3,5254+02	2,9729+02	-1,2343+02	2,5240+01	-2,0395+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,20	1,4670+02	-3,0283+02	2,5761+02	-1,0793+02	2,2277+01	-1,8170+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,22	1,5137+02	-3,1293+02	2,6599+02	-1,1125+02	2,2898+01	-1,8608+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,24	1,2965+02	-2,6501+02	2,2653+02	-9,7345+01	1,9756+01	-1,6173+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,26	2,9614+02	-6,0514+02	4,9575+02	-1,9956+02	3,9532+01	-3,0924+00	
4,2	$40 \div 4000$	0,28	3,3575+02	-6,8896+02	5,6507+02	-2,2756+02	4,5060+01	-3,5195+00	

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E₀</i> , В	<i>B₀</i> , Гц	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>
4,2	40 ÷ 4000	0,32	2,3475 + 02	-4,8159 + 02	3,9904 + 02	-1,6266 + 02	3,2649 + 01
4,2	10 ÷ 4000	0,34	2,0082 + 02	-4,1130 + 02	3,4263 + 02	-1,4058 + 02	2,8427 + 01
4,2	40 ÷ 4000	0,36	1,6624 + 02	-3,4113 + 02	2,8484 + 02	-1,1674 + 02	2,3533 + 01
4,2	40 ÷ 3000	0,38	-8,0634 + 00	2,5132 + 01	-1,6411 + 01	4,6927 + 00	-5,1243 - 01
4,2	40 ÷ 3000	0,43	1,0113 + 01	-6,5075 + 00	3,5059 + 00	7,1564 - 01	2,4018 - 02
4,2	40 ÷ 3000	0,49	6,3894 + 00	8,1119 - 01	-1,8610 + 00	9,2508 - 01	-1,5486 - 01
4,2	40 ÷ 3000	0,55	2,2636 + 01	1,5943 + 01	-3,9013 + 00	-3,2512 - 01	-
4,4	40 ÷ 4000	0,004	2,1549 + 02	-4,4590 + 02	3,7623 + 02	-1,5613 + 02	3,1835 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,01	1,4770 + 02	3,0283 + 00	2,5761 + 02	-1,0793 + 02	2,2277 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,02	2,5070 + 02	-5,1105 + 02	4,2188 + 02	-7,7148 + 02	-2,7252 + 00
4,4	40 ÷ 4000	0,04	1,4727 + 02	-2,9794 + 02	2,4486 + 02	-1,0203 + 02	2,0630 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,06	2,0946 + 02	-4,3283 + 02	3,6350 + 02	-1,5001 + 02	3,0447 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,08	1,3276 + 02	-2,6740 + 02	2,2391 + 02	-9,2512 + 01	-1,5287 + 00
4,4	40 ÷ 4000	0,10	1,9752 + 02	-4,0776 + 02	3,4236 + 02	-1,4150 + 02	2,8799 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,12	8,9831 + 01	-1,8700 + 02	1,6552 + 02	-7,2117 + 01	1,5432 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,14	2,2976 + 02	-4,7207 + 02	3,9254 + 02	-1,6052 + 02	3,2316 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,16	2,0316 + 02	4,1888 + 02	3,5045 + 02	-1,4403 + 02	2,9114 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,18	2,6770 + 02	5,4704 + 02	4,4993 + 02	-1,8190 + 02	2,6198 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,20	1,7381 + 02	-3,5869 + 02	3,0268 + 02	-1,4579 + 02	2,5766 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,22	1,4089 + 02	-2,9085 + 02	2,4806 + 02	-1,0428 + 02	2,1615 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,24	1,3841 + 02	-2,8518 + 02	2,4280 + 02	-1,0181 + 02	2,1032 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,26	1,3841 + 02	-2,8518 + 02	2,4280 + 02	-1,0181 + 02	2,1032 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,28	2,6968 + 02	-5,4976 + 02	4,5045 + 02	-1,8143 + 02	3,5983 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,30	3,1988 + 02	-6,5620 + 02	5,3871 + 02	-2,1723 + 02	4,3085 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,32	1,8203 + 02	-3,7322 + 02	3,1227 + 03	-1,2881 + 02	2,6206 + 01
4,4	40 ÷ 4000	0,34	1,5381 + 02	-3,1004 + 02	2,5680 + 02	-1,0495 + 02	2,1184 + 01
4,4	40 ÷ 3000	0,36	1,5205 + 02	-3,1243 + 02	2,6233 + 02	-1,0820 + 02	2,1965 + 01
4,4	40 ÷ 3000	0,38	-1,2406 + 00	1,3942 + 01	-9,7576 + 00	2,9817 + 00	-3,5108 - 01
4,4	40 ÷ 3000	0,43	7,7929 - 01	1,1744 + 01	-9,4157 + 00	3,1954 + 00	-4,0429 - 01
4,4	40 ÷ 3000	0,49	-9,1110 - 02	1,1289 + 01	-8,2120 + 00	2,6372 + 00	-3,2812 - 01
4,4	40 ÷ 3000	0,55	1,5579 + 01	-1,5579 + 01	8,0961 + 00	1,6925 + 00	-9,8856 - 02
4,6	40 ÷ 4000	0,003	1,6426 + 02	-3,3941 + 02	2,8914 + 02	-1,2103 + 02	-2,0231 + 00

Продолжение табл. 1

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$10^{-4} \cdot \frac{B_0}{T_A}$	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅
4,6	40 ÷ 4000	0,01	1,4353 ± 0,02	-2,9406 ± 0,02	2,5194 ± 0,02	-1,0603 ± 0,02	2,1987 ± 0,01
4,6	40 ÷ 4000	0,02	2,5649 ± 0,02	-5,2106 ± 0,02	-4,2794 ± 0,02	-1,7288 ± 0,02	-1,8029 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,04	1,1586 ± 0,02	-2,3710 ± 0,02	2,0294 ± 0,02	-8,5353 ± 0,01	-2,7092 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,06	1,9641 ± 0,02	-4,0234 ± 0,02	3,3574 ± 0,02	-1,3778 ± 0,02	-1,4440 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,08	1,9140 ± 0,02	-3,9215 ± 0,02	3,2747 ± 0,02	-1,3452 ± 0,02	-2,2243 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,10	1,2052 ± 0,02	2,4809 ± 0,02	2,1340 ± 0,02	-9,0483 ± 0,01	-2,1793 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,12	1,3460 ± 0,02	-2,7307 ± 0,02	2,2984 ± 0,02	-9,5469 ± 0,01	-1,5630 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,14	2,2643 ± 0,02	-4,6354 ± 0,02	3,8915 ± 0,02	-1,6053 ± 0,02	-1,5932 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,16	1,7424 ± 0,02	-3,5937 ± 0,02	3,0271 ± 0,02	-1,2537 ± 0,02	-2,6105 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,18	1,4594 ± 0,02	-3,0005 ± 0,02	2,5439 ± 0,02	-1,0633 ± 0,02	-2,0903 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,20	1,6095 ± 0,02	-3,3370 ± 0,02	2,8396 ± 0,02	-1,1905 ± 0,02	-1,7887 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,22	1,2253 ± 0,02	-2,5242 ± 0,02	2,1645 ± 0,02	-9,1479 ± 0,01	-2,0092 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,24	1,9974 ± 0,02	-4,0380 ± 0,02	3,3161 ± 0,02	-1,3425 ± 0,02	-1,5708 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,26	2,2559 ± 0,02	-4,5903 ± 0,02	3,7790 ± 0,02	-1,5328 ± 0,02	-2,1783 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,28	2,4579 ± 0,02	-5,0235 ± 0,02	4,1417 ± 0,02	-1,6808 ± 0,02	-2,4339 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,30	2,4332 ± 0,02	-4,9340 ± 0,02	4,0321 ± 0,02	-1,6202 ± 0,02	-2,6612 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,32	1,7514 ± 0,02	-3,6262 ± 0,02	3,0522 ± 0,02	-1,2622 ± 0,02	-2,5098 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,34	1,8849 ± 0,02	-3,9027 ± 0,02	3,2756 ± 0,02	-1,3502 ± 0,02	-2,0666 ± 0,00
4,6	40 ÷ 4000	0,36	1,3724 ± 0,02	-2,7898 ± 0,02	2,3303 ± 0,02	-9,3792 ± 0,01	-2,4339 ± 0,00
4,6	40 ÷ 3000	0,38	-1,1867 ± 0,01	3,2790 ± 0,01	-2,2015 ± 0,01	6,4522 ± 0,00	-1,9425 ± 0,01
4,6	40 ÷ 3000	0,43	5,0777 ± 0,00	3,4360 ± 0,00	-3,7190 ± 0,00	1,5420 ± 0,00	-7,1294 ± 0,01
4,6	40 ÷ 3000	0,49	-1,4312 ± 0,01	3,5952 ± 0,01	-2,3817 ± 0,01	6,9141 ± 0,00	-7,5792 ± 0,01
4,6	40 ÷ 3000	0,55	2,7930 ± 0,01	-3,5956 ± 0,01	2,0505 ± 0,01	-4,9420 ± 0,00	-4,0516 ± 0,01
4,8	40 ÷ 4000	0,003	1,7099 ± 0,02	-3,5420 ± 0,02	3,0200 ± 0,02	-1,2657 ± 0,02	2,6095 ± 0,01
4,8	40 ÷ 4000	0,01	9,8751 ± 0,01	-2,0111 ± 0,02	1,7499 ± 0,02	-7,5140 ± 0,01	-1,1241 ± 0,00
4,8	40 ÷ 4000	0,02	2,7688 ± 0,02	-5,6812 ± 0,02	4,7052 ± 0,02	-1,9172 ± 0,02	-1,3347 ± 0,00
4,8	40 ÷ 4000	0,04	1,2939 ± 0,02	-2,6365 ± 0,02	2,2356 ± 0,02	-9,3339 ± 0,01	-3,0512 ± 0,00
4,8	40 ÷ 4000	0,06	1,3393 ± 0,02	-2,7487 ± 0,02	2,3420 ± 0,02	-9,8287 ± 0,01	-1,9204 ± 0,01
4,8	40 ÷ 4000	0,08	2,6077 ± 0,02	-5,3913 ± 0,02	4,4973 ± 0,02	-1,8447 ± 0,02	-2,0333 ± 0,01
4,8	40 ÷ 4000	0,10	1,0699 ± 0,02	-3,5419 ± 0,02	2,0260 ± 0,02	-1,2657 ± 0,02	-1,6659 ± 0,00
4,8	40 ÷ 4000	0,12	2,5093 ± 0,02	-4,2512 ± 0,02	3,5781 ± 0,02	-1,4803 ± 0,02	-2,4245 ± 0,00
4,8	40 ÷ 4000	0,14	1,6958 ± 0,02	-3,5013 ± 0,02	2,9556 ± 0,02	-1,2265 ± 0,02	-2,0230 ± 0,00

Продолжение табл. 1

L	$F \times 10^4$	$B, 10^{-4} T_A$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
4.8	40 ÷ 4000	0.16	1.4391 ± 02	-2.9261 ± 02	2.4634 ± 02	-1.0253 ± 02	2.1101 ± 01	-1.7224 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.18	1.6512 ± 02	-3.4320 ± 02	2.9337 ± 02	-1.2265 ± 02	2.5346 ± 01	-2.0598 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.20	1.4839 ± 02	-3.0766 ± 02	2.6273 ± 02	-1.1051 ± 01	2.2802 ± 01	-1.8762 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.22	1.7495 ± 02	-3.5243 ± 02	2.9016 ± 02	-1.1791 ± 02	2.3701 ± 01	-1.8923 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.24	2.8540 ± 02	-5.8617 ± 02	4.8348 ± 02	-1.9608 ± 02	3.9154 ± 01	-3.0883 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.26	2.0545 ± 02	-6.2801 ± 02	5.1938 ± 02	-2.1084 ± 02	4.2136 ± 01	-3.2563 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.28	2.3380 ± 02	-4.7532 ± 02	3.9005 ± 02	-1.5756 ± 02	3.1399 ± 01	-2.4738 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.30	1.2954 ± 02	-2.6097 ± 02	2.1831 ± 02	-9.0338 ± 01	1.8003 ± 01	1.5063 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.32	1.6224 ± 02	-3.3926 ± 02	2.8948 ± 02	-1.2137 ± 02	2.5027 ± 01	-2.0375 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.34	2.0721 ± 02	4.3392 ± 02	3.6748 ± 02	-1.5286 ± 02	3.1265 ± 01	-2.5233 ± 00
4.8	40 ÷ 4000	0.36	2.4011 ± 02	-4.9848 ± 02	4.1673 ± 02	-1.7115 ± 02	3.4581 ± 01	-2.7582 ± 00
4.8	40 ÷ 3000	0.38	-1.7414 ± 01	1.2726 ± 01	-3.5730 ± 00	-3.1327 ± 00	-3.9071 ± 01	—
4.8	40 ÷ 3000	0.43	-4.8926 ± 00	2.1373 ± 01	-1.5421 ± 01	4.8125 ± 00	-5.6447 ± 01	—
4.8	40 ÷ 3000	0.49	-1.4890 ± 01	3.6964 ± 01	-2.4585 ± 01	7.1681 ± 00	-7.8914 ± 01	—
4.8	40 ÷ 3000	0.55	-3.9462 ± 01	1.3855 ± 01	-1.1451 ± 01	3.9289 ± 00	-4.9598 ± 01	—
5.0	40 ÷ 4000	0.0002	1.7040 ± 02	-3.5347 ± 02	3.0183 ± 02	-1.2666 ± 02	2.6113 ± 01	-2.1301 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.01	3.0645 ± 02	-6.2901 ± 02	5.1938 ± 02	-2.1084 ± 02	4.2136 ± 01	-3.2563 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.02	1.3054 ± 02	-2.6097 ± 02	2.1831 ± 02	-9.0338 ± 02	1.8003 ± 01	1.5063 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.04	9.7243 ± 01	-1.9689 ± 02	1.6969 ± 02	-7.2279 ± 01	1.5215 ± 01	-1.2711 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.06	1.8631 ± 02	-3.8792 ± 02	3.2986 ± 02	-1.3774 ± 02	2.8319 ± 01	-2.2990 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.08	1.7381 ± 02	-3.6160 ± 02	3.0810 ± 02	-1.2918 ± 02	2.6670 ± 01	-2.1752 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.10	1.8657 ± 02	-3.8475 ± 02	3.2387 ± 02	-1.3424 ± 02	2.7422 ± 01	-2.2155 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.12	8.5686 ± 01	-1.8072 ± 02	1.6284 ± 02	-7.2129 ± 01	1.5690 ± 01	-1.3448 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.14	1.2833 ± 02	-2.6624 ± 02	2.2943 ± 02	-9.7477 ± 01	2.0419 ± 01	-1.6920 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.16	1.1414 ± 02	-2.3611 ± 02	2.0432 ± 02	-8.7202 ± 01	1.8351 ± 01	-1.5284 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.18	1.1086 ± 02	-2.3090 ± 02	2.0166 ± 02	-8.6877 ± 01	1.8448 ± 01	-1.5492 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.20	2.0492 ± 02	-4.2959 ± 02	3.6566 ± 02	-1.5298 ± 02	3.1464 ± 01	-2.5514 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.22	2.7588 ± 02	-5.6812 ± 02	4.7052 ± 02	-1.9172 ± 02	3.8479 ± 01	-3.0512 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.24	3.0368 ± 02	-5.0574 ± 02	1.7023 ± 02	-7.1304 ± 01	1.4658 ± 01	-2.0077 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.26	1.2954 ± 02	-2.6097 ± 02	2.1831 ± 02	-9.0338 ± 01	1.8503 ± 01	-1.5063 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.28	1.0251 ± 02	-2.0548 ± 02	1.7393 ± 02	-7.3033 ± 01	1.5205 ± 01	-1.2599 ± 00
5.0	40 ÷ 4000	0.30	2.3984 ± 02	-4.9326 ± 02	4.0991 ± 02	-1.6777 ± 02	3.3840 ± 01	-2.6986 ± 00

Продолжение табл. 1

I	$E, \text{ вт}$	$\frac{\delta}{10^{-1} \cdot I_{\text{в}}}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
5,0	$40 \div 4000$	0,32	1,9667 + 02	-4,0613 + 02	3,4034 + 02	-1,4044 + 02	2,8563 + 01	2,2978 + 00
5,0	$40 \div 4000$	0,34	1,9238 + 02	-3,9573 + 02	3,3049 + 02	-1,3588 + 02	2,7539 + 01	2,2083 + 00
5,0	$40 \div 4000$	0,36	1,8286 + 02	-3,7974 + 02	3,2126 + 02	-1,3398 + 02	2,7560 + 01	2,2429 + 00
5,0	$40 \div 3000$	0,38	-2,9243 + 01	6,2310 + 01	-4,0343 + 01	1,1365 + 01	-1,1949 + 00	—
5,0	$40 \div 3000$	0,42	-1,7141 + 01	4,2323 + 01	-2,8542 + 01	8,3707 + 00	-9,1830 - 01	—
5,0	$40 \div 3000$	0,49	-2,4789 + 01	5,5577 + 01	-3,7297 + 01	1,0877 + 01	-1,1798 + 00	—
5,0	$40 \div 3000$	0,55	-1,7250 + 01	3,9293 + 01	-2,5598 + 01	7,2864 + 00	-7,8885 - 01	—
5,2	$40 \div 4000$	0,002	1,9982 + 02	-4,0851 + 02	3,4167 + 02	-1,4070 + 02	2,8582 + 01	-2,2941 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,01	2,7276 + 02	5,6278 + 02	4,6909 + 02	1,9242 + 02	3,8985 + 01	-3,1050 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,02	2,4341 + 02	-4,9887 + 02	4,1434 + 02	-1,6931 + 02	3,4072 + 01	-2,7094 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,04	2,0020 + 02	4,1007 + 02	3,4213 + 02	-1,4053 + 02	2,8459 + 01	-2,2809 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,06	1,4191 + 02	2,9252 + 02	2,5002 + 02	-1,0547 + 02	2,1953 + 01	-1,8087 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,08	2,0676 + 02	-4,2504 + 02	3,5502 + 02	-1,4591 + 02	2,9543 + 01	-2,3654 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,10	2,1878 + 02	-4,5486 + 02	3,8285 + 02	-1,5828 + 02	3,2184 + 01	-2,5834 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,12	1,2011 + 02	-2,4698 + 02	2,1180 + 02	-8,9618 + 01	1,8713 + 01	-1,5479 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,14	1,3419 + 02	2,7895 + 02	2,4022 + 02	-1,0197 + 02	2,1334 + 01	-1,7654 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,16	2,5433 + 02	5,3135 + 02	4,4732 + 02	-1,8494 + 02	3,7575 + 01	-3,0094 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,18	1,7029 + 02	-3,5639 + 02	3,0505 + 02	-1,3841 + 02	2,6589 + 01	-2,1730 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,20	2,0269 + 02	-4,0932 + 02	3,3540 + 02	-1,5353 + 02	2,6953 + 01	-2,1277 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,22	3,2138 + 02	4,7456 + 02	3,9322 + 02	-1,6028 + 02	3,2175 + 01	-2,5528 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,24	2,4881 + 02	-5,1297 + 02	4,2654 + 02	-1,7449 + 02	3,5148 + 01	-2,7971 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,26	2,2277 + 02	-4,6792 + 02	3,8886 + 02	-1,5904 + 02	3,2042 + 01	-2,5521 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,28	1,5918 + 02	3,3527 + 02	2,8810 + 02	1,2151 + 02	9,5177 + 01	-2,0580 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,30	1,9197 + 02	-3,9991 + 02	3,3764 + 02	-1,4000 + 02	2,8545 + 01	-2,2978 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,32	1,8682 + 02	3,8348 + 02	3,1981 + 02	-1,3128 + 02	2,6560 + 01	-2,1262 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,34	2,4009 + 02	-4,9585 + 02	4,1267 + 02	-1,6890 + 02	3,4042 + 01	-1,7118 + 00
5,2	$40 \div 4000$	0,36	2,0664 + 02	-4,2642 + 02	3,5641 + 02	-1,4661 + 02	2,9711 + 01	-1,0488 + 00
5,2	$40 \div 3000$	0,38	-2,4211 + 01	5,3443 + 01	3,4760 + 01	9,8617 + 00	-7,1889 - 01	—
5,2	$40 \div 3000$	0,43	-9,8143 + 00	2,9688 + 01	-2,0742 + 01	6,3027 + 00	7,8589 + 00	-8,5336 - 01
5,2	$40 \div 3000$	0,49	-1,4433 + 01	3,7457 + 01	-2,5702 + 01	6,2919 + 00	-7,0635 - 01	—
5,2	$40 \div 3000$	0,55	-1,2089 + 01	3,1415 + 01	-2,1218 + 01	—	—	—

Продолжение табл. 1

L	$F, \kappa_3 B$	$\frac{B}{(1 - \kappa_3) A}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5
5,4	$40 \div 4000$	0,002	$2,0357 \div 02$	$-4,1891 \div 02$	$3,5247 \div 02$	$-1,4600 \div 02$	$-2,4057 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,01	$2,1623 \div 02$	$-4,3998 \div 02$	$3,6446 \div 02$	$-1,4870 \div 02$	$-2,3834 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,02	$2,0723 \div 02$	$-4,3472 \div 02$	$3,7051 \div 02$	$-1,5502 \div 02$	$-2,6850 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,04	$2,0505 \div 02$	$-4,2737 \div 02$	$3,6209 \div 02$	$-1,5078 \div 02$	$-2,4970 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,06	$1,6883 \div 02$	$-3,5222 \div 02$	$3,0082 \div 02$	$-1,2632 \div 02$	$2,1306 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,08	$2,5395 \div 02$	$-5,2530 \div 02$	$4,3843 \div 02$	$-1,7989 \div 02$	$-2,8975 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,10	$1,7986 \div 02$	$-3,7037 \div 02$	$3,1228 \div 02$	$-1,2995 \div 02$	$2,1715 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,12	$3,4005 \div 02$	$-3,3418 \div 02$	$2,8650 \div 02$	$-1,2100 \div 02$	$2,0710 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,14	$2,8750 \div 02$	$-5,9989 \div 02$	$5,0276 \div 02$	$-2,0693 \div 02$	$-3,3390 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,16	$2,0673 \div 02$	$-4,3423 \div 02$	$3,7028 \div 02$	$-1,5524 \div 02$	$3,2009 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,18	$2,2564 \div 02$	$-4,5948 \div 02$	$3,7783 \div 02$	$-1,5298 \div 02$	$3,0556 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,20	$1,8550 \div 02$	$-3,7812 \div 02$	$3,1400 \div 02$	$-1,2858 \div 02$	$2,5995 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,22	$2,1742 \div 02$	$-4,4693 \div 02$	$3,7216 \div 02$	$-1,5256 \div 02$	$3,0817 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,24	$3,0134 \div 02$	$-6,2092 \div 02$	$5,1343 \div 02$	$-2,0882 \div 02$	$-3,3089 \div 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,26	$2,0651 \div 02$	$-4,3466 \div 02$	$3,6983 \div 02$	$-1,5445 \div 02$	$3,1698 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,28	$1,6813 \div 02$	$-3,5222 \div 02$	$3,0082 \div 02$	$-1,2632 \div 02$	$2,6102 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,30	$2,1339 \div 02$	$-4,4357 \div 02$	$3,7275 \div 02$	$-1,5398 \div 02$	$2,1306 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,32	$2,7278 \div 02$	$-5,6140 \div 02$	$4,6338 \div 02$	$-1,8789 \div 02$	$3,7493 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,34	$1,8342 \div 02$	$-3,8162 \div 02$	$3,2275 \div 02$	$-1,3433 \div 02$	$2,7533 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,36	$2,6079 \div 02$	$-5,4424 \div 02$	$4,5637 \div 02$	$-1,8805 \div 02$	$3,8110 \div 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,38	$-1,1613 \div 01$	$3,1513 \div 01$	$-2,0965 \div 02$	$6,1241 \div 01$	$-6,8011 \div 01$
5,4	$40 \div 3000$	0,43	$-7,2888 \div 01$	$2,4738 \div 01$	$-1,7228 \div 01$	$5,2403 \div 00$	$-6,0457 \div 01$
5,4	$40 \div 3000$	0,49	$-2,7878 \div 01$	$5,9728 \div 01$	$-3,9067 \div 01$	$1,1118 \div 01$	$-1,1820 \div 00$
5,4	$40 \div 3000$	0,55	$-1,3111 \div 01$	$3,3480 \div 01$	$-2,2687 \div 01$	$6,7265 \div 00$	$-7,5301 \div 01$
5,6	$40 \div 4000$	0,002	$2,3006 \div 02$	$-4,7860 \div 02$	$4,0426 \div 02$	$-1,6770 \div 02$	$-2,7522 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,01	$2,5673 \div 02$	$-5,2680 \div 02$	$4,3732 \div 02$	$-1,7861 \div 02$	$-2,6568 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,02	$1,7288 \div 02$	$-3,5936 \div 02$	$3,0601 \div 02$	$-1,2810 \div 02$	$-2,1482 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,04	$1,4702 \div 02$	$-3,0455 \div 02$	$2,6057 \div 02$	$-1,0985 \div 02$	$-1,8773 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,06	$2,5519 \div 02$	$-5,2627 \div 02$	$4,3775 \div 02$	$-1,7900 \div 02$	$-2,8654 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,08	$2,3071 \div 01$	$-5,0696 \div 01$	$5,7280 \div 01$	$-3,0246 \div 01$	$7,5547 \div 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,10	$1,0992 \div 02$	$-2,2987 \div 02$	$2,0173 \div 02$	$-8,7354 \div 01$	$1,8653 \div 01$
5,6	$40 \div 4000$	0,12	$1,6011 \div 02$	$-3,3086 \div 02$	$2,8028 \div 02$	$-1,1680 \div 02$	$-1,9445 \div 00$

Продолжение табл. 1

$E, \text{ кВ}$	$B_{\perp T_A}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
5,6	$40 \div 4000$	0,14	$1,3678 \pm 02$	$-2,8982 \pm 02$	$2,4172 \pm 02$	$-1,0172 \pm 02$	$-1,7382 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,16	$2,4743 \pm 02$	$-5,0935 \pm 02$	$4,2315 \pm 02$	$-1,7310 \pm 02$	$-2,7675 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,18	$2,1167 \pm 02$	$-4,4624 \pm 02$	$3,7078 \pm 02$	$-1,5182 \pm 02$	$-2,4553 \pm 02$
5,6	$40 \div 4000$	0,20	$2,6552 \pm 02$	$-5,4703 \pm 02$	$4,5427 \pm 02$	$-1,8558 \pm 02$	$-2,9688 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,22	$2,0703 \pm 02$	$-4,2753 \pm 02$	$3,5874 \pm 02$	$-1,4839 \pm 02$	$-2,4424 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,24	$2,1483 \pm 02$	$-4,4891 \pm 02$	$3,7892 \pm 02$	$-1,5713 \pm 02$	$-2,5821 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,26	$2,0929 \pm 02$	$-4,3549 \pm 02$	$3,6618 \pm 02$	$-1,5122 \pm 02$	$-2,4643 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,28	$1,9509 \pm 02$	$-4,0865 \pm 02$	$3,4661 \pm 02$	$-1,4435 \pm 02$	$-2,3893 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,30	$2,3384 \pm 02$	$-4,8231 \pm 02$	$4,0079 \pm 02$	$-1,6368 \pm 02$	$-2,6161 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,32	$1,9837 \pm 02$	$-4,1637 \pm 02$	$3,5397 \pm 02$	$-1,4794 \pm 02$	$-2,4702 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,34	$2,1172 \pm 02$	$-4,5336 \pm 02$	$3,8164 \pm 02$	$-1,5785 \pm 02$	$-2,5795 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,36	$2,4323 \pm 02$	$-5,0402 \pm 02$	$4,1876 \pm 02$	$-1,7142 \pm 02$	$-2,7529 \pm 00$
5,6	$40 \div 4000$	0,38	$1,3658 \pm 01$	$3,6327 \pm 01$	$-2,4937 \pm 01$	$2,4386 \pm 00$	$-8,3718 \pm 01$
5,6	$40 \div 3000$	0,43	$-2,0331 \pm 01$	$4,7489 \pm 01$	$-3,1745 \pm 01$	$9,2987 \pm 00$	$-1,0034 \pm 00$
5,6	$40 \div 3000$	0,49	$1,5940 \pm 01$	$3,9198 \pm 01$	$-2,6185 \pm 01$	$7,6200 \pm 00$	$-8,3594 \pm 01$
5,6	$40 \div 3000$	0,55	$-5,9100 \pm 00$	$2,1545 \pm 01$	$-1,5569 \pm 01$	$4,9010 \pm 00$	$-5,8360 \pm 01$
5,8	$10 \div 4000$	0,001	$6,0514 \pm 01$	$-1,2854 \pm 02$	$1,2251 \pm 02$	$-5,7072 \pm 01$	$1,1570 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,01	$1,9160 \pm 02$	$-3,9939 \pm 02$	$3,3915 \pm 02$	$-1,4138 \pm 02$	$-2,3443 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,02	$1,5544 \pm 02$	$-3,1984 \pm 02$	$2,7138 \pm 02$	$-1,1343 \pm 02$	$-1,9032 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,04	$2,4566 \pm 02$	$-5,1356 \pm 02$	$4,3331 \pm 02$	$-1,7555 \pm 02$	$-2,9402 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,06	$2,2879 \pm 02$	$-4,7347 \pm 02$	$3,9669 \pm 02$	$-1,6345 \pm 02$	$-2,6590 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,08	$2,0179 \pm 02$	$-4,3526 \pm 02$	$3,6460 \pm 02$	$-1,5031 \pm 02$	$-2,4546 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,10	$2,2972 \pm 02$	$-4,7725 \pm 02$	$4,0095 \pm 02$	$-1,6562 \pm 02$	$-2,7048 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,12	$1,5675 \pm 02$	$-3,2619 \pm 02$	$2,7878 \pm 02$	$-1,1730 \pm 02$	$-1,9926 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,14	$1,3692 \pm 02$	$-2,8743 \pm 02$	$2,4951 \pm 02$	$-1,0661 \pm 02$	$-2,2414 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,16	$2,0252 \pm 02$	$-4,1369 \pm 02$	$3,4337 \pm 02$	$-1,4051 \pm 02$	$-2,2746 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,18	$2,3932 \pm 02$	$-4,9710 \pm 02$	$4,1724 \pm 02$	$-1,7239 \pm 02$	$-2,8220 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,20	$2,1471 \pm 02$	$-4,4215 \pm 02$	$3,6939 \pm 02$	$-1,5210 \pm 02$	$-2,4818 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,22	$2,4124 \pm 02$	$-5,0394 \pm 02$	$4,2379 \pm 02$	$-1,7504 \pm 02$	$-2,8527 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,24	$2,2518 \pm 02$	$-4,6555 \pm 02$	$3,8829 \pm 02$	$-1,5958 \pm 02$	$-2,5646 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,26	$2,3561 \pm 02$	$-4,8954 \pm 02$	$4,0997 \pm 02$	$-1,6877 \pm 02$	$-2,7384 \pm 00$
5,8	$10 \div 4000$	0,28	$2,0091 \pm 02$	$-4,1860 \pm 02$	$3,5325 \pm 02$	$-1,4663 \pm 02$	$-2,4233 \pm 00$

Продолжение табл. I

L	$E, \text{ кВ}$	I_0^B, I_{T_A}	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
5,8	$40 \div 4000$	0,30	1,8748+02	-3,9479+02	3,3736+02	-1,4166+02	2,9254+01	-2,5846+00
5,8	$40 \div 4000$	0,32	2,6167+02	-5,4469+02	4,5524+02	-1,8695+02	3,7780+01	-3,0152+00
5,8	$40 \div 4000$	0,34	3,1305+02	-6,5109+02	5,4119+02	-2,2084+02	4,4306+01	3,5070+00
5,8	$40 \div 4000$	0,36	2,5344+02	-5,2961+02	4,4491+02	-1,8369+02	3,7310+01	-2,5915+00
5,8	$40 \div 3000$	0,38	-1,7555+01	4,1952+01	-2,7969+01	8,1969+00	-9,0790+01	—
5,8	$40 \div 3000$	0,43	7,0395+00	-8,3737+00	-1,5715+00	1,0172+00	-1,9026+01	—
5,8	$40 \div 3000$	0,49	2,7581+00	8,3737+00	-8,0776+00	3,0685+00	-4,2077+01	—
5,8	$40 \div 3000$	0,55	5,1881+00	2,3759+00	-3,6138+00	1,6952+00	-2,7153+01	—
6,0	$40 \div 4000$	0,001	1,1798+02	2,4249+02	2,1018+02	-8,9964+01	1,9019+01	-1,5941+00
6,0	$40 \div 4000$	0,01	2,5096+02	-5,2042+02	4,3611+02	-1,7967+02	3,6438+01	-2,9190+00
6,0	$40 \div 4000$	0,02	1,9611+02	-4,0426+02	3,3946+02	-1,4020+02	2,8527+01	-2,2967+00
6,0	$40 \div 4000$	0,04	2,0506+02	-4,2196+02	3,5299+02	-1,4535+02	2,9504+01	-2,3703+00
6,0	$40 \div 4000$	0,06	1,3970+02	-2,9210+02	2,5241+02	-1,0734+02	2,2466+01	-1,8588+00
6,0	$40 \div 4000$	0,08	2,2670+02	-4,7080+02	3,9575+02	-1,6356+02	3,3278+01	-2,6775+00
6,0	$40 \div 4000$	0,10	2,9355+02	-6,0597+02	4,9858+02	-2,0178+02	4,0243+01	-3,1751+00
6,0	$40 \div 4000$	0,12	2,5795+02	-5,2982+02	4,3892+02	-1,7867+02	3,5896+01	-2,8543+00
6,0	$40 \div 4000$	0,14	2,9217+02	-6,0299+02	4,9965+02	-2,0369+02	4,0854+01	-3,2396+00
6,0	$40 \div 4000$	0,16	2,6650+02	-5,4874+02	4,5180+02	-1,8545+02	3,7249+01	-2,9583+00
6,0	$40 \div 4000$	0,18	1,9142+02	-4,0137+02	3,4109+02	-1,4234+02	2,9216+01	-2,3687+00
6,0	$40 \div 4000$	0,20	1,8836+02	-3,9479+02	3,3621+02	-1,4082+02	2,9040+01	-2,3672+00
6,0	$40 \div 4000$	0,22	2,1083+02	-4,3822+02	3,6851+02	-1,5243+02	3,1056+01	-2,3024+00
6,0	$40 \div 4000$	0,24	2,1499+02	-4,4273+02	3,6841+02	-1,5081+02	3,0428+01	-2,4306+00
6,0	$40 \div 4000$	0,26	1,7242+02	-3,6292+02	3,1100+02	-1,3102+02	2,7152+01	-2,2222+00
6,0	$40 \div 4000$	0,28	2,4907+02	-5,2272+02	4,4131+02	-1,8310+02	3,7373+01	-3,0114+00
6,0	$40 \div 4000$	0,30	2,4227+02	-5,0615+02	4,2553+02	-1,7577+02	3,5715+01	-2,8656+00
6,0	$40 \div 4000$	0,32	1,3975+02	-2,9156+02	2,4950+02	-1,0506+02	2,1790+01	-1,7807+00
6,0	$40 \div 4000$	0,34	2,0792+02	-4,2899+02	3,5783+02	-1,4692+02	2,9737+01	-2,3830+00
6,0	$40 \div 4000$	0,36	2,6636+02	-5,5504+02	4,6450+02	-1,9121+02	3,8769+01	-3,1067+00
6,0	$40 \div 3000$	0,38	-1,0187+00	1,2909+01	-9,3508+00	3,0353+00	-3,8627+01	—
6,0	$40 \div 3000$	0,43	9,2925+00	2,7636+01	-8,8937+01	5,6847+00	-6,4957+01	—
6,0	$40 \div 3000$	0,49	7,7158+01	1,0883+01	-8,9054+00	3,1285+00	-4,0864+01	—
6,0	$40 \div 3000$	0,55	-4,4779+00	1,7760+01	-1,2451+01	3,8623+00	-4,6389+01	—

Продолжение табл. 1

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$10^{-4} T_B$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
6,2	$40 \div 4000$	0,001	$2,8727 + 02$	$-5,9211 + 02$	$-4,9903 + 02$	$-2,0523 + 02$	$4,1745 + 01$	$-3,3491 + 00$
6,2	$40 \div 4000$	0,01	$3,0831 + 00$	$9,1972 + 00$	$-7,7117 + 00$	$2,7756 + 00$	$-3,7753 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,02	$-2,7939 + 01$	$6,3333 + 01$	$-4,2201 + 01$	$1,2254 + 01$	$-1,3286 + 00$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,04	$-5,9950 + 00$	$2,3487 + 01$	$-1,6206 + 01$	$4,9649 + 00$	$-5,8568 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,06	$-1,1129 + 01$	$3,3620 + 01$	$-2,3517 + 01$	$7,1881 + 00$	$-8,2783 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,08	$-1,0587 + 01$	$3,2037 + 01$	$-2,2013 + 01$	$6,6160 + 00$	$-7,5581 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,10	$6,9189 + 00$	$2,8387 + 00$	$-4,5791 + 00$	$2,1309 + 00$	$-3,3102 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,12	$1,6109 + 01$	$-1,2938 + 01$	$-5,2900 + 00$	$-5,3651 - 01$	$-6,8725 - 02$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,14	$-2,2644 + 01$	$5,0669 + 01$	$-3,3024 + 01$	$9,4896 + 00$	$-1,0321 + 00$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,16	$-1,7799 + 01$	$4,2960 + 01$	$-2,8566 + 01$	$8,3633 + 00$	$-9,2675 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,18	$-3,5262 + 00$	$1,8714 + 01$	$-1,3505 + 01$	$4,2915 + 00$	$-5,2337 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,20	$4,3501 + 00$	$5,7959 + 00$	$-5,8246 + 00$	$2,3162 + 00$	$-3,3610 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,22	$-1,9611 + 01$	$4,6831 + 01$	$-3,1604 + 01$	$9,3534 + 00$	$-1,0418 + 00$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,24	$-1,7088 + 01$	$4,2626 + 01$	$-2,8965 + 01$	$8,6020 + 00$	$-9,6138 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,26	$-2,1089 + 01$	$4,8636 + 01$	$-3,2247 + 01$	$9,3728 + 00$	$-1,0272 + 00$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,28	$-1,6993 + 01$	$4,8100 + 01$	$-2,8115 + 01$	$8,2681 + 00$	$-9,1654 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,30	$-1,9482 + 01$	$4,6235 + 01$	$-3,0989 + 01$	$9,0790 + 00$	$-1,0001 + 00$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,32	$3,4982 + 00$	$6,9177 + 00$	$-6,6606 + 00$	$2,5889 + 00$	$-3,6951 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,34	$-3,0828 + 00$	$1,6803 + 01$	$-1,2062 + 01$	$3,8593 + 00$	$-4,7822 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 4000$	0,36	$5,5980 + 00$	$4,2150 + 00$	$5,5682 + 00$	$2,4088 + 00$	$3,5844 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 3000$	0,38	$5,6840 + 00$	$2,2381 + 01$	$-1,6367 + 01$	$5,2183 + 00$	$-6,2872 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 3000$	0,43	$-1,6547 + 01$	$4,0426 + 01$	$-2,7149 + 01$	$7,9630 + 00$	$-8,8126 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 3000$	0,49	$-2,1228 + 00$	$1,3304 + 01$	$-9,3821 + 00$	$3,0196 + 00$	$-3,8414 - 01$	$-$
6,2	$40 \div 2000$	0,55	$1,3939 + 00$	$7,6572 + 00$	$-6,1017 + 00$	$2,0992 + 00$	$-2,8125 - 01$	$-$
6,4	$40 \div 4000$	0,001	$3,0005 + 02$	$-5,2584 + 02$	$5,2697 + 02$	$-2,1845 + 02$	$4,4615 + 01$	$-3,6006 + 00$
6,4	$40 \div 4000$	0,01	$1,3467 + 00$	$1,2238 + 01$	$-9,8466 + 00$	$3,4455 + 00$	$-4,5609 - 01$	$-$
6,4	$40 \div 4000$	0,02	$-3,6633 + 00$	$1,9855 + 01$	$-1,4069 + 01$	$4,4278 + 00$	$-5,3756 - 01$	$-$
6,4	$40 \div 4000$	0,04	$-2,1702 + 00$	$1,5541 + 01$	$-1,0262 + 01$	$3,0780 + 00$	$-3,7246 - 01$	$-$
6,4	$40 \div 4000$	0,06	$-4,6420 - 00$	$2,1433 + 01$	$-1,5151 + 01$	$4,7125 + 00$	$-5,6314 - 01$	$-$

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$q^{-1} T_n$	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆
6.4	40÷4000	0.08	2.7135+00	9.5977+00	-8.5127+00	3.1261+00	-4.2580-00	-
6.4	40÷4000	0.10	2.1785+00	1.0591+01	-9.1531+00	3.2937+00	-4.4102-00	-
6.4	40÷4000	0.12	-9.5145+00	2.7676+01	-1.6335+01	5.4318+00	-6.2305-00	-
6.4	40÷4000	0.14	-2.4668+01	5.5337+01	-3.6763+01	1.0734+01	-1.1799+00	-
6.4	40÷4000	0.16	-2.2276+01	5.1291+01	-3.4298+01	1.0073+01	-1.1138+00	-
6.4	40÷4000	0.18	-2.5995+00	5.8883+01	-3.1236+01	3.6035+00	-4.5310-01	-
6.4	40÷4000	0.20	-3.4670-01	1.2238+01	-9.8466+00	3.4155+00	-4.5609-01	-
6.4	40÷4000	0.22	-1.8898+01	4.740+01	-2.9734+01	8.6791+00	-9.5832-01	-
6.4	40÷4000	0.24	-1.3322+01	3.4796+01	-2.3357+01	6.9113+00	-7.7888-01	-
6.4	40÷4000	0.26	-7.7502+00	2.5129+01	-1.7339+01	5.3001+00	-6.2234-01	-
6.4	40÷4000	0.28	-1.5034+00	1.0192+01	-8.6144+00	2.0949+00	-4.1803-01	-
6.4	40÷4000	0.30	-1.9474+00	1.6088+01	-1.2270+01	4.0710+00	-5.1281-01	-
6.4	40÷4000	0.32	-6.6163-01	1.1762+01	-8.2829+00	2.6585+00	-3.4287-01	-
6.4	40÷4000	0.34	-6.7875+00	2.4493+01	-1.7859+01	5.6786+00	-6.8111-01	-
6.4	40÷4000	0.36	-4.5311+00	2.0019+01	-1.4629+01	4.6776+00	-5.6936-01	-
6.4	40÷3000	0.38	-1.1213+01	3.1727+01	-2.2120+01	6.7500+00	-7.8117-01	-
6.4	40÷3000	0.43	1.6101+01	-1.4539+01	-6.1531+00	-7.1217-01	-5.8200-02	-
6.4	40÷3000	0.49	4.1435+01	9.6901+00	-7.5368+00	2.6020+00	-3.4917-01	-
6.4	40÷2000	0.55	3.0859+00	5.8773+00	-5.9865+00	2.3991+00	-3.4990-01	-
6.6	40÷4000	0.001	6.3213+00	4.8349+00	-5.3625+00	2.2343+00	-3.3438-01	-
6.6	40÷4000	0.01	1.0723+00	1.1109+01	-8.2920+00	2.8203+00	-3.7829-01	-
6.6	40÷4000	0.02	6.8849+00	1.0808+00	-2.0657+00	1.1364+00	-2.1219-01	-
6.6	40÷4000	0.04	-6.3214+00	2.4708+01	-1.7506+01	5.4519+00	-6.4868-01	-
6.6	40÷4000	0.06	-8.4277+00	2.7194+01	-1.8165+01	5.3391+00	-6.0643-01	-
6.6	40÷4000	0.08	-1.3386+01	-8.4325+00	-2.5672+00	1.9053-01	-1.4438-01	-
6.6	40÷4000	0.10	-9.4044+00	2.7492+01	-1.8270+01	5.4504+00	-6.3213-01	-
6.6	40÷4000	0.12	-1.1176+01	3.1474+01	-2.1302+01	6.3844+00	-7.3284-01	-
6.6	40÷4000	0.14	-3.2263+01	6.7145+01	-4.3369+01	1.2289+01	-1.3105+00	-
6.6	40÷4000	0.16	-3.7818+00	1.8440+01	-1.3044+01	4.1249+00	-5.0772-01	-
6.6	40÷4000	0.18	-3.1646+00	1.6222+01	-1.1077+01	3.4222+00	-4.2079-01	-
6.6	40÷4000	0.20	-1.1315+00	1.2629+01	-8.8336+00	2.8389+00	-3.6614-01	-
6.6	40÷4000	0.22	-1.0685+01	3.0187+01	-2.0541+01	6.1890+00	-7.1400-01	-

Продолжение табл. I

<i>L</i>	<i>E, κB</i>	<i>B_z</i> (0- π) _{Tz}	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>	<i>A₆</i>	<i>A₇</i>
6.6	$40 \div 4000$	0.24	$-3.6268 + 00$	$1.9363 + 01$	$-1.4624 + 01$	$4.8094 + 00$	$-5.9834 - 01$	$-7.7623 - 01$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.26	$-1.2092 + 01$	$3.2714 + 01$	$-2.2339 + 01$	$6.7435 + 00$	$-5.1601 + 00$	$-6.0685 - 01$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.28	$-8.0443 + 00$	$2.5010 + 01$	$-1.7007 + 01$	$5.1601 + 00$	$-5.5018 + 00$	$-6.6808 - 01$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.30	$-5.0235 + 00$	$2.2440 + 01$	$-1.6968 + 01$	$5.5018 + 00$	$-5.2775 - 01$	$-7.8190 - 01$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.32	$-3.0522 + 00$	$1.7446 + 01$	$-1.3005 + 01$	$4.2409 + 00$	$-4.2409 + 00$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.34	$-1.0844 + 01$	$3.1147 + 01$	$-2.1825 + 01$	$6.7088 + 00$	$-7.8190 - 01$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.36	$-7.3214 + 00$	$2.4707 + 01$	$-1.7506 + 01$	$5.4519 + 00$	$-6.4867 - 01$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 4000$	0.38	$1.5171 + 01$	$-1.3973 + 01$	$6.4960 + 00$	$-9.9089 - 01$	$1.4449 - 02$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 3000$	0.43	$-2.1751 + 00$	$1.6775 + 01$	$-1.3370 + 01$	$4.5578 + 00$	$-5.8191 - 01$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 3000$	0.49	$-1.5931 + 01$	$3.7869 + 01$	$-2.5267 + 01$	$7.4482 + 00$	$8.3755 - 01$	$-$	$-$
6.6	$40 \div 2000$	0.55	$2.1656 - 01$	$-2.7828 + 01$	$1.6399 + 01$	$-4.0385 + 00$	$3.2464 - 01$	$-$	$-$

Таблица 2

Коэффициенты для расчета энергетического расхода с учетом плотности потока электронов в фазе максимума 11-пульсного импульса синхронной активности

<i>t</i>	<i>E</i> , кВ	$\frac{B_0}{10^{-4} T_B}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5
1.2	40÷4000	0.18	3.5216+02	-7.2308+02	5.8838+02	-2.3320+02	4.5046+01
1.2	40÷3000	0.20	5.2804+01	-8.9217+01	6.0416+01	-1.7670+01	1.8516+00
1.2	40÷3000	0.22	4.6871+01	-8.4556+01	5.9374+01	-1.8189+01	2.0174+00
1.4	10÷4000	0.11	2.2621+02	-4.8657+02	4.2572+02	-1.8236+02	3.8225+01
1.4	40÷4000	0.12	2.1978+02	-4.7494+02	4.1722+02	-1.7933+02	3.7689+01
1.4	10÷4000	0.14	3.6124+02	-7.6536+02	6.5006+02	-2.7062+02	5.5214+01
1.4	40÷4000	0.16	2.8523+02	-6.0652+02	5.1950+02	-2.1815+02	4.4897+01
1.4	40÷4000	0.18	2.9034+02	-6.2099+02	5.3397+02	-2.2571+02	4.6788+01
1.4	40÷4000	0.20	2.3909+02	-5.1526+02	4.4802+02	-1.9073+02	3.9736+01
1.4	40÷4000	0.22	1.5447+02	-3.3898+02	3.0194+02	-1.3166+02	2.8017+01
1.6	40÷4000	0.07	3.1765+02	-6.7515+02	5.7703+02	2.4152+02	4.9510+01
1.6	40÷4000	0.08	3.1765+02	-6.7515+02	5.7703+02	-2.4152+02	3.9874+00
1.6	40÷4000	0.10	2.4313+02	-5.2127+02	4.5310+02	-1.9291+02	4.9510+01
1.6	40÷4000	0.12	3.1389+02	-6.5984+02	5.5798+02	2.3140+02	4.0208+01
1.6	40÷4000	0.14	2.9446+02	-6.2671+02	5.3693+02	-2.2542+02	4.7065+01
1.6	40÷4000	0.16	2.4365+02	-5.1717+02	4.1484+02	-1.8781+02	3.8884+01
1.6	40÷4000	0.18	2.0102+02	-4.3854+02	3.8865+02	-1.6846+02	3.5669+01
1.6	40÷4000	0.20	2.3681+02	-5.1284+02	4.4836+02	-1.9186+02	4.0138+01
1.6	40÷4000	0.22	4.2395+02	-4.9563+02	3.7153+02	-1.5947+02	3.3439+01
1.6	40÷3000	0.24	-6.1542+01	1.1456+02	-7.0528+01	-1.8706+01	-1.8410+00
1.8	40÷4000	0.05	2.0908+02	-4.4645+02	3.8765+02	-1.6432+02	3.4006+01
1.8	40÷4000	0.06	2.7080+02	-5.7185+02	4.8700+02	-2.0273+02	4.1262+01
1.8	40÷4000	0.08	1.7098+02	-3.6594+02	3.2125+02	-1.3766+02	2.8776+01
1.8	40÷4000	0.10	2.5125+02	-5.3294+02	4.5625+02	-1.9081+02	3.8980+01
1.8	40÷4000	0.12	1.5876+02	-3.4091+02	2.9913+02	-1.2346+02	2.6899+01
1.8	40÷4000	0.14	2.6452+02	-5.5717+02	4.7330+02	-1.9689+02	4.0086+01

Продолжение табл. 2

<i>t</i>	<i>E, кВ</i>	β_{T_2}	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅
1.8	40 ÷ 4000	0.16	2.2623 + 02	-4.7971 + 02	4.1279 + 02	-1.7404 + 02	3.5890 + 01
1.8	40 ÷ 4000	0.18	1.7134 + 02	-3.6541 + 02	3.1785 + 02	-1.3496 + 02	2.7936 + 01
1.8	40 ÷ 3000	0.20	4.0346 + 01	7.8424 + 01	-4.6996 + 01	1.2095 + 01	-1.1715 + 00
1.8	40 ÷ 3000	0.22	-6.6344 + 01	1.2284 + 02	-7.4859 + 01	1.9651 + 01	-1.9213 + 00
1.8	40 ÷ 3000	0.24	-6.3568 + 01	1.1740 + 02	-7.1594 + 01	1.8821 + 01	-1.8452 + 00
1.8	40 ÷ 3000	0.26	3.8537 + 01	7.3893 + 01	-4.3824 + 01	1.1173 + 01	-1.0679 + 00
2.0	40 ÷ 4000	0.039	9.3141 + 01	-1.9820 + 02	1.7960 + 02	-7.8913 + 01	1.6801 + 01
2.0	40 ÷ 4000	0.04	8.8070 + 01	-1.8893 + 02	1.7290 + 02	-7.6519 + 01	1.6378 + 01
2.0	40 ÷ 4000	0.06	5.6672 + 01	-1.2396 + 02	1.1962 + 02	-5.4965 + 01	1.2067 + 01
2.0	40 ÷ 4000	0.08	7.9198 + 01	-1.7091 + 02	1.5790 + 02	-7.0433 + 01	1.12755 + 00
2.0	40 ÷ 4000	0.10	3.1329 + 01	6.4746 + 01	-3.9119 + 01	1.0219 + 01	-1.0221 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.12	-3.1356 + 01	6.5741 + 01	-4.0217 + 01	1.0591 + 01	-1.0624 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.14	-6.3180 + 01	1.1888 + 02	-7.2827 + 01	1.9259 + 01	-1.9054 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.16	-5.7580 + 01	1.0843 + 02	-6.5782 + 01	1.7199 + 01	-1.6871 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.18	-5.2643 + 01	1.0064 + 02	-6.1400 + 01	1.6099 + 01	-1.5830 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.20	-4.4764 + 01	8.5694 + 01	-5.1316 + 01	1.3173 + 01	-1.2741 + 00
2.0	40 ÷ 3000	0.22	-3.9265 + 01	7.6807 + 01	-4.6530 + 01	1.2109 + 01	-1.1921 + 00
2.0	40 ÷ 2000	0.24	-4.4399 + 01	8.3521 + 01	-4.9622 + 01	1.2629 + 01	-1.2115 + 00
2.0	40 ÷ 2000	0.26	-1.7237 + 01	3.5200 + 01	-1.8597 + 01	3.9632 + 00	-3.2225 - 01
2.2	40 ÷ 3000	0.029	-2.9798 + 01	6.4407 + 01	-3.9945 + 01	1.0806 + 01	-1.1230 + 00
2.2	40 ÷ 3000	0.04	-4.1229 + 01	8.3588 + 01	-5.1832 + 01	1.3975 + 01	-1.4309 + 00
2.2	40 ÷ 3000	0.06	-5.2417 + 01	1.0154 + 02	-6.2382 + 01	1.6619 + 01	-1.6714 + 00
2.2	40 ÷ 3000	0.08	-5.4113 + 01	1.0537 + 02	-6.5483 + 01	1.7602 + 01	-1.7786 + 00
2.2	40 ÷ 3000	0.10	-6.4640 + 01	9.2470 + 01	-5.7460 + 01	1.5381 + 01	-1.5506 + 00
2.2	40 ÷ 3000	0.12	-5.1768 + 01	1.0014 + 02	-6.1781 + 01	1.6486 + 01	-1.6589 + 00
2.2	40 ÷ 2000	0.14	-4.6845 + 01	9.6300 + 01	-5.4596 + 01	1.4179 + 01	-1.3884 + 00
2.2	40 ÷ 2000	0.16	-2.0423 + 01	4.3291 + 01	-2.4326 + 01	5.7755 + 00	-5.3788 - 01
2.2	40 ÷ 2000	0.18	-5.1733 + 01	9.7709 + 01	-5.9099 + 01	1.5405 + 01	-1.5157 + 00
2.2	40 ÷ 2000	0.20	-1.5886 + 01	3.7526 + 01	-2.2117 + 01	5.4718 + 00	-5.2980 - 01
2.2	40 ÷ 2000	0.22	5.0403 + 01	9.6942 + 01	-5.9604 + 01	1.5718 + 01	-1.5562 + 00
2.2	40 ÷ 2000	0.24	-4.9341 + 01	9.3453 + 01	-5.6661 + 01	1.4720 + 01	-1.4381 + 00

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E, кВ</i>	$\beta_{\text{н}}$	$\beta_{\text{н}} \cdot T_h$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5
2,2	$40 \div 2000$	0,26	$-4,3842 + 01$	$8,4725 + 01$	$-5,2056 + 01$	$1,3718 + 01$	$-1,3646 + 00$	$-$
2,2	$40 \div 2000$	0,28	$-4,0273 + 01$	$7,2792 + 01$	$-4,1202 + 01$	$9,7348 + 00$	$-8,5352 - 01$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,022	$7,097 + 00$	$3,780 - 01$	$5,355 - 01$	$-3,102 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 3000$	0,04	$3,743 + 00$	$4,507 + 00$	$1,234 + 00$	$-7,406 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 3000$	0,06	$5,336 + 00$	$2,715 + 00$	$-7,285 - 01$	$-1,189 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 3000$	0,08	$1,763 + 00$	$6,870 + 00$	$-2,395 + 00$	$9,484 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 3000$	0,10	$3,505 + 00$	$4,856 + 00$	$-1,693 + 00$	$1,414 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 3000$	0,12	$5,572 + 00$	$1,720 + 00$	$-3,431 - 01$	$-1,757 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,14	$3,068 + 00$	$5,738 + 00$	$-2,395 + 00$	$1,508 - 01$	$0,000 - 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,16	$2,424 + 00$	$6,328 + 00$	$-2,547 + 00$	$1,529 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,18	$3,796 + 00$	$4,486 + 00$	$-1,856 + 00$	$6,399 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,20	$3,423 + 00$	$4,702 + 00$	$-1,909 + 00$	$6,953 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,22	$-1,155 + 00$	$1,028 + 01$	$-4,227 + 00$	$3,837 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,24	$-5,219 - 01$	$9,770 + 00$	$-4,226 + 00$	$4,085 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 2000$	0,26	$4,814 + 00$	$2,246 + 00$	$-9,563 - 01$	$-4,881 - 02$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 1000$	0,28	$8,457 + 00$	$1,760 + 01$	$-6,614 + 00$	$-6,060 - 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,4	$40 \div 1000$	0,30	$0,000 + 00$	$-$	$-$	$-$	$-$	$-$
2,6	$2000 \div 3000$	0,017	$-7,812 + 00$	$1,521 + 01$	$-3,539 + 00$	$0,000 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,02	$-8,517 + 01$	$6,050 + 01$	$-1,016 + 01$	$0,000 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,04	$-3,012 + 01$	$-2,689 + 01$	$1,057 + 01$	$-1,486 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,06	$2,478 + 01$	$-2,086 + 01$	$8,169 + 00$	$-1,176 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,08	$4,592 + 01$	$-4,463 + 01$	$-2,225 + 00$	$1,685 + 01$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,10	$4,396 + 01$	$-4,303 + 01$	$1,635 + 01$	$2,168 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,12	$3,593 + 01$	$-3,423 + 01$	$1,313 + 01$	$-1,785 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,14	$3,302 + 01$	$-3,079 + 01$	$1,176 + 01$	$-1,609 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,16	$3,866 + 01$	$3,702 + 01$	$1,393 + 01$	$-1,854 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 3000$	0,18	$4,041 + 01$	$-3,916 + 01$	$1,471 + 01$	$-1,951 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 2000$	0,20	$2,420 + 01$	$-2,083 + 01$	$7,775 + 00$	$-1,080 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 2000$	0,22	$6,051 + 01$	$-6,557 + 01$	$2,588 + 01$	$-3,505 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 1000$	0,24	$7,900 + 00$	$-9,078 - 01$	$-3,483 - 01$	$0,000 + 00$	$0,000 + 00$	$-$
2,6	$100 \div 1000$	0,26	$9,999 + 00$	$-2,915 + 00$	$6,909 - 02$	$0,000 + 00$	$0,000 + 00$	$-$

Приложение табл. 2

t	R_1 , кВ	$10^{-4} T_A$	A_3	A_2	A_1	A_4	A_5	A_6
2,6	100 \div 1000	0,28	-6,238 + 00	1,052 + 01	-2,673 + 00	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,6	100 \div 1000	0,30	-9,356 + 00	1,169 + 01	-2,747 + 00	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,6	100 \div 1000	0,32	-9,814 - 01	3,354 + 00	-9,188 - 01	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,6	100 \div 1000	0,34	5,389 - 01	9,548 - 01	-3,535 - 01	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,6	100 \div 750	0,35	0,030 + 00	—	—	—	—	—
2,8	40 \div 4000	0,014	-5,440 + 01	1,106 + 02	-7,200 + 01	2,019 + 01	-2,090 + 00	—
2,8	40 \div 4000	0,02	-5,044 + 01	1,041 + 02	-6,806 + 01	1,913 + 01	-1,985 + 00	—
2,8	40 \div 4000	0,04	-3,826 + 01	8,343 + 01	-5,599 + 01	1,610 + 01	1,707 + 00	—
2,8	40 \div 4000	0,06	-5,871 + 01	1,158 + 02	-7,487 + 01	2,084 + 01	2,142 + 00	—
2,8	40 \div 4000	0,08	-7,585 + 01	1,442 + 02	-9,227 + 01	2,548 + 01	-2,595 + 00	—
2,8	40 \div 4000	0,10	1,461 + 01	-1,089 + 01	4,492 + 00	-6,981 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,12	1,694 + 01	-1,426 + 01	5,929 + 00	-8,963 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,14	2,110 + 01	-1,982 + 01	8,222 + 00	-1,200 + 00	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,16	1,826 + 01	-1,610 + 01	6,562 + 00	-9,688 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,18	4,354 + 01	-1,712 + 01	4,903 + 00	-7,635 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,20	1,478 + 01	1,267 + 01	5,392 + 00	-8,421 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,22	1,411 + 01	-1,177 + 01	4,845 + 00	7,466 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,24	1,469 + 01	-1,246 + 01	4,994 + 00	-7,463 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 3000	0,26	1,710 + 01	-1,589 + 01	6,458 + 00	-9,593 - 01	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 2000	0,28	1,792 + 01	-1,763 + 01	7,298 + 00	1,077 + 00	0,000 + 00	—
2,8	40 \div 2000	0,30	2,750 + 01	-3,034 + 01	1,254 + 01	-1,781 + 00	0,000 + 00	—
2,8	100 \div 1000	0,32	2,534 + 00	1,108 + 00	-5,097 - 01	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,8	100 \div 1000	0,34	-3,517 + 00	5,782 + 00	-1,441 + 00	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,8	100 \div 1000	0,36	-6,703 + 00	8,487 + 00	-2,079 + 00	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,8	100 \div 750	0,38	-3,104 + 01	2,664 + 01	5,540 + 00	0,000 + 00	0,000 + 00	—
2,8	250 \div 500	0,40	0,000 + 00	—	—	—	—	—
3,0	40 \div 4000	0,011	-4,533 + 01	9,523 + 01	-6,237 + 01	1,752 + 01	-1,810 + 00	—
3,0	40 \div 4000	0,02	-4,546 + 01	9,528 + 01	-6,265 + 01	1,767 + 01	-1,832 + 00	—
3,0	40 \div 4000	0,04	-4,652 + 01	9,479 + 01	-6,116 + 01	1,696 + 01	-1,734 + 00	—
3,0	40 \div 4000	0,06	4,654 + 01	9,610 + 01	-6,303 + 01	1,772 + 01	-1,830 + 00	—
3,0	40 \div 4000	0,08	-5,034 + 01	1,022 + 02	-6,673 + 01	1,871 + 01	-1,927 + 00	—

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , кэВ	$B_{10^{-4} T_0}$	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆
3.0	$40 \div 4000$	0.10	$-5.141 \div 01$	$1.023 \div 02$	$-6.689 \div 01$	$1.869 \div 01$	$-1.920 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.12	$-5.063 \div 01$	$1.019 \div 02$	$-6.649 \div 01$	$1.864 \div 01$	$-1.922 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.14	$-4.215 \div 01$	$8.800 \div 01$	$-5.826 \div 01$	$1.651 \div 01$	$-1.717 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.16	$-4.973 \div 01$	$1.174 \div 02$	$-7.630 \div 01$	$2.136 \div 01$	$-2.186 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.18	$-3.226 \div 01$	$7.204 \div 01$	$-4.922 \div 01$	$1.433 \div 01$	$-1.527 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.20	$-2.222 \div 01$	$5.370 \div 01$	$-3.716 \div 01$	$1.093 \div 01$	$-1.181 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.22	$-5.263 \div 01$	$1.045 \div 02$	$-6.805 \div 01$	$1.903 \div 01$	$-1.956 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.24	$-4.569 \div 01$	$9.311 \div 01$	$-6.130 \div 01$	$1.729 \div 01$	$-1.792 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.26	$-4.525 \div 01$	$9.184 \div 01$	$-6.042 \div 01$	$1.706 \div 01$	$-1.771 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.28	$-4.456 \div 01$	$9.090 \div 01$	$-5.985 \div 01$	$1.690 \div 01$	$-1.754 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.30	$-4.312 \div 01$	$8.891 \div 01$	$-5.890 \div 01$	$1.673 \div 01$	$-1.745 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.32	$5.241 \div 01$	$1.029 \div 02$	$-6.689 \div 01$	$1.869 \div 01$	$-1.920 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.34	$-4.746 \div 01$	$9.528 \div 01$	$6.265 \div 01$	$1.767 \div 01$	$-1.832 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.36	$-6.212 \div 01$	$1.215 \div 02$	$7.961 \div 01$	$2.232 \div 01$	$-2.291 \div 00$	-
3.0	$40 \div 4000$	0.38	$-4.097 \div 01$	$8.129 \div 01$	$-5.265 \div 01$	$2.237 \div 01$	$-1.518 \div 00$	-
3.0	$100 \div 4000$	0.40	$4.814 \div 01$	$5.150 \div 01$	$1.988 \div 01$	$2.575 \div 00$	$0.090 \div 00$	-
3.0	$100 \div 4000$	0.46	$2.502 \div 01$	$2.378 \div 01$	$8.921 \div 00$	$1.162 \div 00$	$0.000 \div 00$	-
3.0	$100 \div 3000$	0.54	$1.252 \div 01$	$-1.035 \div 01$	$4.298 \div 00$	$-6.291 \div 01$	$0.000 \div 00$	-
3.0	$200 \div 3000$	0.60	0.000 + 00	0.000 + 00	-	-	-	-
3.0	$100 \div 100$	0.62	0.000 + 00	0.000 + 00	-	-	-	-
3.2	$40 \div 4000$	0.009	1.0576 + 02	$\sim 9.723 \div 02$	$1.7368 \div 02$	$-7.2467 \div 01$	1.4986 + 01	$-4.2301 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.02	$1.4647 \div 02$	$\sim 2.987 \div 02$	$2.5315 \div 02$	$\sim 1.0603 \div 02$	2.1892 + 01	$1.7847 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.04	$1.6051 \div 02$	$\sim 3.329 \div 02$	$2.8382 \div 02$	$\sim 1.9005 \div 02$	2.45537 + 01	$1.9920 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.06	$2.6397 \div 02$	$\sim 5.4267 \div 02$	$4.4989 \div 02$	$1.8354 \div 02$	3.6838 + 01	$-2.9151 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.08	$1.1380 \div 02$	$\sim 2.3245 \div 02$	$1.9892 \div 02$	$-8.4097 \div 01$	1.7055 + 01	$-1.4375 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.10	$4.7981 \div 02$	$4.0270 \div 02$	$-1.6624 \div 02$	$3.3702 \div 01$	$2.6902 \div 00$	$-2.6902 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.12	$2.2631 \div 02$	$4.7055 \div 02$	$3.9518 \div 02$	$-1.6315 \div 02$	3.3099 + 01	$-2.6445 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.14	$2.2552 \div 02$	$-4.6554 \div 02$	$3.8817 \div 02$	$-1.5919 \div 02$	3.2105 + 01	$-2.5523 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.16	$1.9947 \div 02$	$4.1160 \div 02$	$3.4512 \div 02$	$-1.4268 \div 02$	2.9050 + 01	$-2.3334 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.18	$1.8508 \div 02$	$-3.8605 \div 02$	$3.2744 \div 02$	$\sim 1.3673 \div 02$	2.8074 + 01	$-2.2713 \div 00$
3.2	$40 \div 4000$	0.20	$1.6400 \div 02$	$1.4787 \div 02$	$-6.5516 \div 01$	$1.4208 + 01$	$-1.2095 + 00$	$-1.4396 + 02$
3.2	$40 \div 4000$	0.22	$2.0498 \div 02$	$3.5105 \div 02$	$-4.2153 \div 02$	$-2.9048 \div 01$	$-2.3119 + 00$	$-2.9048 \div 01$

Продолжение табл. 2

L	E, кВ	β_{13}	β_{12}	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6
3.2	$40 \div 4000$	0.24	$2.1492 \div 02$	-4.5050+02	3.8140+02	1.5871+02	3.2435+01	-2.6083+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.26	1.4956+02	-3.1634+02	2.7291+02	-1.1558+02	2.3997+01	-1.5685+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.28	$2.0084 \div 02$	-4.0995+02	3.3897+02	-1.3820+02	2.7767+01	-2.2037+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.30	$1.9729 \div 02$	-4.1033+02	3.4497+02	-1.4261+02	2.8969+01	-2.3179+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.32	$2.1230 \div 02$	-4.3860+02	3.6548+02	-1.4978+02	3.0178+01	-3.3963+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.34	$1.0213 \div 02$	-2.1279+02	1.8329+02	7.7526+01	1.6095+01	-1.3177+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.36	$1.4717 \div 02$	-3.1071+02	2.6621+02	-1.1911+02	2.3067+01	-1.6770+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.38	$8.9770 \div 01$	-1.8866+02	1.6564+02	-7.1535+01	1.5152+01	-1.2623+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.40	$1.6352 \div 02$	-3.3468+02	2.7943+02	-1.1548+02	2.3585+01	-1.9069+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.46	$1.8335 \div 02$	-3.8508+02	3.2742+02	-1.3724+02	2.8312+01	-2.3029+00	
3.2	$40 \div 4000$	0.54	$2.8728 \div 02$	-6.0139+02	5.0038+02	-2.0401+02	4.0761+01	-3.2002+00	
3.2	$40 \div 3000$	0.60	$=7.0973 \div 01$	-1.3441+02	-8.7595+01	-2.4008+01	-2.3716+01	-	
3.4	$40 \div 4000$	$0.008 \div 01$	$1.8342 \div 02$	-3.6989+02	3.0707+02	-1.2606+02	2.5551+01	-2.0479+01	
3.4	$40 \div 4000$	0.01	1.2948+02	-2.6887+02	2.3226+02	-9.8666+01	2.0584+01	-1.6912+01	
3.4	$40 \div 4000$	0.02	$9.9012 \div 01$	-2.0685+02	1.8274+02	-7.9364+01	1.6896+01	-1.439+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.04	$1.1231 \div 02$	-2.3236+02	2.0172+02	-8.6305+01	1.8150+01	-1.5038+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.06	$2.1930 \div 02$	-4.4830+02	3.7198+02	-1.5214+02	3.0656+01	-2.4391+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.08	$1.5860 \div 02$	-3.2737+02	2.7721+02	-1.1554+02	2.3678+01	-1.9125+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.10	$2.2274 \div 02$	-4.5731+02	3.8025+02	-1.5666+02	3.1361+01	-2.4929+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.12	$7.7597 \div 01$	-1.6292+02	1.4517+02	-6.3443+01	1.3569+01	-1.1405+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.14	$1.5928 \div 02$	-3.1500+02	2.6671+02	-1.005+02	2.2666+01	-1.8238+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.16	$1.3487 \div 02$	-2.8297+02	2.4446+02	-1.0384+02	2.1661+01	-1.7790+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.18	$1.5247 \div 02$	-3.1781+02	2.7124+02	-1.1389+02	2.3510+01	-1.9125+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.20	$1.9217 \div 02$	-4.0166+02	3.3995+02	-1.4124+02	2.8803+01	-2.3121+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.22	$2.5133 \div 02$	-5.2248+02	4.3616+02	-1.7871+02	3.5956+01	-2.8485+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.24	$9.3096 \div 01$	1.9750+02	1.7612+02	-7.7246+01	1.6609+01	-1.4029+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.26	$6.8898 \div 01$	1.4950+02	1.3827+02	-6.2377+01	1.3694+01	-1.1753+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.28	$1.3913 \div 02$	-2.9131+02	2.4978+02	-1.0527+02	2.1795+01	-1.7776+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.30	$1.0922 \div 02$	-2.9236+02	2.0291+02	-8.7472+01	1.8496+01	-1.5382+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.32	$1.0595 \div 02$	-2.3124+02	2.0632+02	-8.9414+01	1.8982+01	-1.5892+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.34	$1.3622 \div 02$	-2.3336+02	2.5570+02	-1.0936+02	2.2885+01	-1.8757+00	
3.4	$40 \div 4000$	0.36	$1.9218 \div 02$	-3.9789+02	3.3327+02	-1.3734+02	2.7889+01	-2.2253+00	

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E, кВ</i>	<i>B, Тс</i>	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>	<i>A₆</i>
3.8	40÷4000	0.006	1.8224+02	3.8105+02	3.2534+02	-1.3628+02	2.7998+01	2.2619+00
3.8	40÷4000	0.01	2.0460+02	-4.2729+02	3.6276+02	-1.5113+02	3.0889+01	-2.4825+00
3.8	40÷4000	0.02	2.1327+02	-4.3829+02	3.6580+02	-1.5032+02	3.0226+01	-2.3984+00
3.8	40÷4000	0.04	1.4279+02	-3.0059+02	2.6116+02	=1.1116+02	2.3178+01	-1.9381+00
3.8	40÷4000	0.06	2.1712+02	4.5400+02	3.8426+02	-1.5952+02	3.2538+01	-2.6086+00
3.8	40÷4000	0.08	2.4870+02	-5.0825+02	4.1828+02	-1.6907+02	3.3592+01	-2.6309+00
3.8	40÷4000	0.10	2.0451+02	-4.2109+02	3.5175+02	-1.4450+02	2.9187+01	-2.3240+00
3.8	40÷4000	0.12	2.3720+02	-4.9313+02	4.1394+02	-1.7074+02	3.4596+01	-2.7596+00
3.8	40÷4000	0.14	1.7809+02	-3.6539+02	3.0605+02	-1.2622+02	2.5606+01	2.0482+00
3.8	40÷4000	0.16	2.0358+02	4.2501+02	3.5867+02	-1.4845+02	3.0145+01	-2.4088+00
3.8	40÷4000	0.18	1.4736+02	-3.1209+02	2.7075+02	-1.1524+02	2.4036+01	-1.9695+00
3.8	40÷4000	0.20	2.0360+02	-4.2729+02	3.6276+02	-1.5113+02	2.8825+01	-2.7596+00
3.8	40÷4000	0.22	2.1955+02	4.6374+02	3.9304+02	-1.6504+02	3.3810+01	-2.7228+00
3.8	40÷4000	0.24	1.5617+02	-3.2657+02	2.7877+02	-1.1681+02	2.4014+01	-1.9422+00
3.8	40÷4000	0.26	1.4802+02	-3.0684+02	2.6018+02	-1.0841+02	2.2188+01	-1.7891+00
3.8	40÷4000	0.28	1.9843+02	-4.1296+02	3.4750+02	-1.4348+02	2.9071+01	-2.3175+00
3.8	40÷4000	0.30	2.2386+02	-4.6324+02	3.8540+02	-1.5819+02	3.1797+01	-2.5161+00
3.8	40÷4000	0.32	8.5734+01	-1.8439+02	1.6682+02	-7.3961+01	1.6031+01	-1.3624+00
3.8	40÷4000	0.34	1.2304+02	-2.6205+02	2.2983+02	-9.8972+01	2.0831+01	-1.7235+00
3.8	40÷4000	0.36	1.9816+02	-4.1310+02	3.4787+02	-1.4386+02	2.9218+01	-2.3366+00
3.8	40÷4000	0.38	1.7651+02	3.7018+02	3.1494+02	-1.3162+02	2.7010+01	-2.1815+00
3.8	40÷4000	0.40	7.6483+01	1.6572+02	1.5197+02	-6.8185+01	1.4923+01	-1.2780+00
3.8	40÷4000	0.42	5.5181+02	-3.1475+02	2.8665+02	-1.1122+02	2.2845+01	1.8511+00
3.8	40÷4000	0.44	2.2205+02	4.5694+02	3.7761+02	-1.5390+02	3.0926+01	-2.4551+00
3.8	40÷4000	0.46	4.7000+01	8.0000+01	-4.6191+01	1.0862+01	-9.0880+01	—
3.8	40÷4000	0.48	3.1942+01	-7.2630+00	—	—	—	—
4.0	40÷4000	0.005	2.3069+02	-4.8736+02	4.1613+02	-1.7402+02	3.5657+01	-2.8703+00
4.0	40÷4000	0.005	4.1903+01	-6.8108+01	4.8854+01	-1.5196+01	1.7161+00	—
4.0	40÷4000	0.01	2.4138+02	-5.0023+02	4.1902+02	-1.7229+02	3.4792+01	2.7671+00
4.0	40÷4000	0.02	1.1383+02	3.3615+02	2.0512+02	-8.7520+01	1.8321+01	-1.5091+00
4.0	40÷4000	0.04	2.4970+02	-5.2072+02	4.3743+02	-1.8020+02	3.6424+01	-2.8970+00
4.0	40÷4000	0.06	2.3122+02	-4.8157+02	4.0525+02	-1.6746+02	3.3986+01	2.7155+00

Продолжение табл. 2

$E, \text{ кВ}$	$10^{-4} Y_3$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5
4,2	$40 \div 4000$	0,20	$-2,2602+02$	$1,9928+02$	$-8,6198+01$	$1,8284+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,22	$3,8899+02$	$3,3116+02$	$-1,3836+02$	$2,8377+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,24	$-4,6519+02$	$3,9072+02$	$-1,6113+02$	$2,2912+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,24	$2,2346+02$	$2,5876+02$	$-1,0923+02$	$3,2643+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,26	$1,4373+02$	$4,2494+02$	$-1,7830+02$	$2,6644+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,28	$-3,0113+02$	$3,2114+02$	$-1,3375+02$	$-2,9732+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,30	$-2,3419+02$	$-3,7873+02$	$-1,0478+02$	$2,7373+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,30	$1,8133+02$	$-2,8066+02$	$-1,662+02$	$2,2009+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,32	$1,3178+02$	$2,4457+02$	$-1,0478+02$	$-1,8179+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,34	$1,5754+02$	$2,7887+02$	$-1,662+02$	$-1,9448+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,36	$1,6456+02$	$2,9605+02$	$-1,2434+02$	$-2,0819+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,38	$-2,4690+02$	$4,3004+02$	$-1,7639+02$	$3,5527+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,40	$3,4049+02$	$5,9096+02$	$-2,4813+02$	$4,8173+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,40	$-7,1056+02$	$5,4082+02$	$-2,1997+02$	$3,4902+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,46	$3,1351+02$	$-6,5197+02$	$-4,3919+01$	$-3,4527+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,54	$3,0547+02$	$-6,3210+02$	$-2,083+02$	$4,1883+01$
4,2	$40 \div 4000$	0,60	$5,7208+02$	$-1,1978+03$	$9,8708+02$	$-5,9973+00$
4,2	$40 \div 4000$	0,60	$-$	$-$	$-3,9744+02$	$7,8094+01$
4,4	$40 \div 4000$	0,004	$1,3486+02$	$-2,8495+02$	$-1,0738+02$	$-1,8788+00$
4,4	$40 \div 10000$	0,005	$-2,5283+01$	$5,7016+01$	$-3,6511+01$	$-1,0695+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,01	$2,3206+02$	$-4,0933+02$	$-4,6939+02$	$-2,4446+01$
4,4	$40 \div 4000$	0,02	$2,1056+02$	$-4,3767+02$	$-3,6917+02$	$-2,4971+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,04	$2,0883+02$	$-4,3238+02$	$-3,6356+02$	$-2,4511+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,06	$2,5979+02$	$-5,4128+02$	$-4,5423+02$	$-3,0554+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,08	$2,1381+02$	$-4,4873+02$	$-3,8074+02$	$-3,7909+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,10	$1,3662+02$	$-2,8270+02$	$-2,4280+02$	$-3,2331+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,12	$-1,7666+02$	$-3,6756+02$	$-1,0275+02$	$-1,7626+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,14	$1,4524+02$	$-3,0821+02$	$-1,1453+02$	$-2,1817+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,16	$7,7555+01$	$-1,4979+02$	$-1,4557+02$	$-1,9761+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,18	$2,0522+02$	$-4,2020+02$	$-3,4934+02$	$-1,1038+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,20	$1,2957+02$	$-2,7148+02$	$-2,3398+02$	$-1,4953+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,22	$2,0893+02$	$-3,8713+02$	$-3,6964+02$	$-2,0521+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,24	$1,3877+02$	$-2,9249+02$	$-2,5356+02$	$-3,1322+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,26	$1,3877+02$	$-2,9249+02$	$-2,5356+02$	$-2,2651+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,28	$2,0196+02$	$-4,2385+02$	$-3,6001+02$	$-3,0785+00$
4,4	$40 \div 4000$	0,30	$1,9426+02$	$-4,0833+02$	$-3,4804+02$	$-3,0047+00$

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	<i>E</i> , кВ	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅
4,4	10 ÷ 4000	0,32	2,0626 + 02	-4,2632 + 02	3,5628 + 02	-1,4638 + 02	2,9597 - 01
4,4	10 ÷ 4000	0,34	1,5889 + 02	-3,3491 + 02	2,8776 + 02	-1,2140 + 02	-2,3629 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,36	1,4876 + 02	-3,1428 + 02	2,7157 + 02	-1,1536 + 02	-2,0543 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,38	1,5387 + 02	-3,2452 + 02	2,7950 + 02	-1,1831 + 02	-1,9825 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,40	2,8714 + 02	-5,9890 + 02	4,9876 + 02	-2,0466 + 02	-2,0183 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,46	1,4049 + 02	-2,9831 + 02	4,0037 + 02	-1,0937 + 02	-3,2637 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,54	1,7956 + 02	-3,6256 + 02	9,9636 + 02	-1,1913 + 02	-1,8723 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,60	2,4981 + 02	-5,3417 + 02	4,5452 + 02	-1,8903 + 02	-1,8526 + 00
4,4	10 ÷ 4000	0,66					-3,0103 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,003	1,1273 + 02	-2,3635 + 02	2,0811 + 02	-8,9329 + 01	1,9091 + 01
4,6	10 ÷ 1000	0,005	-1,7325 + 01	4,2499 + 01	-2,6748 + 01	7,3213 + 00	1,5954 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,01	-1,2233 + 02	2,4509 + 02	-8,6515 + 01	7,5203 - 01	
4,6	10 ÷ 4000	0,02	1,7986 + 02	-3,7038 + 02	3,1193 + 02	1,7960 + 01	-1,4809 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,04	2,1895 + 02	-4,5478 + 02	3,8285 + 02	-1,2926 + 02	-2,1314 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,06	1,3804 + 02	-2,8475 + 02	2,4290 + 02	-1,0206 + 02	-2,5903 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,08	2,0490 + 02	-4,2601 + 02	3,5063 + 02	-1,0206 + 02	1,7321 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,10	2,8590 + 02	-5,8902 + 02	4,8706 + 02	-1,9778 + 02	-2,4561 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,12	1,0018 + 02	2,0146 + 02	1,8555 + 02	-3,0323 + 01	-3,1138 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,14	2,0718 + 02	2,6715 + 02	2,3162 + 02	-9,8718 + 01	1,4336 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,16	2,6809 + 02	-5,4946 + 02	4,5321 + 02	-1,8597 + 02	-1,7030 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,18	2,1414 + 02	-4,3711 + 02	3,6162 + 02	-1,4764 + 02	-2,9113 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,20	1,5265 + 02	-3,0864 + 02	2,5684 + 02	-1,0564 + 02	-2,3715 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,22	1,0889 + 02	2,2849 + 02	1,9320 + 02	-8,5473 + 01	1,7357 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,24	1,8731 + 02	-3,9313 + 02	3,3443 + 02	-1,3959 + 02	-1,5043 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,26	1,7719 + 02	-3,7136 + 02	3,1648 + 02	1,3251 + 02	-2,3143 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,28	1,4245 + 02	-3,0990 + 02	2,6070 + 02	-1,1097 + 02	-2,2169 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,30	1,1143 + 02	-2,2813 + 02	1,9417 + 02	8,1439 + 01	1,9168 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,32	2,0749 + 02	-4,3043 + 02	3,6091 + 02	-1,4870 + 02	-1,3843 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,34	2,0591 + 02	-4,2721 + 02	3,5857 + 02	-1,4803 + 02	-2,4113 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,36	1,9849 + 02	-4,1364 + 02	3,4876 + 02	-1,4452 + 02	-2,4158 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,38	1,6839 + 02	-3,5315 + 02	3,0228 + 02	-1,3634 + 02	-2,3725 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,40	1,3434 + 02	-2,8323 + 02	2,4535 + 02	-1,0450 + 02	-2,1227 + 00
4,6	10 ÷ 4000	0,46	1,7875 + 02	-3,7590 + 02	3,1980 + 02	-1,3344 + 02	-2,2102 + 00

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$\frac{B_1}{ 0 - T_A }$	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅
5,2	$40 \div 4000$	0,12	$1,2167 \pm 02$	$-2,5097 \pm 02$	$2,1591 \pm 02$	$-9,1715 \pm 01$	$-1,5992 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,14	$1,2065 \pm 02$	$-2,5414 \pm 02$	$2,2191 \pm 02$	$-9,5165 \pm 01$	$-1,6710 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,16	$9,1347 \pm 01$	$-1,9522 \pm 02$	$1,7587 \pm 02$	$-7,6660 \pm 01$	$-1,4352 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,18	$1,8298 \pm 02$	$-3,7391 \pm 02$	$3,1183 \pm 02$	$-1,2834 \pm 02$	$-2,0160 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,20	$2,4474 \pm 02$	$-5,0209 \pm 02$	$4,1567 \pm 02$	$-1,6941 \pm 02$	$-2,7051 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,22	$1,3973 \pm 02$	$-2,8742 \pm 02$	$2,4244 \pm 02$	$-1,0047 \pm 02$	$-2,0511 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,24	$1,5087 \pm 02$	$-3,1355 \pm 02$	$2,6674 \pm 02$	$-1,1160 \pm 02$	$-2,3008 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,26	$1,3108 \pm 02$	$-2,7031 \pm 02$	$2,3006 \pm 02$	$-9,6505 \pm 01$	$-1,9981 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,28	$1,9860 \pm 02$	$-4,1356 \pm 02$	$3,4803 \pm 02$	$-1,4394 \pm 02$	$-2,3566 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,30	$1,8445 \pm 02$	$-3,8110 \pm 02$	$3,2000 \pm 02$	$-1,3225 \pm 02$	$-2,1700 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,32	$2,2440 \pm 02$	$-4,6872 \pm 02$	$3,9513 \pm 02$	$-1,6379 \pm 02$	$-3,3426 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,34	$1,4738 \pm 02$	$-3,0899 \pm 02$	$2,6537 \pm 02$	$-1,1213 \pm 02$	$-1,9193 \pm 00$
5,2	$40 \div 4000$	0,36	$1,6027 \pm 02$	$-3,3307 \pm 02$	$2,8347 \pm 02$	$-1,1849 \pm 02$	$-2,4412 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,38	$1,2175 \pm 02$	$-2,5716 \pm 02$	$2,2426 \pm 02$	$-5,6123 \pm 01$	$-2,0263 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,40	$1,4677 \pm 02$	$-4,0438 \pm 02$	$3,3942 \pm 02$	$-1,4017 \pm 02$	$-2,8517 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,45	$1,7692 \pm 02$	$-3,0635 \pm 02$	$2,6165 \pm 02$	$-1,1002 \pm 02$	$-2,2801 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,54	$1,7692 \pm 02$	$-3,6666 \pm 02$	$3,0699 \pm 02$	$-1,2626 \pm 02$	$-2,5547 \pm 01$
5,2	$40 \div 4000$	0,60	$7,4323 \pm 02$	$-1,5517 \pm 03$	$1,2806 \pm 03$	$-5,1440 \pm 02$	$1,0082 \pm 02$
5,4	$40 \div 4000$	0,002	$-2,0469 \pm 01$	$4,6848 \pm 01$	$-2,6371 \pm 01$	$4,8431 \pm 00$	$3,5776 \pm 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,01	$1,2039 \pm 02$	$-2,5863 \pm 02$	$2,1649 \pm 02$	$-8,9675 \pm 01$	$-1,4856 \pm 01$
5,4	$40 \div 4000$	0,02	$1,8719 \pm 02$	$-3,8824 \pm 02$	$3,2870 \pm 02$	$-1,3685 \pm 02$	$-1,5007 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,04	$1,5584 \pm 02$	$-3,2761 \pm 02$	$2,8299 \pm 02$	$-1,2011 \pm 02$	$-2,2720 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,06	$2,0555 \pm 02$	$-4,2737 \pm 02$	$3,6079 \pm 02$	$-1,4976 \pm 02$	$-2,0646 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,08	$3,5642 \pm 02$	$-1,7177 \pm 02$	$3,0238 \pm 02$	$-1,2617 \pm 02$	$-2,4710 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,10	$1,1711 \pm 02$	$-2,3955 \pm 02$	$2,0485 \pm 02$	$-8,6555 \pm 01$	$-2,1359 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,12	$1,4650 \pm 02$	$-3,0937 \pm 02$	$2,6819 \pm 02$	$-1,1420 \pm 02$	$-1,4985 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,14	$5,3965 \pm 01$	$-1,1634 \pm 02$	$1,1071 \pm 02$	$-5,1312 \pm 01$	$-1,9766 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,16	$1,1905 \pm 02$	$-2,5296 \pm 02$	$2,2111 \pm 02$	$-9,5098 \pm 01$	$-1,0312 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,18	$2,3910 \pm 02$	$-4,8716 \pm 02$	$4,0063 \pm 02$	$-1,6217 \pm 02$	$-1,6705 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,20	$1,8695 \pm 02$	$-3,6112 \pm 02$	$3,1715 \pm 02$	$-1,3005 \pm 02$	$-2,5584 \pm 00$
5,4	$40 \div 4000$	0,22	$1,1810 \pm 02$	$-2,4682 \pm 02$	$2,1350 \pm 02$	$-2,1127 \pm 00$	$-1,5720 \pm 00$

Продолжение табл. 2

<i>t</i>	<i>E</i> , к.б.	<i>S</i> 10 ⁻¹ а	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆
5,4	40 ÷ 4000	0,24	8,7826 + 01	-1,8113 + 02	1,5794 + 02	-6,7849 + 01	1,4382 + 01	-1,2095 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,26	1,9856 + 02	-4,1699 + 02	3,5481 + 02	-1,4837 + 02	3,0523 + 01	2,4752 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,28	1,7601 + 02	-3,6812 + 02	3,1387 + 02	-1,3154 + 02	2,7143 + 01	-2,2134 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,30	1,9381 + 02	-4,0287 + 02	3,3953 + 02	-1,4075 + 02	2,8744 + 01	-2,3212 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,32	1,9884 + 02	-2,5028 + 02	2,1628 + 02	-9,1992 + 01	1,9278 + 01	-1,5989 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,34	1,6133 + 02	-3,3230 + 02	2,7947 + 02	-1,1578 + 02	2,3665 + 01	-1,9166 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,36	1,3365 + 02	-2,8070 + 02	2,4220 + 02	-1,0270 + 02	2,1419 + 01	-1,7632 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,38	1,0679 + 02	-2,1294 + 02	1,8785 + 02	-8,1558 + 01	1,7428 + 01	-1,4718 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,40	1,8346 + 02	-3,7710 + 02	3,1483 + 02	-1,2959 + 02	2,6285 + 01	-2,1134 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,46	5,9677 + 01	-1,2395 + 02	1,1257 + 02	-5,027 + 01	1,1247 + 01	-9,9608 - 01
5,4	40 ÷ 4000	0,54	1,8718 + 02	-3,8627 + 02	3,2203 + 02	-4,3211 + 02	2,6995 + 01	-2,1331 + 00
5,4	40 ÷ 4000	0,60	7,5200 + 02	-1,5728 + 03	1,2922 + 03	-5,1854 + 02	1,0155 + 02	-7,7734 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,008	-1,2829 + 01	2,4897 + 01	-3,8697 + 00	-5,8898 + 00	2,7827 + 00	-3,5896 - 01
5,6	40 ÷ 4000	0,01	9,2519 + 01	-1,9145 + 02	1,6856 + 02	-7,2971 + 01	1,5559 + 01	-1,3141 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,02	1,9093 + 02	-3,9538 + 02	3,3389 + 02	-1,3863 + 02	2,8336 + 01	-2,2895 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,04	1,9782 + 02	-4,1458 + 02	3,5331 + 02	-1,4787 + 02	3,0428 + 01	-2,4713 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,06	1,9183 + 02	-5,9927 + 02	3,8928 + 02	-1,4093 + 02	2,8906 + 01	-2,3429 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,08	1,3966 + 02	-2,9119 + 02	2,4978 + 02	-1,0515 + 02	2,1716 + 01	-1,7816 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,10	1,0992 + 02	-2,2987 + 02	2,0173 + 02	-8,7354 + 01	1,8653 + 01	-1,5763 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,12	4,8327 + 01	-1,0142 + 02	9,5672 + 01	-4,4080 + 01	9,9409 + 00	-8,8453 - 01
5,6	40 ÷ 4000	0,14	1,1727 + 02	-2,4713 + 02	2,1593 + 02	-9,2499 + 01	1,9451 + 01	-1,6142 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,16	4,4939 + 01	-9,7433 + 01	9,5065 + 01	-1,4859 + 01	1,0267 + 01	-9,2095 - 01
5,6	40 ÷ 4000	0,18	2,2482 + 02	-4,6200 + 02	3,8441 + 02	-1,5761 + 02	3,1882 + 01	-2,5534 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,20	2,1394 + 02	-4,3664 + 02	3,6239 + 02	-1,4822 + 02	2,9917 + 01	-2,3923 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,22	2,0835 + 02	-4,3626 + 02	3,6926 + 02	-1,5550 + 02	3,1386 + 01	-2,5339 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,24	1,9321 + 02	-4,0697 + 02	3,4732 + 02	-1,4552 + 02	2,9965 + 01	-2,4545 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,26	1,6068 + 02	-3,3380 + 02	2,8356 + 02	-1,1863 + 02	2,4466 + 01	-1,9971 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,28	1,8994 + 02	-5,0653 + 02	3,3389 + 02	-1,3663 + 02	2,8336 + 01	-2,2896 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,30	1,3669 + 02	-2,8446 + 02	2,4373 + 02	-1,0290 + 02	2,1427 + 01	-1,7671 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,32	2,0600 + 02	-4,2584 + 02	3,5607 + 02	-1,4648 + 02	2,9695 + 01	-2,3892 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,34	1,9095 + 02	-4,0280 + 02	3,4417 + 02	-1,4444 + 02	2,9803 + 01	-2,4268 + 00
5,6	40 ÷ 4000	0,36	1,2821 + 02	-2,6686 + 02	2,2941 + 02	-9,7262 + 01	2,0343 + 01	-1,6883 + 00

<i>L</i>	<i>E, кВ</i>	$\frac{B_1}{\cdot 10^{-4} \text{ Т.н}}$	<i>A₁</i>	<i>A₂</i>	<i>A₃</i>	<i>A₄</i>	<i>A₅</i>	<i>A₆</i>	<i>A₇</i>	<i>A₈</i>
5,6	40÷4000	0,38	1,2994+02	-2,7520+02	2,3982+02	-1,0275+02	2,1654+01	-1,8021+00	-2,0552+00	-2,3929+00
5,6	40÷4000	0,40	1,6621+02	-3,4550+02	2,9132+02	-1,2101+02	2,4762+01	-2,0552+00	-2,3929+00	-1,3012+00
5,6	40÷4000	0,46	1,8945+02	-3,9846+02	3,3952+02	-1,4233+02	2,9367+01	-2,3929+00	-1,3012+00	-
5,6	40÷4000	0,54	9,9646+01	-2,0512+02	1,7597+02	-7,4679+01	1,5654+01	-	-	-
5,6	40÷3000	0,60	=-4,1054+00	5,6041+00	3,6639+00	-3,4820+00	5,9444+01	-	-	-
5,8	40÷4000	0,001	8,5708+00	1,7237+01	1,1413+00	-7,2836+00	2,9197+00	-3,5860+00	-31	-
5,8	40÷4000	0,01	1,4642+02	-3,0554+02	2,6304+02	-1,1124+02	2,3142+01	-1,9027+00	-	-
5,8	40÷4000	0,02	1,6617+02	-3,4965+02	3,0196+02	-1,2823+02	2,6784+01	-2,3082+00	-	-
5,8	40÷4000	0,04	1,2201+02	-2,6177+02	2,3314+02	-1,0175+02	2,1773+01	-1,8345+00	-	-
5,8	40÷4000	0,06	1,8895+02	-3,9436+02	3,3631+02	-1,3851+02	2,8343+01	-2,2932+00	-	-
5,8	40÷4000	0,08	6,0651+01	-1,2029+02	1,0615+02	-4,6519+01	1,0115+01	-3,7737+01	-	-
5,8	40÷4000	0,10	1,7343+02	-3,5834+02	3,0274+02	-1,2597+02	2,5844+01	-2,0993+00	-	-
5,8	40÷4000	0,12	1,6289+02	-3,4512+02	2,9854+02	-1,2671+02	2,6115+01	-2,1729+00	-	-
5,8	40÷4000	0,14	1,0174+02	-2,1964+02	1,9807+02	-8,7404+01	1,8885+01	-1,6059+00	-	-
5,8	40÷4000	0,16	1,8512+02	-3,7805+02	3,1491+02	-1,2944+02	2,6288+01	-2,1178+00	-	-
5,8	40÷4000	0,18	2,0823+02	-4,2805+02	3,5717+02	-1,4684+02	2,9775+01	-2,3903+00	-	-
5,8	40÷4000	0,20	1,4078+02	-2,9976+02	2,6165+02	-1,202+02	3,3552+01	-1,9531+00	-	-
5,8	40÷4000	0,22	4,0555+02	-3,4651+02	1,4530+02	-2,020+02	2,9963+01	-2,4388+00	-	-
5,8	40÷4000	0,24	1,5590+02	-3,2658+02	2,7987+02	-1,1799+02	2,4492+01	-2,0104+00	-	-
5,8	40÷4000	0,26	1,7577+02	-3,6379+02	3,0663+02	-1,2722+02	2,6018+01	-2,1066+00	-	-
5,8	40÷4000	0,28	1,1053+02	-2,3216+02	2,0276+02	-8,7122+01	1,8435+01	-1,5436+00	-	-
5,8	40÷4000	0,30	1,4169+02	-2,9404+02	2,5096+02	-1,0559+02	2,1913+01	-1,8012+00	-	-
5,8	40÷4000	0,32	2,1263+02	-4,4468+02	3,7608+02	-1,5627+02	3,1953+01	-2,5806+00	-	-
5,8	40÷4000	0,34	1,5407+02	-3,2210+02	2,7569+02	-1,1630+02	2,4189+01	-1,9909+00	-	-
5,8	40÷4000	0,36	1,3504+02	-2,8319+02	2,4398+02	-1,0342+02	2,1590+01	-1,7826+00	-	-
5,8	40÷4000	0,38	2,0406+02	-4,2196+02	3,5299+02	-1,4535+02	2,9504+01	-2,3703+00	-	-
5,8	40÷4000	0,40	1,8895+02	-3,9436+02	3,3331+02	-1,3851+02	2,8343+01	-2,2933+00	-	-
5,8	40÷3000	0,46	1,6229+02	-3,4444+02	2,9668+02	-1,2045+02	2,6074+01	-2,1397+00	-	-
5,8	40÷3000	0,54	-3,5136+01	7,3127+01	4,8692+01	-1,4063+01	-	-1,5100+00	-	-
5,8	40÷3000	0,60	-1,2829+01	1,8693+01	-3,5983+00	-1,7143+00	-4,3504+01	-	-	-

Приложение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$\frac{B_1}{(0-\gamma_1)}$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5
6,0	$40 \div 4000$	0,001	2,2339+01	-4,9796+01	5,8268+01	-3,1217+01	-7,5867-01
6,0	$40 \div 4000$	0,01	1,0266+02	-2,1484+02	1,8970+02	-8,2290+01	-1,4801+00
6,0	$40 \div 4000$	0,02	1,3698+02	-2,8743+02	2,5002+02	-1,0698+02	-1,9732+00
6,0	$40 \div 4000$	0,04	1,1659+02	-2,4870+02	2,2069+02	-9,5929+01	-1,7150+00
6,0	$40 \div 4000$	0,06	5,1862+01	-1,1921+02	1,0546+02	-4,9405+01	-1,0179+00
6,0	$40 \div 4000$	0,08	2,0326+02	-4,2188+02	3,5565+02	-1,4749+02	-2,4325+00
6,0	$40 \div 4000$	0,10	1,2737+02	-2,6967+02	2,3579+02	-1,0115+02	-1,7740+00
6,0	$40 \div 4000$	0,12	9,5106+01	-2,0517+02	1,8574+02	-8,2285+01	-1,5255+00
6,0	$40 \div 4000$	0,14	7,1104+01	-3,4545+02	1,4400+02	-6,5431+01	-1,2659+00
6,0	$40 \div 4000$	0,16	9,0989+01	-1,9759+02	1,8035+02	-8,0390+01	-1,4991+00
6,0	$40 \div 4000$	0,18	1,9698+02	-4,0468+02	3,4508+02	-7,4363+02	-2,3933+00
6,0	$40 \div 4000$	0,20	1,6832+02	-3,6352+02	3,0244+02	-1,2711+02	-2,6282+01
6,0	$40 \div 4000$	0,22	1,2752+02	-2,7007+02	2,3598+02	-1,0132+02	-2,1338+01
6,0	$40 \div 4000$	0,24	1,7024+02	-3,5442+02	3,0061+02	-1,2537+02	-2,5746+01
6,0	$40 \div 4000$	0,26	1,3763+02	-2,8685+02	2,4604+02	-1,0392+02	-1,7833+00
6,0	$40 \div 4000$	0,28	2,0886+02	-4,4077+02	3,7624+02	-1,5785+02	-2,0530+00
6,0	$40 \div 4000$	0,30	2,2446+02	-4,6846+02	3,9436+02	-1,6318+02	-2,6735+00
6,0	$40 \div 4000$	0,32	6,5910+01	-1,3890+02	1,2715+02	-5,7229+01	-1,1076+00
6,0	$40 \div 4000$	0,34	1,4507+02	-3,0133+02	2,5677+02	-1,0781+02	-1,8307+00
6,0	$40 \div 4000$	0,36	1,5424+02	-3,2439+02	2,7848+02	-1,1752+02	-2,0918+00
6,0	$40 \div 4000$	0,38	1,9601+02	-4,0697+02	3,4175+02	-1,4112+02	-2,8709+00
6,0	$40 \div 4000$	0,40	5,0862+01	-1,0291+02	1,0456+02	-4,9405+01	-1,1310+00
6,0	$40 \div 3000$	0,46	-2,8796+01	5,9547+01	-3,8192+01	1,0762+01	-1,1440+00
6,0	$40 \div 3000$	0,54	-2,1955+01	4,9122+01	-3,2855+01	9,5835+00	-1,0512+00
6,0	$40 \div 3000$	0,60	-2,1553+01	3,1782+01	-1,0861+01	5,3422-02	-2,7563-01
6,2	$40 \div 4000$	0,001	1,6427+02	-3,3618+02	2,8380+02	1,1805+02	-1,9708+00
6,2	$40 \div 4000$	0,01	7,3799+01	-1,5450+02	1,4043+02	-6,2619+01	-1,1844+00
6,2	$40 \div 4000$	0,02	1,9773+02	-4,1309+02	3,5155+02	-1,4717+02	-3,0340+00
6,2	$40 \div 4000$	0,04	1,8165+02	-3,8175+02	3,2729+02	-1,2785+02	-2,8552+00
6,2	$40 \div 3000$	0,06	3,9789+01	8,0435+01	-5,1131+01	1,4199+01	-1,4745+00
6,2	$40 \div 3000$	0,08	-1,3755+01	3,7305+01	-2,5209+01	7,4581+00	-8,3619-01
6,2	$40 \div 3000$	0,10	-2,6615+01	5,9944+01	-3,9698+01	1,1454+01	-1,2374+00

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , кВ	$10^{-3} T_B$	A_1	A_2	A_3	A_4	A_5	A_6	A_7
6,2	40÷3000	0,12	-4,3438+01	8,5699+01	5,3916+01	1,4793+01	-1,5193+00	-	-
6,2	40÷3000	0,14	-3,4718+00	2,0055+01	-1,4799+01	4,7047+00	5,6523+01	-	-
6,2	40÷3000	0,16	5,6211+00	4,4341+00	-4,9866+00	2,0273+00	-2,9765+01	-	-
6,2	40÷3000	0,18	-6,4392+00	2,1414+01	-1,3673+01	3,9374+00	-4,3683+01	-	-
6,2	40÷3000	0,20	-5,9964+00	2,1608+01	-1,4392+01	4,2769+00	-4,9573+01	-	-
6,2	40÷3000	0,22	-1,8513+01	4,2431+01	2,6901+01	7,5014+00	-7,9936+01	-	-
6,2	40÷3000	0,24	-3,0792+01	6,5583+01	-4,2867+01	1,2241+01	-1,3104+00	-	-
6,2	40÷3000	0,26	-2,3870+01	5,4102+01	-3,5940+01	1,0425+01	-1,1354+00	-	-
6,2	40÷3000	0,28	-3,492+01	6,9189+01	-4,4601+01	1,2581+01	-1,3323+00	-	-
6,2	40÷3000	0,30	-5,9358+00	2,2388+01	-1,5573+01	4,7629+00	-5,6028+01	-	-
6,2	40÷3000	0,32	-1,1190+01	3,1824+01	-2,1872+01	6,5859+00	-7,5290+01	-	-
6,2	40÷3000	0,34	-2,3295+01	5,1915+01	-3,4126+01	9,8406+00	-1,0709+00	-	-
6,2	40÷3000	0,36	-1,4712+01	3,8164+01	-2,6170+01	7,8517+00	-8,8898+01	-	-
6,2	40÷3000	0,38	-2,5553+01	5,6198+01	-3,7074+01	1,0669+01	-1,1523+00	-	-
6,2	40÷3000	0,40	-4,0034+01	8,1961+01	-5,3825+01	1,6389+01	-1,6394+00	-	-
6,2	40÷3000	0,46	-8,0568+01	1,5158+02	-9,8093+01	2,7703+01	-2,9034+00	-	-
6,2	40÷3000	0,54	-4,6643+01	9,2051+01	-6,0324+01	1,7284+01	-1,8456+00	-	-
6,2	40÷3000	0,60	8,9712+01	-1,6402+02	1,1535+02	-3,5332+01	3,9225+00	-	-
6,4	40÷4000	0,001	1,7284+02	-3,5306+02	2,9645+02	-1,2250+02	2,4952+01	-2,0135+00	-
6,4	40÷4000	0,01	1,1431+02	-2,3641+02	2,0530+02	-8,7832+01	1,8519+01	-1,5472+00	-
6,4	40÷4000	0,02	1,2820+02	-2,6886+02	2,3470+02	-1,0087+02	2,1345+01	-1,7603+00	-
6,4	40÷4000	0,04	2,8020+02	-5,8086+02	4,8435+02	-1,9845+02	4,0008+01	-4,0008+01	-
6,4	40÷3000	0,06	-2,1674+01	5,0921+01	-3,3730+01	9,7644+00	-1,0642+00	-1,0642+00	-
6,4	40÷3000	0,08	-1,0048+01	3,1065+01	-2,1342+01	6,4101+00	-7,3165+01	-7,3165+01	-
6,4	40÷3000	0,10	-4,5117+01	8,8973+01	-5,6271+01	1,5533+01	-1,6049+00	-1,6049+00	-
6,4	40÷3000	0,12	1,5786+02	1,429+01	-1,1170+01	3,750+00	-4,7785+01	-4,7785+01	-
6,4	40÷3000	0,14	-5,1568+01	1,5123+01	-1,1803+01	3,9196+00	-4,9136+01	-4,9136+01	-
6,4	40÷3000	0,16	-1,8382+01	4,2888+01	-2,9115+01	8,5204+00	-9,4686+01	-9,4686+01	-
6,4	40÷3000	0,18	-3,4997+01	7,1608+01	-4,5807+01	1,2823+01	-1,3493+00	-1,3493+00	-
6,4	40÷3000	0,20	-3,6302+01	7,4808+01	-4,8386+01	1,3652+01	-1,4416+00	-1,4416+00	-
6,4	40÷3000	0,22	-3,1746+01	6,7020+01	-4,3620+01	1,2490+01	-1,3216+00	-1,3216+00	-

Приложение табл. 2

L	E, кВ	$B_{10^{-4} T_B}$	A ₁	A ₂	A ₃	A ₄	A ₅	A ₆
6,4	40÷3000	0,24	-2,0206+00	1,4879+01	-1,0333+01	3,2162+00	-3,9709-01	-
6,4	40÷3000	0,26	-3,3711-01	1,2555+01	-9,2068+00	2,9902+00	-3,8130-01	-
6,4	40÷3000	0,28	-1,9275+01	4,5557+01	-3,0229+01	8,7732+00	-9,6193-01	-
6,4	40÷3000	0,30	-2,11152+01	4,8711+01	-3,2265+01	9,3433+00	-1,0202+00	-
6,4	40÷3000	0,32	-1,0840+01	3,0060+01	-1,9949+01	5,8301+00	-6,5575-01	-
6,4	40÷3000	0,34	-6,5086+00	2,3078+01	-1,6031+01	4,9084+00	-5,7892-01	-
6,4	40÷3000	0,36	-3,0938+01	6,5007+01	-4,2261+01	1,1976+01	-1,2725+00	-
6,4	40÷3000	0,38	-3,2278+01	6,7588+01	-4,4094+01	1,2615+01	-1,3376+00	-
6,4	40÷3000	0,40	-4,1754+01	8,2887+01	-5,3212+01	1,4912+01	-1,5634+00	-
6,4	40÷3000	0,46	-3,5048+01	7,0796+01	-4,5542+01	1,2835+01	-1,3598+00	-
6,4	40÷3000	0,54	-2,4851+01	5,3266+01	-3,4883+01	9,9517+00	-1,0996+00	-
6,4	40÷3000	0,60	-2,2110+01	3,7682+01	1,7610+01	2,6238+00	4,1642-02	-
6,6	40÷4000	0,001	2,2553+02	-4,6657+02	3,9254+02	-1,6251+02	3,3149+01	-
6,6	40÷3000	0,01	-1,3536+01	3,7292+01	-2,4890+01	7,3008+00	-8,1671-01	-
6,6	40÷3000	0,02	-2,1707+01	5,0168+01	-3,2553+01	9,2941+00	-1,0081+00	-
6,6	40÷3000	0,04	-2,7773+01	6,1210+01	-3,9851+01	1,1324+01	-1,2096+00	-
6,6	40÷3000	0,06	-1,8950+01	4,5424+01	-2,9704+01	8,5051+00	-9,2410-01	-
6,6	40÷3000	0,08	-3,1988+01	6,5980+01	-4,1581+01	1,1475+01	-1,1958+00	-
6,6	40÷3000	0,10	-1,3614+01	3,7969+01	-2,6347+01	7,9701+00	-9,0752-01	-
6,6	40÷3000	0,12	6,0826-01	1,3095+01	-1,0511+01	3,5852+00	-4,6343-01	-
6,6	40÷3000	0,14	-3,7502+01	7,6043+01	-4,8681+01	1,3632+01	-1,4329+00	-
6,6	40÷3000	0,16	-3,5239+01	7,2568+01	-4,6778+01	1,3187+01	-1,3053+00	-
6,6	40÷3000	0,18	-2,1177+01	4,8617+01	-3,1964+01	9,2053+00	-1,0042+00	-
6,6	40÷3000	0,20	-1,4738+01	3,7664+01	-2,5076+01	7,3317-00	-8,1735-01	-
6,6	40÷3000	0,22	-1,8295+01	4,7375+01	-2,9001+01	8,4217+00	-9,2823-01	-
6,6	40÷3000	0,24	-2,2424+01	5,1599+01	-3,4309+01	9,9513+00	-1,0859+00	-
6,6	40÷3000	0,26	-2,0028+01	4,5866+01	-2,9797+01	8,4777+00	-9,1717-01	-
6,6	40÷3000	0,28	-7,1783+00	2,3919+01	-1,6231+01	4,8699+00	-5,6680-01	-
6,6	40÷3000	0,30	-1,3860+01	3,5657+01	-2,3722+01	6,9483+00	-7,7862-01	-
6,6	40÷3000	0,32	-1,9284+01	4,6283+01	-3,1169+01	9,1462+00	-1,0098+00	-
6,6	40÷3000	0,34	-2,2267+01	4,9940+01	-3,2739+01	9,3845+00	-1,0166+00	-

Продолжение табл. 2

<i>L</i>	<i>E</i> , мв	<i>B</i> , 10 ⁻⁴ Т ₄	<i>A</i> ₁	<i>A</i> ₂	<i>A</i> ₃	<i>A</i> ₄	<i>A</i> ₅	<i>A</i> ₆
6,6	40 ÷ 3000	0,36	<u>-2,1849 + 01</u>	4,9398 + 01	<u>-3,2554 + 01</u>	9,3933 + 00	<u>-1,0255 + 00</u>	-
6,6	40 ÷ 3000	0,38	<u>-1,5750 + 01</u>	3,9109 + 01	<u>-2,6433 + 01</u>	7,6336 + 00	<u>-8,8017 - 01</u>	-
6,6	40 ÷ 3000	0,40	<u>-8,0034 + 00</u>	2,5944 + 01	<u>-1,8248 + 01</u>	5,6195 + 00	<u>-6,6045 - 01</u>	-
6,6	40 ÷ 3000	0,46	<u>5,3772 + 00</u>	4,5530 + 00	<u>-6,0383 + 00</u>	2,6572 + 00	<u>-3,9657 - 01</u>	-
6,6	40 ÷ 3000	0,54	<u>-3,4830 + 01</u>	6,9040 + 01	<u>-9,4204 + 01</u>	1,2371 + 01	<u>-1,3050 + 00</u>	-
6,6	40 ÷ 2000	0,60	<u>3,2746 + 01</u>	<u>-5,7034 + 01</u>	<u>4,2204 + 01</u>	<u>-1,3872 + 01</u>	<u>1,6395 + 00</u>	-

Примечания к табл. 1 и 2:

1. Подчеркнуты значения индукции геомагнитного поля *B* на экваторе *L*-оболочки,

2. Две последние цифры со знаком «+» или «-» определяют порядок стоящего следа десятичного числа.

Таблица 3

Коэффициенты для расчета пространственного распределения плотности потока электронов в плоскости геомагнитного экватора в фазе максимума 11-летнего цикла

n_{ex}	C_0	C_1	C_2	C_3	C_4	C_5	C_6	C_7	C_8
40	-7,42535+01	1,64443+02	-1,31055+02	5,46597+01	-1,30056+01	1,77579+00	-1,29308+01	3,88099-03	
100	-7,82708+01	1,73549+02	-1,39096+02	5,82204+01	-1,39029+01	1,90986+00	-1,40594+01	4,29675-03	
250	-9,38111+01	2,12279+02	-1,78438+02	7,88630+01	-2,00077+01	2,93807+00	-2,32661+01	7,69861+03	
500	-9,65534+01	2,18475+02	-1,85998+02	8,32481+01	-2,13340+01	3,15460+00	-2,50748+01	8,30359-03	
750	-1,30986+02	3,04522+02	-2,73160+02	1,28544+02	-3,44841+01	5,31112+00	-4,37523+01	1,49455+02	
1000	-1,83147+02	4,39161+02	-4,13130+02	2,04057+02	-5,74623+01	9,28575+00	-8,01983+01	2,86962-02	
2000	-1,27567+02	3,31761+02	-3,27906+02	1,66569+02	-4,74773+01	7,67816+00	-6,58359+01	2,32538-02	
3000	-2,15535+02	5,32035+02	-5,14318+02	2,56997+02	-7,23058+01	1,15677+01	-9,82694+01	3,44289-02	
4000	-1,39496+02	3,39366+02	-3,27466+02	1,64277+02	-4,65165+01	7,49905+00	-6,42442+01	2,27080-02	

Таблица 4

Коэффициенты для расчета пространственного распределения плотности потока
электронов в плоскости геомагнитного экватора в фазе минимума 11-летнего
цикла

$\frac{z}{R}$	c_1	c_2	c_3	c_4	c_5	c_6	c_7	c_8
40	-7,26414+01	1,69748+02	-1,45289+02	6,61048+01	-1,74267+01	2,67460+00	-2,21847+01	7,68450+03
100	-6,63195+01	1,49008+02	-1,20051+02	5,09194+01	-1,24809+01	1,79168+00	-1,40058+01	4,61624+03
250	-4,74129+01	1,09196+02	-8,62836+01	3,51236+01	-8,07096+00	1,05923+00	7,41426+02	2,14810+03
500	-1,06629+02	2,46302+02	-2,16602+02	1,00186+02	-2,65625+01	4,06894+00	-3,35272+01	1,15087+02
750	-1,15044+02	2,70356+02	-2,42392+02	1,14230+02	-3,07989+01	4,78524+00	-3,99179+01	1,38402+02
1000	-1,49844+02	3,50977+02	-3,19340+02	1,52228+02	-4,13719+01	6,45388+00	-5,39889+01	1,87193+02
2000	-1,92553+02	4,56216+02	-4,23960+02	2,06545+02	-5,65715+01	8,91180+00	-7,49208+01	2,60728+02
3000	-1,93196+02	4,61565+02	-4,33089+02	2,10845+02	-5,79832+01	9,09327+00	-7,59211+01	2,62029+02
4000	-1,08905+02	2,63972+02	-2,51093+02	1,23126+02	-3,38959+01	5,29289+00	-4,38218+01	1,49502+02

Приложение к табл. 3—4. Для последних цифры со знаком «+» или «—» определяют порядок стоящего следа десятичного числа.

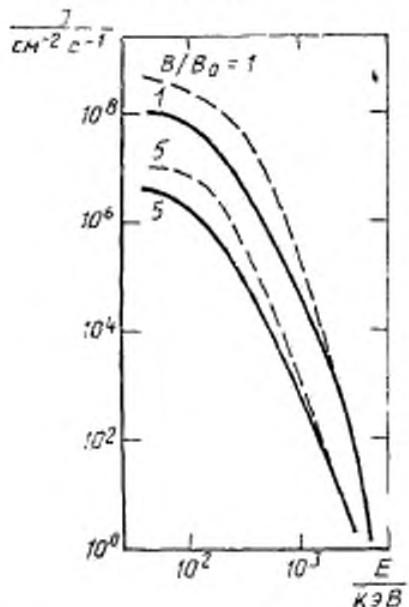
ПРИЛОЖЕНИЕ

Справочное

**ДАННЫЕ ДЛЯ ПРИБЛИЖЕННЫХ ОЦЕНОК ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ
И ПРОСТРАНСТВЕННЫХ РАСПРЕДЕЛЕНИЙ ПЛОТНОСТИ ПОТОКА
ЭЛЕКТРОНОВ**

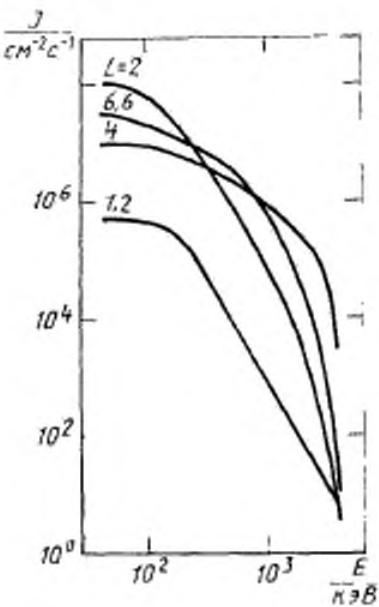
1. Энергетическое распределение плотности потока электронов на дрейфовых оболочках с параметром $L = 2$ для $B/B_0 = 1$; 5 в фазах минимума и максимума 11-летнего цикла приведено на черт. 1, где B_0 — индукция геомагнитного поля на экваторе дрейфовой оболочки.

2. Энергетическое распределение плотности потока электронов на дрейфовых оболочках с параметром $L = 6,6; 4; 2; 1,2$ в плоскости геомагнитного экватора в фазе минимума 11-летнего цикла приведено на черт. 2.



— минимум 11-летнего цикла;
— максимум 11-летнего цикла.

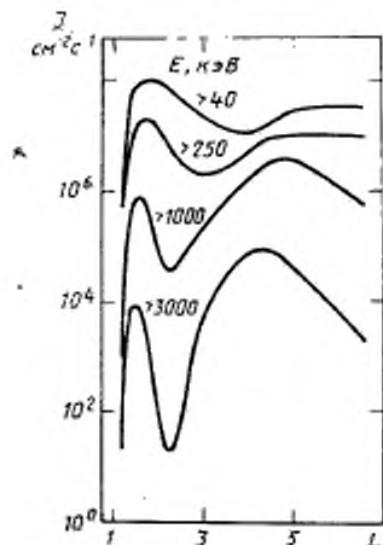
Черт. 1



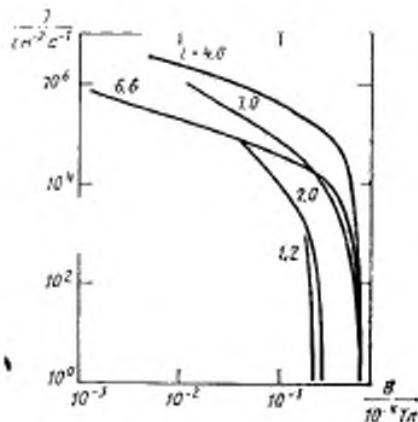
Черт. 2

3. Пространственное распределение плотности потока электронов с энергией $E \geq 40; \geq 250; \geq 1000; \geq 3000$ кэВ в плоскости геомагнитного экватора в фазе минимума 11-летнего цикла приведено на черт. 3.

4. Зависимость плотности потока электронов с энергией $E \geq 1000$ кэВ от величины индукции геомагнитного поля B на дрейфовых оболочках с параметром $L = 6,6; 4; 3; 2; 1,2$ в фазе минимума 11-летнего цикла приведена на черт. 4.

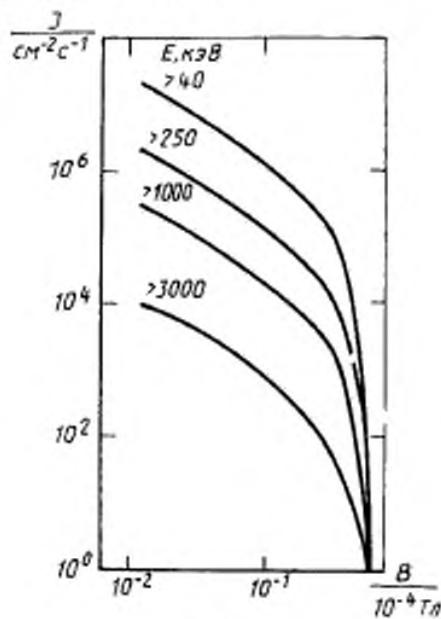


Черт. 3



Черт. 4

5. Зависимость плотности потока электронов с энергией $E \geq 40$; ≥ 250 ; ≥ 1000 ; ≥ 3000 кэВ на дрейфовой оболочке с параметром $L = 3$ в фазе минимума 11-летнего цикла приведена на черт. 5.



Черт. 5

Т. ОБЩЕТЕХНИЧЕСКИЕ И ОРГАНИЗАЦИОННО-МЕТОДИЧЕСКИЕ
СТАНДАРТЫ

Группа Т27

Изменение № 1 ГОСТ 25645.139—86 Пояса Земли радиационные естественные. Модель пространственно-энергетического распределения плотности потока электронов
Принято Межгосударственным Советом по стандартизации, метрологии и сертификации (протокол № 8 от 12.10.95)

Дата введения 1996—09—01

За принятие проголосовали:

Наименование государства	Наименование национального органа стандартизации
Республика Беларусь	Белстандарт
Республика Казахстан	Госстандарт Республики Казахстан
Республика Молдова	Молдовстандарт
Российская Федерация	Госстандарт России
Республика Таджикистан	Таджикский государственный центр по стандартизации, метрологии и сертификации
Туркменистан	Туркменглавгосинспекция
Украина	Госстандарт Украины

Пункты 1,4 изложить в новой редакции: «1. Настоящий стандарт устанавливает модели пространственного и энергетического распределения плотности потока электронов с энергией $40 \leq E \leq 4000$ кэВ на высотах более 1000 км и $40 \leq E \leq 2000$ кэВ на высотах менее 1000 км в фазах минимума и максимума 11-летнего цикла солнечной активности (далее — 11-летнего цикла) в естественных радиационных поясах Земли (ЕРПЗ).

Стандарт предназначен для использования в расчетах радиационных условий полета орбитальных средств в околоземном пространстве.

4. Распределение захваченной радиации в околоземном пространстве на высотах более 1000 км представлено в геомагнитных L , B — координатах, где L — параметр дрейфовой оболочки, B — индукция геомагнитного поля, Тл.

Расчет L , B — координат проводят по ГОСТ 25645.138—86.

Распределение захваченной радиации на высотах менее 1000 км представлено в географических координатах на высотах 350, 500 и 800 км.

Пункт 5. Первый абзац. Заменить слова: «больше E » на «больше E на высотах более 1000 км»;

таблица 1. Исключить значения коэффициентов A_1 — A_5 .

для $L=3,0$ $B=0,43; 0,49; 0,55$;

для $L=3,2$ $B=0,43; 0,49; 0,55$;

(Продолжение см. с. 76)

для $L=3,4$ $B=0,43; 0,49; 0,55$,

для $L=3,6$ $B=0,43; 0,49; 0,55$,

для $L=3,8$ $B=0,43; 0,49; 0,55$;

для $L=4,0$ $B=0,43; 0,49; 0,55$.

Таблица 2. Исключить значения коэффициентов $A_x - A_y$:

для $L=3,0$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$,

для $L=3,2$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$,

для $L=3,4$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$;

для $L=3,6$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$,

для $L=3,8$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$,

для $L=4,0$ $B=0,40; 0,46; 0,54; 0,60$.

Пункты 8, 9 изложить в новой редакции: «8. Для промежуточных значений энергий E , параметров L и B , для периодов между фазами максимума и минимума 11-летнего цикла на высотах более 1000 км величину плотности потока электронов вычисляют методом линейной интерполяции.

9. Данные для приближенных оценок энергетических и пространственных распределений плотности потока электронов приведены в приложении 1».

Стандарт дополнить пунктами — 10, 11: «10. Энергетическое распределение плотности потока электронов с энергией больше E (где $E=40, 100, 300, 600, 900, 1200, 2000$ кэВ) на высотах менее 1000 км в точке пространства с заданной высотой и географическими координатами определяют для фазы минимума и максимума 11-летнего цикла по табл. 5.

(Продолжение см. с. 77)

Таблица 5

Плотности потоков электронов на высотах менее 1000 км

Azimuth	Широты											$I/cm^2 \cdot s$
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	
Плотности потоков электронов $E > 40$ кэВ, высоты 350 км, штатуна 11-летнего цикла												
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	5.E2	5.E2	9.E2	1.E3
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	6.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	8.E2
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	5.E2	9.E2
-125°	0.E0	0.E0	3.E3	1.E3	1.E3	7.E2	5.E2	5.E2	4.E2	5.E2	5.E2	1.E3
-115°	0.E0	6.E3	2.E4	1.E3	9.E2	7.E2	5.E2	5.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3
-105°	2.E3	4.E4	1.E3	2.E3	8.E2	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	8.E2	1.E3	1.E4
-95°	3.E3	7.E4	0.E0	9.E2	8.E2	6.E2	5.E2	5.E2	6.E2	9.E2	1.E3	1.E4
-85°	4.E3	9.E4	0.E0	8.E2	7.E2	7.E2	5.E2	5.E2	6.E2	9.E2	1.E3	2.E4
-75°	4.E3	1.E5	0.E0	8.E2	2.E3	8.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2	9.E2	9.E3
-65°	6.E3	1.E5	0.E0	3.E3	2.E3	3.E3	4.E3	1.E3	5.E2	5.E2	8.E2	1.E3
-55°	7.E3	2.E5	0.E0	1.E4	2.E4	5.E4	1.E4	4.E3	5.E2	6.E2	7.E2	1.E3
-45°	8.E3	2.E5	1.E2	2.E5	1.E5	2.E5	4.E4	5.E3	6.E2	5.E2	7.E2	1.E3
-35°	8.E3	2.E5	4.E3	2.E5	4.E5	8.E5	3.E4	2.E3	6.E2	4.E2	5.E2	9.E2
-25°	9.E3	3.E5	4.E4	6.E4	3.E5	2.E5	4.E4	8.E2	5.E2	4.E2	5.E2	7.E2
-15°	1.E4	4.E5	2.E5	9.E3	2.E5	1.E5	3.E4	6.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2
-5°	1.E4	3.E5	4.E3	3.E4	4.E5	4.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	7.E2

Приложение к извещению № 1 к ПОСТ 25645 139--86)
5
1/fm²·с

Широта	Излучение потоков электронов $E > 40$ кВ, насыщ. 350 кн, ширина 11-декадного цикла												
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
5°	2.E4	3.E5	4.E5	4.E5	4.E4	2.E5	3.E3	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
15°	4.E4	2.E5	4.E5	5.E3	7.E3	4.E4	9.E2	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3
25°	0.E0	1.E5	6.E5	4.E3	3.E3	9.E3	1.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3
35°	0.E0	4.E4	5.E5	5.E3	2.E3	3.E3	1.E3	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
45°	0.E0	3.E4	3.E5	5.E3	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3
55°	0.E0	0.E0	1.E5	8.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
65°	0.E0	0.E0	2.E4	2.E4	3.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
75°	0.E0	0.E0	3.E4	4.E4	5.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
85°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	1.E4	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
95°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E4	2.E4	1.E3	8.E2	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
105°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	3.E4	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
115°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	2.E4	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2
125°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	1.E4	1.E3	9.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
135°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	8.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
145°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	3.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
155°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
165°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	9.E2
175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3

(Приложение к извещению № 1 к ПОСТ 25645 139--86) 79

Приложение табл. 5
1/cm²·с

Ширина	Широта																
	-45°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°					
Нестабильность излучения $\delta > 0.0$ кдБ, максимум 350 кн, минимум 11-кратного уменьшения																	
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	1.E3	3.E4	2.E2	0.E0		
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	4.E2	3.E2	5.E2	6.E2	1.E3	1.E3	4.E4	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	8.E2	4.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E4	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E3	1.E4	0.E0	0.E0
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2	1.E3	2.E3	2.E3	0.E0	0.E0
-125°	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	1.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3	1.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-115°	0.E0	4.E3	8.E3	1.E3	8.E2	6.E2	5.E2	4.E2	5.E2	4.E2	7.E2	1.E3	4.E3	4.E4	0.E0	0.E0	
-105°	1.E2	3.E4	5.E2	2.E3	8.E2	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	4.E2	8.E2	1.E3	1.E4	4.E4	0.E0	0.E0	
-95°	4.E2	5.E4	0.E0	8.E2	8.E2	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2	1.E3	9.E3	5.E4	0.E0	0.E0	
-85°	8.E2	7.E4	0.E0	8.E2	6.E2	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	9.E2	1.E3	2.E4	9.E4	0.E0	0.E0	
-75°	1.E3	7.E4	0.E0	8.E2	2.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	8.E2	1.E3	8.E3	5.E4	0.E0	0.E0	
-65°	1.E3	9.E4	0.E0	2.E3	3.E3	3.E3	1.E3	4.E2	4.E2	4.E2	8.E2	1.E3	3.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-55°	2.E3	1.E5	0.E0	1.E4	2.E4	4.E4	1.E4	4.E3	5.E2	4.E2	7.E2	1.E3	2.E3	4.E3	0.E0	0.E0	
-45°	2.E3	1.E5	2.E2	1.E5	1.E5	1.E5	3.E4	5.E3	5.E2	4.E2	6.E2	9.E2	2.E3	2.E3	2.E2	0.E0	0.E0
-35°	2.E3	2.E5	3.E3	1.E5	3.E5	5.E5	3.E4	2.E5	5.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	0.E0	0.E0
-25°	2.E3	2.E5	2.E4	4.E4	2.E5	3.E4	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	7.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0	0.E0
-15°	2.E3	3.E5	7.E4	7.E3	1.E5	9.E4	2.E4	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	6.E4	0.E0	0.E0
-5°	7.E2	3.E5	1.E5	4.E3	2.E4	3.E5	4.E3	6.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	1.E3	1.E5	0.E0	0.E0	

(Продолжение с. 89)

Пределы изменения радиации
1/cm²·с

Угола	Широта											
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°
Пределы изменения радиации $E > 100$ кэВ, насыщ. 350 кн/с, минималь. 15-период. шкала												
5°	5.E2	2.E5	2.E5	4.E3	1.E4	1.E5	3.E3	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
15°	2.E2	1.E5	3.E5	1.E4	6.E3	3.E4	9.E2	5.E2	3.E2	4.E2	4.E2	6.E2
25°	0.E0	7.E4	4.E5	4.E3	3.E3	8.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3
35°	0.E0	1.E4	3.E5	5.E3	2.E3	3.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	9.E2
45°	0.E0	1.E3	2.E5	5.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3
55°	0.E0	0.E0	8.E4	8.E3	2.E3	1.E3	7.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3
65°	0.E0	0.E0	4.E3	2.E4	3.E3	1.E3	7.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2
75°	0.E0	0.E0	2.E2	3.E4	5.E3	1.E3	8.E2	4.E2	4.E2	3.E2	4.E2	1.E3
85°	0.E0	0.E0	8.E4	1.E4	1.E3	8.E2	5.E2	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	9.E2
95°	0.E0	0.E0	7.E4	2.E4	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	3.E2	3.E2	5.E2	9.E2
105°	0.E0	0.E0	3.E4	2.E4	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	4.E2	3.E2	5.E2	8.E2
115°	0.E0	0.E0	9.E3	2.E4	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	3.E2	4.E2	5.E2	1.E3
125°	0.E0	0.E0	1.E4	1.E4	1.E3	8.E2	5.E2	3.E2	4.E2	4.E2	4.E2	8.E2
135°	0.E0	0.E0	1.E4	7.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	3.E2	4.E2	5.E2	8.E2
145°	0.E0	0.E0	6.E3	3.E3	1.E3	8.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2
155°	0.E0	0.E0	6.E3	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	3.E2	4.E2	5.E2	8.E2
165°	0.E0	0.E0	4.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	3.E2	4.E2	5.E2	8.E2
175°	0.E0	0.E0	2.E3	9.E2	5.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2

(Продолжение см. с. 87)

Широта Декады	Изменение яркости электрона E = 300 кВ, на расстоянии 350 км, величина 11-летнего цикла																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	35°	45°						
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	4.E2	2.E2	2.E2	3.E2	8.E2	1.E3	1.E4	0.E0	0.E0			
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E3	6.E2	4.E2	2.E2	2.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E4	0.E0	0.E0		
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	9.E2	1.E3	9.E3	0.E0	0.E0		
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	9.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	6.E2	1.E3	4.E3	0.E0	0.E0			
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	9.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	5.E2	0.E0	0.E0			
-125°	0.E0	0.E0	7.E2	1.E3	7.E2	4.E2	3.E2	3.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	5.E3	0.E0	0.E0			
-115°	0.E0	2.E3	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	3.E2	2.E2	3.E2	3.E2	5.E2	8.E2	3.E3	2.E4	0.E0	0.E0		
-105°	0.E0	1.E4	1.E2	1.E3	6.E2	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	6.E3	2.E4	0.E0	0.E0		
-95°	0.E0	2.E4	0.E0	6.E2	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	5.E3	2.E4	0.E0	0.E0		
-85°	0.E0	3.E4	0.E0	6.E2	5.E2	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	9.E3	4.E4	0.E0	0.E0	
-75°	0.E0	3.64	0.E0	6.E2	1.E3	3.E2	3.E2	2.E2	3.E2	4.E2	6.E2	1.E3	5.E3	2.E4	0.E0	0.E0		
-65°	1.E2	4.E4	0.E0	2.E3	1.E3	1.E3	3.E3	9.E2	2.E2	3.E2	3.E2	9.E2	2.E3	9.E3	0.E0	0.E0		
-55°	2.E2	5.E4	0.E0	8.E3	2.E4	2.E4	9.E3	3.E3	3.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E3	3.E3	0.E0	0.E0	
-45°	2.E2	6.64	0.E0	5.E4	7.E4	8.E4	2.E4	4.E3	3.E2	2.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	0.E0	0.E0		
-35°	2.E2	7.E4	3.E2	7.E4	2.E5	1.E5	2.E4	1.E3	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	1.E3	1.E3	2.E2	0.E0	0.E0	
-25°	2.E2	1.E5	3.E3	3.E4	1.E5	1.E5	1.E4	5.E2	3.E2	3.E2	2.E2	3.E2	5.E2	1.E3	1.E3	5.E3	0.E0	0.E0
-15°	1.E2	1.E5	2.E4	6.E3	6.E4	6.E4	8.E3	3.E2	3.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E4	0.E0	0.E0	
-5°	0.E0	1.E5	6.E4	3.E3	2.E4	1.E5	3.E3	4.E2	2.E2	2.E2	5.E2	8.E2	1.E3	4.E4	0.E0	0.E0		

(Продолжение см. с. 82)

Продолжение табл. 5
1/см¹·с

Дорога	Ширина																	
	-45°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Изменение расходов электронов E=300 кВ, массой 350 мкг, концентрацией 11-слойного цилиндра																		
5°	0.E0	9.E4	8.E4	3.E3	9.E3	6.E4	2.E3	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	2.E2	4.E2	8.E2	1.E3	5.E4	0.E0	0.E0
15°	0.E0	4.E4	1.E5	3.E3	4.E3	2.E4	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	7.E4	0.E0	0.E0	
25°	0.E0	2.E4	2.E5	3.E3	2.E3	6.E3	1.E3	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	5.E4	0.E0	0.E0	
35°	0.E0	1.E3	2.E5	3.E3	1.E3	2.E3	7.E2	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	3.E4	0.E0	0.E0	
45°	0.E0	0.E0	8.E4	4.E3	1.E3	9.E2	5.E2	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	2.E4	1.E2	0.E0	
55°	0.E0	0.E0	2.E4	5.E3	1.E3	9.E2	5.E2	2.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E2	1.E4	1.E2	0.E0	
65°	0.E0	0.E0	4.E2	1.E4	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	3.E3	0.E0	0.E0	
75°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	3.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
85°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E4	7.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
95°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	1.E4	1.E4	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
105°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	1.E4	1.E4	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
115°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	1.E4	1.E4	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
125°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	8.E3	8.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	6.E2	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
135°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	5.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	6.E2	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
145°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	2.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
155°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	2.E3	9.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	9.E2	2.E3	1.E2	0.E0	
165°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E3	1.E3	8.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	5.E3	0.E0	0.E0	
175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	9.E2	1.E4	0.E0	0.E0	

(Продолжение см. с. 83)

Датура	Широта										
	-35°	-35°	-65°	-65°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	25°
Несимметричный поток электронов $E > 600$ кэВ, ядерном 350 кВ, времени 11 летнего цикла											
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	9.E2	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	8.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	8.E2	5.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	5.E2
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E2	7.E2	4.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E2	6.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2
-125°	0.E0	0.E0	3.E2	8.E2	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	6.E2
-115°	0.E0	7.E2	9.E2	6.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	9.E2
-105°	0.E0	5.E3	0.E0	6.E2	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2
-95°	0.E0	1.E4	0.E0	4.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2
-85°	0.E0	1.E4	0.E0	4.E2	4.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2
-75°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	4.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2
-65°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	5.E2	4.E2	2.E3	7.E2	2.E2	4.E2	7.E2
-55°	0.E0	2.E4	0.E0	8.E2	2.E3	4.E3	5.E3	3.E3	2.E2	3.E2	7.E2
-45°	0.E0	3.E4	0.E0	4.E3	7.E3	1.E4	8.E3	3.E3	3.E2	1.E2	4.E2
-35°	0.E0	4.E4	0.E0	4.E3	2.E4	2.E4	5.E3	8.E2	2.E2	2.E2	5.E2
-25°	0.E0	4.E4	7.E2	2.E3	1.E4	2.E4	3.E3	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2
-15°	0.E0	5.E4	7.E3	9.E2	5.E3	8.E3	2.E3	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2
-5°	0.E0	4.E4	2.E4	1.E3	2.E3	2.E4	9.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2

(Продолжение см. с. 84)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Довгота	Широта									
	-5°	-15°	-25°	-35°	-45°	-55°	-65°	-75°	-85°	-95°
Напрямленість потоку дистанціїонної Е>600 кВ, зонаючи 150 км, мінімальна 11-річна норма										
5°	0.E0	3.E4	4.E4	2.E3	1.E3	8.E2	2.E2	1.E2	2.E2	1.E2
15°	0.E0	1.E4	6.E4	3.E3	2.E3	2.E3	3.E2	1.E2	2.E2	3.E2
25°	0.E0	3.E3	8.E4	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	3.E2
35°	0.E0	0.E0	6.E4	3.E3	1.E3	7.E2	5.E2	2.E2	2.E2	6.E2
45°	0.E0	0.E0	2.E4	3.E3	1.E3	7.E2	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2
55°	0.E0	0.E0	4.E3	4.E3	1.E3	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	4.E2
65°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	2.E3	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	2.E2
75°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	2.E3	8.E2	5.E2	2.E2	1.E2	3.E2
85°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	3.E3	8.E2	5.E2	1.E2	2.E2	1.E2
95°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	5.E3	8.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2
105°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	5.E3	9.E2	4.E2	2.E2	1.E2	0.60
115°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	4.E3	9.E2	4.E2	2.E2	1.E2	2.E2
125°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	3.E3	8.E2	5.E2	2.E2	1.E2	3.E2
135°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E3	2.E3	8.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2
145°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	8.E2	5.E2	2.E2	1.E2	2.E2
155°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	2.E2
165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	2.E2
175°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	2.E2

(Продовження см. с. 85)

Приложение табл. 5
1/см²·ч

Диапазон	Широта																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
Плотность потоков дыма при $E > 500 \text{ кВт}$, высота 150 км, ширина 45-ступенчатого призмы																		
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E2	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	4.E2	6.E2	4.E3	0.E0	0.E0
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E2	6.E2	4.E2	2.E2	1.E2	8.E1	1.E2	9.E1	2.E2	3.E2	5.E2	6.E2	4.E3	0.E0	0.E0
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	6.E2	3.E2	1.E2	1.E2	8.E1	1.E2	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	5.E2	3.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	3.E2	6.E2	8.E2	4.E2	0.E0	0.E0	
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	5.E2	3.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	3.E1	0.E0	0.E0
-125°	0.E0	0.E0	2.E2	6.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	7.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
-115°	0.E0	3.E2	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E2	1.E3	5.E3	0.E0	0.E0	
-105°	0.E0	3.E3	2.E1	4.E2	3.E2	2.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	1.E2	2.E2	3.E2	6.E2	2.E3	4.E3	0.E0	0.E0
-95°	0.E0	6.E3	0.E0	3.E2	3.E2	1.E2	1.E2	2.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	2.E3	3.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-85°	0.E0	8.E3	0.E0	3.E2	3.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	3.E3	3.E3	0.E0	0.E0
-75°	0.E0	1.E4	0.E0	3.E2	3.E2	8.E1	3.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	2.E3	2.E3	0.E0	0.E0
-65°	0.E0	1.E4	0.E0	3.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-55°	0.E0	1.E4	0.E0	4.E2	7.E2	2.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-45°	0.E0	2.E4	0.E0	5.E2	2.E3	4.E3	5.E3	3.E3	2.E3	9.E1	7.E1	3.E2	4.E2	7.E2	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-35°	0.E0	2.E4	2.E1	6.E2	3.E3	4.E3	3.E3	5.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	0.E0	3.E4	3.E2	6.E2	2.E3	6.E3	1.E3	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	6.E2	8.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	3.E4	4.E3	6.E2	8.E2	3.E3	6.E2	1.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	3.E2	5.E2	7.E2	2.E3	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	2.E4	1.E4	9.E2	8.E2	2.E3	5.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E2	6.E2	5.E3	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 86)

Продолжение табл. 5

1/см²·с

Ширина	-35°	-35°	-35°	-35°	-45°	-35°	-25°	15°	5°	-5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Норма потока солнечного излучения $E > 900$ кДж, исходя из 350 км, минимального 11-летнего периода																			
5°	0 Е0	1.Е4	2.Е4	1.Е3	8.Е2	4.Е2	1.Е2	9.Е1	1.Е2	9.Е1	2.Е2	5.Е2	6.Е2	8.Е3	0 Е0	0 Е0			
15°	0 Е0	4.Е3	4.Е4	2.Е3	1.Е3	6.Е2	3.Е2	2.Е2	8.Е1	1.Е2	1.Е2	2.Е2	4.Е2	6.Е2	1 Е4	0 Е0	0 Е0		
25°	0 Е0	9.Е2	5.Е4	2.Е3	1.Е3	5.Е2	4.Е2	2.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	1.Е2	2.Е2	4.Е2	6.Е2	1 Е4	0 Е0	0 Е0	
35°	0 Е0	2.Е1	3.Е4	2.Е3	8.Е2	5.Е2	3.Е2	2.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	2.Е2	4.Е2	6.Е2	9.Е3	0 Е0	0 Е0	
45°	0 Е0	0.Е0	8.Е3	2.Е3	8.Е2	5.Е2	3.Е2	2.Е2	1.Е2	8.Е1	1.Е2	2.Е2	4.Е2	6.Е2	6.Е3	0 Е0	0 Е0		
55°	0 Е0	0.Е0	1.Е3	3.Е3	8.Е2	5.Е2	3.Е2	1.Е2	1.Е2	8.Е1	8.Е1	9.Е1	2.Е2	5.Е2	5.Е2	3.Е3	0 Е0	0 Е0	
65°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	3.Е3	1.Е3	5.Е2	3.Е2	1.Е2	8.Е1	7.Е1	8.Е1	1.Е2	2.Е2	4.Е2	6.Е2	8.Е2	0 Е0	0 Е0	
75°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	2.Е3	2.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	7.Е1	9.Е1	9.Е1	8.Е1	2.Е2	4.Е2	6.Е2	0 Е0	0 Е0		
85°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	2.Е3	2.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	7.Е1	9.Е1	8.Е1	1.Е2	2.Е2	4.Е2	6.Е2	0 Е0	0 Е0		
95°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	3.Е3	2.Е3	6.Е2	3.Е2	2.Е2	1.Е2	9.Е1	8.Е1	8.Е1	2.Е2	4.Е2	6.Е2	0 Е0	0 Е0		
105°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	2.Е3	2.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	9.Е1	7.Е1	5.Е1	1.Е2	4.Е2	7.Е2	0 Е0	0 Е0			
115°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	2.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	1.Е2	1.Е2	3.Е2	6.Е2	0 Е0	0 Е0			
125°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	1.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	8.Е1	8.Е1	9.Е1	1.Е2	1.Е2	4.Е2	5.Е2	0 Е0	0 Е0		
135°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	1.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	8.Е1	9.Е1	7.Е1	9.Е1	1.Е2	4.Е2	5.Е2	0 Е0	0 Е0		
145°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	1.Е3	6.Е2	3.Е2	1.Е2	8.Е1	8.Е1	1.Е2	2.Е2	4.Е2	5.Е2	0 Е0	0 Е0			
155°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	9.Е2	6.Е2	3.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	1.Е2	1.Е2	4.Е2	5.Е2	5.Е2	0 Е0	0 Е0		
165°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	9.Е2	5.Е2	3.Е2	2.Е2	8.Е1	9.Е1	9.Е1	2.Е2	4.Е2	5.Е2	2.Е3	0 Е0	0 Е0		
175°	0 Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е3	8.Е2	4.Е2	2.Е2	1.Е2	9.Е1	9.Е1	1.Е2	1.Е2	4.Е2	5.Е2	3.Е3	0 Е0	0 Е0		

(Продолжение см. с. 87)

Продолжение табл. 5
1/(см²·с)

Диапазон	Ширина																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Плотность полного электронов $E > 1200 \text{ кВ}, \text{акуст.} 150 \text{ кн, минимум 11-го шкала}$																		
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	4.E2	2.E2	1.E2	4.E1	3.E1	4.E1	6.E1	2.E2	3.E2	4.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E2	4.E2	2.E2	1.E2	4.E1	3.E1	3.E1	8.E1	2.E2	3.E2	4.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E2	3.E2	2.E2	5.E1	4.E1	2.E1	5.E1	5.E1	2.E2	3.E2	4.E2	8.E2	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E2	3.E2	2.E2	6.E1	4.E1	4.E1	3.E1	4.E1	8.E1	2.E2	3.E2	5.E2	2.E2	0.E0	0.E0
-135°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E2	3.E2	2.E2	6.E1	4.E1	4.E1	4.E1	6.E1	7.E1	2.E2	4.E2	5.E2	1.E1	0.E0	0.E0
-125°	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	3.E2	1.E2	8.E1	5.E1	5.E1	3.E1	5.E1	8.E1	3.E2	4.E2	7.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-115°	0.E0	2.E2	3.E2	3.E2	2.E2	8.E1	5.E1	3.E1	4.E1	6.E1	5.E1	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-105°	0.E0	1.E3	0.E0	2.E2	2.E2	9.E1	4.E1	3.E1	3.E1	4.E1	8.E1	2.E2	3.E2	6.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0
-95°	0.E0	4.E3	0.E0	2.E2	2.E2	4.E1	5.E1	8.E1	5.E1	4.E1	1.E2	2.E2	3.E2	8.E2	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-85°	0.E0	5.E3	0.E0	2.E2	2.E2	3.E1	6.E1	3.E1	3.E1	6.E1	1.E2	2.E2	4.E2	1.E3	9.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-75°	0.E0	6.E3	0.E0	2.E2	2.E2	2.E1	4.E1	5.E1	3.E1	5.E1	1.E2	2.E2	4.E2	8.E2	8.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-65°	0.E0	7.E3	0.E0	2.E2	2.E2	2.E1	8.E2	4.E2	5.E1	6.E1	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	7.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-55°	0.E0	9.E3	0.E0	2.E2	4.E2	4.E2	2.E3	7.E1	4.E1	9.E1	2.E3	3.E2	5.E2	6.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-45°	0.E0	1.E4	0.E0	3.E2	1.E3	1.E3	3.E3	2.E3	9.E1	3.E1	2.E1	2.E2	4.E2	5.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-35°	0.E0	1.E4	1.E1	3.E2	2.E3	3.E2	1.E3	1.E2	5.E1	3.E1	4.E1	1.E2	2.E2	4.E2	5.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	0.E0	2.E4	2.E2	3.E2	1.E3	4.E3	3.E2	1.E2	6.E1	5.E1	4.E1	6.E1	2.E2	3.E2	5.E2	1.E2	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	2.E4	2.E3	4.E2	5.E2	2.E3	1.E2	6.E1	4.E1	3.E1	6.E1	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	1.E4	9.E3	5.E2	5.E2	8.E2	3.E2	1.E2	4.E1	5.E1	4.E1	2.E2	3.E2	4.E2	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 88)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Диапазон	Шаги по												Шаги по						
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°		35°	45°	55°	65°	75°	85°
Изотропия потока электронов $E > 1200$ кэВ, максимум 350 кэВ, конусом 11-степень искаж.																			
5°	0.E0	5.E3	1.E4	9.E2	6.E2	4.E2	2.E2	5.E1	4.E1	3.E1	4.E1	3.E1	1.E2	3.E2	4.E2	4.E3	0.E0	0.E0	0.E0
15°	0.E0	2.E3	2.E4	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	9.E1	2.E1	4.E1	4.E1	5.E1	8.E1	3.E2	3.E2	7.E3	0.E0	0.E0	0.E0
25°	0.E0	3.E2	3.E4	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	1.E2	5.E1	4.E1	3.E1	4.E1	9.E1	3.E2	4.E2	7.E3	0.E0	0.E0	0.E0
35°	0.E0	0.E0	1.E4	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	7.E1	5.E1	3.E1	4.E1	3.E1	6.E1	3.E2	3.E2	5.E3	0.E0	0.E0	0.E0
45°	0.E0	0.E0	4.E3	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	8.E1	5.E1	2.E1	4.E1	4.E1	6.E1	2.E2	4.E2	3.E3	0.E0	0.E0	0.E0
55°	0.E0	0.E0	5.E2	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	3.E1	5.E1	3.E1	3.E1	3.E1	9.E1	3.E2	3.E2	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0
65°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	6.E1	3.E1	2.E1	3.E1	4.E1	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2	0.E0	0.E0	0.E0
75°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E2	8.E2	3.E2	2.E2	6.E1	3.E1	3.E1	2.E1	2.E1	1.E2	2.E2	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0
85°	'0.E0	0.E0	0.E0	8.E2	8.E2	4.E2	2.E2	6.E1	2.E1	3.E1	2.E1	4.E1	1.E2	3.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
95°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E2	8.E2	4.E2	2.E2	7.E1	4.E1	3.E1	2.E1	2.E1	7.E1	2.E2	4.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
105°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	8.E2	4.E2	2.E2	6.E1	4.E1	3.E1	2.E1	1.E1	6.E1	2.E2	4.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
115°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	7.E2	4.E2	2.E2	6.E1	3.E1	4.E1	3.E1	4.E1	6.E1	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
125°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	7.E2	4.E2	2.E2	7.E1	3.E1	2.E1	3.E1	5.E1	5.E1	2.E2	4.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
135°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	6.E2	4.E2	2.E2	5.E1	3.E1	2.E1	3.E1	6.E1	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
145°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	6.E2	4.E2	2.E2	5.E1	3.E1	3.E1	3.E1	7.E1	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
155°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	6.E2	3.E2	2.E2	5.E1	4.E1	4.E1	3.E1	5.E1	2.E2	3.E2	4.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
165°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	5.E2	3.E2	2.E2	7.E1	3.E1	3.E1	3.E1	9.E1	2.E2	3.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
175°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	5.E2	2.E2	9.E1	4.E1	3.E1	4.E1	5.E1	8.E1	3.E2	3.E2	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение ср. с. 89)

Диапазон	Широта												Плотность потоков излучения $E > 2000 \text{ эВ}$, высота 350 км, минимальный 1-дневной шаг					
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	
-175°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E2	2 E2	1 E2	3 E1	1 E1	0 E0	0 E0	1 E1	2 E1	7 E1	1 E2	2 E2	6 E2	0 E0	0 E0
-165°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E2	2 E2	1 E2	4 E1	0 E0	0 E0	0 E0	2 E1	7 E1	1 E2	1 E2	5 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-155°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E2	1 E2	3 E1	2 E1	0 E0	0 E0	2 E1	1 E1	9 E1	1 E2	2 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-145°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E2	1 E2	3 E1	2 E1	0 E0	0 E0	0 E0	1 E1	9 E1	1 E2	2 E2	3 E1	0 E0	0 E0	0 E0
-135°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E2	1 E2	3 E1	2 E1	0 E0	1 E1	0 E0	2 E1	1 E2	2 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0	0 E0
-125°	0 E0	0 E0	4 E1	1 E2	1 E2	4 E1	3 E1	1 E1	2 E1	0 E0	1 E1	1 E2	2 E2	1 E2	0 E0	0 E0	0 E0	0 E0
-115°	0 E0	3 E1	1 E2	8 E1	9 E1	2 E1	1 E1	0 E0	1 E1	2 E1	1 E1	7 E1	1 E2	1 E2	1 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-105°	0 E0	3 E2	0 E0	5 E1	9 E1	3 E1	0 E0	0 E0	0 E0	1 E1	3 E1	8 E1	1 E2	1 E2	1 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-95°	0 E0	9 E2	0 E0	7 E1	6 E1	0 E0	1 E1	2 E1	0 E0	3 E1	0 E0	1 E1	1 E2	1 E2	5 E1	0 E0	0 E0	0 E0
-85°	0 E0	1 E3	0 E0	8 E1	6 E1	0 E0	2 E1	0 E0	0 E0	2 E1	4 E1	1 E2	2 E2	2 E2	3 E1	0 E0	0 E0	0 E0
-75°	0 E0	2 E3	0 E0	8 E1	2 E1	0 E0	1 E1	0 E0	1 E1	0 E0	1 E1	5 E1	1 E2	2 E2	3 E1	0 E0	0 E0	0 E0
-65°	0 E0	2 E3	0 E0	3 E1	5 E1	0 E0	3 E2	2 E2	1 E1	2 E1	6 E1	8 E1	2 E2	2 E2	6 E1	0 E0	0 E0	0 E0
-55°	0 E0	3 E3	0 E0	0 E0	1 E1	2 E1	4 E2	1 E3	2 E1	1 E1	3 E1	8 E1	1 E2	2 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-45°	0 E0	3 E3	0 E0	0 E0	3 E1	3 E1	4 E2	1 E3	0 E0	0 E0	8 E1	1 E2	2 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0	0 E0
-35°	0 E0	4 E3	0 E0	0 E0	2 E1	0 E0	1 E2	3 E1	1 E1	0 E0	1 E1	5 E1	1 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0	0 E0
-25°	0 E0	4 E3	5 E1	0 E0	0 E0	1 E2	1 E1	3 E1	2 E1	1 E1	2 E1	5 E1	8 E1	1 E2	2 E2	0 E0	0 E0	0 E0
-15°	0 E0	3 E3	7 E2	3 E1	0 E0	6 E1	0 E0	1 E1	2 E1	1 E1	0 E0	2 E1	7 E1	1 E2	2 E2	1 E2	0 E0	0 E0
-5°	0 E0	2 E3	3 E3	1 E2	1 E1	0 E0	4 E1	4 E1	0 E0	1 E1	1 E1	6 E1	1 E2	2 E2	4 E2	0 E0	0 E0	0 E0

(Приложение см. с. 90)

Продолжение табл. 5
1/(см²·с)

Ширина	Плотность поглощенных электронов $E > 2000 \text{ eV}$, норма 150 к.е., коэффициент 11-летнего спада																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
5°	0.E0	9.E2	5.E3	3.E2	5.E1	0.E0	3.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	1.E2	2.E2	8.E2	0.E0	0.E0	
15°	0.E0	2.E2	6.E3	4.E2	1.E2	0.E0	8.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	2.E1	1.E2	1.E3	0.E0	0.E0	
25°	0.E0	4.E1	6.E3	4.E2	2.E2	2.E1	7.E1	4.E1	1.E1	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	2.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
35°	0.E0	0.E0	2.E3	4.E2	2.E2	6.E1	7.E1	2.E1	1.E1	0.E0	1.E1	0.E0	1.E1	1.E2	2.E2	1.E3	0.E0	0.E0
45°	0.E0	0.E0	6.E2	4.E2	2.E2	1.E2	8.E1	3.E1	1.E1	0.E0	1.E1	1.E1	2.E1	1.E2	2.E2	9.E2	0.E0	0.E0
55°	0.E0	0.E0	6.E1	4.E2	2.E2	1.E2	8.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	5.E2	0.E0	0.E0	
65°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	1.E2	8.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	4.E1	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	
75°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	3.E2	1.E2	8.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
85°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	9.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	
95°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	6.E1	1.E2	8.E1	2.E1	1.E1	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
105°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	6.E1	2.E2	8.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
115°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E1	6.E1	2.E2	9.E1	2.E1	0.E0	1.E1	0.E0	1.E1	2.E1	9.E1	1.E2	0.E0	0.E0	
125°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	7.E1	2.E2	9.E1	2.E1	0.E0	0.E0	1.E1	1.E1	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
135°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E1	1.E2	2.E2	8.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	9.E1	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
145°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	2.E2	9.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	
155°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	1.E2	8.E1	2.L1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	
165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	1.E2	8.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	9.E1	1.E2	3.E2	0.E0	0.E0	
175°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E2	2.E2	1.E2	3.E1	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	1.E2	1.E2	6.E2	0.E0	0.E0	0.E0	

(Продолжение см. с. 91)

(Продолжение изложения № 1 к ГОСТ 25645 /39—86)

Приложение табл. 5
1/см³·с

Домен	Ширина																		
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Плотность потоков антипротонов $E > 40 \text{ кэВ}$, находящимися в галактике																			
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E4	1.E3	7.E2	5.E2	5.E2	5.E2	6.E2	7.E2	1.E3	2.E3	1.E5	2.E4	0.E0		
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	2.E3	1.E3	7.E2	4.E2	5.E2	6.E2	5.E2	6.E2	8.E2	1.E3	3.E3	2.E5	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	6.E2	7.E3	2.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	5.E2	5.E2	5.E2	7.E2	9.E2	2.E3	4.E3	1.E5	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	2.E3	1.E4	2.E3	1.E3	9.E2	7.E2	5.E2	5.E2	6.E2	7.E2	1.E3	2.E3	5.E3	7.E4	0.E0	0.E0		
-135°	0.E0	2.E4	5.E4	2.E3	1.E3	9.E2	6.E2	5.E2	5.E2	6.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	5.E3	7.E4	0.E0	0.E0	
-125°	0.E0	4.E4	6.E4	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	7.E2	1.E3	3.E3	6.E3	3.E4	0.E0	0.E0	
-115°	3.E4	1.E5	7.E4	1.E3	1.E3	8.E2	7.E2	5.E2	6.E2	6.E2	6.E2	7.E2	8.E2	1.E3	5.E3	3.E5	1.E4	0.E0	0.E0
-105°	2.E4	2.E5	2.E4	1.E3	1.E3	1.E3	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	8.E2	2.E3	5.E3	1.E5	0.E0	0.E0	
-95°	1.E4	2.E5	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	7.E2	9.E2	3.E3	1.E6	1.E6	0.E0	0.E0	
-85°	2.E4	2.E5	2.E1	1.E3	1.E3	9.E2	7.E2	6.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	1.E6	1.E6	0.E0	0.E0	0.E0	
-75°	2.E4	2.E5	0.E0	1.E3	1.E3	3.E3	2.E3	1.E3	6.E2	6.E2	6.E2	7.E2	1.E3	3.E3	9.E5	9.E5	0.E0	0.E0	
-65°	2.E4	2.E5	1.E2	5.E3	5.E3	6.E4	2.E4	8.E3	5.E2	6.E2	6.E2	6.E2	8.E2	1.E3	2.E3	7.E5	8.E5	0.E0	0.E0
-55°	2.E4	3.E5	9.E2	1.E4	7.E4	2.E5	6.E4	1.E4	3.E3	6.E2	7.E2	9.E2	1.E3	4.E3	5.E5	0.E0	0.E0	0.E0	
-45°	2.E4	3.E5	4.E3	8.E4	2.E5	1.E6	4.E5	2.E4	1.E3	6.E2	6.E2	7.E2	9.E2	1.E3	5.E4	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0
-35°	2.E4	4.E5	2.E4	2.E5	4.E5	3.E5	3.E3	3.E4	4.E3	4.E3	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3	3.E3	1.E4	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	3.E4	5.E5	8.E4	6.E4	4.E5	5.E5	3.E5	7.E3	2.E3	5.E2	5.E2	6.E2	9.E2	2.E3	4.E3	3.E4	0.E0	0.E0	0.E0
-15°	2.64	5.E5	3.E5	3.E4	2.E5	6.E5	1.E5	3.E4	5.E2	5.E2	6.E2	9.E2	1.E3	2.E3	7.E4	0.E0	0.E0	0.E0	
-5°	3.E4	4.E5	4.E5	2.E4	1.E5	3.E5	5.E4	1.E3	6.E2	5.E2	6.E2	6.E2	8.E2	1.E3	2.E3	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 92)

Приложение табл. 5
1/(см²·с)

Широта	Напотоки потоков электронов $E > 40$ кэВ, на высоте 500 км, километры (1-летнего цикла)											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
5°	5.E4	4.E5	5.E5	1.E4	3.E4	3.E5	4.E4	7.E2	5.E2	5.E2	6.E2	8.E2
15°	0.E0	2.E5	6.E5	9.E3	1.E4	1.E5	4.E3	7.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3
25°	0.E0	1.E5	7.E5	1.E4	1.E4	3.E4	3.E3	6.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2
35°	0.E0	4.E4	6.E5	1.E5	1.E4	1.E4	7.E3	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2	7.E2
45°	0.E0	6.E4	4.E5	6.E5	2.E4	4.E3	1.E3	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	8.E2
55°	0.E0	0.E0	1.E5	1.E5	1.E5	1.E5	9.E3	9.E2	6.E2	5.E2	6.E2	7.E2
65°	0.E0	0.E0	3.E4	9.E5	2.E3	2.E3	9.E2	6.E2	4.E2	5.E2	6.E2	8.E2
75°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E5	1.E5	2.E3	1.E3	6.E2	6.E2	5.E2	5.E2	7.E2
85°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E5	1.E5	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	5.E2	7.E2
95°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	4.E5	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2
105°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E4	2.E5	6.E3	1.E3	6.E2	4.E2	5.E2	5.E2	6.E2
115°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	6.E4	2.E5	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2
125°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E4	1.E5	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	5.E2	5.E2	6.E2
135°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	8.E4	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	6.E2
145°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E4	7.E4	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	6.E2
155°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	1.E5	1.E3	9.E2	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	7.E2
165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	6.E4	1.E3	8.E2	6.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3
175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	4.E4	1.E3	8.E2	6.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3

(Продолжение см. с. 93)

Приложение табл. 5

1/см²·с

Ширина	Плотность потока электронов $E > 100$ кэВ, насыщ. 500 кн, минимум 11-летнего цикла												
	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E4	8.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3	1.E3
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E3
-155°	0.E0	3.E1	5.E3	2.E3	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	2.E3	1.E3
-145°	0.E0	6.E2	2.E4	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	2.E3	4.E3
-135°	0.E0	1.E4	3.E4	2.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3	3.E3
-125°	0.E0	3.E4	3.E4	2.E3	1.E3	8.E2	5.E2	5.E2	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3	4.E3
-115°	2.E2	7.E4	3.E4	1.E3	1.E3	7.E2	6.E2	5.E2	5.E2	6.E2	7.E2	2.E3	4.E3
-105°	8.E2	1.E5	7.E3	1.E3	9.E2	1.E3	5.E2	5.E2	5.E2	6.E2	9.E2	3.E3	1.E6
-95°	1.E3	1.E5	9.E2	1.E3	1.E3	5.E2	5.E2	5.E2	4.E2	7.E2	9.E2	2.E3	9.E5
-85°	3.E3	1.E5	0.E0	1.E3	9.E2	8.E2	6.E2	5.E2	5.E2	6.E2	1.E3	3.E3	7.E5
-75°	3.E3	2.E5	0.E0	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	6.E5
-65°	3.E3	2.E5	9.E1	4.E3	4.E3	4.E4	2.E4	8.E3	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3	3.E5
-55°	4.E3	2.E5	5.E2	9.E3	6.E4	2.E5	6.E4	1.E4	3.E3	5.E2	6.E2	8.E2	1.E3
-45°	4.E3	2.E5	3.E3	6.E4	1.E5	8.E5	3.E5	2.E4	1.E3	5.E2	5.E2	8.E2	1.E3
-35°	4.E3	3.E5	1.E4	1.E5	3.E5	3.E5	2.E5	3.E4	3.E3	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3
-25°	5.E3	3.E5	3.E4	4.E4	3.E5	4.E5	2.E5	7.E3	2.E3	4.E2	5.E2	6.E2	8.E2
-15°	2.E3	4.E5	1.E5	3.E4	1.E5	5.E5	1.E5	2.E4	5.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3
-5°	1.E3	3.E5	2.E5	1.E4	8.E4	3.E5	4.E4	1.E3	5.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3

(Приложение см. с. 94)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Диапазон	Плотность потока электронов $E > 100$ кэВ, измеренная в 1-литровом шкафу															<i>Шкафы</i>		
	-35°	-15°	-65°	-55°	-45°	-35°	-15°	-5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°		
5°	5.E2	3.E5	2.E5	1.E4	2.E4	2.E5	3.E4	6.E2	4.E2	5.E2	4.E2	6.E2	7.E2	1.E3	2.E3	2.E5	0.E0	0.E0
15°	0.E0	2.E5	4.E5	8.E3	1.E4	7.E4	3.E3	6.E2	4.E2	5.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	2.E5	0.E0	0.E0	
25°	0.E0	7.E4	5.E5	1.E4	1.E4	3.E4	3.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3	2.E3	1.E3	0.E0	
35°	0.E0	1.E4	4.E5	9.E4	1.E4	1.E4	6.E3	4.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3	1.E3	2.E5	2.E3	0.E0
45°	0.E0	1.E3	3.E5	5.E5	1.E4	4.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	1.E3	1.E5	4.E3	0.E0
55°	0.E0	0.E0	9.E4	8.E5	1.E5	1.E3	8.E2	5.E2	5.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3	1.E3	8.E4	3.E3	0.E0
65°	0.E0	0.E0	6.E3	8.E5	1.E5	1.E3	8.E2	5.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	7.E2	1.E3	1.E3	5.E4	4.E3	0.E0
75°	0.E0	0.E0	4.E5	1.E5	1.E3	9.E2	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	7.E2	1.E3	1.E3	3.E4	6.E3	0.E0	
85°	0.E0	0.E0	2.E5	1.E5	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	2.E4	8.E3	0.E0	
95°	0.E0	0.E0	9.E4	3.E5	2.E3	9.E2	6.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	5.E2	9.E2	1.E3	1.E4	7.E3	0.E0	
105°	0.E0	0.E0	6.E4	1.E5	5.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	9.E2	1.E3	9.E3	7.E3	0.E0	
115°	0.E0	0.E0	4.E4	5.E4	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	6.E2	9.E2	1.E3	9.E3	8.E3	0.E0	
125°	0.E0	0.E0	2.E4	1.E5	2.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3	1.E3	1.E4	9.E3	0.E0	
135°	0.E0	0.E0	5.E4	6.E4	2.E3	1.E3	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	4.E2	6.E2	8.E2	1.E3	2.E4	9.E3	0.E0	
145°	0.E0	0.E0	4.E4	6.E4	1.E3	9.E2	6.E2	4.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	9.E2*	1.E3	3.E4	8.E3	0.E0	
155°	0.E0	0.E0	5.E4	8.E4	1.E3	9.E2	5.E2	4.E2	4.E2	5.E2	6.E2	8.E2	1.E3	4.E4	9.E3	0.E0		
165°	0.E0	0.E0	1.E5	5.E4	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	1.E3	5.E4	3.E3	0.E0	
175°	0.E0	0.E0	2.E5	3.E4	1.E3	7.E2	5.E2	4.E2	5.E2	4.E2	5.E2	6.E2	1.E3	1.E3	7.E4	3.E3	0.E0	

(Продолжение см. с. 95)

Приложение табл. 5
1/(см²·с)

Диагональ	Шаговая												Плотность потока электронов $E > 300 \text{ кВ}$, расчет 500 км. времени 11-летнего цикла							
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°			
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E4	5.E3	9.E2	4.E2	2.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E3	4.E4	2.E1	0.E0			
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	1.E3	7.E2	4.E2	2.E2	3.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	2.E3	6.E4	0.E0	0.E0			
-155°	0.E0	0.E0	2.E3	2.E3	1.E3	8.E2	4.E2	3.E2	3.E2	2.E2	4.E2	6.E2	1.E3	3.E3	4.E4	0.50	0.E0			
-145°	0.E0	7.E1	1.E4	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	4.E3	2.E4	0.E0	0.E0			
-135°	0.E0	3.E3	1.E4	2.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	3.E2	3.E2	4.E2	8.E2	2.E3	4.E3	4.E3	0.E0	0.E0			
-125°	0.E0	1.E4	1.E4	1.E3	9.E2	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	9.E2	3.E3	8.E4	1.E2	0.E0	0.E0			
-115°	0.E0	3.E4	1.E4	1.E3	8.E2	4.E2	4.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E5	4.E5	0.E0	0.E0	0.E0			
-105°	2.E1	6.E4	2.E3	9.E2	7.E2	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	6.E2	2.E3	4.E3	4.E5	0.E0	0.E0			
-95°	3.E1	7.E4	1.E2	8.E2	8.E2	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	3.E5	3.E5	0.E0	0.E0	0.E0		
-85°	2.E2	6.E4	0.E0	8.E2	7.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	8.E2	2.E3	3.E5	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0			
-75°	3.E2	7.E4	0.E0	8.E2	7.E2	9.E2	2.E3	8.E2	3.E2	3.E2	5.E2	8.E2	2.E3	2.E5	2.E5	0.E0	0.E0			
-65°	3.E2	7.E4	0.E0	4.E3	3.E3	2.E4	2.E4	7.E3	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	1.E5	2.E5	0.E0	0.E0			
-55°	3.E2	8.E4	5.E1	7.E3	5.E4	1.E5	4.E4	1.E4	3.E3	3.E2	5.E2	6.E2	1.E3	2.E4	6.E4	0.E0	0.E0			
-45°	3.E2	9.E4	3.E2	4.E4	1.E5	3.E5	1.E5	2.E4	1.E5	3.E2	3.E2	6.E2	9.E2	2.E3	6.E3	0.E0	0.E0			
-35°	3.E2	1.E5	1.E3	8.E4	2.E5	2.E5	1.E5	2.E4	3.E3	3.E2	4.E2	5.E2	7.E2	1.E3	3.E3	2.E2	0.E0	0.E0		
-25°	3.E2	2.E5	7.E3	4.E4	2.E5	3.E5	2.E5	6.E3	1.E3	2.E2	1.E2	3.E2	6.E2	1.E3	2.E3	7.E3	0.E0	0.E0		
-15°	6.E1	2.E5	5.E4	3.E4	1.E5	3.E5	5.E4	1.E4	3.E2	3.E2	3.E2	6.E2	1.E3	1.E3	1.E4	0.E0	0.E0			
-5°	3.E1	1.E5	7.E4	1.E4	7.E4	2.E5	3.E4	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	6.E2	9.E2	1.E3	6.E4	0.E0	0.E0			

(Приложение см. с. 96)

Предложение табл. 5
1/см²·с

Угол наклона	Широта																	
	-35°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Плотность потоков электронов $E > 360 \text{ кэВ}$, насыщ. 500 кн,單位ар. 11-степенного поляриз.																		
5°	0.E0	1.E5	1.E5	1.E4	2.E4	1.E5	2.E4	4.E2	3.E2	2.E2	1.E2	5.E2	9.E2	1.E3	8.E4	0.E0	0.E0	
15°	0.E0	5.E4	2.E5	7.E3	1.E4	6.E4	2.E3	4.E2	2.E2	3.E2	3.E2	5.E2	9.E2	1.E3	1.E5	0.E0	0.E0	
25°	0.E0	1.E4	2.E5	1.E4	9.E3	2.E4	2.E3	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E3	9.E4	0.E0	0.E0
35°	0.E0	8.E2	2.E5	5.E4	7.E3	1.E4	5.E3	2.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E3	7.E4	4.E1	0.E0
45°	0.E0	0.E0	9.E4	2.E5	9.E3	3.E3	8.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E3	5.E4	3.E2	0.E0
55°	0.E0	0.E0	2.E4	4.E5	4.E4	1.E3	6.E2	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	9.E2	1.E3	3.E4	3.E2	0.E0
65°	0.E0	0.E0	5.E2	3.E5	6.E4	1.E3	6.E2	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	9.E2	1.E3	2.E4	4.E2	0.E0
75°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	4.E4	1.E3	7.E2	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E3	2.E4	8.E2	0.E0
85°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E4	4.E4	2.E3	8.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	9.E2	1.E3	9.E3	1.E3	0.E0
95°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E4	9.E4	1.E3	7.E2	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	6.E3	1.E3	0.E0
105°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	5.E4	4.E3	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	9.E2	1.E3	4.E3	1.E3	0.E0
115°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	2.E4	2.E3	8.E2	4.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	1.E3	4.E3	1.E3	0.E0	
125°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	5.E4	1.E3	8.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	9.E2	5.E3	2.E3	0.E0	
135°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	1.E3	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	3.E2	5.E2	6.E2	9.E2	8.E3	2.E3	0.E0	
145°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	3.E4	1.E3	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	3.E2	7.E2	9.E2	1.E4	1.E3	0.E0	
155°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	3.E4	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E4	1.E3	0.E0	
165°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E4	2.E4	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	9.E2	2.E4	2.E2	0.E0	0.E0	
175°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	1.E4	9.E2	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E3	3.E4	2.E2	0.E0	0.E0	

(Продолжение см. с. 97)

Приложение № 5
I/cm²·с

Угола	Углы												Плотность потоков электронов $E > 600$ кэВ, миллиамп 1-секундного импульса				
	-35°	-25°	-15°	-5°	+5°	+15°	+25°	+35°	+45°	+55°	+65°	+75°	+85°				
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	3.E3	7.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	2.E4	0.E0	0.E0	
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E2	2.E4	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	8.E2	1.E3	9.E2	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2	7.E2	1.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	0.E0	5.E3	1.E3	8.E2	5.E2	3.E2	1.E2	2.E2	2.E2	5.E2	8.E2	1.E3	4.E3	0.E0	0.E0	
-135°	0.E0	7.E2	6.E3	1.E3	8.E2	5.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	9.E2	2.E3	7.E2	0.E0	0.E0	
-125°	0.E0	3.E3	6.E3	8.E2	7.E2	5.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	4.E4	0.E0	0.E0	0.E0	
* 115°	0.E0	1.E4	4.E3	8.E2	6.E2	2.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E4	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0	
-105°	0.E0	2.E4	5.E2	7.E2	6.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2	8.E2	2.E5	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0	
-95°	0.E0	3.E4	3.E1	6.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	5.E2	9.E2	2.E5	1.E5	0.E0	0.E0	
-85°	1.E1	3.E4	0.E0	5.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	1.E3	2.E5	9.E4	0.E0	0.E0	
-75°	1.E1	3.E4	0.E0	5.E2	4.E2	2.E2	1.E3	7.E2	2.E2	4.E2	6.E2	1.E3	1.E5	8.E4	0.E0	0.E0	
-65°	2.E1	3.E4	0.E0	6.E2	1.E3	3.E3	1.E4	6.E3	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	9.E2	8.E4	0.E0	0.E0	
-55°	2.E1	4.E4	0.E0	7.E2	9.E3	2.E4	2.E4	1.E4	2.E3	3.E2	5.E2	8.E2	1.E4	3.E4	0.E0	0.E0	
-45°	2.E1	4.E4	5.E1	2.E3	2.E4	4.E4	3.E4	1.E4	8.E2	2.E2	5.E2	7.E2	1.E3	4.E3	0.E0	0.E0	
-35°	2.E1	5.E4	3.E2	3.E3	3.E4	7.E4	3.E4	2.E4	2.E3	3.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	0.E0	0.E0	
-25°	0.E0	7.E4	2.E3	1.E3	2.E4	7.E4	3.E4	4.E3	1.E3	2.E2	2.E2	5.E2	9.E2	1.E3	1.E3	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	7.E4	2.E4	1.E3	5.E3	5.E4	1.E4	2.E3	2.E2	2.E2	5.E2	8.E2	1.E3	7.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	5.E4	3.E4	1.E3	2.E3	2.E4	3.E2	3.E3	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	1.E3	2.E4	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 98)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Azimut	Ширина																
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-5°	5°	15°	25°	35°					
Нестационарный поток электронов $E > 600$ кэВ, находящий 500 км, соответствующий 11-летнему циклу																	
5°	0.E0	3.E4	5.E4	2.E3	1.E4	3.E3	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E2	9.E2	3.E4	0.E0		
15°	0.E0	1.E4	8.E4	3.E3	2.E3	3.E3	8.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E2	4.E4	0.E0		
25°	0.E0	3.E3	1.E5	4.E3	2.E3	1.E3	6.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	8.E2	4.E4	0.E0		
35°	0.E0	5.E1	6.E4	2.E4	2.E3	9.E2	5.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	7.E2	9.E2	3.E4	0.E0	
45°	0.E0	0.E0	2.E4	1.E5	6.E3	8.E2	5.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	9.E2	2.E4	1.E1	0.E0
55°	0.E0	0.E0	4.E3	2.E5	2.E4	8.E2	5.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	7.E2	8.E2	2.E4	2.E1	0.E0
65°	0.E0	0.E0	3.E1	2.E5	3.E4	8.E2	5.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	7.E2	9.E2	1.E4	2.E1	0.E0
75°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	2.E4	9.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	3.E2	6.E2	8.E2	8.E2	8.E1	0.E0
85°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	2.E4	9.E2	6.E2	3.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	7.E2	9.E2	5.E3	2.E2	0.E0
95°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	4.E4	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	1.E2	2.E2	5.E2	8.E2	3.E3	2.E2	0.E0
105°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	2.E4	1.E3	6.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	5.E2	8.E2	2.E3	2.E2	0.E0
115°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E3	7.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	6.E2	8.E2	2.E3	2.E2	0.E0
125°	0.E0	0.E0	4.E3	2.E4	1.E3	6.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	5.E2	7.E2	2.E3	2.E2	0.E0	
135°	0.E0	0.E0	8.E3	9.E3	1.E3	6.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2	7.E2	4.E3	2.E2	0.E0	
145°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E3	1.E4	9.E2	5.E2	3.E2	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2	7.E2	5.E3	2.E2	0.E0	
155°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	2.E4	8.E2	5.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2	7.E2	7.E3	2.E2	0.E0
165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	1.E4	8.E2	4.E2	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	6.E2	7.E2	1.E4	2.E1	0.E0	
175°	0.E0	0.E0	4.E4	8.E3	7.E2	4.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	2.E2	6.E2	8.E2	2.E4	0.E0	0.E0	

(Продолжение с. 99)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

		Ширина																	
		Напряженность поляков электронов $E > 900 \text{ кВ}, \text{весом} 500 \text{ кг}, \text{минимум 11-летнего цикла}$																	
		-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	1.E3	5.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E2	6.E2	1.E4	0.E0	0.E0
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E2	7.E2	1.E4	0.E0	0.E0
-155°	0.E0	0.E0	4.E2	8.E2	7.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E2	7.E2	5.E3	0.E0	0.E0
-145°	0.E0	0.E0	3.E3	8.E2	6.E2	4.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	1.E3	0.E0
-135°	0.E0	2.E2	4.E3	8.E2	6.E2	3.E2	1.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E2	2.E2	0.E0						
-125°	0.E0	1.E3	3.E3	6.E2	5.E2	4.E2	1.E2	2.E2	3.E2	5.E2	8.E2	1.E4	0.E0						
-115°	0.E0	4.E3	2.E3	6.E2	5.E2	2.E2	1.E2	3.E2	5.E2	3.E4	6.E4	0.E0	0.E0						
-105°	0.E0	1.E4	3.E2	5.E2	4.E2	2.E2	1.E2	4.E2	6.E2	8.E4	6.E4	0.E0	0.E0						
-95°	0.E0	2.E4	1.E1	5.E2	3.E2	1.E2	2.E2	4.E2	7.E2	6.E4	4.E4	0.E0							
-85°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	3.E2	1.E2	2.E2	5.E2	8.E2	5.E4	3.E4	0.E0							
-75°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	3.E2	1.E2	1.E2	1.E3	5.E2	2.E2	1.E2	3.E2	5.E2	8.E2	4.E4	2.E4	0.E0	0.E0	0.E0
-65°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	6.E2	1.E3	1.E4	5.E3	1.E2	1.E2	3.E2	4.E2	7.E2	3.E4	3.E4	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-55°	0.E0	2.E4	0.E0	4.E2	4.E3	1.E4	2.E4	9.E3	2.E3	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	5.E3	1.E4	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-45°	0.E0	3.E4	2.E1	6.E2	1.E4	2.E4	1.E4	1.E4	6.E2	2.E2	1.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-35°	0.E0	3.E4	1.E2	8.E2	1.E4	5.E4	2.E4	1.E4	2.E3	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	0.E0	4.E4	1.E3	7.E2	5.E3	3.E4	2.E4	3.E3	8.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	7.E2	9.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	4.E4	1.E4	8.E2	2.E3	2.E4	5.E3	9.E2	1.E2	1.E2	2.E2	4.E2	6.E2	8.E2	3.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	2.E4	2.E4	1.E3	1.E3	5.E3	4.E3	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	6.E2	7.E2	6.E3	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 100)

Продолжение табл. 5
1/cm² · с

Ширина	Плотность излучения $E > 900$ эВ, нанесена 500 км, шириной 11-летнего периода											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-5°	15°	25°	35°	45°
5°	0 E0	1 E4	1 E3	1 E3	2 E3	1 E3	2 E2	1 E2	1 E2	2 E2	3 E2	5 E2
15°	0 E0	4 E3	5 E4	2 E3	2 E3	1 E3	4 E2	1 E2	1 E2	1 E2	3 E2	5 E2
25°	0 E0	7 E2	5 E4	2 E3	1 E3	8 E2	4 E2	2 E2	1 E2	9 E1	1 E2	2 E2
35°	0 E0	0 E0	3 E4	9 E3	1 E3	6 E2	4 E2	9 E1	1 E2	6 E1	1 E2	2 E2
45°	0 E0	0 E0	8 E3	5 E4	3 E3	6 E2	4 E2	2 E2	1 E2	1 E2	1 E2	3 E2
55°	0 E0	0 E0	1 E3	1 E3	8 E3	6 E2	4 E2	2 E2	1 E2	1 E2	2 E2	5 E2
65°	0 E0	0 E0	0 E0	6 E4	9 E3	6 E2	4 E2	2 E2	1 E2	9 E1	1 E2	2 E2
75°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E4	4 E3	6 E2	4 E2	2 E2	1 E2	1 E2	1 E2	4 E2
85°	0 E0	0 E0	0 E0	5 E3	4 E3	7 E2	4 E2	2 E2	9 E1	1 E2	9 E1	1 E2
95°	0 E0	0 E0	0 E0	3 E3	1 E4	7 E2	4 E2	2 E2	1 E2	8 E1	1 E2	2 E2
105°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	4 E3	8 E2	4 E2	1 E2	1 E2	9 E1	1 E2	4 E2
115°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	2 E3	8 E2	4 E2	2 E2	1 E2	8 E1	1 E2	2 E2
125°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	6 E3	7 E2	5 E2	1 E2	8 E1	1 E2	7 E1	1 E2
135°	0 E0	0 E0	0 E0	3 E3	2 E3	8 E2	4 E2	1 E2	1 E2	9 E1	1 E2	4 E2
145°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	3 E3	7 E2	4 E2	2 E2	1 E2	9 E1	1 E2	2 E2
155°	0 E0	0 E0	0 E0	3 E3	6 E3	6 E2	4 E2	1 E2	1 E2	9 E1	1 E2	2 E2
165°	0 E0	0 E0	0 E0	7 E3	4 E3	6 E2	3 E2	1 E2	9 E1	8 E1	1 E2	4 E2
175°	0 E0	0 E0	0 E0	1 E4	3 E3	6 E2	3 E2	1 E2	1 E2	1 E2	1 E2	4 E2

(Продолжение табл. 5)

Направление	Измерения										Пределы измерения тока, A
	-45°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	
Направления измерения тока, $E > 1200 \text{ кВ},$ расстояние 500 км, минимальный 1-летний шаг											
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	6.E2	3.E2	9.E1	3.E1	4.E1	4.E1	3.E2
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E2	4.E2	2.E2	8.E1	3.E1	4.E1	6.E1	2.E2
-155°	0.E0	0.E0	2.E2	5.E2	4.E2	3.E2	7.E1	4.E1	3.E1	5.E1	3.E1
-145°	0.E0	0.E0	1.E3	5.E2	3.E2	2.E2	7.E1	3.E1	4.E1	6.E1	2.E2
-135°	0.E0	9.E1	2.E3	5.E2	3.E2	2.E2	5.E1	3.E1	5.E1	4.E1	6.E1
-125°	0.E0	4.E2	2.E3	3.E2	3.E2	2.E2	5.E1	4.E1	3.E1	5.E1	2.E2
-115°	0.E0	2.E3	2.E3	4.E2	3.E2	4.E1	7.E1	4.E1	3.E1	5.E1	2.E2
-105°	0.E0	6.E3	2.E2	3.E2	2.E2	6.E1	5.E1	4.E1	4.E1	6.E1	2.E2
-95°	0.E0	1.E4	0.E0	3.E2	2.E2	4.E1	4.E1	4.E1	3.E1	8.E1	2.E2
-85°	0.E0	1.E4	0.E0	2.E2	2.E2	2.E1	4.E1	5.E1	3.E1	8.E1	3.E2
-75°	0.E0	1.E4	0.E0	3.E2	2.E2	1.E1	6.E2	3.E2	6.E1	5.E1	2.E2
-65°	0.E0	1.E4	0.E0	2.E2	4.E2	1.E2	7.E3	3.E3	3.E1	5.E1	2.E2
-55°	0.E0	1.E4	0.E0	2.E2	3.E3	1.E3	9.E3	6.E3	1.E3	5.E1	2.E2
-45°	0.E0	2.E4	0.E0	3.E2	8.E3	2.E3	3.E3	8.E3	4.E2	6.E1	2.E2
-35°	0.E0	2.E4	8.E1	4.E2	6.E3	4.E4	4.E3	1.E4	1.E3	1.E2	2.E2
-25°	0.E0	2.E4	6.E2	4.E2	3.E3	2.E4	1.E4	2.E3	5.E2	3.E1	5.E1
-15°	0.E0	2.E4	6.E3	5.E2	1.E3	1.E4	1.E3	1.E2	5.E1	4.E1	6.E1
-5°	0.E0	1.E4	1.E4	7.E2	7.E2	3.E3	3.E3	6.E1	5.E1	4.E1	5.E1

(Продолжение см. с. 102)

Предназначение табл. 5

1/cm²·с

Диагональ	Широта																	
	-5°	-15°	-25°	-35°	-45°	-55°	-65°	-75°	-85°	-95°	-105°	-115°						
Несущий способность электропроводки $E > 1200 \text{ кВ/м}$, напряжение 500 кВ, температура 0-30°C																		
5°	0 E0	5 E3	2 E4	1 E3	8 E2	1 E3	7 E2	6 E1	4 E1	4 E1	6 E1	2 E2	3 E2	4 E2	6 E3	0 E0	0 E0	
15°	0 E0	2 E3	3 E4	1 E3	1 E3	7 E2	3 E2	5 E1	4 E1	4 E1	4 E1	2 E2	3 E2	4 E2	1 E4	0 E0	0 E0	
25°	0 E0	3 E2	3 E4	1 E3	9 E2	5 E2	2 E2	6 E1	4 E1	3 E1	4 E1	7 E1	3 E2	4 E2	1 E4	0 E0	0 E0	
35°	0 E0	0 E0	1 E4	3 E3	7 E2	4 E2	2 E2	3 E1	5 E1	2 E1	4 E1	1 E2	3 E2	4 E2	1 E4	0 E0	0 E0	
45°	0 E0	0 E0	4 E3	1 E4	1 E3	3 E2	2 E2	5 E1	3 E1	4 E1	4 E1	1 E2	3 E2	4 E2	8 E3	0 E0	0 E0	
55°	0 E0	0 E0	4 E2	3 E4	2 E3	4 E2	2 E2	6 E1	4 E1	5 E1	3 E1	6 E1	3 E2	4 E2	6 E3	0 E0	0 E0	
65°	0 E0	0 E0	0 E0	1 E4	2 E3	4 E2	2 E2	6 E1	4 E1	3 E1	4 E1	6 E1	9 E1	3 E2	4 E2	4 E3	0 E0	0 E0
75°	0 E0	0 E0	0 E0	3 E3	1 E3	4 E2	2 E2	7 E1	5 E1	4 E1	3 E1	4 E1	1 E2	3 E2	4 E2	3 E3	0 E0	0 E0
85°	0 E0	0 E0	0 E0	1 E3	9 E2	4 E2	3 E2	7 E1	3 E1	3 E1	4 E1	7 E1	3 E2	4 E2	2 E3	1 E1	0 E0	0 E0
95°	0 E0	0 E0	0 E0	9 E2	2 E3	4 E2	2 E2	8 E1	3 E1	2 E1	3 E1	3 E1	6 E1	2 E2	4 E2	1 E3	1 E1	0 E0
105°	0 E0	0 E0	0 E0	8 E2	9 E2	4 E2	3 E2	6 E1	3 E1	3 E1	4 E1	3 E1	6 E1	2 E2	4 E2	7 E2	2 E1	0 E0
115°	0 E0	0 E0	0 E0	7 E2	7 E2	5 E2	3 E2	8 E1	5 E1	3 E1	2 E1	4 E1	6 E1	2 E2	4 E2	7 E2	2 E1	0 E0
125°	0 E0	0 E0	0 E0	9 E2	1 E3	4 E2	3 E2	5 E1	2 E1	3 E1	2 E1	4 E1	2 E2	3 E2	1 E3	2 E1	0 E0	0 E0
135°	0 E0	0 E0	0 E0	1 E3	8 E2	4 E2	2 E2	5 E1	3 E1	3 E1	4 E1	4 E1	4 E1	2 E2	3 E2	2 E3	2 E1	0 E0
145°	0 E0	0 E0	0 E0	9 E2	1 E3	4 E2	2 E2	6 E1	4 E1	3 E1	4 E1	6 E1	2 E2	3 E2	2 E3	2 E1	0 E0	0 E0
155°	0 E0	0 E0	0 E0	1 E3	1 E3	4 E2	2 E2	5 E1	4 E1	3 E1	3 E1	7 E1	2 E2	3 E2	3 E3	1 E1	0 E0	0 E0
165°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	1 E3	4 E2	2 E2	4 E1	3 E1	3 E1	4 E1	5 E1	3 E2	3 E2	4 E3	0 E0	0 E0	0 E0
175°	0 E0	0 E0	0 E0	2 E3	8 E2	3 E2	2 E2	4 E1	5 E1	4 E1	4 E1	5 E1	3 E2	3 E2	6 E3	0 E0	0 E0	0 E0

(Предназначение сх. с. 103)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Диагональ	Широта											
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°
Плотность потока электронов $E > 2000$ кэВ, высота 500 км, минуты 11-часового шкала												
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	1.E2	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	2.E3
-165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	1.E2	1.E3
-155°	0.E0	0.E0	4.E1	2.E2	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	8.E1	0.E0
-145°	0.E0	0.E0	3.E2	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	8.E1	5.E2
-135°	0.E0	1.E1	7.E2	1.E2	1.E2	8.E1	1.E1	0.E0	1.E1	0.E0	1.E2	0.E0
-125°	0.E0	8.E1	8.E2	1.E2	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	1.E1	7.E1	9.E1
-115°	0.E0	4.E2	5.E2	2.E2	1.E2	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	1.E1	8.E1	1.E2
-105°	0.E0	1.E3	5.E1	1.E2	1.E2	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	9.E1	8.E1
-95°	0.E0	2.E3	0.E0	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	2.E1	1.E2
-85°	0.E0	3.E3	0.E0	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	2.E1	1.E2	8.E2
-75°	0.E0	3.E3	0.E0	1.E2	5.E1	0.E0	3.E2	1.E2	1.E1	9.E1	1.E2	5.E2
-65°	0.E0	4.E3	0.E0	2.E1	6.E1	0.E0	4.E3	2.E3	0.E0	1.E1	7.E1	1.E2
-55°	0.E0	4.E3	0.E0	1.E1	2.E2	2.E2	3.E3	4.E3	8.E2	1.E1	6.E1	9.E1
-45°	0.E0	5.E3	0.E0	0.E0	6.E2	4.E1	1.E2	5.E3	2.E2	2.E1	1.E1	1.E2
-35°	0.E0	5.E3	1.E1	0.E0	2.E2	7.E3	2.E2	5.E3	8.E2	5.E1	6.E1	8.E1
-25°	0.E0	5.E3	2.E2	0.E0	4.E1	2.E3	8.E2	1.E3	2.E2	0.E0	1.E1	2.E1
-15°	0.E0	4.E3	2.E3	1.E1	2.E1	3.E2	5.E1	0.E0	1.E1	1.E1	2.E1	9.E1
-5°	0.E0	2.E3	4.E3	4.E1	0.E0	5.E1	2.E2	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	8.E1

(Продолжение см. с. 104)

Продолжение табл. 5

$$\frac{1}{2} \text{Га}^2 \cdot \text{с} = \frac{\text{Га}^2 \cdot \text{с}}{2}$$

Задача	Шаговая																	
	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°			
Поверхность почвосмеси земляники $E > 2000$ кДж/кг, засоры 500 кг/м, макроэлементы 1%-действия почвы																		
5°	0.E0	9.E2	6.E3	1.E2	3.E1	1.E1	2.E1	0.E0	1.E1	1.E1	2.E1	3.E1	1.E2	2.E2	1.E3	0.E0	0.E0	
15°	0.E0	2.E2	8.E3	3.E2	1.E2	0.E0	3.E1	1.E1	0.E0	1.E1	0.E0	8.E1	1.E2	2.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
25°	0.E0	2.E1	6.E3	2.E2	1.E2	1.E1	2.E1	2.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	2.E3	0.E0	0.E0	
35°	0.E0	0.E0	2.E3	3.E2	9.E1	1.E1	1.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	2.E2	3.E3	0.E0	0.E0	
45°	0.E0	0.E0	6.E2	1.E3	3.E2	4.E1	6.E1	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	5.E1	1.E2	2.E2	2.E3	0.E0	0.E0
55°	0.E0	0.E0	4.E1	3.E3	2.E2	1.E2	1.E2	2.E1	0.E0	1.E1	0.E0	2.E1	3.E1	1.E2	2.E2	2.E3	0.E0	0.E0
65°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	1.E2	1.E2	9.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	3.E1	1.E2	2.E2	1.E3	0.E0	0.E0
75°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	4.E1	2.E2	1.E2	2.E1	1.E1	1.E1	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	2.E2	8.E2	0.E0	0.E0
85°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	4.E1	1.E2	1.E2	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	5.E2	0.E0	0.E0
95°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	7.E1	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0
105°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	2.E1	7.E1	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	2.E2	2.E2	0.E0	0.E0
115°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	3.E1	2.E2	1.E2	2.E1	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	1.E1	1.E2	2.E2	2.E2	0.E0	0.E0
125°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E1	8.E1	2.E2	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	9.E1	1.E2	3.E2	0.E0	0.E0
135°	0.E0	0.E0	5.E1	3.E1	2.E2	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	1.E1	0.E0	1.E1	1.E2	5.E2	0.E0	0.E0	0.E0
145°	0.E0	0.E0	5.E1	6.E1	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	1.E2	7.E2	0.E0	0.E0	0.E0
155°	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	1.E2	1.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0
165°	0.E0	0.E0	1.E2	8.E1	1.E2	8.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	1.E2	1.E2	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0
175°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	6.E1	1.E2	9.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	1.E1	1.E1	1.E2	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение с. 105)

Приложение табл. 5
I/cm² · с

Уголы:													Углы:								
-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°
Плотность потока электронов $E > 40$ кэВ, насыщ. 950 кн/с, единица -степенной шкалы																					
-175°	0.E0	0.E0	4.E4	3.E5°	3.E4	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	4.E5	6.E4	4.E0			
-165°	0.E0	0.E0	1.E5	3.E4	5.E3	3.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	4.E3	8.E3	4.E5	6.E0	0.E0			
-155°	0.E0	4.E4	2.E5	6.E3	5.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	1.E4	3.E5	0.E0	0.E0		
-145°	0.E0	3.E4	3.E5	6.E3	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3	2.E3	3.E3	6.E3	1.E4	2.E5	0.E0	0.E0			
-135°	0.E0	9.E4	2.E5	7.E3	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	8.E3	2.E4	9.E4	0.E0	0.E0			
-125°	0.E0	2.E5	5.E3	3.E3	2.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	3.E3	1.E4	9.E5	4.E4	0.E0	0.E0		
-115°	0.E0	3.E5	2.E5	4.E3	3.E3	2.E3	5.E3	2.E6	4.E6	0.E0	0.E0										
-105°	8.E4	4.E5	2.E5	4.E3	3.E3	3.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	9.E3	3.E6	4.E6	0.E0	0.E0			
-95°	6.E4	5.E5	5.E4	3.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	5.E3	3.E6	3.E6	0.E0	0.E0				
-85°	5.E4	5.E5	2.E4	3.E3	3.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	3.E3	1.E4	3.E6	2.E6	0.E0	0.E0				
-75°	5.E4	5.E5	1.E4	3.E3	3.E3	9.E3	7.E3	3.E3	2.E3	2.E3	2.E3	3.E3	7.E3	2.E6	2.E6	0.E0	0.E0				
-65°	5.E4	5.E5	1.E4	1.E4	2.E5	5.E4	2.E4	1.E3	2.E3	2.E3	3.E3	5.E3	1.E6	1.E6	1.E6	0.E0	0.E0				
-55°	5.E4	6.E5	2.E4	3.E4	2.E5	6.E5	2.E5	4.E4	2.E3	2.E3	3.E3	4.E3	1.E5	5.E5	0.E0	0.E0					
-45°	5.E4	6.E5	5.E4	2.E5	5.E5	3.E6	1.E6	6.E4	4.E3	2.E3	2.E3	4.E3	9.E3	4.E4	0.E0	0.E0					
-35°	5.E4	7.E5	1.E5	5.E5	1.E6	9.E5	8.E5	8.E4	1.E4	1.E3	2.E3	3.E3	6.E3	1.E4	6.E4	0.E0	0.E0				
-25°	6.E4	8.E5	3.E5	2.E5	1.E6	1.E6	7.E5	2.E4	5.E3	1.E3	2.E3	2.E3	5.E3	7.E3	1.E5	0.E0	0.E0				
-15°	7.E4	7.E5	5.E5	1.E5	5.E5	2.E6	4.E5	9.E4	2.E3	1.E3	2.E3	2.E3	4.E3	5.E3	2.E5	0.E0	0.E0				
-5°	1.E5	7.E5	6.E5	5.E4	3.E5	1.E6	2.E5	3.E3	2.E3	1.E3	2.E3	2.E3	4.E3	5.E3	4.E5	0.E0	0.E0				

(Приложение к изменению № 1 к ГОСТ 25645-139—86)

(Продолжение изложения № 1 к ГОСТ 25645.139—86)

Приложение табл. 5
1/кН²·с

Ширина	Плотность нордикской бересклетной F>40 кг/м ³ , ширина 250 мм, минимальная толщина листового дерева												
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	
5°	0.E0	5.E5	7.E5	3.E4	8.E4	9.E5	1.E5	2.E3	1.E3	2.E3	4.E3	5.E3	0.E0
15°	0.E0	3.E5	9.E5	3.E4	4.E4	3.E5	1.E4	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	5.E3	0.E0
25°	0.E0	1.E5	1.E6	4.E4	3.E4	1.E5	9.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
35°	0.E0	7.E4	8.E5	3.E5	3.E4	4.E4	2.E4	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	6.E4
45°	0.E0	0.E0	4.E5	2.E6	3.E4	1.E4	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E5
55°	0.E0	0.E0	2.E5	3.E6	4.E5	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	2.E3	2.E3	3.E3	5.E4
65°	0.E0	0.E0	6.E4	3.E6	5.E5	5.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E4
75°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E6	4.E5	5.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E4
85°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E5	4.E5	7.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3
95°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E5	1.E6	5.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	5.E2
105°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	5.E5	2.E4	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
115°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	2.E5	7.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
125°	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	4.E5	6.E3	1.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
135°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	2.E5	6.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
145°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	2.E5	5.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
155°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	3.E5	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
165°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E5	2.E5	4.E3	2.E3	2.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3
175°	0.E0	0.E0	3.E4	6.E5	1.E5	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3

(Продолжение см. с. 107)

Предложение табл. 5
1/cm²·с

Диагональ	Ширина										Плотность потока электронов $E > 100$ кВ, тысяч 100 кВ, миллиард 11-летнего щита									
	-3°	-5°	-7°	-9°	-11°	-13°	-15°	-17°	-19°	-21°	-23°	-25°	-27°	-29°	-31°	-33°	-35°	-37°	-39°	
-17°	0.E0	0.E0	1.E4	3.E5	2.E4	3.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	
-16°	0.E0	0.E0	8.E4	3.E4	5.E3	3.E3	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	
-15°	0.E0	7.E2	2.E5	6.E3	5.E3	3.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E4	2.E5	
-14°	0.E0	6.E3	2.E5	6.E3	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E4	1.E5	
-13°	0.E0	5.E4	2.E5	6.E3	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E4	4.E4	
-12°	0.E0	1.E5	5.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E4	4.E3	
-11°	0.E0	2.E5	9.E4	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E6	0.E0	
-10°	8.E2	3.E5	6.E4	3.E3	3.E3	3.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	3.E6	0.E0	
-9°	3.E3	4.E5	2.E4	3.E3	3.E3	3.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E6	0.E0	
-8°	3.E3	4.E5	1.E4	3.E3	3.E3	2.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E6	
-7°	5.E3	4.E5	7.E3	3.E3	3.E3	7.E3	7.E3	3.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E3	2.E6	0.E0	
-6°	6.E3	4.E5	8.E3	1.E4	1.E4	1.E5	5.E4	2.E4	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	1.E6	0.E0	0.E0	
-5°	7.E3	4.E5	1.E4	2.E4	2.E5	5.E5	2.E5	4.E4	1.E4	1.E4	2.E3	1.E3	4.E3	1.E3	4.E3	1.E3	4.E3	0.E0	0.E0	
-4°	7.E3	5.E5	3.E4	2.E5	4.E5	2.E6	9.E5	5.E4	4.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	3.E4	0.E0	
-3°	5.E3	5.E5	5.E4	3.E5	9.E5	7.E5	6.E5	8.E4	1.E4	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	1.E4	4.E3	
-2°	3.E3	6.E5	1.E5	8.E5	1.E6	6.E5	2.E4	5.E3	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	6.E3	4.E4	0.E0	
-1°	3.E3	5.E5	2.E5	8.E4	4.E5	1.E6	3.E5	7.E4	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	5.E3	1.E5	0.E0	
-5'	9.E2	5.E5	3.E5	4.E4	2.E5	8.E5	1.E5	3.E3	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	2.E3	1.E3	3.E3	3.E5	0.E0	0.E0

(Продолжение табл. 5)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Диапазон	Широта											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
Нормальность излучения для групп E > 100 кэВ, единицы Вт на единицу П-излучения в квадрате												
5°	0.E0	3.E5	4.E5	3.E4	6.E4	7.E3	9.E4	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
15°	0.E0	2.E5	6.E5	2.E4	4.E4	2.E5	9.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
25°	0.E0	6.E4	7.E5	4.E4	3.E4	8.E4	7.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
35°	0.E0	9.E3	5.E5	3.E5	3.E4	3.E4	2.E4	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
45°	0.E0	0.E0	3.E5	1.E6	4.E4	1.E4	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
55°	0.E0	0.E0	8.E4	2.E6	3.E5	4.E3	2.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
65°	0.E0	0.E0	7.E3	2.E6	4.E5	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
75°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E6	3.E5	4.E3	3.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
85°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E5	3.E5	6.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
95°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E5	8.E5	5.E3	3.E3	2.E3	1.E3	9.E2	1.E3	2.E3
105°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	4.E3	1.E4	1.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
115°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	1.E5	7.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
125°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E4	3.E5	5.E3	3.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
135°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	2.E3	6.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
145°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	2.E5	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
155°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	2.E5	4.E3	2.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
165°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E5	1.E3	4.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3
175°	0.E0	0.E0	1.E3	5.E5	9.E4	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	1.E3	1.E3	2.E3

(Приложение см. с 109)

Приложение к табл. 5
Излучение

Масса	Угола											Плотность излучения стеклопакетов $E > 300 \text{ эВ}$, массы 890 кг, температура 11-стекла, циклы							
	-35°	-25°	-15°	-5°	+5°	+15°	+25°	+35°	+45°	+55°	+65°	+75°							
-175°	0.E0	0.E0	2.E3	1.E5	1.E4	3.E3	1.E3	7.E2	7.E2	7.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	1.E5	0.E0	0.E0		
-165°	0.E0	0.E0	2.E4	2.E4	4.E3	2.E3	1.E3	6.E2	7.E2	9.E2	7.E2	9.E2	2.E3	3.E3	6.E3	2.E5	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	7.E4	4.E3	4.E3	2.E3	1.E3	8.E2	7.E2	7.E2	7.E2	1.E3	2.E3	4.E3	8.E3	1.E5	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	5.E2	1.E5	4.E3	3.E3	2.E3	1.E3	7.E2	6.E2	7.E2	7.E2	8.E2	1.E3	2.E3	4.E3	1.E4	4.E4	0.E0	0.E0
-135°	0.E0	1.E4	7.E4	5.E3	3.E3	2.E3	9.E2	7.E2	9.E2	7.E2	9.E2	8.E2	1.E3	2.E3	6.E3	1.E4	8.E3	0.E0	0.E0
-125°	0.E0	3.E4	5.E4	3.E3	2.E3	2.E3	9.E2	8.E2	7.E2	8.E2	9.E2	2.E3	3.E3	9.E3	2.E5	2.E2	0.E0	0.E0	
-115°	0.E0	8.E4	4.E4	3.E3	2.E3	1.E3	1.E3	8.E2	8.E2	8.E2	8.E2	9.E2	2.E3	4.E3	5.E5	1.E6	0.E0	0.E0	0.E0
-105°	0.E0	1.E5	2.E4	3.E3	2.E3	2.E3	9.E2	9.E2	8.E2	9.E2	1.E3	2.E3	6.E3	1.E6	1.E6	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-95°	5.E1	2.E5	4.E3	2.E3	2.E3	2.E3	9.E2	9.E2	8.E2	7.E2	1.E3	2.E3	4.E3	9.E5	9.E5	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-85°	7.E1	2.E5	1.E3	2.E3	1.E3	1.E3	9.E2	7.E2	9.E2	1.E3	2.E3	7.E3	8.E5	7.E5	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-75°	2.E2	2.E5	8.E2	2.E3	3.E3	5.E3	2.E3	1.E3	9.E2	2.E3	2.E3	5.E3	6.E5	6.E5	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-65°	3.E2	2.E5	9.E2	1.E4	1.E4	3.E4	4.E4	2.E4	7.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	4.E5	5.E5	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-55°	4.E2	2.E5	1.E3	2.E4	1.E5	3.E3	1.E5	3.E4	8.E3	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	6.E4	2.E5	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-45°	3.E2	2.E5	3.E3	1.E5	3.E5	9.E5	4.E5	5.E4	3.E3	9.E2	9.E2	2.E3	3.E3	6.E3	2.E4	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-35°	2.E2	2.E5	9.E3	2.E5	6.E5	6.E5	3.E5	7.E4	8.E3	9.E2	1.E3	2.E3	4.E3	8.E3	9.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	8.E1	3.E5	3.E4	1.E5	5.E5	1.E6	5.E5	2.E4	4.E3	7.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	6.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-15°	3.E1	2.E5	8.E4	8.E4	3.E5	9.E5	1.E5	3.E4	8.E2	8.E2	7.E2	9.E2	2.E3	3.E3	4.E3	4.E4	0.E0	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	2.E5	1.E5	4.E4	2.E5	5.E5	9.E4	2.E3	8.E2	7.E2	9.E2	9.E2	2.E3	3.E3	4.E3	9.E4	0.E0	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 110)

(Продолжение изменение № 1 к ГОСТ 25645.139-89)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Заряд	Уголы											
	-35°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-15°	-5°	15°	25°	35°	45°
Напряженность магнитного поля электрона $E > 300$ кВ, массой 890 кг, движущимся в единичном цикле												
5°	0.E0	1.E5	2.E5	3.E4	6.E4	4.E5	6.E4	1.E3	7.E2	8.E2	7.E2	1.E3
15°	0.E0	5.E4	3.E5	2.E4	4.E4	2.E5	7.E3	1.E3	7.E2	7.E2	8.E2	2.E3
25°	0.E0	1.E4	4.E5	3.E4	2.E4	7.E4	5.E3	1.E3	8.E2	7.E2	6.E2	8.E2
35°	0.E0	5.E2	2.E5	1.E5	2.E4	3.E4	1.E4	7.E2	8.E2	5.E2	7.E2	8.E2
45°	0.E0	0.E0	9.E4	6.E5	3.E4	9.E3	2.E3	9.E2	7.E2	7.E2	7.E2	8.E2
55°	0.E0	0.E0	2.E4	1.E6	1.E5	3.E3	2.E3	1.E3	7.E2	8.E2	7.E2	9.E2
65°	0.E0	0.E0	3.E2	9.E5	2.E5	3.E3	2.E3	1.E3	8.E2	6.E2	7.E2	9.E2
75°	0.E0	0.E0	0.E0	4.E5	1.E5	3.E3	2.E3	1.E3	8.E2	7.E2	7.E2	7.E2
85°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E5	1.E5	5.E3	2.E3	1.E3	7.E2	6.E2	6.E2	7.E2
95°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	3.E5	4.E3	2.E3	1.E3	7.E2	5.E2	6.E2	7.E2
105°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E4	2.E5	1.E4	2.E3	9.E2	6.E2	6.E2	7.E2	7.E2
115°	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	7.E4	5.E3	2.E3	1.E3	8.E2	7.E2	6.E2	7.E2
125°	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	1.E5	4.E3	2.E3	9.E2	6.E2	6.E2	8.E2
135°	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	7.E4	8.E4	4.E3	2.E3	8.E2	7.E2	7.E2	9.E2
145°	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	6.E4	7.E4	3.E3	2.E3	1.E3	7.E2	6.E2	7.E2
155°	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	7.E4	9.E4	3.E3	2.E3	9.E2	8.E2	6.E2	7.E2
165°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E5	6.E4	3.E3	2.E3	8.E2	6.E2	7.E2	7.E2	1.E3
175°	0.E0	0.E0	2.E1	2.E5	4.E4	3.E3	2.E3	8.E2	8.E2	7.E2	7.E2	8.E2

(Продолжение см. с. III)

Приложение табл. 5
1/cm²·с

Деление	Широта												Плотность потоков звукопроявления $E > 660$ кэВ, расчет 300 км, минуту 11-летнего цикла					
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°						
-175°	0.E0	0.E0	3.E2	7.E4	9.E3	2.E3	9.E2	5.E2	5.E2	5.E2	5.E2	1.E3	2.E3	6.E4	0.E0	0.E0		
-165°	0.E0	0.E0	5.E3	1.E4	3.E3	2.E3	8.E2	4.E2	5.E2	7.E2	5.E2	6.E2	1.E3	2.E3	6.E4	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	2.E4	3.E3	3.E3	2.E3	7.E2	5.E2	5.E2	4.E2	7.E2	1.E3	2.E3	3.E3	3.E4	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	3.E1	4.E4	3.E3	2.E3	1.E3	8.E2	5.E2	4.E2	4.E2	6.E2	7.E2	2.E3	3.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-135°	0.E0	2.E3	3.E4	3.E3	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	6.E2	5.E2	7.E2	2.E3	3.E3	4.E3	1.E3	0.E0	0.E0	
-125°	0.E0	9.E3	2.E4	2.E3	2.E3	1.E3	6.E2	6.E2	5.E2	6.E2	6.E2	1.E3	2.E3	4.E3	1.E3	0.E0	0.E0	
-115°	0.E0	2.E4	2.E4	2.E3	2.E3	7.E2	7.E2	5.E2	5.E2	6.E2	6.E2	1.E3	2.E3	3.E5	5.E5	0.E0	0.E0	
-105°	0.E0	4.E4	7.E3	2.E3	2.E3	7.E2	6.E2	6.E2	6.E2	7.E2	7.E2	1.E3	2.E3	6.E5	6.E5	0.E0	0.E0	
-95°	0.E0	7.E4	1.E3	2.E3	1.E3	6.E2	5.E2	5.E2	5.E2	5.E2	8.E2	2.E3	3.E3	5.E5	4.E5	0.E0	0.E0	
-85°	0.E0	8.E4	3.E2	1.E3	1.E3	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	6.E2	9.E2	2.E3	3.E3	4.E5	3.E5	0.E0	0.E0	
-75°	0.E0	7.E4	2.E2	1.E3	1.E3	6.E2	4.E3	2.E3	7.E2	6.E2	1.E3	2.E3	3.E5	3.E5	2.E5	0.E0	0.E0	
-65°	0.E0	7.E4	2.E2	2.E3	3.E3	8.E3	3.E4	2.E4	2.E4	5.E2	6.E2	1.E3	2.E3	2.E5	2.E5	0.E0	0.E0	
-55°	0.E0	8.E4	3.E2	2.E3	2.E4	6.E4	7.E4	3.E4	7.B3	6.E2	1.E3	2.E3	3.E4	9.E4	0.E0	0.E0	0.E0	
-45°	0.E0	9.E4	7.E2	6.E3	7.E4	1.E5	8.E4	4.E4	2.E3	7.E2	6.E2	1.E3	2.E3	4.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-35°	0.E0	1.E5	2.E3	9.E3	8.E4	2.E5	8.E4	5.E4	7.E3	7.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	0.E0	0.E0	
-25°	0.E0	1.E5	4.E3	5.E4	2.E5	9.E4	1.E4	3.E3	5.E2	5.E2	6.E2	7.E2	1.E3	3.E3	4.E3	7.E2	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	9.E4	3.E4	3.E3	2.E4	1.E5	3.E4	5.E3	6.E2	6.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E3	3.E3	8.E3	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	6.E4	6.E4	4.E3	7.E3	5.E4	3.E4	9.E2	6.E2	5.E2	6.E2	6.E2	1.E3	2.E3	3.E3	2.E4	0.E0	0.E0

(Продолжение см. с. 1/2)

Приложение к табл. 5
V₁ м/с²·с

Ширина	Ширина													
	-15°	-10°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°	-5°		
Изменение аэродинамических сил при $E > 600$ кг/м, минуты 800 км, ширина 15-метрового участка														
5°	0.Е0 3.Е4 1.Е5 5.Е3 4.Е3 3.Е4 9.Е3 7.Е2 5.Е2 6.Е2 5.Е2 7.Е2 1.Е3 2.Е3 3.Е3 5.Е4 0.Е0 0.Е0 0.Е0													
15°	0.Е0 1.Е4 1.Е5 8.Е3 7.Е3 9.Е3 2.Е3 7.Е2 5.Е2 5.Е2 6.Е2 5.Е2 1.Е3 2.Е3 3.Е3 6.Е4 0.Е0 0.Е0 0.Е0													
25°	0.Е0 1.Е3 1.Е5 1.Е4 6.Е3 4.Е3 2.Е3 7.Е2 5.Е2 4.Е2 4.Е2 5.Е2 8.Е2 2.Е3 2.Е3 8.Е4 0.Е0 0.Е0 0.Е0													
35°	0.Е0 0.Е0 7.Е4 7.Е4 7.Е3 2.Е3 2.Е3 4.Е2 6.Е2 3.Е2 5.Е2 6.Е2 9.Е2 2.Е3 2.Е3 7.Е4 0.Е0 0.Е0 0.Е0													
45°	0.Е0 0.Е0 2.Е4 4.Е5 3.Е4 2.Е3 1.Е3 7.Е2 5.Е2 5.Е2 5.Е2 5.Е2 1.Е3 2.Е3 2.Е3 6.Е4 0.Е0 0.Е0 0.Е0													
55°	0.Е0 0.Е0 2.Е3 7.Е5 7.Е4 2.Е3 1.Е3 7.Е2 5.Е2 6.Е2 5.Е2 7.Е2 9.Е2 2.Е3 2.Е3 5.Е4 3.Е1 0.Е0 0.Е0													
65°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 5.Е5 8.Е4 2.Е3 1.Е3 7.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 7.Е2 9.Е2 2.Е3 2.Е3 4.Е4 5.Е1 0.Е0 0.Е0													
75°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е5 5.Е4 2.Е3 2.Е3 7.Е2 6.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 9.Е2 2.Е3 2.Е3 3.Е4 1.Е2 0.Е0 0.Е0													
85°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 6.Е4 5.Е4 3.Е3 2.Е3 7.Е2 5.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 8.Е2 2.Е3 2.Е3 3.Е4 3.Е2 0.Е0 0.Е0													
95°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 3.Е4 1.Е5 3.Е3 2.Е3 8.Е2 5.Е2 4.Е2 4.Е2 7.Е2 1.Е3 2.Е3 3.Е4 5.Е3 0.Е0 0.Е0													
105°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 5.Е4 4.Е3 2.Е3 7.Е2 4.Е2 4.Е2 5.Е2 5.Е2 7.Е2 2.Е3 2.Е3 2.Е4 6.Е2 0.Е0 0.Е0													
115°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 2.Е4 3.Е3 2.Е3 8.Е2 6.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 7.Е2 2.Е3 2.Е3 2.Е4 7.Е2 0.Е0 0.Е0													
125°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 1.Е4 6.Е4 3.Е3 2.Е3 6.Е2 4.Е2 1.Е2 4.Е2 3.Е2 6.Е2 2.Е3 2.Е3 2.Е4 7.Е2 0.Е0 0.Е0													
135°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 2.Е4 3.Е3 2.Е3 6.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 5.Е2 6.Е2 1.Е3 2.Е3 2.Е4 6.Е2 0.Е0 0.Е0													
145°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 3.Е4 2.Е3 2.Е3 7.Е2 5.Е2 4.Е2 4.Е2 5.Е2 7.Е2 2.Е3 2.Е3 3.Е4 5.Е2 0.Е0 0.Е0													
155°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 5.Е4 2.Е3 1.Е3 6.Е2 6.Е2 4.Е2 4.Е2 5.Е2 8.Е2 1.Е3 2.Е3 3.Е4 1.Е2 0.Е0 0.Е0													
165°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 2.Е4 3.Е4 2.Е3 1.Е3 6.Е2 4.Е2 5.Е2 4.Е2 5.Е2 7.Е2 2.Е3 2.Е3 4.Е4 3.Е1 0.Е0 0.Е0													
175°	0.Е0 0.Е0 0.Е0 1.Е5 2.Е4 2.Е3 1.Е3 6.Е2 5.Е2 5.Е2 5.Е2 5.Е2 7.Е2 2.Е3 2.Е3 4.Е4 4.Е4 0.Е0 0.Е0													

(Продолжение см. с. 13)

Приложение № 5
Люксметрические коэффициенты

Угол отражения	Излучение нейтронов энергии $E > 990 \text{ кВ}$, интенсивность 1-го порядка																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
-175°	0.E0	0.E0	7.E1	2.E4	4.E3	2.E3	6.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	7.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0	0.E0	
-165°	0.E0	0.E0	2.E3	5.E3	2.E3	1.E3	6.E2	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	1.E3	2.E3	2.E3	3.E4	0.E0	0.E0	
-155°	0.E0	0.E0	8.E3	2.E3	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	1.E3	2.E3	2.E3	1.E4	0.E0	0.E0	
-145°	0.E0	0.E0	2.E4	2.E3	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	4.E2	4.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E3	3.E3	0.E0	0.E0
-135°	0.E0	5.E2	2.E4	2.E3	2.E3	1.E3	4.E2	3.E2	4.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	3.E2	3.E2	0.E0	0.E0	
-125°	0.E0	3.E3	1.E4	2.E3	1.E3	1.E3	4.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	4.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0	0.E0
-115°	0.E0	9.E3	9.E3	2.E3	1.E3	4.E2	5.E2	4.E2	3.E2	3.E2	4.E2	9.E2	2.E3	9.E4	2.E5	0.E0	0.E0	
-105°	0.E0	2.E4	4.E3	1.E3	1.E3	4.E2	4.E2	3.E2	3.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0	
-95°	0.E0	3.E4	6.E2	1.E3	9.E2	4.E2	4.E2	3.E2	4.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E3	1.E5	0.E0	0.E0	
-85°	0.E0	4.E4	2.E2	1.E3	9.E2	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	2.E3	7.E4	0.E0	0.E0	
-75°	0.E0	4.E4	8.E1	1.E3	9.E2	4.E2	3.E3	1.E3	4.E2	4.E2	1.E3	1.E3	2.E3	1.E5	7.E4	0.E0	0.E0	
-65°	0.E0	4.E4	8.E1	1.E3	2.E3	4.E3	3.E4	1.E4	3.E2	4.E2	7.E2	1.E3	2.E3	8.E4	8.E4	0.E0	0.E0	
-55°	0.E0	5.E4	1.E2	1.E3	1.E4	3.E4	5.E4	2.E4	6.E3	4.E2	7.E2	1.E3	2.E3	1.E4	3.E4	0.E0	0.E0	
-45°	0.E0	5.E4	4.E2	2.E3	3.E4	5.E4	4.E4	3.E4	5.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	3.E3	5.E3	0.E0	0.E0	
-35°	0.E0	6.E4	1.E3	2.E3	3.E4	1.E5	4.E4	4.E4	6.E3	6.E2	6.E2	9.E2	1.E3	2.E3	3.E3	0.E0	0.E0	
-25°	0.E0	6.E4	7.E3	2.E3	1.E4	1.E5	5.E4	9.E3	2.E3	3.E2	4.E2	5.E2	1.E3	2.E3	3.E3	2.E2	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	4.E4	2.E4	2.E3	6.E3	5.E4	1.E4	3.E3	4.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	2.E3	2.E3	0.E0	0.E0	
-5°	0.E0	2.E4	3.E4	3.E3	3.E3	1.E4	1.E4	6.E2	4.E2	3.E2	4.E2	9.E2	2.E3	2.E3	8.E3	0.E0	0.E0	

(Приложение № 5 к ГОСТ 25045.139—86)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Баланс	Ширина												Плотность потока электронов $E > 900$ кВ, выхода 800 кн, минимального избыточного шума				
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
5°	0.E0	1.E4	6.E3	4.E3	3.E3	6.E3	3.E3	5.E2	3.E2	4.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
15°	0.E0	3.E3	7.E4	6.E3	5.E3	3.E3	1.E3	4.E2	3.E2	4.E2	3.E2	3.E2	9.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0
25°	0.E0	3.E2	7.E4	7.E3	4.E3	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	4.E4	0.E0	0.E0
35°	0.E0	0.E0	3.E4	2.E4	4.E3	2.E3	1.E3	3.E2	4.E2	2.E2	3.E2	3.E2	7.E2	1.E3	2.E3	4.E4	0.E0
45°	0.E0	0.E0	7.E3	2.E5	9.E3	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	4.E2	3.E2	8.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0	0.E0
55°	0.E0	0.E0	6.E2	3.E5	2.E4	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0
65°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E5	3.E5	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	4.E2	6.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0
75°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	1.E4	2.E3	1.E3	5.E2	4.E2	3.E2	3.E2	3.E2	7.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
85°	0.E0	0.E0	0.E0	1.E4	1.E4	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
95°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	3.E4	2.E3	1.E3	6.E2	3.E2	2.E2	2.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
105°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	1.E4	2.E3	1.E3	4.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
115°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	5.E3	2.E3	1.E3	6.E2	4.E2	3.E2	2.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	1.E4	0.E0
125°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	2.E4	2.E3	1.E3	4.E2	2.E2	3.E2	2.E2	2.E2	4.E2	1.E3	1.E3	1.E4	0.E0
135°	0.E0	0.E0	0.E0	8.E3	7.E3	2.E3	1.E3	4.E2	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	1.E4	0.E0
145°	0.E0	0.E0	0.E0	7.E3	1.E4	2.E3	1.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	2.E4	0.E0
155°	0.E0	0.E0	0.E0	9.E3	2.E4	2.E3	1.E3	4.E2	4.E2	3.E2	3.E2	3.E2	5.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0
165°	0.E0	0.E0	0.E0	2.E4	1.E4	2.E3	1.E3	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	3.E2	3.E2	4.E2	1.E3	2.E3	2.E4
175°	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	7.E3	2.E3	1.E3	3.E2	4.E2	3.E2	4.E2	4.E2	4.E2	1.E3	2.E3	3.E4	0.E0

(Продолжение с. 1/5)

Диагональ	Широта													
	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	15°	25°	35°	45°	55°		
Плотность потоков электропроводности $E > 1200 \text{ кВ/дм}$, высота 300 км, максимум II-го порядка														
-175°	0.E0	0.E0	2.E1	6.E3	2.E3	9.E1	2.E2	1.E2	1.E2	4.E2	8.E2	1.E3	2.E4	0.E0
-165°	0.E0	0.E0	7.E2	2.E3	1.E3	7.E2	2.E2	1.E2	2.E2	1.E2	6.E2	9.E2	1.E3	1.E4
-155°	0.E0	0.E0	4.E3	1.E3	8.E2	2.E2	1.E2	9.E1	1.E2	8.E1	2.E2	6.E2	9.E2	0.E0
-145°	0.E0	0.E0	1.E4	1.E3	1.E3	7.E2	2.E2	9.E1	8.E1	8.E1	1.E2	2.E2	7.E2	1.E3
-135°	0.E0	2.E2	1.E4	1.E3	6.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	1.E2	2.E2	7.E2	1.E3	1.E2
-125°	0.E0	1.E3	9.E3	1.E3	8.E2	6.E2	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	5.E2	9.E2	1.E3
-115°	0.E0	4.E3	6.E3	1.E3	8.E2	1.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	5.E2	9.E2	2.E4	0.E0
-105°	0.E0	9.E3	2.E3	9.E2	7.E2	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	6.E2	1.E3	4.E4	3.E4
-95°	0.E0	2.E4	4.E2	8.E2	5.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E2	2.E2	7.E2	1.E3	3.E4	2.E4
-85°	0.E0	2.E4	9.E1	7.E2	5.E2	7.E1	1.E2	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	8.E2	1.E3	3.E4
-75°	0.E0	3.E4	4.E1	7.E2	5.E2	3.E1	2.E3	8.E2	2.E2	1.E2	6.E2	8.E2	1.E3	2.E4
-65°	0.E0	3.E4	4.E1	7.E2	1.E3	4.E2	2.E4	9.E3	9.E1	2.E2	5.E2	7.E2	1.E3	2.E4
-55°	0.E0	3.E4	7.E1	7.E2	9.E3	9.E3	3.E4	2.E4	4.E3	1.E2	4.E2	6.E2	1.E3	4.E3
-45°	0.E0	3.E4	2.E2	1.E3	2.E4	7.E3	8.E3	2.E4	1.E3	2.E2	1.E2	6.E2	9.E2	2.E3
-35°	0.E0	3.E4	8.E2	1.E3	2.E4	1.E5	1.E4	3.E4	4.E3	3.E2	4.E2	5.E2	8.E2	1.E3
-25°	0.E0	3.E4	4.E3	1.E3	8.E3	7.E4	1.E4	7.E3	1.E3	1.E2	2.E2	6.E2	1.E3	5.E1
-15°	0.E0	2.E4	1.E4	1.E3	4.E3	3.E4	3.E3	4.E2	1.E2	1.E2	2.E2	6.E2	1.E3	1.E3
-5°	0.E0	1.E4	2.E4	2.E3	2.E3	9.E3	8.E3	2.E2	1.E2	1.E2	1.E2	6.E2	9.E2	1.E3

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Довгота	Угол от												Поверхности пологих антикрайов $E > 1250$ кэВ, наимен. 302 лс, машинка 11-я кислотного антра					
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
5°	0.Е0	4.Е3	3.Е4	3.Е3	2.Е3	4.Е3	2.Е3	2.Е2	1.Е2	1.Е2	2.Е2	5.Е2	9.Е2	1.Е3	9.Е3	0.Е0	0.Е0	0.Е0
15°	0.Е0	1.Е3	4.Е4	4.Е3	4.Е3	2.Е3	7.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	5.Е2	8.Е2	1.Е3	1.Е4	0.Е0	0.Е0	0.Е0	0.Е0
25°	0.Е0	1.Е2	3.Е4	4.Е3	3.Е3	1.Е3	6.Е2	2.Е2	1.Е2	8.Е1	9.Е1	1.Е2	2.Е2	9.Е2	1.Е3	2.Е4	0.Е0	0.Е0
35°	0.60	0.Е0	1.Е4	8.Е3	2.Е3	1.Е3	6.Е2	8.Е1	1.Е2	5.Е1	1.Е2	1.Е2	3.Е2	8.Е2	1.Е3	2.Е4	0.Е0	0.Е0
45°	0.60	0.Е0	3.Е3	4.Е4	4.Е3	1.Е3	6.Е2	2.Е2	9.Е1	1.Е2	1.Е2	4.Е2	8.Е2	1.Е3	2.Е4	0.Е0	0.Е0	0.Е0
55°	0.60	0.Е0	2.Е2	7.Е4	6.Е3	1.Е3	6.Е2	2.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	2.Е2	3.Е2	9.Е2	1.Е3	2.Е4	0.Е0	0.Е0
65°	0.60	0.Е0	0.Е0	4.Е4	6.Е3	1.Е3	6.Е2	1.Е2	8.Е1	1.Е2	1.Е2	3.Е2	8.Е2	1.Е3	1.Е4	0.Е0	0.Е0	0.Е0
75°	0.60	0.Е0	0.Е0	9.Е3	3.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	1.Е2	1.Е2	9.Е1	1.Е2	3.Е2	7.Е2	1.Е3	1.Е4	0.Е0	0.Е0
85°*	0.60	0.Е0	0.Е0	4.Е3	3.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	9.Е1	9.Е1	8.Е1	1.Е2	2.Е2	9.Е2	1.Е3	1.Е4	0.Е0	0.Е0
95°	0.60	0.Е0	0.Е0	3.Е3	5.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	1.Е2	6.Е1	7.Е1	8.Е1	2.Е2	7.Е2	1.Е3	9.Е3	4.Е1	0.Е0
105°	0.60	0.Е0	0.Е0	2.Е3	3.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	9.Е1	8.Е1	1.Е2	9.Е1	2.Е2	7.Е2	1.Е3	8.Е3	5.Е1	0.Е0
115°	0.60	0.Е0	0.Е0	2.Е3	2.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	1.Е2	7.Е1	1.Е2	2.Е2	7.Е2	1.Е3	8.Е3	5.Е1	0.Е0	0.Е0
125°	0.60	0.Е0	0.Е0	3.Е3	4.Е3	1.Е3	8.Е2	1.Е2	7.Е1	8.Е1	6.Е1	5.Е1	1.Е2	6.Е2	9.Е2	8.Е3	6.Е1	0.Е0
135°	0.60	0.60	0.Е0	3.Е3	2.Е3	1.Е3	7.Е2	1.Е2	9.Е1	8.Е1	1.Е2	1.Е2	1.Е2	7.Е2	9.Е2	9.Е3	5.Е1	0.Е0
145°	0.60	0.60	0.Е0	3.Е3	3.Е3	1.Е3	7.Е2	2.Е2	1.Е2	9.Е1	8.Е1	1.Е2	2.Е2	7.Е2	1.Е3	1.Е4	4.Е1	0.Е0
155°	0.60	0.60	0.Е0	3.Е3	4.Е3	1.Е3	6.Е2	2.Е2	1.Е2	8.Е1	8.Е1	9.Е1	2.Е2	6.Е2	9.Е2	1.Е4	0.Е0	0.Е0
165°	0.60	0.60	0.Е0	5.Е3	3.Е3	1.Е3	5.Е2	1.Е2	8.Е1	7.Е1	8.Е1	1.Е2	1.Е2	7.Е2	9.Е2	1.Е4	0.Е0	0.Е0
175°	0.60	0.60	0.Е0	7.Е3	2.Е3	1.Е3	5.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	1.Е2	7.Е2	9.Е2	2.Е4	0.Е0	0.Е0

(Продолжение см. с 117)

Ширина	Плотности потока электронов $E > 2000$ кэВ, мкрад/300 км, минимум 1-летнего цикла												β				
	-35°	-25°	-15°	-5°	+5°	+15°	+25°	+35°	+45°	+55°	+65°	+75°	+85°				
-175°	0.E0	0.E0	0.E0	5.E2	3.E2	4.E2	8.E1	2.E1	3.E1	2.E1	2.E1	3.E2	4.E2	4.E3	0.E0	0.E0	
-165°	0.E0	0.E0	1.E2	4.E2	5.E2	3.E2	7.E1	2.E1	3.E1	5.E1	2.E1	4.E1	2.E2	3.E2	3.E3	0.E0	0.E0
-155°	0.E0	0.E0	7.E2	6.E2	5.E2	3.E2	5.E1	3.E1	2.E1	2.E1	4.E1	2.E1	3.E2	2.E2	1.E3	0.E0	0.E0
-145°	0.E0	0.E0	2.E3	5.E2	4.E2	3.E2	5.E1	2.E1	2.E1	3.E1	4.E1	3.E2	3.E2	2.E2	2.E2	0.E0	0.E0
-135°	0.E0	2.E1	3.E3	4.E2	4.E2	2.E2	3.E1	2.E1	2.E1	3.E1	2.E1	4.E1	3.E2	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0
-125°	0.E0	2.E2	3.E3	4.E2	3.E2	3.E2	3.E1	2.E1	3.E1	4.E1	4.E1	4.E2	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-115°	0.E0	7.E2	2.E3	5.E2	3.E2	2.E1	5.E1	3.E1	2.E1	3.E1	3.E1	2.E2	3.E2	2.E3	1.E3	0.E0	0.E0
-105°	0.E0	2.E3	7.E2	4.E2	3.E2	3.E1	3.E1	2.E1	3.E1	4.E1	3.E2	2.E2	3.E2	2.E3	0.E0	0.E0	0.E0
-95°	0.E0	4.E3	1.E2	3.E2	2.E2	1.E1	3.E1	2.E1	3.E1	2.E1	6.E1	3.E2	4.E2	2.E3	7.E2	0.E0	0.E0
-85°	0.E0	5.E3	2.E1	3.E2	2.E2	0.E0	2.E1	3.E1	2.E1	4.E1	7.E1	4.E2	3.E2	2.E3	5.E2	0.E0	0.E0
-75°	0.E0	6.E3	0.E0	3.E2	2.E2	0.E0	9.E2	3.E2	4.E1	4.E1	3.E2	3.E2	4.E2	1.E3	5.E2	0.E0	0.E0
-65°	0.E0	7.E3	0.E0	6.E1	2.E2	0.E0	1.E4	5.E3	2.E1	4.E1	2.E2	3.E2	5.E2	1.E3	1.E3	0.E0	0.E0
-55°	0.E0	7.E3	1.E1	3.E1	5.E2	5.E2	7.E3	1.E4	2.E3	4.E1	2.E2	3.E2	5.E2	4.E2	7.E2	0.E0	0.E0
-45°	0.E0	8.E3	4.E1	0.E0	2.E3	1.E2	3.E2	1.E4	5.E2	5.E1	3.E1	2.E2	4.E2	5.E2	3.E2	0.E0	0.E0
-35°	0.E0	7.E3	2.E2	0.E0	6.E2	2.E4	6.E2	2.E4	2.E3	2.E2	2.E2	3.E2	5.E2	5.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-25°	0.E0	6.E3	1.E3	2.E1	1.E2	5.E3	2.E3	3.E3	6.E2	2.E1	3.E1	5.E1	3.E2	5.E2	7.E2	0.E0	0.E0
-15°	0.E0	4.E3	3.E1	6.E1	1.E3	1.E2	4.E1	3.E1	3.E1	5.E1	2.E2	5.E2	6.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0
-5°	0.E0	2.E3	7.E3	1.E2	2.E1	1.E2	7.E2	3.E1	3.E1	2.E1	3.E1	2.E2	4.E2	5.E2	6.E2	0.E0	0.E0

(Продолжение с. 118)

Приложение табл. 5

1/см²·с

Ширина	Несимметричные электроды $E > 2000$ кВ/см, ширина 800 см, минимум II-степенного шума											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
5°	0.Е0	7 Е2	1.Е4	3 Е2	9 Е1	3 Е1	6 Е1	4 Е1	3 Е1	3 Е1	5 Е1	2 Е2
15°	0.Е0	2 Е2	1.Е4	9 Е2	4 Е2	3 Е1	9 Е1	3 Е1	2 Е1	3 Е1	2 Е2	3 Е2
25°	0.Е0	0.Е0	7 Е3	7 Е2	3 Е2	3 Е1	7 Е1	5 Е1	3 Е1	2 Е1	3 Е1	6 Е1
35°	0.Е0	0.Е0	2 Е3	8 Е2	3 Е2	4 Е1	3 Е1	2 Е1	4 Е1	0.Е0	2 Е1	3 Е1
45°	0.Е0	0.Е0	4 Е2	4 Е3	7 Е2	1 Е2	2 Е2	4 Е1	2 Е1	3 Е1	1 Е2	3 Е2
55°	0.Е0	0.Е0	2 Е1	8 Е3	5 Е2	4 Е2	3 Е2	5 Е1	3 Е1	4 Е1*	2 Е1	5 Е1
65°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	3 Е3	4 Е2	4 Е2	3 Е2	5 Е1	3 Е1	2 Е1	3 Е1	5 Е1
75°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	4 Е2	1 Е2	5 Е2	3 Е2	6 Е1	3 Е1	2 Е1	3 Е1	1 Е2
85°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	8.Е1	1 Е2	3 Е2	3 Е2	5 Е1	2 Е1	2 Е1	3 Е1	6 Е1
95°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	0.Е0	8.Е1	2 Е2	5 Е2	3 Е2	7 Е1	2 Е1	1 Е1	1 Е1
105°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	7.Е1	7.Е1	2 Е2	3 Е2	4 Е1	2 Е1	2 Е1	3 Е1	5 Е1
115°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	8.Е1	8.Е1	5 Е2	3 Е2	7 Е1	4 Е1	2 Е1	1 Е1	3 Е1
125°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	3 Е2	2 Е2	5 Е2	3 Е2	4 Е1	1 Е1	2 Е1	1 Е1	0.Е0
135°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	2 Е2	9 Е1	5 Е2	3 Е2	3 Е1	2 Е1	2 Е1	3 Е1	3 Е1
145°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	2 Е2	2 Е2	5 Е2	3 Е2	5 Е1	3 Е1	2 Е1	2 Е1	5 Е1
155°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	2 Е2	3 Е2	5 Е2	3 Е2	4 Е1	3 Е1	2 Е1	2 Е1	6 Е1
165°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	4 Е2	2 Е2	4 Е2	2 Е2	2 Е1	1 Е1	2 Е1	3 Е1	3 Е1
175°	0.Е0	0.Е0	0.Е0	5.Е2	2 Е2	4.Е2	2 Е2	3 Е1	4 Е1	3 Е1	3 Е1	3 Е1

(Продолжение см. с 119)

Продолжение табл. 5
1/(см² · с)

Долгота = 85°	Широты											
	-75°	-70°	-65°	55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
Плотность потока электронов $E > 40$ кэВ, расчета 350 км, максимум 11 часовного цикла												
-175°	0.E0	3.E2	2.E4	5.E4	2.E3	3.E2	1.E2	4.E5	5.E1	6.E1	2.E6	2.E2
-165°	0.E0	4.E2	6.E4	1.E4	1.E3	1.E2	8.E1	1.E5	5.E1	4.E1	2.E5	2.E4
-155°	0.E0	1.E3	7.E4	6.E3	5.E4	2.E2	7.E5	3.E2	6.E2	3.E5	3.E2	4.E3
-145°	0.E0	1.E4	5.E4	6.E2	3.E3	1.E2	1.E3	1.E7	5.E1	4.E1	1.E6	7.E4
-135°	0.E0	6.E4	7.E4	2.E3	1.E3	2.E4	3.E6	9.E1	5.E2	5.E1	7.E2	4.E3
-125°	0.E0	2.E5	3.E3	4.E3	5.E3	3.E2	1.E3	1.E2	7.E1	5.E2*	1.E3	1.E4
-115°	0.E0	2.E5	2.E3	4.E3	4.E2	4.E3	2.E3	2.E2	1.E2	4.E5	2.E3	2.E5
-105°	2.E3	2.E5	1.E4	7.E3	8.E3	2.E3	5.E2	1.E2	3.E2	5.E5	2.E3	2.E2
-95°	3.E3	9.E4	3.E3	2.E4	4.E3	2.E4	9.E3	7.E2	5.E2	3.E3	3.E3	5.E4
-85°	4.E3	5.E4	4.E4	5.E4	1.E5	2.E5	4.E2	5.E2	3.E2	2.E6	3.E3	3.E2
-75°	4.E3	2.E4	4.E3	5.E4	8.E4	3.E6	1.E5	1.E4	1.E4	3.E7	3.E2	7.E4
-65°	6.E3	2.E4	2.E6	2.E5	1.E6	3.E5	5.E4	9.E3	2.E3	8.E2	3.E2	8.E2
-55°	7.E3	2.E4	3.E5	2.E5	4.E5	7.E5	3.E5	4.E4	5.E2	2.E2	4.E1	6.E0
-45°	8.E3	2.E4	1.E5	4.E4	3.E5	1.E5	5.E4	2.E4	4.E3	3.E2	7.E1	8.E2
-35°	8.E3	4.E4	3.E3	1.E5	1.E6	2.E6	1.E5	4.E4	5.E3	5.E2	7.E1	9.E1
-25°	9.E3	1.E5	2.E3	4.E5	1.E6	3.E5	4.E5	4.E4	3.E3	4.E2	2.E2	5.E1
-15°	1.E4	1.E5	3.E3	1.E6	1.E6	8.E5	3.E5	3.E2	6.E2	2.E2	3.E1	5.E1
-5°	1.E4	3.E5	9.E4	3.E6	4.E5	2.E6	4.E5	9.E4	2.E3	2.E2	1.E2	4.E1

(Продолжение см. с. 129)

Пределы изменения модуля S
 $1/\text{см}^2 \cdot \text{с}$

Данные	Ширина																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
Пределы погрешности электронов $E > 40 \text{ кВ}, \text{ ядерная } 15\text{-летнего цикла}$																		
5°	2.E4	4.E5	9.E4	2.E4	2.E5	1.E6	3.E5	1.E4	6.E2	6.E1	7.E1	2.E5	7.E1	6.E1	2.E3	2.E4	1.E2	0.E0
15°	4.E4	3.E5	2.E5	7.E3	1.E5	2.E6	3.E5	7.E3	4.E2	4.E1	2.E1	2.E2	6.E1	5.E1	4.E2	2.E4	1.E2	0.E0
25°	0.E0	9.E4	3.E5	5.E4	4.E5	3.E5	5.E4	9.E3	7.E1	4.E1	0.E0	2.E2	2.E2	6.E1	1.E2	2.E4	2.E2	0.E0
35°	0.E0	2.E4	2.E5	5.E4	5.E4	5.E3	2.E5	4.E4	1.E4	1.E3	3.E2	1.E5	3.E1	6.E4	2.E2	9.E1	7.E2	2.E4
45°	0.E0	7.E2	9.E4	7.E4	5.E3	3.E4	2.E2	2.E2	0.E0	4.E1	4.E1	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	5.E4	3.E2	0.E0
55°	0.E0	3.E2	3.E4	1.E5	7.E2	3.E3	1.E2	1.E2	6.E1	0.E0	5.E3	1.E5	0.E0	1.E2	6.E2	2.E4	1.E3	0.E0
65°	0.E0	3.E2	3.E3	3.E4	4.E2	2.E2	7.E1	1.E3	3.E5	6.E1	0.E0	7.E1	6.E1	5.E1	4.E2	4.E4	1.E3	0.E0
75°	0.E0	3.E2	4.E2	6.E4	1.E4	5.E2	1.E2	4.E1	2.E2	9.E1	3.E1	0.E0	4.E1	5.E1	2.E2	4.E4	2.E3	0.E0
85°	0.E0	4.E2	4.E2	2.E4	6.E3	1.E2	9.E1	2.E2	3.E2	0.E0	0.E0	7.E3	4.E2	7.E1	2.E2	3.E4	8.E3	0.E0
95°	0.E0	3.E2	3.E2	4.E4	5.E4	4.E2	9.E1	3.E2	3.E5	5.E1	5.E1	3.E2	0.E0	4.E1	3.E2	3.E4	2.E3	0.E0
105°	0.E0	3.E2	2.E2	7.E3	9.E4	3.E2	1.E2	6.E1	0.E0	7.E4	3.E2	6.E1	7.E1	5.E1	2.E2	3.E4	7.E3	0.E0
115°	0.E0	3.E2	3.E2	6.E2	1.E4	5.E2	1.E2	3.E5	6.E1	6.E1	5.E1	3.E2	2.E4	1.E2	2.E2	3.E4	7.E3	0.E0
125°	0.E0	4.E2	3.E2	1.E4	4.E4	5.E2	1.E2	6.E1	5.E2	1.E5	9.E4	0.E0	4.E1	3.E2	4.E4	7.E3	0.E0	
135°	0.E0	4.E2	2.E2	9.E3	2.E3	6.E2	1.E2	1.E2	1.E5	5.E1	0.E0	5.E1	4.E2	2.E3	2.E2	7.E4	9.E3	0.E0
145°	0.E0	3.E2	1.E2	2.E4	1.E4	5.E2	1.E2	7.E1	4.E5	1.E5	5.E1	9.E4	7.E2	6.E1	2.E2	3.E4	5.E3	0.E0
155°	0.E0	3.E2	3.E2	5.E4	6.E3	3.E2	9.E1	4.E2	7.E1	3.E2	2.E5	2.E2	0.E0	2.E2	5.E2	6.E4	7.E3	0.E0
165°	0.E0	3.E2	3.E2	1.E4	1.E3	3.E2	9.E1	3.E2	3.E5	1.E5	7.E2	1.E5	2.E3	6.E3	3.E3	6.E4	1.E2	0.E0
175°	0.E0	3.E2	1.E3	5.E4	1.E3	4.E2	8.E1	2.E5	6.E1	4.E1	3.E2	4.E5	1.E3	2.E2	1.E5	4.E4	4.E2	0.E0

(Продолжение см. с 121)

Приложение табл. 5
1/cm²·с

Диаграмма	Широта												Плотность поглощенных электронов $E > 100$ кэВ, скорость 350 км/с, начальная 11-летнего цикла						$\text{1}/\text{cm}^2 \cdot \text{s}$
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
-175°	0.E0	3.E2	1.E4	4.E4	2.E3	3.E2	9.E1	2.E3	4.E1	5.E1	7.E3	2.E2	4.E2	3.E3	4.E4	6.E2	8.E2	0.E0	
-165°	0.E0	4.E2	3.E4	1.E4	9.E2	1.E2	6.E1	1.E3	5.E1	3.E1	2.E3	8.E2	1.E2	1.E4	4.E3	4.E4	3.E2	0.E0	
-155°	0.E0	1.E3	6.E4	6.E3	9.E3	2.E2	3.E3	2.E2	3.E2	5.E2	1.E2	4.E3	3.E3	5.E4	1.E2	0.E0			
-145°	0.E0	1.E4	4.E4	6.E2	2.E3	1.E2	7.E2	2.E3	5.E1	4.E1	2.E4	6.E2	1.E3	8.E3	3.E4	1.E2	0.E0		
-135°	0.E0	5.E4	6.E4	2.E3	1.E3	4.E3	8.E3	7.E1	3.E2	4.E1	4.E2	2.E3	1.E3	6.E3	5.E4	1.E4	1.E2	0.E0	
-125°	0.E0	1.E5	3.E3	3.E3	4.E3	3.E2	5.E2	9.E1	6.E1	3.E2	7.E2	7.E3	5.E3	2.E3	3.E4	2.E2	1.E2	0.E0	
-115°	0.E0	2.E5	2.E3	3.E3	3.E2	2.E3	1.E3	1.E2	9.E1	2.E3	1.E3	1.E2	6.E4	4.E3	4.E4	2.E2	9.E1	0.E0	
-105°	1.E2	1.E5	1.E4	6.E3	6.E3	1.E3	4.E2	1.E2	3.E2	3.E3	1.E3	2.E2	1.E4	5.E3	6.E4	1.E2	1.E2	0.E0	
-95°	4.E2	9.E4	2.E3	2.E4	1.E3	2.E4	5.E3	7.E2	5.E2	2.E3	7.E3	2.E3	2.E4	3.E4	1.E2	1.E2	1.E2	0.E0	
-85°	8.E2	4.E4	1.E4	3.E4	9.E4	1.E5	3.E2	4.E2	3.E2	1.E4	2.E3	2.E2	3.E3	1.E4	1.E4	1.E2	1.E2	0.E0	
-75°	1.E3	2.E4	4.E3	4.E4	5.E4	1.E6	7.E4	1.E4	1.E4	5.E4	3.E2	5.E3	2.E3	2.E4	2.E4	1.E2	1.E2	0.E0	
-65°	1.E3	2.E4	1.E5	1.E5	6.E5	2.E5	4.E4	7.E3	1.E3	7.E2	2.E2	6.E2	1.E3	3.E4	3.E4	1.E2	1.E2	0.E0	
-55°	2.E3	2.E4	1.E4	2.E5	3.E5	5.E5	2.E5	3.E4	4.E2	2.E2	4.E1	0.E0	1.E3	1.E4	3.E4	1.E2	1.E2	0.E0	
-45°	2.E3	2.E4	2.E4	3.E4	3.E5	2.E5	7.E4	4.E4	2.E4	4.E3	2.E2	7.E1	7.E1	8.E2	2.E4	1.E2	9.E1	0.E0	
-35°	2.E3	4.E4	3.E3	1.E5	9.E5	1.E6	1.E5	4.E4	5.E3	5.E2	6.E1	6.E1	9.E1	2.E2	3.E4	2.E2	1.E2	0.E0	
-25°	2.E3	9.E4	2.E3	3.E5	7.E5	3.E5	3.E4	3.E3	3.E2	2.E2	5.E1	5.E1	8.E1	2.E4	6.E3	1.E2	0.E0		
-15°	2.E3	1.E5	3.E3	1.E5	6.E5	9.E5	6.E5	3.E5	3.E2	6.E2	2.E2	3.E1	5.E1	9.E1	9.E3	9.E3	1.E2	0.E0	
-5°	7.E2	2.E5	9.E4	2.E5	3.E5	1.E6	3.E5	6.E4	1.E3	2.E2	1.E2	4.E1	6.E1	6.E1	1.E4	2.E3	1.E2	0.E0	

(Продолжение см. с. 122)

Продолжение табл. 5
1/cm², с

Измер.	Широта																	
	-35°	-30°	-25°	-20°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°						
Плотность изотопов $\delta > 100$ коД, массовая 11-лучистая вода																		
5°	5.E2	3.E5	9.E4	2.E4	1.E5	7.E5	2.E5	9.E3	5.E2	6.E1	7.E1	6.E1	2.E3	2.E4	1.E2	0.E0		
15°	2.E2	3.E5	2.E5	7.E3	7.E4	1.E6	2.E5	5.E3	3.E2	4.E1	2.E1	1.E2	6.E1	5.E1	4.E2	2.E4	1.E2	0.E0
25°	0.E0	7.E4	3.E5	5.E4	2.E5	3.E4	5.E3	6.E1	4.E1	0.E0	1.E2	1.E2	6.E1	1.E2	2.E4	2.E2	0.E0	
35°	0.E0	2.E4	2.E5	4.E4	4.E3	1.E5	3.E4	1.E3	2.E2	1.E3	3.E1	5.E2	1.E2	9.E1	7.E2	2.E4	3.E2	0.E0
45°	0.E0	6.E2	7.E4	7.E4	5.E3	2.E4	2.E2	1.E2	0.E0	3.E1	4.E1	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	4.E4	3.E2	0.E0
55°	0.E0	3.E2	3.E4	1.E5	7.E2	3.E3	1.E2	9.E1	5.E1	0.E0	5.E3	1.E3	0.E0	1.E2	6.E2	2.E4	1.E3	0.E0
65°	0.E0	3.E2	3.E3	3.E4	4.E2	2.E2	7.E1	6.E2	2.E3	6.E1	0.E0	4.E1	5.E1	3.E1	3.E2	3.E4	9.E2	0.E0
75°	0.E0	3.E2	3.E2	5.E4	1.E4	5.E2	1.E2	4.E1	2.E2	9.E1	3.E1	0.E0	4.E1	5.E1	1.E2	3.E4	2.E3	0.E0
85°	0.E0	4.E2	4.E2	2.E4	5.E3	1.E2	9.E1	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	3.E3	3.E2	7.E1	2.E2	3.E4	7.E3	0.E0
95°	0.E0	3.E2	3.E2	4.E4	5.E4	4.E2	8.E1	2.E2	2.E3	6.E1	4.E1	2.E2	0.E0	4.E1	3.E2	3.E4	2.E3	0.E0
105°	0.E0	3.E2	2.E2	6.E3	7.E4	3.E2	1.E2	6.E1	0.E0	6.E2	2.E2	4.E1	6.E1	5.E1	2.E2	2.E4	5.E3	0.E0
115°	0.E0	3.E2	2.E2	6.E2	1.E4	5.E2	1.E2	2.E3	5.E1	6.E1	5.E1	1.E2	3.E2	7.E1	2.E2	3.E4	6.E3	0.E0
125°	0.E0	4.E2	3.E2	8.E3	4.E4	5.E2	1.E2	5.E1	3.E2	9.E2	7.E2	0.E0	4.E1	2.E2	3.E4	6.E3	0.E0	
135°	0.E0	4.E2	2.E2	8.E3	1.E3	5.E2	1.E2	1.E2	8.E2	5.E1	1.E3	5.E1	2.E2	6.E2	2.E2	6.E4	7.E3	0.E0
145°	0.E0	3.E2	1.E2	9.E3	4.E2	1.E2	6.E1	2.E3	8.E2	5.E1	7.E2	4.E2	5.E1	2.E2	3.E4	4.E3	0.E0	
155°	0.E0	3.E2	3.E2	4.E4	5.E3	3.E2	9.E1	2.E2	6.E1	8.E2	1.E3	2.E2	3.E2	5.E2	5.E4	6.E3	0.E0	
165°	0.E0	3.E2	3.E2	1.E4	1.E3	2.E2	9.E1	2.E2	2.E3	1.E3	4.E2	8.E2	1.E3	1.E3	3.E3	5.E4	1.E2	0.E0
175°	0.E0	3.E2	1.E3	4.E4	1.E3	3.E2	8.E1	6.E1	1.E3	7.E1	2.E3	6.E2	2.E2	1.E4	3.E4	4.E2	0.E0	

(Продолжение см. с. 123)

Деление	Широта											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
Плотность потоков лист грохота $E > 200 \text{ кВ}, \text{расстояние } 150 \text{ км, высотой } 11\text{-летнего цикла}$												
-175°	0.E0	3.E2	7.E3	2.E4	2.E3	2.E2	8.E1	1.E1	4.E1	3.E1	2.E1	3.E2
-165°	0.E0	3.E2	2.E4	7.E3	9.E2	1.E2	2.E1	0.E0	3.E1	2.E1	1.E1	5.E1
-155°	0.E0	9.E2	3.E4	4.E3	1.E3	2.E2	2.E1	1.E1	2.E1	1.E1	1.E2	3.E3
-145°	0.E0	6.E3	2.E4	6.E2	2.E3	1.E2	4.E1	1.E1	3.E1	2.E1	6.E1	6.E3
-135°	0.E0	2.E4	4.E4	2.E3	9.E2	5.E2	3.E1	4.E1	2.E1	3.E1	2.E2	1.E3
-125°	0.E0	6.E4	2.E3	3.E3	3.E3	3.E2	4.E1	5.E1	3.E1	2.E1	5.E2	3.E3
-115°	0.E0	1.E5	2.E3	3.E3	3.E2	1.E2	7.E1	0.E0	6.E1	1.E1	6.E1	1.E3
-105°	0.E0	8.E4	1.E4	5.E3	6.E3	1.E2	1.E2	4.E1	3.E2	2.E1	7.E1	7.E3
-95°	2.E1	5.E4	2.E3	1.E4	3.E2	4.E2	2.E2	5.E2	3.E2	9.E1	1.E2	8.E2
-85°	7.E1	3.E4	5.E3	2.E4	4.E4	2.E3	2.E2	1.E2	7.E1	1.E2	1.E2	3.E3
-75°	1.E2	1.E4	4.E3	2.E4	3.E4	1.E4	3.E4	7.E3	5.E3	1.E2	3.E2	2.E3
-65°	1.E2	1.E4	7.E3	5.E4	1.E5	3.E4	1.E4	4.E3	7.E2	4.E2	2.E2	6.E2
-55°	2.E2	1.E4	4.E3	6.E4	2.E5	2.E5	9.E4	3.E4	2.E2	4.E1	0.E0	1.E3
-45°	2.E2	1.E4	3.E3	2.E4	1.E5	6.E4	3.E4	2.E4	1.E4	2.E3	1.E2	6.E1
-35°	2.E2	3.E4	3.E3	5.E4	4.E5	8.E5	4.E4	1.E4	3.E3	4.E2	3.E1	5.E1
-25°	2.E2	6.E4	2.E3	1.E5	3.E5	2.E5	7.E4	1.E4	2.E3	2.E2	4.E1	5.E1
-15°	1.E2	7.E4	3.E3	8.E3	2.E5	4.E5	2.E5	9.E4	2.E2	5.E2	1.E2	0.E0
-5°	2.E1	1.E5	7.E4	1.E4	1.E5	4.E5	2.E5	1.E4	4.E2	1.E2	3.E1	5.E1

Пределы изменения табл. 5
1/см²·с

Угола	Широта												
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	
Пределы новых зон сплошного $E > 300$ кВт, весом 350 кг, максимум 11-летнего цикла													
5°	0.E0	2.E5	7.E4	2.E4	7.E4	2.E5	9.E4	2.E3	2.E2	5.E1	6.E1	0.E0	6.E1
15°	0.E0	1.E5	1.E5	7.E3	6.E4	3.E5	9.E4	1.E3	9.E1	2.E1	1.E1	0.E0	5.E1
25°	0.E0	3.E4	2.E5	4.E4	6.E3	7.E4	2.E4	2.E2	4.E1	3.E1	0.E0	1.E1	1.E4
35°	0.E0	1.E4	1.E5	4.E4	4.E3	4.E4	1.E4	2.E2	1.E1	0.E0	2.E1	0.E0	6.E2
45°	0.E0	6.E2	4.E4	5.E4	5.E3	1.E4	2.E2	6.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	5.E1
55°	0.E0	3.E2	1.E4	7.E4	7.E2	3.E3	9.E1	3.E1	0.E0	5.E3	0.E0	1.E0	1.E2
65°	0.E0	3.E2	2.E3	1.E4	3.E2	1.E2	7.E1	3.E1	1.E1	4.E1	0.E0	2.E1	5.E1
75°	0.E0	3.E2	3.E2	3.E4	1.E4	4.E2	1.E2	2.E1	1.E2	6.E1	2.E1	0.E0	1.E1
85°	0.E0	3.E2	3.E2	9.E3	3.E3	1.E2	8.E1	0.E0	2.E1	0.E0	1.E2	1.E1	6.E1
95°	0.E0	3.E2	3.E2	2.E4	3.E4	4.E2	7.E1	1.E1	1.E1	3.E1	2.E1	1.E1	4.E1
105°	0.E0	3.E2	2.E2	4.E3	3.E4	3.E2	1.E2	5.E1	0.E0	1.E1	0.E0	3.E1	5.E1
115°	0.E0	3.E2	2.E2	4.E2	7.E3	5.E2	1.E2	1.E1	2.E1	3.E1	1.E1	2.E1	5.E1
125°	0.E0	3.E2	3.E2	4.E3	2.E4	5.E2	1.E2	5.E1	4.E1	2.E1	0.E0	0.E0	4.E1
135°	0.E0	3.E2	2.E2	5.E3	1.E3	5.E2	1.E2	4.E1	0.E0	4.E1	0.E0	2.E1	2.E2
145°	0.E0	3.E2	1.E2	7.E3	5.E3	4.E2	1.E2	4.E1	1.E1	0.E0	3.E1	0.E0	2.E1
155°	0.E0	3.E2	3.E2	2.E4	4.E3	2.E2	8.E1	2.E1	4.E1	1.E1	1.E1	0.E0	2.E2
165°	0.E0	3.E2	2.E2	7.E3	1.E3	2.E2	7.E1	2.E1	1.E1	0.E0	2.E1	0.E0	3.E2
175°	0.E0	3.E2	9.E2	2.E4	1.E3	3.E2	7.E1	1.E1	5.E1	2.E1	1.E1	4.E1	2.E2

(Продолжение ср. с. 125)

Продолжение табл. 5
I/cm²·с

Ширина	Плотность потока электронов $E > 600 \text{ кВ}$, энергия 150 кВ, начальная 1-степенная линейка											
	+55°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
0.E0	2.E2	3.E3	1.E4	2.E2	1.E2	6.E1	0.E0	4.E1	2.E1	1.E1	0.E0	5.E1
-165°	0.E0	3.E2	1.E4	4.E3	2.E2	7.E1	0.E0	2.E1	1.E1	0.E0	1.E1	5.E1
-155°	0.E0	5.E2	1.E4	3.E3	1.E2	7.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	4.E1	2.E2
-145°	0.E0	2.E3	1.E4	2.E2	2.E2	6.E1	1.E1	0.E0	2.E1	1.E1	0.E0	9.E1
-135°	0.E0	9.E3	2.E4	3.E2	2.E2	5.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2
-125°	0.E0	3.E4	2.E3	2.E2	2.E2	6.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	1.E1	3.E2
-115°	0.E0	5.E4	1.E3	2.E2	9.E1	2.E1	1.E1	0.E0	4.E1	0.E0	1.E1	9.E1
-105°	0.E0	4.E4	1.E4	2.E2	1.E2	0.E0	3.E1	2.E1	0.E0	0.E0	5.E1	4.E2
-95°	0.E0	3.E4	3.E2	4.E2	6.E1	3.E1	4.E1	4.E2	3.E2	1.E1	6.E1	9.E1
-85°	0.E0	2.E4	1.E3	9.E2	2.E3	2.E2	2.E1	1.E2	1.E2	0.E0	1.E1	8.E1
-75°	0.E0	1.E4	4.E2	9.E2	2.E3	1.E3	6.E3	5.E3	3.E3	0.E0	4.E1	1.E2
-65°	1.E1	1.E4	3.E2	3.E3	1.E4	3.E3	3.E3	4.E2	1.E2	3.E1	6.E1	1.E2
-55°	2.E1	1.E4	2.E2	4.E3	2.E4	3.E4	2.E4	2.E4	1.E2	4.E1	0.E0	7.E1
-45°	1.E1	1.E4	3.E2	7.E2	1.E4	1.E4	1.E4	7.E3	1.E3	5.E1	6.E1	7.E2
-35°	1.E1	2.E4	2.E3	4.E4	1.E5	2.E4	7.E3	3.E3	3.E2	1.E1	5.E1	1.E2
-25°	0.E0	4.E4	1.E3	4.E3	3.E4	4.E4	2.E4	4.E3	1.E3	1.E2	2.E2	3.E1
-15°	0.E0	4.E4	2.E3	3.E2	1.E4	5.E4	5.E4	2.E4	1.E2	1.E2	0.E0	4.E1
-5°	0.E0	5.E4	7.E4	4.E2	6.E3	4.E4	2.E4	1.E3	1.E2	1.E2	9.E1	3.E1
											5.E1	5.E1

(Продолжение см. с. 126)

Продолжение табл. 5
1/(см²·с)

Момент	Широта																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
Нормы потоков электронов $E > 600$ кэВ, высота 350 км, максимум 11-летнего цикла																		
5°	0.E0	1.E5	6.E4	1.E4	2.E3	2.E4	1.E4	5.E2	1.E2	4.E1	5.E1	0.E0	6.E1	1.E3	6.E3	9.E1	0.E0	
15°	0.E0	8.E4	1.E5	6.E3	1.E3	2.E4	1.E4	2.E2	4.E1	1.E1	0.E0	0.E0	4.E1	5.E1	4.E2	6.E3	9.E1	0.E0
25°	0.E0	2.E4	1.E5	4.E4	3.E2	5.E3	3.E2	2.E3	3.E1	3.E1	0.E0	0.E0	5.E0	5.E1	1.E2	6.E3	1.E2	0.E0
35°	0.E0	4.E3	7.E4	3.E4	7.E2	3.E3	2.E3	5.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	7.E1	6.E2	6.E3	1.E2	0.E0
45°	0.E0	3.E2	2.E4	4.E4	3.E3	8.E2	1.E2	3.E1	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	5.E1	9.E1	9.E3	1.E2	0.E0
55°	0.E0	3.E2	6.E3	5.E4	2.E2	2.E2	7.E1	1.E1	2.E1	0.E0*	5.E3	0.E0	0.E0	6.E1	4.E2	7.E3	3.E2	0.E0
65°	0.E0	3.E2	8.E2	8.E3	3.E2	1.E2	5.E1	1.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	2.E1	5.E1	1.E2	1.E4	2.E2	0.E0
75°	0.E0	3.E2	3.E2	1.E4	9.E3	2.E2	1.E2	1.E2	5.E1	2.E1	0.E0	0.E0	4.E1	7.E1	7.E3	4.E2	0.E0	
85°	0.E0	3.E2	3.E2	3.E3	1.E3	9.E1	7.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	1.E1	5.E1	1.E2	7.E3	1.E3	0.E0	
95°	0.E0	3.E2	3.E2	7.E2	2.E4	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	9.E1	7.E3	4.E2	0.E0
105°	0.E0	3.E2	2.E2	1.E3	1.E4	2.E2	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	3.E1	7.E1	4.E3	1.E3	0.E0
115°	0.E0	3.E2	2.E2	3.E2	4.E3	1.E2	9.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	3.E1	7.E1	6.E3	1.E3	0.E0	
125°	0.E0	3.E2	3.E2	2.E3	1.E4	2.E2	9.E1	3.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	7.E1	6.E3	1.E3	0.E0	
135°	0.E0	3.E2	2.E2	2.E3	7.E2	1.E2	8.E1	3.E1	0.E0	2.E1	0.E0	1.E1	0.E0	4.E1	6.E1	1.E4	1.E3	0.E0
145°	0.E0	3.E2	1.E2	4.E3	2.E3	1.E2	9.E1	3.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	3.E1	1.E2	6.E3	9.E2	0.E0
155°	0.E0	3.E2	1.E4	2.E3	1.E2	6.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	8.E1	1.E4	1.E3	0.E0	
165°	0.E0	3.E2	2.E2	3.E3	6.E2	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	1.E1	4.E1	1.E2	2.E4	9.E1	0.E0	
175°	0.E0	3.E2	4.E2	1.E4	3.E2	1.E2	6.E1	0.E0	4.E1	1.E1	0.E0	0.E0	5.E1	1.E2	1.E4	2.E2	0.E0	

(Продолжение с. 127)

Деление	Широта										Продолжение изменения № 1 к ГОСТ 25645 /39—86/									
	-45°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°			
Плотность потоков электронов, $E > 900$ кэВ, высота 350 км, максимум 11-периода циклоиды																				
-175°	0.E0	2.E2	9.E2	5.E3	2.E2	1.E2	5.E1	0.E0	4.E1	2.E1	0.E0	5.E1	5.E1	2.E2	7.E3	1.E2	0.E0			
-165°	0.E0	3.E2	4.E3	2.E3	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	4.E1	5.E1	2.E3	7.E3	1.E2	0.E0			
-155°	0.E0	3.E2	5.E3	2.E3	1.E2	7.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	6.E1	1.E3	5.E3	7.E1	0.E0			
-145°	0.E0	9.E2	5.E3	2.E2	9.E1	5.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	3.E1	5.E1	3.E3	2.E3	8.E1	0.E0			
-135°	0.E0	3.E3	1.E4	3.E2	1.E2	4.E1	0.E0	1.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	4.E1	6.E1	9.E3	9.E2	7.E1	0.E0		
-125°	0.E0	1.E4	1.E3	1.E2	7.E1	6.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	3.E2	5.E3	1.E2	7.E1	0.E0		
-115°	0.E0	2.E4	1.E3	1.E2	7.E1	0.E0	1.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	3.E3	7.E3	9.E1	7.E1	0.E0		
-105°	0.E0	2.E4	9.E3	7.E1	7.E1	0.E0	2.E1	1.E1	2.E2	0.E0	0.E0	4.E1	6.E1	2.E3	6.E3	8.E1	7.E1	0.E0		
-95°	0.E0	2.E4	4.E2	1.E2	6.E1	1.E1	0.E0	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	5.E1	7.E1	7.E3	2.E3	7.E1	7.E1	0.E0		
-85°	0.E0	2.E4	1.E3	1.E2	1.E2	1.E1	0.E0	6.E1	0.E0	0.E0	7.E1	6.E1	2.E3	8.E2	8.E1	7.E1	0.E0			
-75°	0.E0	7.E3	3.E2	1.E2	3.E1	2.E3	0.E0	3.E3	2.E3	0.E0	3.E1	0.E0	7.E1	9.E3	1.E3	7.E1	8.E1	0.E0		
-65°	0.E0	8.E3	1.E2	2.E2	9.E1	7.E2	2.E3	3.E2	8.E1	3.E1	4.E1	6.E1	6.E3	4.E3	9.E1	8.E1	0.E0			
-55°	0.E0	9.E3	2.E2	3.E2	6.E3	6.E3	7.E3	1.E4	6.E1	5.E1	4.E1	0.E0	5.E1	6.E3	5.E3	7.E1	7.E1	0.E0		
-45°	0.E0	1.E4	2.E2	1.E2	3.E3	3.E3	6.E3	7.E3	5.E3	6.E2	3.E1	4.E1	6.E1	6.E2	5.E3	7.E1	7.E1	0.E0		
-35°	0.E0	2.E4	2.E3	2.E2	5.E3	3.E4	7.E3	4.E3	2.E3	3.E2	0.E0	4.E1	6.E1	1.E2	5.E3	1.E2	8.E1	0.E0		
-25°	0.E0	2.E4	1.E3	3.E2	2.E3	1.E4	4.E3	2.E3	1.E3	7.E1	2.E2	3.E1	3.E1	6.E1	3.E3	5.E2	7.E1	0.E0		
-15°	0.E0	2.E4	2.E3	2.E2	7.E2	7.E3	1.E4	4.E3	1.E2	4.E2	1.E2	0.E0	3.E1	8.E1	3.E3	1.E3	7.E1	0.E0		
-5°	0.E0	2.E4	6.E4	3.E2	4.E2	3.E3	5.E3	3.E2	1.E2	5.E1	3.E1	5.E1	4.E1	7.E2	2.E3	8.E1	0.E0			

Диаметр	Ширина																		
	-55°	-35°	-65°	-55°	-45°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°		
Плотность первичного излучения $E > 900 \text{ кэВ}$, засечка 150 см. Абсолютный спектр																			
5°	0.E0	6.E4	5.E4	1.E4	2.E2	1.E3	2.E3	1.E2	9.E1	3.E1	5.E1	0.E0	6.E1	4.E1	1.E1	3.E3	8.E1	0.E0	
15°	0.E0	4.E4	7.E4	6.E3	3.E2	1.E3	2.E3	9.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	5.E1	3.E2	3.E3	7.E1	0.E0	
25°	0.E0	7.E3	5.E4	4.E4	3.E2	3.E2	3.E2	0.E0	3.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	1.E2	3.E3	9.E1	0.E0	
35°	0.E0	2.E3	4.E4	3.E4	6.E2	2.E2	3.E2	2.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	6.E2	3.E3	9.E1	0.E0	
45°	0.E0	3.E2	7.E3	3.E4	3.E3	1.E2	9.E1	2.E1	0.E0	2.E1	2.E1	0.E0	0.E0	4.E1	8.E1	4.E3	9.E1	0.E0	
55°	0.E0	2.E2	3.E3	3.E4	2.E2	1.E2	6.E1	0.E0	2.E1	0.E0	5.E3	0.E0	0.E0	4.E1	3.E2	4.E3	1.E2	0.E0	
65°	0.E0	2.E2	4.E2	4.E3	2.E2	1.E2	5.E1	1.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	2.E1	4.E1	9.E1	5.E3	1.E2	0.E0	
75°	0.E0	2.E2	6.E3	9.E3	2.E2	9.E1	2.E1	4.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	7.E1	7.E1	3.E3	2.E2	0.E0	
85°	0.E0	3.E2	2.E2	1.E3	5.E2	9.E1	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	4.E1	9.E1	3.E3	5.E2	0.E0	
95°	0.E0	2.E2	2.E2	3.E3	2.E4	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	7.E1	4.E3	2.E2	0.E0	
105°	0.E0	2.E2	2.E2	7.E2	5.E3	2.E2	1.E2	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	7.E1	2.E3	4.E2	0.E0
115°	0.E0	2.E2	2.E2	2.E2	3.E3	1.E2	7.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	6.E1	3.E3	4.E2	0.E0	
125°	0.E0	3.E2	2.E2	2.E2	7.E2	7.E3	1.E2	7.E1	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	6.E1	2.E3	5.E2	0.E0	
135°	0.E0	3.E2	2.E2	7.E2	6.E2	1.E2	7.E1	2.E1	0.E0	2.E1	0.E0	1.E1	0.E0	4.E1	6.E1	5.E3	5.E2	0.E0	
145°	0.E0	3.E2	1.E2	2.E2	1.E3	1.E2	9.E1	2.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	3.E1	9.E1	3.E3	4.E2	0.E0	
155°	0.E0	2.E2	2.E2	5.E3	2.E3	1.E2	5.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	6.E1	5.E3	5.E2	0.E0	
165°	0.E0	2.E2	2.E2	6.E2	2.E3	6.E2	8.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	6.E1	9.E3	8.E1	0.E0	
175°	0.E0	2.E2	3.E2	4.E3	3.E2	4.E3	8.E1	5.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	8.E1	9.E3	1.E2	0.E0	

Приложение к табл. 5
1/см² · с

Ширина	Плотность потока актерии $E > 1200 \text{ кэВ}$, высота 350 км, максимум 11-го летнего цикла											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°
-175°	0.E0	2.E2	4.E2	2.E3	1.E2	8.E1	3.E1	0.E0	2.E1	0.E0	3.E1	5.E1
-165°	0.E0	2.E2	1.E3	9.E2	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	4.E1
-155°	0.E0	2.E2	1.E3	1.E3	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	4.E1
-145°	0.E0	4.E2	2.E3	2.E2	7.E1	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	4.E1
-135°	0.E0	9.E2	6.E3	2.E2	8.E1	4.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	3.E1	5.E1
-125°	0.E0	3.E3	8.E2	1.E2	6.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	2.E2
-115°	0.E0	6.E3	7.E2	9.E1	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	4.E1	2.E3
-105°	0.E0	9.E3	7.E3	7.E1	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	0.E0	4.E1	4.E1
-95°	0.E0	1.E4	3.E2	8.E1	5.E1	0.E0	0.E0	2.E2	1.E2	0.E0	4.E1	5.E1
-85°	0.E0	1.E4	1.E3	8.E1	7.E1	0.E0	0.E0	2.E1	2.E1	0.E0	7.E1	5.E1
-75°	0.E0	4.E3	3.E2	7.E1	1.E2	0.E0	3.E2	1.E3	6.E2	0.E0	3.E1	6.E1
-65°	0.E0	5.E3	1.E2	9.E1	4.E1	3.E1	1.E2	5.E2	8.E1	3.E1	3.E1	5.E1
-55°	0.E0	6.E3	2.E2	1.E2	4.E3	8.E2	1.E3	8.E3	0.E0	3.E1	3.E1	4.E1
-45°	0.E0	7.E3	2.E2	1.E2	2.E3	3.E2	8.E2	2.E3	2.E3	1.E2	0.E0	4.E1
-35°	0.E0	1.E4	1.E3	1.E2	2.E3	2.E4	1.E3	6.E2	9.E2	1.E2	0.E0	3.E1
-25°	0.E0	1.E4	1.E3	2.E2	1.E3	8.E3	4.E2	2.E2	5.E2	4.E1	1.E2	3.E1
-15°	0.E0	1.E4	1.E3	2.E2	2.E2	3.E3	3.E3	7.E2	5.E1	3.E2	8.E1	0.E0
-5°	0.E0	7.E3	4.E4	2.E2	2.E2	9.E2	3.E3	1.E1	0.E0	3.E1	6.E1	4.E1

(Продолжение см. с. 139)

Продолжение табл. 5
1/cm²·с

Диапазон	Широта																		
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°		
Плотность поступки электронов $E > 1200 \text{ кэВ}$, насыщ. 350 кА/с, максимум 11 (поглощенного) квасц.																			
5°	0.E0	2.E4	3.E4	1.E4	2.E2	3.E2	1.E3	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	3.E1	3.E1	9.E2	1.E3	6.E1	0.E0		
15°	0.E0	1.E4	4.E4	5.E3	3.E2	3.E2	6.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	5.E1	3.E2	1.E3	6.E1	0.E0		
25°	0.E0	2.E3	2.E4	3.E4	2.E2	1.E2	2.E2	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	8.E1	1.E3	7.E1	0.E0	
35°	0.E0	6.E2	2.E4	2.E4	5.E2	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	4.E2	1.E3	7.E1	0.E0		
45°	0.E0	2.E2	2.E3	2.E3	2.E4	3.E3	9.E1	7.E1	0.E0	1.E1	2.E1	0.E0	0.E0	3.E1	6.E1	1.E3	7.E1	0.E0	
55°	0.E0	2.E2	9.E2	2.E4	2.E2	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	0.E0	0.E0	4.E1	3.E2	2.E3	8.E1	0.E0
65°	0.E0	2.E2	3.E2	1.E3	2.E2	8.E1	4.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	7.E1	2.E3	8.E1	0.E0	
75°	0.E0	2.E2	2.E2	2.E3	6.E3	1.E2	7.E1	0.E0	3.E1	2.E1	1.E1	0.E0	0.E0	4.E1	6.E1	1.E3	1.E2	0.E0	
85°	0.E0	2.E2	2.E2	4.E2	2.E2	8.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	7.E1	1.E3	2.E2	0.E0	
95°	0.E0	2.E2	2.E2	2.E2	9.E2	1.E4	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	6.E1	1.E3	1.E2	0.E0
105°	0.E0	2.E2	2.E2	3.E2	1.E3	1.E2	9.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	5.E1	5.E2	1.E2	0.E0
115°	0.E0	2.E2	1.E2	2.E2	1.E3	9.E1	6.E1	0.E0	3.E1	5.E1	1.E3	1.E2	0.E0						
125°	0.E0	2.E2	2.E2	3.E2	3.E3	1.E2	7.E1	0.E0	4.E1	5.E1	8.E2	2.E2	0.E0						
135°	0.E0	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	4.E2	6.E1	0.E0	4.E1	5.E1	5.E2	2.E2	0.E0						
145°	0.E0	2.E2	1.E2	5.E2	4.E2	8.E1	7.E1	0.E0	2.E1	6.E1	1.E3	2.E2	0.E0						
155°	0.E0	2.E2	2.E2	2.E3	8.E2	9.E1	4.E1	0.E0	4.E1	5.E1	2.E3	2.E2	0.E0						
165°	0.E0	2.E2	1.E2	7.E2	4.E2	6.E1	4.E1	0.E0	4.E1	5.E1	3.E3	6.E1	0.E0						
175°	0.E0	2.E2	2.E2	1.E3	2.E2	6.E1	4.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	7.E1	4.E3	7.E1	0.E0

(Продолжение см. с. 131)

Пределжение табл. 5
1/см²·с

Диапазон шагом 5°	Шагом 5°															<i>Приблизительное значение потока электронов $E > 2000$ кэВ, максимум 350 кэВ, максимум 11-частичного иониза-</i>			
	-65°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°		
-175°	0.E0	1.E2	3.E1	2.E2	0.E0	3.E1	2.E1	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	5.E2	1.E1	0.E0	
-165°	0.E0	1.E2	1.E2	1.E2	1.E1	2.E1	0.E0	7.E2	4.E2	3.E1	0.E0								
-155°	0.E0	5.E1	1.E2	4.E2	0.E0	2.E1	0.E0	3.E2	2.E2	4.E1	0.E0								
-145°	0.E0	3.E1	2.E2	5.E1	0.E0	2.E1	0.E0	9.E2	5.E1	5.E1	0.E0								
-135°	0.E0	5.E1	1.E3	3.E1	0.E0	7.E2	2.E1	5.E1	0.E0										
-125°	0.E0	2.E2	3.E2	0.E0	2.E1	3.E2	3.E1	0.E0											
-115°	0.E0	6.E2	3.E2	0.E0	1.E3	8.E2	4.E1	5.E1	0.E0										
-105°	0.E0	1.E3	5.E3	0.E0	3.E2	2.E2	5.E1	5.E1	0.E0										
-95°	0.E0	2.E3	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E1	0.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	4.E1	5.E1	0.E0	
-85°	0.E0	4.E3	2.E2	0.E0	4.E1	0.E0	2.E2	2.E1	0.E0										
-75°	0.E0	2.E3	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	3.E1	5.E1	5.E1	0.E0
-65°	0.E0	2.E3	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	2.E2	5.E1	5.E1	0.E0						
-55°	0.E0	3.E3	0.E0	0.E0	7.E1	0.E0	4.E1	0.E0	3.E3	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E3	3.E2	4.E1	0.E0	
-45°	0.E0	4.E3	1.E1	0.E0	2.E1	0.E0	5.E1	3.E2	4.E2	2.E1	0.E0	1.E1	3.E1	4.E2	5.E2	3.E1	5.E1	0.E0	
-35°	0.E0	4.E3	7.E2	0.E0	1.E1	4.E2	6.E1	6.E1	4.E2	6.E1	0.E0	2.E1	3.E1	7.E1	4.E2	3.E1	5.E1	0.E0	
-25°	0.E0	3.E3	7.E2	0.E0	0.E0	4.E2	0.E0	0.E0	2.E2	0.E0	1.E2	0.E0	2.E1	3.E1	3.E2	1.E1	5.E1	0.E0	
-15°	0.E0	2.E3	9.E2	0.E0	0.E0	3.E1	5.E1	1.E1	2.E1	2.E2	5.E1	0.E0	2.E1	6.E1	7.E2	5.E1	5.E1	0.E0	
-5°	0.E0	7.E2	3.E4	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	0.E0	0.E0	5.E1	1.E1	3.E1	1.E2	3.E1	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	

(Продолжение см. с. 132)

Продолжение табл. 5

J/cm²·с

Ширина зазора	Ширина зазора, мкм																		
	15°	—15°	35°	—35°	45°	—45°	15°	—15°	35°	—35°	45°	—45°	55°	65°	75°	85°			
Изменение якорных $E > 2000$ мВ, наложен 350 мкм, константа 11-ступенчатая																			
5°	0.E0	3.E3	2.E4	9.E3	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	1.E1	2.E1	0.E0	3.E1	2.E1	6.E2	3.E2	3.E1	0.E0	
15°	0.E0	1.E3	1.E4	4.E3	0.E0	2.E1	5.E1	2.E2	1.E2	4.E1	0.E0								
25°	0.E0	2.E2	3.E3	2.E4	0.E0	5.E1	2.E2	3.E1	0.E0										
35°	0.E0	5.E1	4.E3	1.E4	6.E1	0.E0	4.E1	3.E2	2.E2	2.E1	0.E0								
45°	0.E0	7.E1	2.E2	6.E3	2.E3	0.E0	4.E1	0.E0	4.E1	1.E2	2.E1	0.E0							
55°	0.E0	1.E2	9.E1	6.E3	5.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E3	0.E0	0.E0	2.E1	2.E2	5.E2	1.E1	0.E0	
65°	0.E0	1.E2	4.E1	2.E2	1.E2	5.E1	3.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	2.E1	3.E2	1.E1	0.E0	
75°	0.E0	1.E2	1.E2	3.E2	5.E3	5.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	2.E1	1.E1	0.E0	
85°	0.E0	1.E2	1.E2	2.E1	2.E1	6.E1	3.E1	0.E0	3.E1	1.E2	2.E1	0.E0							
95°	0.E0	1.E2	1.E2	7.E1	3.E3	3.E1	0.E0	2.E1	1.E1	2.E2	1.E1	0.E0							
105°	0.E0	1.E2	2.E2	4.E1	7.E1	7.E1	1.E1	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0						
115°	0.E0	2.E2	1.E2	6.E1	3.E2	2.E1	4.E1	0.E0	2.E1	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0						
125°	0.E0	1.E2	2.E2	2.E2	1.E1	6.E2	3.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	1.E1	7.E1	2.E1	0.E0
135°	0.E0	2.E2	1.E2	3.E1	2.E2	2.E1	3.E1	0.E0	1.E1	1.E2	1.E1	0.E0							
145°	0.E0	1.E2	1.E2	6.E1	5.E1	2.E1	5.E1	0.E0	1.E1	3.E1	9.E1	2.E1	0.E0						
155°	0.E0	1.E2	1.E2	2.E2	2.E2	4.E1	3.E1	0.E0	2.E2	1.E1	0.E0								
165°	0.E0	2.E2	1.E2	9.E1	2.E2	2.E1	0.E0	6.E2	5.E1	0.E0									
175°	0.E0	1.E2	6.E1	1.E2	5.E1	1.E1	3.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	2.E1	0.E0

(Продолжение см. с 133)

Представление табл. 5
1/см⁻¹·с

Диагональ	Широта											$E > 40 \text{ кэВ}, \text{высота } 500 \text{ км, макромодель II-помехи}$						
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°		25°	35°	45°	55°	65°	75°
175°	0 E0	5 E2	3 E4	9 E4	4 E3	5 E2	2 E2	7 E5	7 E1	9 E1	1 E2	4 E6	3 E2	7 E2	2 E4	8 E4	2 E3	0 E0
-165°	0 E0	7 E2	1 E5	3 E4	2 E3	2 E2	1 E2	2 E5	9 E1	7 E1	5 E5	3 E3	3 E2	3 E4	7 E3	8 E4	5 E2	0 E0
-155°	0 E0	2 E3	1 E5	1 E4	9 E4	4 E2	1 E6	4 E2	1 E3	5 E5	5 E2	1 E3	2 E2	8 E3	6 E3	1 E5	2 E2	0 E0
-145°	0 E0	2 E4	8 E4	1 E3	5 E3	2 E2	2 E3	6 E5	1 E2	8 E1	2 E7	1 E5	3 E3	2 E4	1 E4	5 E4	2 E2	0 E0
-135°	0 E0	1 E5	1 E5	3 E3	2 E3	4 E4	5 E6	1 E2	9 E2	8 E1	1 E3	7 E3	3 E3	1 E4	1 E5	2 E4	2 E2	0 E0
-125°	0 E0	3 E5	6 E3	7 E3	8 E3	5 E2	2 E3	2 E2	1 E2	8 E2	2 E3	2 E4	1 E4	4 E3	6 E4	4 E2	2 E2	0 E0
-115°	3 E4	4 E3	7 E3	7 E2	7 E3	4 E3	3 E2	2 E2	8 E5	4 E3	7 E2	4 E5	8 E3	7 E4	3 E2	2 E2	0 E0	
-105°	2 E4	3 E5	2 E4	1 E4	1 E4	4 E3	8 E2	2 E2	5 E2	9 E5	3 E3	4 E2	3 E4	9 E3	1 E5	2 E2	2 E2	0 E0
-95°	1 E4	2 E5	5 E3	4 E4	7 E3	3 E4	2 E4	1 E3	9 E2	5 E3	6 E3	9 E4	4 E5	3 E4	6 E4	2 E2	2 E2	0 E0
-85°	2 E4	8 E4	8 E4	8 E4	2 E5	4 E5	8 E2	8 E2	6 E2	3 E7	6 E3	5 E2	7 E3	2 E4	2 E4	2 E2	2 E2	0 E0
-75°	2 E4	3 E4	8 E3	1 E5	1 E5	6 E6	2 E5	2 E4	2 E4	6 E7	5 E2	1 E5	4 E3	5 E4	3 E4	2 E2	2 E2	0 E0
-65°	2 E4	3 E4	3 E6	3 E5	2 E6	5 E5	9 E4	1 E4	3 E3	1 E3	5 E2	1 E3	3 E3	6 E4	6 E4	2 E2	2 E2	0 E0
-55°	2 E4	3 E4	5 E5	4 E5	7 E5	1 E6	5 E5	6 E4	8 E2	4 E2	7 E1	0 E0	2 E3	2 E4	6 E4	2 E2	2 E2	0 E0
-45°	2 E4	3 E4	2 E5	8 E4	6 E5	2 E5	8 E4	4 E4	8 E3	5 E2	1 E2	1 E2	1 E2	1 E3	4 E4	3 E2	2 E2	0 E0
-35°	2 E4	7 E4	5 E3	2 E6	3 E6	2 E5	7 E4	9 E3	1 E3	1 E2	1 E2	1 E2	3 E2	3 E2	5 E4	4 E2	2 E2	0 E0
-25°	3 E4	2 E5	3 E3	7 E5	2 E6	5 E5	6 E5	7 E4	5 E3	7 E2	4 E2	9 E1	9 E1	1 E2	3 E4	1 E4	2 E2	0 E0
15°	2 E4	2 E5	5 E3	3 E6	2 E6	2 E6	1 E6	6 E5	5 E2	1 E3	3 E2	5 E1	8 E1	2 E2	2 E4	2 E4	2 E2	0 E0
-5°	3 E4	4 E5	2 E5	5 E6	8 E5	3 E6	7 E5	2 E5	3 E3	4 E2	2 E2	7 E1	1 E2	1 E2	4 E3	3 E4	2 E2	0 E0

(Продолжение табл. 5)

Приложение табл. 5
l/cm²·с

Давление	Ширина																		
	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°			
Плотность поглощенных азотомоноксида углерода, измеренная в 1-литровом ёмкости																			
5°	5.E4	7.E5	1.E5	3.E4	4.E5	2.E6	4.E5	2.E4	1.E3	1.E2	1.E2	3.E5	1.E2	3.E3	3.E4	3.E2	0.E0		
15°	0.E0	6.E5	4.E5	1.E4	2.E5	3.E6	6.E5	1.E4	7.E1	7.E2	7.E1	4.E1	3.E2	1.E2	8.E2	4.E4	2.E2	0.E0	
25°	0.E0	1.E5	6.E5	8.E4	8.E5	6.E5	8.E4	2.E4	1.E2	7.E1	0.E0	3.E2	3.E2	1.E2	2.E2	4.E4	4.E2	0.E0	
35°	0.E0	4.E4	3.E5	8.E4	8.E3	3.E5	7.E4	2.E3	6.E2	3.E5	6.E1	1.E5	4.E2	1.E2	1.E3	4.E4	5.E2	0.E0	
45°	0.E0	1.E3	1.E5	1.E5	9.E3	6.E4	3.E2	3.E2	0.E0	6.E1	6.E1	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	8.E4	5.E2	0.E0	
55°	0.E0	6.E2	5.E4	2.E5	1.E3	5.E3	2.E2	2.E2	1.E2	0.E8*	9.E3	2.E5	0.E0	2.E2	1.E3	4.E4	2.E3	0.E0	
65°	0.E0	6.E2	6.E3	5.E4	6.E2	3.E2	1.E2	2.E3	6.E5	1.E2	0.E0	1.E2	1.E2	1.E2	9.E1	6.E2	7.E4	2.E3	0.E0
75°	0.E0	6.E2	6.E2	1.E5	2.E4	8.E2	2.E2	7.E1	4.E2	2.E2	5.E1	0.E0	8.E1	9.E1	3.E2	6.E4	3.E3	0.E0	
85°	0.E0	6.E2	7.E2	4.E4	1.E4	2.E2	2.E2	4.E2	6.E2	0.E0	0.E0	1.E4	8.E2	1.E2	4.E2	5.E4	1.E4	0.E0	
95°	0.E0	6.E2	6.E2	8.E4	9.E4	7.E2	1.E2	5.E2	5.E5	9.E1	8.E1	5.E2	0.E0	7.E1	5.E2	5.E4	4.E3	0.E0	
105°	0.E0	5.E2	3.E2	1.E4	2.E5	6.E2	2.E2	1.E2	0.E0	1.E5	5.E2	1.E2	1.E2	9.E1	3.E2	5.E4	1.E4	0.E0	
115°	0.E0	6.E2	4.E2	1.E3	2.E4	9.E2	2.E2	6.E5	1.E2	1.E2	9.E1	4.E2	8.E2	2.E2	3.E2	5.E4	1.E4	0.E0	
125°	0.E0	6.E2	5.E2	2.E4	8.E4	1.E3	2.E2	2.E2	1.E2	9.E2	2.E5	2.E5	0.E0	7.E1	5.E2	6.E4	1.E4	0.E0	
135°	0.E0	6.E2	4.E2	2.E4	3.E3	1.E3	2.E2	2.E2	2.E5	9.E1	0.E0	9.E1	6.E2	3.E3	4.E2	1.E5	2.E4	0.E0	
145°	0.E0	6.E2	3.E2	3.E4	2.E4	9.E2	2.E2	1.E2	6.E5	2.E5	9.E1	3.E3	1.E3	1.E2	3.E2	6.E4	8.E3	0.E0	
155°	0.E0	6.E2	6.E2	9.E4	1.E4	5.E2	2.E2	7.E2	1.E2	4.E2	4.E5	4.E2	4.E4	3.E2	9.E2	1.E5	1.E4	0.E0	
165°	0.E0	6.E2	5.E2	3.E4	2.E3	5.E2	2.E2	5.E2	5.E5	3.E5	3.E5	2.E5	3.E3	1.E4	6.E3	1.E5	2.E2	0.E0	
175°	0.E0	6.E2	2.E3	9.E4	2.E3	6.E2	1.E2	4.E5	1.E2	6.E1	5.E2	7.E5	2.E3	3.E2	2.E5	6.E4	7.E2	0.E0	

(Продолжение изложения № 1 к ГОСТ 25645.139—86)

Ширина	Плотность потоков электронов $E > 100$ кВ, массовый 11-летнего цикла																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°						
-175°	0.E0	5.E2	2.E4	8.E4	4.E3	5.E2	2.E2	4.E3	7.E1	6.E1	8.E1	1.E4	3.E2	6.E2	6.E3	7.E4	1.E3	0.E0
-165°	0.E0	7.E2	8.E4	2.E4	1.E3	2.E2	1.E2	2.E3	8.E1	6.E1	3.E3	1.E3	2.E2	2.E4	7.E3	7.E4	5.E2	0.E0
-155°	0.E0	2.E3	1.E5	1.E4	2.E4	3.E2	6.E3	3.E2	5.E2	3.E3	3.E2	8.E2	2.E2	6.E3	5.E3	8.E4	2.E2	0.E0
-145°	0.E0	2.E4	7.E4	1.E3	4.E3	2.E2	1.E3	3.E3	9.E1	7.E1	4.E4	1.E3	2.E3	1.E4	1.E4	4.E4	2.E2	0.E0
-135°	0.E0	9.E4	1.E5	3.E3	2.E3	6.E3	2.E4	1.E2	5.E2	8.E1	7.E2	3.E3	2.E3	1.E4	9.E4	2.E4	2.E2	0.E0
-125°	0.E0	2.E5	5.E3	5.E3	6.E3	5.E2	8.E2	2.E2	1.E2	4.E3	1.E3	1.E4	1.E4	4.E3	5.E4	4.E2	2.E2	0.E0
-115°	2.E2	3.E5	4.E3	6.E3	6.E2	4.E3	2.E3	2.E2	2.E2	4.E3	2.E3	2.E2	4.E4	7.E3	6.E4	3.E2	2.E2	0.E0
-105°	8.E2	2.E5	2.E4	1.E4	2.E3	6.E2	2.E2	5.E2	4.E3	2.E3	4.E2	2.E4	8.E3	1.E5	2.E2	2.E2	0.E0	
-95°	1.E3	1.E5	4.E3	3.E4	2.E3	2.E4	8.E3	1.E3	8.E2	3.E3	1.E3	1.E4	4.E4	3.E4	5.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-85°	3.E3	7.E4	3.E4	5.E4	5.E4	2.E5	2.E5	6.E2	7.E2	5.E2	5.E4	3.E3	3.E2	5.E3	2.E4	2.E4	2.E2	0.E0
-75°	3.E3	3.E4	7.E3	6.E4	9.E4	2.E6	1.E5	2.E4	2.E4	8.E4	5.E2	9.E3	4.E3	4.E4	3.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-65°	3.E3	3.E4	2.E5	2.E5	1.E6	3.E5	7.E4	1.E4	2.E3	1.E3	4.E2	1.E3	2.E3	5.E4	5.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-55°	4.E3	3.E4	6.E4	3.E5	5.E5	9.E5	4.E5	6.E4	7.E2	4.E2	7.E1	0.E0	2.E3	2.E4	5.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-45°	4.E3	3.E4	5.E4	4.E5	4.E5	1.E5	7.E4	3.E4	6.E3	4.E2	1.E2	1.E2	1.E2	1.E3	4.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-35°	4.E3	7.E4	5.E3	2.E5	2.E6	2.E6	2.E5	6.E4	8.E3	9.E2	1.E2	1.E2	1.E2	3.E2	5.E4	4.E2	2.E2	0.E0
-25°	5.E3	1.E5	3.E3	4.E5	1.E6	4.E5	4.E5	5.E4	5.E3	6.E2	4.E2	9.E1	9.E1	1.E2	3.E4	1.E4	2.E2	0.E0
-15°	2.E3	2.E5	5.E3	2.E5	1.E6	2.E6	1.E6	4.E5	5.E2	1.E3	3.E2	5.E1	8.E1	1.E2	1.E4	2.E4	2.E2	0.E0
-5°	1.E3	4.E5	2.E5	3.E5	5.E5	2.E6	5.E5	1.E5	2.E3	3.E2	2.E2	7.E1	1.E2	1.E2	4.E3	2.E4	2.E2	0.E0

(Продолжение см. с. 136)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Ширина	Широта																		
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Напрямленность потоков электронов $E > 100$ кэВ, плотность 500 кн/кв, максимум 11-летнего цикла																			
5°	5.E2	6.E5	1.E5	3.E4	2.E5	1.E6	3.E5	1.E4	8.E2	1.E2	2.E3	1.E2	1.E2	3.E3	3.E4	2.E2	0.E0		
15°	0.E0	5.E5	3.E5	1.E4	1.E5	2.E6	4.E5	9.E3	5.E2	6.E1	4.E1	2.E2	1.E2	9.E1	8.E2	3.E4	2.E2	0.E0	
25°	0.E0	1.E5	5.E5	8.E4	9.E4	4.E5	6.E4	8.E3	1.E2	7.E1	0.E0	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	4.E4	3.E2	0.E0	
35°	0.E0	3.E4	3.E5	8.E4	7.E3	2.E5	5.E4	2.E3	3.E2	2.E3	5.E1	9.E2	2.E2	1.E2	1.E3	3.E4	5.E2	0.E0	
45°	0.E0	1.E3	1.E5	1.E5	9.E3	4.E4	3.E2	2.E2	0.E0	6.E1	6.E1	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	7.E4	5.E2	0.E0	
55°	0.E0	6.E2	4.E4	2.E5	1.E3	4.E3	2.E2	1.E2	1.E2	9.E1	0.E9	9.E3	2.E3	0.E0	2.E2	1.E3	3.E4	2.E3	0.E0
65°	0.E0	6.E2	5.E3	4.E4	6.E2	3.E2	1.E2	1.E3	3.E3	1.E2	0.E0	7.E1	9.E1	9.E1	6.E2	6.E4	1.E3	0.E0	
75°	0.E0	6.E2	6.E2	9.E4	2.E4	8.E2	2.E2	6.E1	4.E2	1.E2	5.E1	0.E0	6.E1	9.E1	3.E2	5.E4	3.E3	0.E0	
85°	0.E0	6.E2	6.E2	3.E4	8.E3	2.E2	1.E2	2.E2	4.E2	0.E0	0.E0	6.E3	5.E2	1.E2	3.E2	5.E4	1.E4	0.E0	
95°	0.E0	5.E2	6.E2	6.E4	8.E4	7.E2	1.E2	3.E2	3.E3	8.E1	7.E1	3.E2	0.E0	7.E1	5.E2	5.E4	4.E3	0.E0	
105°	0.E0	5.E2	3.E2	1.E4	1.E5	6.E2	2.E2	1.E2	0.E0	1.E3	3.E2	8.E1	1.E2	9.E1	3.E2	4.E4	9.E3	0.E0	
115°	0.E0	6.E2	4.E2	1.E3	2.E4	8.E2	2.E2	3.E3	9.E1	1.E2	8.E1	2.E2	5.E2	1.E2	3.E2	5.E4	1.E4	0.E0	
125°	0.E0	6.E2	5.E2	1.E4	7.E4	9.E2	2.E2	2.E2	9.E1	5.E2	2.E3	1.E3	0.E0	7.E1	4.E2	5.E4	1.F4	0.E0	
135°	0.E0	6.E2	4.E2	1.E4	3.E3	9.E2	2.E2	2.E2	1.E3	8.E1	0.E0	8.E1	3.E2	1.E3	3.E2	1.E5	1.E4	0.E0	
145°	0.E0	6.E2	3.E2	3.E4	2.E4	8.E2	2.E2	1.E2	3.E3	1.E3	8.E1	1.E3	7.E2	9.E1	3.E2	5.E4	7.E3	0.E0	
155°	0.E0	6.E2	6.E2	8.E4	9.E3	4.E2	2.E2	4.E2	1.E2	2.E2	2.E3	3.E2	5.E2	3.E2	8.E2	8.E4	1.E4	0.E0	
165°	0.E0	6.E2	5.E2	2.E4	2.E3	4.E2	1.E2	3.E2	3.E3	2.E3	7.E2	1.E3	2.E3	3.E3	4.E3	1.E5	2.E2	0.E0	
175°	0.E0	6.E2	2.E3	7.E4	2.E3	6.E2	1.E2	2.E3	1.E2	6.E1	1.E2	4.E3	1.E3	3.E2	2.E4	6.E4	6.E2	0.E0	

(Продолжение см. с. 137)

Изотропные модули

1/cm²·с

Азимут	Шаги от										Шаги от							
	-35°	75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
Изотропные излучения $E > 300$ кэВ, расчет 500 кэВ, величина 11-летнего цикла																		
-175°	0.E0	5.E2	1.E4	4.E4	4.E3	4.E2	1.E2	2.E1	6.E1	4.E1	4.E1	5.E1	3.E2	6.E2	2.E3	4.E4	1.E3	0.E0
-165°	0.E0	6.E2	4.E4	1.E4	1.E3	2.E2	4.E1	2.E1	5.E1	3.E1	2.E1	9.E1	2.E2	1.E4	6.E3	4.E4	4.E2	0.E0
-155°	0.E0	2.E3	5.E4	7.E3	2.E3	3.E2	3.E1	2.E1	4.E1	2.E1	3.E1	8.E1	2.E2	5.E3	4.E3	4.E4	2.E2	0.E0
-145°	0.E0	1.E4	4.E4	1.E3	4.E3	2.E2	7.E1	2.E1	5.E1	3.E1	1.E2	1.E1	2.E3	1.E4	1.E4	2.E4	2.E2	0.E0
-135°	0.E0	4.E4	7.E4	3.E3	2.E3	9.E2	6.E1	7.E1	4.E1	6.E1	6.E1	3.E2	2.E3	9.E3	5.E4	1.E4	2.E2	0.E0
-125°	0.E0	1.E5	4.E3	5.E3	5.E3	5.E2	7.E1	8.E1	6.E1	3.E1	9.E1	8.E2	5.E3	4.E3	3.E4	3.E2	2.E2	0.E0
-115°	0.E0	2.E5	3.E3	5.E3	6.E2	2.E2	1.E2	1.E1	1.E2	3.E1	1.E2	6.E1	2.E3	7.E3	4.E4	2.E2	1.E2	0.E0
-105°	2.E1	1.E5	2.E4	8.E3	1.E4	2.E2	2.E2	8.E1	4.E2	3.E1	4.E2	1.E2	4.E2	1.E4	6.E3	5.E4	2.E2	0.E0
-95°	3.E1	9.E4	4.E3	2.E4	6.E2	7.E2	3.E2	8.E2	6.E2	1.E2	2.E2	1.E3	3.E3	2.E4	2.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-85°	2.E2	5.E4	9.E3	3.E4	6.E4	4.E3	3.E2	3.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	5.E3	1.E4	9.E3	2.E2	1.E2	0.E0
-75°	3.E2	2.E4	7.E3	3.E4	5.E4	2.E4	5.E4	1.E4	9.E3	2.E2	5.E2	5.E2	3.E3	3.E4	1.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-65°	3.E2	2.E4	1.E4	8.E4	2.E5	6.E4	2.E4	7.E3	1.E3	7.E2	4.E2	1.E3	2.E3	3.E4	3.E4	2.E2	2.E2	0.E0
-55°	3.E2	2.E4	7.E3	1.E5	3.E5	2.E5	4.E4	3.E2	2.E2	6.E1	0.E0	2.E3	1.E4	3.E4	2.E2	1.E2	0.E0	
-45°	3.E2	3.E4	5.E3	4.E4	3.E5	1.E5	5.E4	3.E4	2.E4	3.E3	2.E2	1.E2	1.E2	1.E3	2.E4	2.E2	1.E2	0.E0
-35°	3.E2	5.E4	4.E3	8.E4	6.E5	1.E6	7.E4	2.E4	6.E3	6.E2	5.E1	9.E1	1.E2	2.E2	3.E4	4.E2	2.E2	0.E0
-25°	3.E2	1.E5	3.E3	2.E5	5.E5	3.E5	1.E5	2.E4	3.E3	4.E2	3.E2	7.E1	8.E1	1.E2	2.E4	6.E3	2.E2	0.E0
15°	6.E1	1.E5	5.E3	1.E4	3.E5	7.E5	4.E5	2.E5	3.E2	8.E2	2.E2	7.E1	1.E2	1.E4	8.E3	2.E2	0.E0	
-5°	3.E1	2.E5	1.E5	2.E4	2.E5	7.E5	3.E5	2.E4	7.E2	2.E2	6.E1	9.E1	1.E2	3.E3	1.E4	2.E2	2.E2	0.E0

(Приложение к документам № 1 к ПОСТ 25645, 139-86)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Ширина	Физическая нагрузка автомобилей $E > 300$ кг/с, массой 500 кг, максимальной длины шинки											
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°
Движение												
5°	0.E0	3.E5	1.E5	3.E4	1.E5	3.E5	1.E5	4.E3	4.E2	8.E1	1.E2	2.E1
15°	0.E0	2.E5	1.E4	1.E5	3.E5	2.E5	2.E3	2.E2	4.E1	2.E1	1.E1	9.E1
25°	0.E0	6.E4	3.E5	7.E4	1.E4	1.E5	3.E4	3.E2	7.E1	6.E1	0.E0	2.E1
35°	0.E0	2.E4	2.E5	6.E4	7.E3	7.E4	2.E4	4.E2	2.E1	2.E1	3.E1	1.E1
45°	0.E0	1.E3	6.E4	9.E4	8.E3	2.E4	3.E2	1.E2	0.E0	5.E1	5.E1	0.E0
55°	0.E0	5.E2	2.E4	1.E3	4.E3	2.E2	5.E1	5.E1	0.E0	9.E3	1.E1	0.E0
65°	0.E0	5.E2	3.E3	2.E4	6.E2	2.E2	1.E2	6.E1	2.E1	8.E1	0.E0	4.E1
75°	0.E0	5.E2	5.E2	5.E4	2.E4	7.E2	2.E2	4.E1	2.E2	1.E2	0.E0	8.E1
85°	0.E0	6.E2	6.E2	1.E4	5.E3	2.E2	1.E2	3.E1	0.E0	0.E0	2.E2	1.E2
95°	0.E0	5.E2	5.E2	3.E4	6.E4	6.E2	1.E2	2.E1	4.E1	3.E1	2.E1	0.E0
105°	0.E0	5.E2	3.E2	7.E3	5.E4	5.E2	2.E2	9.E1	0.E0	1.E1	2.E1	0.E0
115°	0.E0	5.E2	4.E2	8.E2	1.E4	8.E2	2.E2	2.E1	4.E1	6.E1	5.E1	2.E1
125°	0.E0	6.E2	5.E2	7.E3	4.E4	9.E2	2.E2	9.E1	6.E1	4.E1	1.E1	0.E0
135°	0.E0	6.E2	4.E2	8.E3	3.E3	9.E2	2.E2	8.E1	1.E1	6.E1	4.E1	4.E1
145°	0.E0	5.E2	2.E2	1.E4	9.E3	7.E2	2.E2	6.E1	2.E1	1.E1	5.E1	1.E1
155°	0.E0	5.E2	5.E2	4.E4	6.E3	4.E2	1.E2	3.E1	7.E1	2.E1	2.E1	0.E0
165°	0.E0	5.E2	4.E2	1.E4	2.E3	4.E2	1.E2	3.E1	2.E1	2.E1	4.E1	1.E1
175°	0.E0	5.E2	2.E3	3.E4	2.E3	5.E2	1.E2	8.E1	3.E1	2.E1	7.E1	3.E1

(Продолжение см. с. 139)

Пределение табл. 5
1/(см²·с)

Далее	Ширина									
	-35°	-35°	-65°	-55°	-45°	35°	-25°	-15°	5°	15°
Напряженность полного электрического поля $E > 600 \text{ кВ/м}$, расчетная 500 кВ, максимальный 11-ступенчатый щиток										
-175°	0.E0	4.E2	4.E3	2.E4	4.E2	2.E2	1.E2	0.E0	6.E1	3.E1
-165°	0.E0	5.E2	2.E4	7.E3	3.E2	1.E2	3.E1	0.E0	2.E1	8.E1
-155°	0.E0	8.E2	2.E4	5.E3	2.E2	1.E2	0.E0	2.E1	0.E0	5.E2
-145°	0.E0	3.E3	2.E4	4.E2	3.E2	1.E2	2.E1	0.E0	4.E1	2.E2
-135°	0.E0	1.E4	4.E4	5.E2	3.E2	9.E1	0.E0	4.E1	1.E1	0.E0
-125°	0.E0	5.E4	3.E3	4.E2	4.E2	1.E2	1.E1	5.E1	2.E1	1.E1
-115°	0.E0	8.E4	2.E3	4.E2	1.E2	3.E1	2.E1	0.E0	8.E1	0.E0
-105°	0.E0	8.E4	2.E4	4.E2	2.E2	0.E0	6.E1	3.E1	4.E2	0.E0
-95°	0.E0	6.E4	8.E2	8.E2	1.E2	5.E1	7.E1	7.E2	5.E2	2.E1
-85°	1.E1	4.E4	2.E3	1.E3	3.E3	3.E2	4.E1	2.E2	0.E0	2.E1
-75°	1.E1	2.E4	7.E2	1.E3	3.E3	2.E3	1.E4	9.E3	6.E3	0.E0
-65°	2.E1	2.E4	5.E2	5.E3	2.E4	5.E3	6.E3	4.E3	8.E2	2.E1
-55°	2.E1	2.E4	4.E2	7.E3	4.E4	5.E4	3.E4	3.E4	2.E2	6.E1
-45°	2.E1	2.E4	5.E2	1.E3	3.E4	2.E4	2.E4	1.E4	2.E3	8.E1
-35°	2.E1	4.E4	3.E3	4.E3	7.E4	2.E5	3.E4	1.E4	4.E3	6.E2
-25°	0.E0	7.E4	2.E3	7.E3	4.E4	6.E4	3.E4	6.E3	2.E3	3.E2
-15°	0.E0	7.E4	3.E3	5.E2	2.E4	9.E4	9.E4	3.E4	2.E2	7.E2
-5°	0.E0	9.E4	1.E5	7.E2	1.E4	6.E4	4.E4	2.E3	3.E2	1.E2

(Продолжение табл. 5)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Диаграмма	Ширина											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°
Направление потоков в наружном $E > 600$ кВ, скорость 300 км/ч, максимальный 11-цептного цикла												
5°	0.E0	2.E3	1.E3	2.E4	4.E3	3.E4	2.E4	8.E2	2.E2	7.E1	9.E1	0.E0
15°	0.E0	1.E5	2.E5	1.E4	2.E3	4.E4	2.E4	4.E2	7.E1	2.E1	1.E1	7.E1
25°	0.E0	3.E4	2.E5	7.E4	6.E2	9.E3	4.E3	6.E1	6.E1	5.E1	0.E0	0.E0
35°	0.E0	7.E3	1.E5	5.E4	1.E3	6.E3	3.E3	8.E1	2.E1	0.E0	3.E1	0.E0
45°	0.E0	6.E2	3.E4	7.E4	6.E3	1.E3	2.E3	5.E1	0.E0	3.E1	4.E1	0.E0
55°	0.E0	5.E2	1.E4	9.E4	4.E2	4.E2	1.E2	2.E1	3.E1	0.E0	9.E3	0.E0
65°	0.E0	5.E2	1.E3	1.E4	5.E2	2.E2	9.E1	2.E1	0.E0	8.E1	0.E0	0.E0
75°	0.E0	5.E2	5.E2	2.E4	3.E2	2.E4	3.E2	2.E2	4.E1	2.E1	9.E1	4.E1
85°	0.E0	5.E2	5.E2	6.E3	2.E3	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
95°	0.E0	4.E2	4.E2	1.E4	4.E4	2.E2	1.E2	1.E1	0.E0	4.E1	1.E1	0.E0
105°	0.E0	4.E2	3.E2	3.E3	2.E4	3.E2	2.E2	9.E1	0.E0	1.E1	0.E0	4.E1
115°	0.E0	5.E2	3.E2	5.E2	5.E2	8.E3	2.E2	1.E2	0.E0	2.E1	4.E1	0.E0
125°	0.E0	5.E2	4.E2	3.E3	2.E4	3.E2	1.E2	5.E1	4.E1	1.E1	0.E0	0.E0
135°	0.E0	5.E2	3.E2	3.E3	1.E3	3.E2	1.E2	4.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0
145°	0.E0	5.E2	2.E2	7.E3	4.E3	2.E2	5.E1	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0
155°	0.E0	4.E2	5.E2	2.E4	4.E3	2.E2	1.E2	1.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0
165°	0.E0	5.E2	4.E2	6.E3	1.E3	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0
175°	0.E0	5.E2	7.E2	2.E4	5.E2	2.E2	1.E2	0.E0	7.E1	2.E1	1.E1	0.E0

(Продолжение табл. 5)
(41)

Летошн.	Широта																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Плотность потоков электронов $E > 900 \text{ кэВ}$, насыщая 500 кнм, максимум II-го пика																		
-175°	0.E0	4.E2	2.E3	9.E3	3.E2	2.E2	8.E1	0.E0	6.E1	3.E1	1.E1	0.E0	8.E1	3.E2	1.E4	2.E2	0.E0	
-165°	0.E0	4.E2	7.E3	4.E3	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	2.E1	1.E1	0.E0	0.E0	7.E1	9.E1	3.E3	1.E4	2.E2	0.E0
-155°	0.E0	5.E2	9.E3	3.E3	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	2.E3	8.E3	1.E2	0.E0
-145°	0.E0	1.E3	8.E3	4.E2	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	1.E2	6.E3	4.E3	1.E2	0.E0
-135°	0.E0	5.E3	2.E4	5.E2	2.E2	6.E1	0.E0	3.E1	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	7.E1	1.E2	2.E4	2.E3	1.E2	0.E0
-125°	0.E0	2.E4	2.E3	2.E2	1.E2	1.E2	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	8.E1	5.E2	9.E3	2.E2	1.E2	0.E0
-115°	0.E0	3.E4	2.E3	2.E2	1.E2	1.E1	0.E0	5.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	8.E1	5.E3	1.E4	2.E2	1.E2	0.E0
-105°	0.E0	4.E4	2.E4	1.E2	1.E2	0.E0	3.E1	2.E1	3.E2	0.E0	0.E0	7.E1	1.E2	3.E3	1.E4	1.E2	1.E2	0.E0
-95°	0.E0	3.E4	7.E2	2.E2	1.E2	2.E1	0.E0	5.E2	4.E2	1.E1	0.E0	8.E1	1.E2	1.E4	4.E3	1.E2	1.E2	0.E0
-85°	0.E0	3.E4	2.E3	2.E2	2.E2	4.E1	2.E1	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	1.E2	1.E2	4.E3	1.E3	1.E2	1.E2	0.E0
-75°	0.E0	1.E4	6.E2	2.E2	5.E2	5.E1	4.E3	6.E3	4.E3	0.E0	0.E0	1.E2	2.E4	2.E3	1.E2	1.E2	1.E2	0.E0
-65°	0.E0	1.E4	2.E2	3.E2	1.E2	1.E3	3.E3	3.E3	5.E2	1.E2	6.E1	7.E1	1.E2	1.E4	7.E3	1.E2	1.E2	0.E0
-55°	0.E0	1.E4	3.E2	5.E2	1.E4	1.E4	2.E4	1.E2	9.E1	6.E1	0.E0	9.E1	1.E4	9.E3	1.E2	1.E2	1.E2	0.E0
-45°	0.E0	2.E4	4.E2	2.E2	5.E3	6.E3	1.E4	1.E4	8.E3	1.E3	5.E1	7.E1	1.E2	1.E3	8.E3	1.E2	1.E2	0.E0
-35°	0.E0	3.E4	3.E3	3.E2	8.E3	5.E4	1.E4	7.E3	3.E3	4.E2	1.E1	7.E1	1.E2	2.E2	9.E3	2.E2	1.E2	0.E0
-25°	0.E0	4.E4	2.E3	5.E2	4.E3	2.E4	7.E3	3.E3	2.E3	1.E2	3.E2	4.E1	6.E1	1.E2	5.E3	9.E2	1.E2	0.E0
-15°	0.E0	4.E4	3.E3	4.E2	1.E3	1.E4	2.E4	8.E3	2.E2	6.E2	2.E1	5.E1	1.E2	5.E3	2.E3	1.E2	1.E2	0.E0
-5°	0.E0	4.E4	1.E5	5.E2	7.E2	5.E3	9.E3	5.E2	2.E2	8.E1	1.E2	5.E1	8.E1	1.E3	3.E3	1.E2	1.E2	0.E0

Продолжение табл. 5
1/cм²·с

Диаметр	Ширина											
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	15°	25°	35°
Плотности векторов зондирования $E > 900$ кВ/с, массой 500 кг, маркировкой II-случайного												
5°	0.Е0	1.Е3	8.Е4	2.Е2	4.Е4	2.Е3	4.Е3	2.Е2	1.Е2	5.Е1	8.Е1	0.Е0
15°	0.Е0	6.Е4	1.Е5	1.Е4	5.Е2	2.Е3	3.Е3	1.Е2	2.Е1	1.Е1	1.Е1	6.Е1
25°	0.Е0	1.Е4	8.Е4	6.Е4	5.Е2	5.Е2	6.Е2	1.Е1	4.Е1	4.Е1	0.Е0	0.Е0
35°	0.Е0	3.Е3	7.Е4	4.Е4	1.Е3	4.Е2	5.Е2	3.Е1	0.Е0	2.Е1	0.Е0	1.Е2
45°	0.Е0	4.Е2	1.Е4	5.Е4	6.Е3	2.Е2	2.Е2	3.Е1	0.Е0	3.Е1	4.Е1	0.Е0
55°	0.Е0	4.Е2	4.Е3	6.Е4	4.Е2	3.Е2	1.Е2	1.Е1	3.Е1	0.Е0	9.Е3	0.Е0
65°	0.Е0	4.Е2	8.Е2	7.Е3	4.Е2	2.Е2	8.Е1	2.Е1	0.Е0	6.Е1	0.Е0	8.Е1
75°	0.Е0	4.Е2	4.Е2	1.Е4	1.Е4	3.Е2	1.Е2	3.Е1	2.Е2	8.Е1	3.Е1	7.Е1
85°	0.Е0	4.Е2	4.Е2	2.Е3	8.Е2	1.Е2	1.Е2	0.Е0	0.Е0	0.Е0	2.Е1	7.Е1
95°	0.Е0	4.Е2	4.Е2	5.Е3	3.Е4	2.Е2	1.Е2	0.Е0	2.Е1	1.Е1	0.Е0	0.Е0
105°	0.Е0	4.Е2	3.Е2	1.Е3	8.Е3	3.Е2	2.Е2	5.Е1	0.Е0	0.Е0	0.Е0	5.Е1
115°	0.Е0	4.Е2	3.Е2	4.Е2	4.Е3	2.Е2	1.Е2	0.Е0	2.Е1	2.Е1	0.Е0	2.Е1
125°	0.Е0	5.Е2	4.Е2	1.Е3	1.Е4	2.Е2	1.Е2	3.Е1	0.Е0	0.Е0	0.Е0	7.Е1
135°	0.Е0	5.Е2	3.Е2	1.Е3	1.Е3	2.Е2	1.Е2	3.Е1	0.Е0	3.Е1	0.Е0	2.Е1
145°	0.Е0	4.Е2	2.Е2	-3.Е3	2.Е3	2.Е2	1.Е2	3.Е1	0.Е0	2.Е1	0.Е0	8.Е1
155°	0.Е0	4.Е2	4.Е2	8.Е3	3.Е3	2.Е2	9.Е1	0.Е0	4.Е1	0.Е0	0.Е0	8.Е1
165°	0.Е0	4.Е2	3.Е2	3.Е3	1.Е3	1.Е2	8.Е1	0.Е0	0.Е0	0.Е0	1.Е1	7.Е1
175°	0.Е0	4.Е2	5.Е2	7.Е3	5.Е2	1.Е2	9.Е1	0.Е0	6.Е1	1.Е1	0.Е0	0.Е0

(Продолжение см. с. 143)

Продолжение табл. 5
1/(см²·с)

Наклон шароша	Ширина											
	-55°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
Плотность поглощения электронов $E > 1200 \text{ кэВ}$, максимум 500 км, максимальный шаг												
-175°	0.E0	3.E2	6.E2	3.E3	2.E2	1.E2	6.E1	0.E0	5.E1	3.E1	0.E0	6.E1
-165°	0.E0	4.E2	2.E3	1.E3	2.E2	9.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	5.E1
-155°	0.E0	4.E2	2.E3	2.E3	2.E2	9.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1
-145°	0.E0	6.E2	3.E3	3.E2	1.E2	8.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1
-135°	0.E0	2.E3	1.E4	4.E2	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	6.E1
-125°	0.E0	5.E3	1.E3	2.E2	1.E2	8.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1
-115°	0.E0	1.E4	1.E3	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	7.E1
-105°	0.E0	1.E4	1.E4	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	3.E2	0.E0	0.E0	7.E1
-95°	0.E0	2.E4	6.E2	1.E2	8.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	0.E0	0.E0	7.E1
-85°	0.E0	2.E4	2.E3	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	9.E1
-75°	0.E0	7.E3	5.E2	1.E2	2.E2	0.E0	5.E2	2.E3	1.E3	0.E0	5.E1	0.E0
-65°	0.E0	8.E3	2.E2	2.E2	8.E1	5.E1	2.E2	8.E2	1.E2	4.E1	4.E1	5.E1
-55°	0.E0	1.E4	3.E2	2.E2	6.E3	1.E3	2.E3	1.E4	1.E1	6.E1	5.E1	0.E0
-45°	0.E0	1.E4	3.E2	2.E2	3.E3	5.E2	1.E3	3.E3	2.E2	0.B0	5.E1	7.E1
-35°	0.E0	2.E4	2.E3	2.E2	3.E3	3.E4	2.E3	1.E3	2.E3	2.E2	0.E0	5.E1
-25°	0.E0	2.E4	2.E3	3.E2	2.E3	1.E4	7.E2	3.E2	8.E2	7.E1	2.E2	3.E1
-15°	0.E0	2.E4	3.E3	3.E2	4.E2	5.E3	1.E3	8.E1	5.E2	1.E2	0.E0	5.E1
-5°	0.E0	1.E4	7.E4	4.E2	4.E2	1.E3	5.E3	2.E1	1.E1	5.E1	1.E2	7.E1

(Продолжение табл. 5)
(Продолжение табл. 4)

Продолжение табл. 5

Диапазон	Шаги												Шаги							
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°				
Изменение потока антисперса $E > 1200 \text{ кВ}, \text{находка } 500 \text{ км}, \text{максимальный угол наклона}$																				
5°	0.E0	4.E4	6.E4	2.E4	3.E2	6.E2	2.E3	1.E1	3.E1	4.E1	6.E1	0.E0	6.E1	6.E1	1.E3	3.E3	1.E2	0.E0		
15°	0.E0	2.E4	6.E4	6.E4	8.E3	4.E2	4.E2	1.E3	0.F0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	9.E1	5.E2	2.E3	1.E2	0.E0	
25°	0.E0	4.E3	3.E4	5.E4	4.E2	2.E2	3.E2	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	2.E3	1.E2	0.E0		
35°	0.E0	1.E3	3.E4	3.E4	3.E4	8.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	9.E1	8.E2	3.E3	1.E2	0.E0		
45°	0.E0	3.E2	4.E3	3.E4	1.E4	5.E3	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	6.E1	1.E2	2.E3	1.E2	0.E0	
55°	0.E0	3.E2	2.E3	3.E4	3.E4	3.E2	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	8.E1	5.E2	4.E3	1.E2	0.E0		
65°	0.E0	3.E2	4.E2	2.E3	3.E2	1.E2	1.E2	7.E1	0.E0	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	7.E1	1.E2	3.E3	1.E2	0.E0	
75°	0.E0	4.E2	3.E2	4.E3	1.E4	2.E2	1.E2	2.E1	2.E1	4.E1	4.E1	2.E1	0.E0	0.E0	7.E1	1.E2	2.E3	2.E2	0.E0	
85°	0.E0	4.E2	3.E2	6.E2	4.E2	1.E2	9.E1	0.E0	7.E1	1.E2	2.E3	3.E2	0.E0							
95°	0.E0	3.E2	3.E2	1.E3	2.E4	2.E2	8.E1	0.E0	5.E1	1.E2	2.E3	2.E2	0.E0							
105°	0.E0	3.E2	3.E2	6.E2	2.E3	2.E2	5.E1	0.E0	7.E1	1.E2	2.E3	2.E2	0.E0							
115°	0.E0	4.E2	2.E2	3.E2	2.E3	2.E2	1.E2	0.E0	8.E1	2.E3	2.E2	0.E0								
125°	0.E0	4.E2	4.E2	5.E2	5.C3	2.E2	1.E2	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	7.E1	9.E1	1.E3	3.E2	0.E0
135°	0.E0	4.E2	3.E2	6.E2	1.E3	2.E2	1.E2	0.E0	8.E1	3.E3	3.E2	0.E0								
145°	0.E0	3.E2	2.E2	9.E2	8.E2	1.E2	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	1.E2	2.E3	3.E2	0.E0	
155°	0.E0	3.E2	3.E2	1.E3	2.E2	8.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	7.E1	9.E1	3.E3	3.E2	0.E0	
165°	0.E0	4.E2	3.E2	1.E3	8.E2	1.E2	6.E1	0.E0	7.E1	9.E1	6.E3	1.E2	0.E0							
175°	0.E0	4.E2	4.E2	2.E3	4.E2	1.E2	8.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	1.E2	8.E3	1.E2	0.E0	

(Продолжение из номера № 1 к ГОСТ 25645 /39--86)

Приложение табл. 5
V/cm²·с

Довеска	Ширина												Износостойкость эластопластов С > 2000 к/м, образцы 300 км, маркировка II-последний шанс						
	-35°	-15°	65°	-35°	45°	35°	-25°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°		
175°	0.E0	3.E2	5.E1	4.E2	1.E1	5.E1	3.E1	0.E0	4.E1	2.E1	0.E0	0.E0	2.E1	1.E1	.5.E1	8.E2	2.E1	0.E0	
-165°	0.E0	2.E2	2.E2	2.E2	2.E1	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	1.E3	7.E2	5.E1	0.E0	
-155°	0.E0	9.E1	2.E2	7.E2	1.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	5.E2	3.E2	7.E1	0.E0	
-145°	0.E0	5.E1	3.E2	8.E1	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	1.E3	9.E1	8.E1	0.E0							
-135°	0.E0	9.E1	2.E3	5.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	4.E1	8.E1	0.E0							
-125°	0.E0	3.E2	5.E2	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	4.E1	6.E2	6.E1	8.E1	0.E0						
-115°	0.E0	1.E3	5.E2	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	2.E3	1.E3	7.E1	9.E2	0.E0							
-105°	0.E0	2.E3	9.E3	0.E0	1.E1	0.E0	5.E2	3.E2	8.E1	8.F1	0.E0								
-95°	0.E0	4.E3	8.E1	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	1.E2	9.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	1.E2	8.E1	8.E1	0.E0
-85°	0.E0	7.E3	4.E2	0.E0	0.E0	3.E2	3.E1	8.E1	9.E1	0.E0									
-75°	0.E0	3.E3	4.E1	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	1.E1	6.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3	5.E1	8.E1	9.E1	0.E0
-65°	0.E0	4.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E3	3.E2	9.E1	8.E1	0.E0	
-55°	0.E0	5.E3	1.E1	0.E0	1.E2	1.E1	7.E1	5.E3	0.E0	2.E1	4.E1	0.E0	0.E0	4.E3	6.E2	8.E1	7.E1	0.E0	
-45°	0.E0	7.E3	2.E1	0.E0	4.E1	0.E0	1.E2	5.E2	7.E2	3.E1	0.E0	3.E1	5.E1	7.E2	9.E2	6.E1	9.E1	0.E0	
-35°	0.E0	8.E3	1.E3	0.E0	2.E1	6.E2	1.E2	1.E2	6.E2	1.E2	0.E0	3.E1	5.E1	1.E2	6.E2	5.E1	8.E1	0.E0	
-25°	0.E0	5.E3	1.E3	0.E0	0.E0	7.E2	1.E1	2.E1	3.E2	2.E2	1.E1	3.E1	6.E1	4.E2	3.E1	8.E1	0.E0		
-15°	0.E0	4.E3	1.E3	0.E0	0.E0	5.E1	8.E1	2.E1	3.E1	3.E2	9.E1	0.E0	3.E1	1.E2	1.E3	9.E1	8.E1	0.E0	
-5°	0.E0	1.E3	5.E4	0.E0	0.E0	0.E0	8.E1	0.E0	0.E0	1.E1	8.E1	2.E1	6.E1	5.E1	2.E2	2.E2	8.E1	0.E0	

(Продолжение см. с 146)

Продолжение табл. 5
1/cm²·с

Диагональ	Широта																				
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°			
Напоминание: потоки электронов $E > 2000 \text{ кВ}$, высота 300 км, максимум 11-челеного цикла																					
5°	0.E0	6.E3	3.E4	1.E4	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	4.E1	0.E0	5.E1	4.E1	1.E3	5.E2	6.E1	0.E0	
15°	0.E0	3.E3	2.E4	6.E3	0.E0	3.E1	9.E1	4.E2	2.E2	6.E1	0.E0										
25°	0.E0	4.E2	5.E3	4.E4	2.E1	0.E0	4.E1	1.E2	4.E2	5.E1	0.E0										
35°	0.E0	9.E1	6.E3	2.E4	1.E2	0.E0	7.E1	6.E2	4.E2	4.E1	0.E0										
45°	0.E0	1.E2	4.E2	1.E4	3.E3	0.E0	7.E1	0.E0	4.E1	7.E1	2.E2	4.E1	0.E0								
55°	0.E0	2.E2	2.E2	1.E4	9.E1	0.E0	6.E1	0.E0	3.E1	3.E2	9.E2	2.E1	0.E0								
65°	0.E0	2.E2	7.E1	4.E2	2.E2	8.E1	4.E1	0.E0	5.E1	3.E1	5.E2	2.E1	0.E0								
75°	0.E0	3.E2	2.E2	5.E2	8.E3	9.E1	8.E1	0.E0	2.E1	2.E1	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	4.E1	2.E2	2.E1	0.E0		
85°	0.E0	2.E2	2.E2	4.E1	4.E1	1.E2	6.E1	0.E0	4.E1	6.E1	2.E2	3.E1	0.E0								
95°	0.E0	2.E2	2.E2	1.E2	6.E3	5.E1	6.E1	0.E0	4.E1	3.E1	3.E2	2.E1	0.E0								
105°	0.E0	2.E2	3.E2	6.E1	1.E2	1.E2	1.E2	0.E0	3.E1	4.E1	6.E1	2.E1	0.E0								
115°	0.E0	3.E2	2.E2	1.E2	6.E2	3.E1	6.E1	0.E0	3.E1	3.E1	2.E2	1.E1	0.E0								
125°	0.E0	3.E2	3.E2	4.E1	1.E3	5.E1	8.E1	0.E0	6.E1	2.E1	1.E2	3.E1	0.E0								
135°	0.E0	3.E2	2.E2	6.E1	4.E2	4.E1	6.E1	0.E0	2.E1	2.E1	2.E2	2.E1	0.E0								
145°	0.E0	3.E2	2.E2	1.E2	9.E1	3.E1	8.E1	0.E0	2.E1	5.E1	2.E2	3.E1	0.E0								
155°	0.E0	2.E2	2.E2	3.E2	4.E2	7.E1	5.E1	0.E0	2.E1	1.E1	3.E2	2.E1	0.E0								
165°	0.E0	3.E2	2.E2	1.E2	4.E2	3.E1	3.E1	0.E0	1.E3	8.E1	0.E0										
175°	0.E0	2.E2	1.E2	2.E2	9.E1	3.E1	5.E1	0.E0	3.E1	0.E0	2.E3	3.E1	0.E0								

(Продолжение см. с. 147)

Диапазон	Широта										Численность потоков электронов $E > 40$ кВ, расчет 800 км, максимум 11-летнего цикла							
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
-175°	0.E0	2.E3	8.E4	3.E5	1.E4	1.E3	5.E2	2.E6	2.E2	3.E2	1.E2	1.E7	8.E2	2.E3	5.E4	2.E5	5.E3	0.E0
-165°	0.E0	2.E3	3.E5	7.E4	5.E3	7.E2	4.E2	7.E5	3.E2	2.E2	1.E6	8.E3	8.E2	8.E4	2.E4	2.E5	1.E3	0.E0
-155°	0.E0	6.E3	4.E5	3.E4	2.E5	1.E3	4.E6	1.E3	3.E3	1.E6	2.E3	4.E3	7.E2	2.E4	3.E5	6.E2	6.E0	0.E0
-145°	0.E0	6.E4	2.E5	3.E3	1.E4	6.E2	6.E3	2.E6	3.E2	5.E7	4.E5	9.E3	6.E4	4.E4	2.E5	5.E2	5.E2	0.E0
-135°	0.E0	3.E5	1.E4	6.E3	1.E5	1.E7	4.E2	3.E3	2.E2	3.E3	2.E4	8.E3	4.E4	3.E5	7.E4	5.E2	5.E2	0.E0
-125°	0.E0	9.E5	2.E4	2.E4	2.E4	2.E3	5.E3	5.E2	3.E2	2.E3	6.E3	7.E4	4.E4	1.E4	2.E5	1.E3	5.E2	0.E0
-115°	-0.E0	1.E6	1.E4	2.E4	2.E4	2.E3	2.E4	1.E4	8.E2	5.E2	2.E6	1.E4	2.E3	9.E3	2.E4	2.E5	8.E2	5.E2
-105°	8.E4	8.E5	6.E4	4.E4	4.E4	1.E4	2.E3	6.E2	2.E3	3.E6	9.E3	1.E3	8.E4	3.E4	4.E5	5.E2	5.E2	0.E0
-95°	6.E4	5.E5	1.E4	1.E5	2.E4	9.E4	5.E4	4.E3	3.E3	1.E4	6.E4	3.E5	1.E6	9.E4	2.E5	5.E2	5.E2	0.E0
-85°	5.E4	2.E5	2.E5	7.E5	1.E6	2.E3	2.E3	2.E3	7.E7	2.E4	1.E3	2.E4	6.E4	7.E4	6.E2	5.E2	5.E2	0.E0
-75°	5.E4	9.E4	2.E4	3.E5	4.E5	2.E7	5.E5	7.E4	5.E4	2.E7	2.E3	4.E5	1.E4	1.E5	5.E2	5.E2	0.E0	0.E0
-65°	5.E4	8.E4	8.E6	1.E6	6.E6	1.E6	3.E5	4.E4	8.E3	4.E3	1.E3	4.E3	8.E3	2.E5	2.E5	6.E2	5.E2	0.E0
-55°	5.E4	8.E4	1.E6	1.E6	2.E6	4.E6	1.E6	2.E5	2.E3	1.E3	2.E2	2.E1	6.E3	6.E4	2.E5	5.E2	5.E2	0.E0
-45°	5.E4	1.E5	5.E3	2.E5	2.E5	2.E6	5.E5	2.E5	1.E5	2.E4	1.E3	4.E2	3.E2	4.E3	1.E5	7.E2	5.E2	0.E0
-35°	5.E4	2.E5	1.E4	7.E5	7.E6	9.E6	7.E5	2.E5	3.E4	3.E3	4.E2	3.E2	4.E2	8.E2	2.E5	1.E3	5.E2	0.E0
-25°	6.E4	5.E5	9.E3	2.E6	6.E6	2.E6	2.E6	2.E5	1.E4	2.E3	1.E3	3.E2	3.E2	4.E2	9.E4	4.E4	5.E2	0.E0
-15°	7.E4	6.E5	2.E4	7.E6	5.E6	6.E6	4.E6	2.E6	1.E3	3.E3	2.E2	2.E2	2.E2	5.E2	5.E4	3.E4	5.E2	0.E0
-5°	1.E5	1.E6	5.E5	1.E7	2.E6	9.E6	2.E6	5.E5	8.E3	1.E3	5.E2	2.E2	3.E2	1.E4	8.E4	6.E2	0.E0	0.E0

Предложение № 1 к ГОСТ 25645-79—89
1/см²·с

		Ширина																	
		-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Измерение на границе зонирования $E > 40$ кВ, высота 350 км, расстояние 11-кратное ширины																			
5°	0 E0	2.E6	4.E5	9.E4	1.E6	5.E6	1.E6	6.E4	3.E3	3.E2	4.E2	8.E5	4.E2	3.E2	8.E3	1.E5	1.E5	2.E2	0.E0
15°	0 E0	2.E6	1.E6	4.E4	5.E5	9.E6	2.E6	4.E4	2.E3	2.E2	1.E2	8.E2	3.E2	2.E3	1.E5	7.E2	0.E0		
25°	0 E0	4.E5	2.E6	2.E5	2.E6	2.E6	2.E5	5.E4	3.E2	2.E2	0.60	9.E2	9.E2	3.E2	7.E2	1.E5	1.E3	0.E0	
35°	0 E0	1.E5	1.E6	2.E5	2.E4	9.E5	2.E5	7.E3	2.E3	7.E5	2.E2	3.E5	1.E3	4.E2	4.E3	1.E5	2.E3	0.E0	
45°	0 E0	3.E3	4.E5	4.E5	3.E4	2.E5	9.E2	9.E2	0.E0	2.E2	2.E2	0.E0	0.E0	3.E2	6.E2	2.E5	1.E3	0.E0	
55°	0 E0	2.E3	2.E5	6.E5	4.E3	2.E4	5.E2	5.E2	3.E2	4.E0	3.E4	6.E5	0.E0	6.E2	3.E3	1.E5	6.E3	0.E0	
65°	0 E0	2.E3	2.E4	1.E5	2.E3	8.E2	4.E2	5.E3	2.E6	3.E2	0.E0	3.E2	3.E2	3.E2	2.E3	2.E5	3.E3	0.E0	
75°	0 E0	2.E3	2.E3	3.E5	6.E4	2.E3	7.E2	2.E2	1.E3	5.E2	1.E2	0.E0	2.E2	3.E2	8.E2	2.E5	9.E3	0.E0	
85°	0 E0	2.E3	2.E3	1.E5	3.E4	5.E2	5.E2	1.E3	2.E3	0.E0	0.E0	4.E4	2.E3	3.E2	1.E3	2.E5	4.E4	0.E0	
95°	0 E0	2.E3	2.E3	2.E5	3.E5	2.E3	4.E2	1.E3	1.E6	3.E2	2.E2	1.E3	0.E0	2.E2	2.E3	2.E5	1.E4	0.E0	
105°	0 E0	2.E3	1.E3	4.E4	5.E5	2.E3	7.E2	3.E2	0.E0	4.E5	2.E3	3.E2	4.E2	3.E2	9.E2	1.E5	3.E4	0.E0	
115°	0 E0	2.E3	1.E3	3.E3	6.E4	3.E3	6.E2	2.E6	3.E2	3.E2	1.E3	2.E3	5.E2	9.E2	2.E5	3.E4	0.E0		
125°	0 E0	2.E3	2.E3	5.E4	2.E5	3.E3	6.E2	6.E2	3.E2	6.E5	4.E5	0.E0	2.E2	1.E3	2.E5	4.E4	0.E0		
135°	0 E0	2.E3	1.E3	5.E4	8.E3	3.E3	6.E2	6.E2	5.E5	3.E2	0.E0	3.E2	2.E3	8.E3	1.E3	3.E5	5.E4	0.E0	
145°	0 E0	2.E3	7.E2	9.E4	5.E4	2.E3	6.E2	4.E2	2.E6	5.E3	3.E2	4.E5	3.E3	3.E2	9.E2	2.E5	2.E4	0.E0	
155°	0 E0	2.E3	2.E3	3.E5	3.E4	1.E3	5.E2	2.E3	3.E2	1.E3	1.E6	1.E3	1.E6	1.E3	9.E2	3.E3	3.E3	0.E0	
165°	0 E0	2.E3	1.E3	7.E4	6.E3	1.E3	5.E2	1.E3	1.E6	7.E5	4.E3	5.E5	1.E4	3.E4	2.E4	3.E5	5.E2	0.E0	
175°	0 E0	2.E3	6.E3	2.E5	5.E3	2.E3	4.E2	1.E6	3.E2	2.E2	2.E3	2.E6	5.E3	1.E3	9.E3	2.E3	2.E3	0.E0	

(Продолжение изл. с 149)

Приложение № 5
1/см²·с

Диапазон	Широкий																		
	-35°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Изменение потока антипротонов $E > 100$ кэВ, засчитанное 15-летним циклом																			
-175°	0.E0	1.E3	7.E4	2.E5	1.E4	1.E3	5.E2	1.E4	2.E2	2.E2	4.E4	8.E2	2.E3	2.E4	2.E5	4.E3	4.E3	0.E0	
-165°	0.E0	2.E3	2.E5	7.E4	4.E3	6.E2	3.E2	5.E3	2.E2	8.E3	3.E1	4.E3	7.E2	5.E4	2.E4	2.E5	1.E3	1.E3	0.E0
-155°	0.E0	6.E3	3.E5	3.E4	4.E4	1.E3	2.E4	8.E2	1.E3	8.E3	8.E2	2.E3	6.E2	2.E4	2.E5	6.E2	6.E2	0.E0	
-145°	0.E0	5.E4	2.E5	3.E3	1.E4	5.E2	3.E3	9.E3	2.E2	2.E2	1.E5	3.E3	7.E3	4.E4	4.E4	1.E5	5.E2	0.E0	
-135°	0.E0	3.E5	3.E5	9.E3	5.E3	2.E4	4.E4	4.E2	1.E3	2.E2	2.E3	1.E4	7.E3	3.E4	2.E5	6.E4	5.E2	0.E0	
-125°	0.E0	7.E5	2.E4	2.E4	1.E3	2.E3	5.E2	3.E2	1.E3	3.E3	3.E4	3.E4	1.E4	1.E5	1.E5	1.E3	5.E2	0.E0	
-115°	0.E0	1.E6	1.E4	2.E4	2.E3	1.E4	6.E3	5.E2	1.E4	1.E4	3.E1	6.E3	5.E2	7.E3	2.E4	2.E5	8.E2	5.E2	0.E0
-105°	8.E2	7.E5	6.E4	3.E4	3.E4	5.E3	2.E3	5.E2	1.E3	1.E4	5.E3	1.E3	6.E4	2.E4	3.E5	5.E2	5.E2	0.E0	
-95°	3.E3	4.E5	1.E4	8.E4	6.E3	5.E4	2.E4	3.E3	2.E3	8.E3	9.E3	3.E4	1.E5	9.E4	1.E5	5.E2	5.E2	0.E0	
-85°	3.E3	2.E5	7.E4	2.E5	5.E5	5.E5	2.E3	2.E3	1.E3	1.E5	8.E3	1.E3	2.E4	5.E4	6.E4	6.E2	5.E2	0.E0	
-75°	5.E3	9.E4	2.E4	2.E5	3.E5	6.E6	4.E5	6.E4	5.E4	2.E5	1.E3	2.E4	1.E4	1.E5	8.E4	5.E2	5.E2	0.E0	
-65°	6.E3	8.E4	5.E5	6.E5	3.E6	9.E5	2.E5	4.E4	7.E3	3.E3	1.E3	3.E3	7.E3	1.E5	2.E5	6.E2	5.E2	0.E0	
-55°	7.E3	8.E4	2.E5	8.E5	1.E6	3.E6	1.E6	2.E5	2.E3	1.E3	2.E2	2.E1	5.E3	5.E4	2.E5	3.E2	5.E2	0.E0	
-45°	7.E3	9.E4	8.E4	2.E5	1.E6	4.E5	2.E5	9.E4	2.E4	1.E3	3.E2	3.E2	4.E3	1.E5	7.E2	5.E2	0.E0		
-35°	5.E3	2.E5	1.E4	5.E5	3.E6	7.E6	5.E5	2.E5	2.E4	3.E3	3.E2	3.E2	4.E2	8.E2	1.E5	1.E3	5.E2	0.E0	
-25°	3.E3	4.E5	9.E3	1.E6	4.E6	1.E6	1.E6	2.E5	1.E4	2.E3	1.E3	3.E2	2.E2	4.E2	8.E4	3.E4	5.E2	0.E0	
-15°	3.E3	5.E5	1.E4	6.E5	3.E6	5.E6	3.E6	1.E6	1.E6	3.E3	8.E2	1.E2	2.E2	4.E4	5.E4	5.E2	0.E0		
-5°	9.E2	1.E6	5.E5	9.E5	1.E6	6.E6	2.E6	3.E5	6.E3	1.E3	5.E2	2.E2	3.E2	3.E2	1.E4	7.E4	6.E2	0.E0	

(Продолжение см. с. 150)

Приложение табл. 5
1/cm²·с

Ширина	Ширина												
	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	
Номинальные параметры электропроводов $\mathcal{E} > 100 \text{ коСм}$, массой 300 г/м, маркируем 1-сторонним													
5°	0.E0	2.E6	4.E3	9.E4	7.E5	3.E6	9.E5	4.E4	2.E3	3.E2	4.E2	5.E3	3.E2
15°	0.E0	1.E6	9.E5	4.E4	4.E5	6.E6	1.E6	3.E4	2.E3	2.E2	1.E2	5.E2	3.E2
25°	0.E0	3.E5	1.E6	2.E5	3.E5	1.E6	2.E5	2.E4	3.E2	2.E2	0.E0	6.E2	5.E2
35°	0.E0	1.E5	9.E5	2.E5	2.E4	6.E5	1.E5	5.E3	9.E2	5.E3	2.E2	3.E3	7.E2
45°	0.E0	3.E3	4.E3	3.E5	3.E4	1.E5	9.E2	7.E2	0.E0	2.E2	0.E0	0.E0	3.E2
55°	0.E0	2.E3	1.E5	5.E5	3.E3	1.E4	5.E2	4.E2	2.E2	0.E0	5.E3	0.E0	5.E2
65°	0.E0	2.E3	1.E4	1.E5	2.E3	8.E2	3.E2	3.E3	9.E3	3.E2	0.E0	2.E2	3.E2
75°	0.E0	2.E3	1.E5	3.E5	6.E4	2.E3	7.E2	2.E2	1.E3	4.E2	1.E2	0.E0	2.E2
85°	0.E0	2.E3	2.E3	9.E4	2.E4	5.E2	4.E2	7.E2	1.E3	0.E0	0.E0	2.E4	3.E2
95°	0.E0	2.E3	2.E3	2.E5	2.E5	2.E3	4.E2	8.E2	8.E3	2.E2	2.E2	8.E2	0.E0
105°	0.E0	2.E3	1.E3	3.E4	4.E5	2.E3	7.E2	3.E2	0.E0	3.E3	9.E2	2.E2	3.E2
115°	0.E0	2.E3	1.E3	3.E3	5.E4	2.E3	6.E2	9.E3	3.E2	3.E2	2.E2	1.E3	3.E2
125°	0.E0	2.E3	2.E3	4.E4	2.E5	2.E3	5.E2	5.E2	3.E2	1.E3	5.E3	0.E0	2.E2
135°	0.E0	2.E3	1.E3	4.E4	7.E3	3.E3	6.E2	5.E2	4.E3	2.E2	0.E0	2.E2	1.E3
145°	0.E0	2.E3	7.E2	7.E4	5.E4	2.E3	6.E2	3.E2	1.E4	4.E3	2.E2	4.E3	3.E2
155°	0.E0	2.E3	2.E3	2.E5	3.E4	1.E3	5.E2	1.E3	3.E2	7.E2	7.E3	8.E2	1.E3
165°	0.E0	2.E3	1.E3	6.E4	5.E3	1.E3	4.E2	8.E2	8.E3	5.E3	2.E3	4.E3	5.E3
175°	0.E0	2.E3	5.E3	2.E5	5.E3	2.E3	4.E2	7.E3	3.E2	2.E2	4.E2	1.E4	3.E3

(Продолжение см. с. 151)

Приложение к табл. 5
1/cm²·с

Широта	Широта																	
	-35°	-35°	-35°	-35°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Плотность потоков звуковых волн $E > 300 \text{ кВт}$, высота 350 км, начиная с 11-летнего возраста																		
-175°	0.E0	1.E3	3.E4	1.E5	1.E4	1.E3	4.E2	7.E1	2.E2	1.E2	2.E2	7.E2	2.E3	5.E3	1.E5	3.E3	0.E0	
-165°	0.E0	2.E3	1.E5	4.E4	4.E3	6.E2	1.E2	5.E1	2.E2	9.E1	6.E1	3.E2	7.E2	3.E4	2.E4	1.E5	1.E3	0.E0
-155°	0.E0	5.E3	1.E5	2.E4	7.E3	9.E2	9.E1	7.E1	1.E2	6.E1	8.E1	2.E2	6.E2	1.E4	1.E4	1.E5	5.E2	0.E0
-145°	0.E0	3.E4	1.E5	3.E3	1.E4	5.E2	2.E2	7.E1	2.E2	9.E1	3.E2	3.E1	5.E3	3.E4	6.E4	3.E2	0.E0	
-135°	0.E0	1.E5	2.E5	9.E3	5.E3	3.E3	2.E2	2.E2	1.E2	2.E2	2.E2	9.E2	5.E3	2.E4	2.E5	3.E4	5.E2	0.E0
-125°	0.E0	3.E5	1.E4	2.E4	1.E4	1.E3	2.E2	2.E2	2.E2	9.E1	3.E2	2.E3	1.E4	1.E4	8.E4	9.E2	5.E2	0.E0
-115°	0.E0	5.E5	9.E3	2.E4	2.E3	5.E2	3.E2	4.E1	3.E2	7.E1	3.E2	2.E2	7.E3	2.E4	1.E5	7.E2	4.E2	0.E0
-105°	0.E0	4.E5	5.E4	2.E4	3.E4	6.E2	5.E2	2.E2	1.E3	8.E1	3.E2	1.E3	3.E4	2.E4	1.E5	5.E2	3.E2	0.E0
-95°	5.E1	3.E5	1.E4	6.E4	2.E3	2.E3	9.E2	2.E3	2.E3	4.E2	6.E2	4.E3	1.E4	7.E4	6.E4	5.E2	5.E2	0.E0
-85°	7.E1	2.E5	3.E4	9.E4	2.E5	1.E4	9.E2	1.E3	7.E2	3.E2	6.E2	7.E2	1.E4	3.E4	3.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-75°	2.E2	6.E4	2.E4	1.E5	1.E5	7.E4	1.E5	4.E4	3.E4	5.E2	1.E3	2.E3	1.E4	9.E4	4.E4	5.E2	5.E2	0.E0
-65°	3.E2	6.E4	3.E4	2.E5	5.E5	2.E5	6.E4	2.E4	4.E3	2.E3	1.E3	3.E3	7.E3	9.E4	8.E4	5.E2	5.E2	0.E0
-55°	4.E2	6.E4	2.E4	3.E5	9.E5	8.E5	5.E5	1.E5	8.E2	7.E2	2.E2	2.E1	5.E3	4.E4	9.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-45°	3.E2	7.E4	1.E4	1.E5	7.E5	3.E5	1.E5	1.E5	5.E4	9.E3	5.E2	3.E2	3.E2	3.E3	7.E4	6.E2	4.E2	0.E0
-35°	2.E2	1.E5	1.E4	2.E5	2.E6	4.E6	2.E5	7.E4	2.E4	2.E3	1.E2	3.E2	4.E2	7.E2	8.E4	1.E3	5.E2	0.E0
-25°	8.E1	3.E5	8.E3	6.E5	1.E6	8.E5	4.E5	5.E4	9.E3	1.E3	1.E3	2.E2	2.E2	3.E2	5.E4	2.E4	3.E2	0.E0
-15°	3.E1	3.E5	1.E4	4.E4	1.E6	2.E6	1.E6	5.E5	9.E2	2.E3	7.E2	5.E1	2.E2	4.E2	3.E4	2.E4	5.E2	0.E0
-5°	0.E0	5.E5	4.E5	6.E4	6.E5	2.E6	8.E5	6.E4	2.E3	7.E2	5.E2	2.E2	2.E2	3.E2	8.E3	4.E4	5.E2	0.E0

(Продолжение см. с. 152)

Приложение табл. 5
1/см²·с

шовка	Ширина											
	-35°	-35°	-65°	-35°	-45°	-35°	15°	-5°	5°	15°	35°	45°
Износостойкость ниток при испытании $L > 300$ кН, нагрузка 300 кН, макромолекулы 1%-ного ацетата												
5°	0.E0	9.E5	3.E5	8.E4	4.E5	1.E6	4.E5	1.E4	1.E3	2.E2	3.E2	5.E1
15°	0.E0	7.E5	7.E5	3.E4	3.E5	1.E6	5.E5	6.E3	5.E2	1.E2	6.E1	3.E1
25°	0.E0	2.E5	8.E5	2.E5	3.E4	4.E5	8.E4	9.E2	2.E2	2.E2	3.E2	2.E3
35°	0.E0	5.E4	5.E5	2.E5	2.E4	2.E5	7.E4	1.E3	7.E1	5.E1	1.E2	3.E1
45°	0.E0	3.E3	2.E5	3.E5	2.E4	7.E4	8.E2	3.E2	0.E0	1.E2	1.E2	0.E0
55°	0.E0	1.E3	7.E4	4.E5	3.E3	1.E4	5.E2	1.E2	1.E2	0.E0	3.E4	4.E1
65°	0.E0	1.E3	1.E4	7.E4	2.E3	7.E2	3.E2	2.E2	7.E1	2.E2	0.E0	5.E2
75°	0.E0	1.E3	2.E3	1.E5	5.E4	2.E3	6.E2	1.E2	6.E2	3.E2	1.E2	2.E1
85°	0.E0	2.E3	2.E3	4.E4	1.E4	5.E2	4.E2	5.E1	9.E1	0.E0	0.E0	5.E2
95°	0.E0	1.E3	1.E3	9.E4	2.E5	2.E3	4.E2	6.E1	6.E1	1.E2	9.E1	3.E2
105°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E4	2.E5	2.E3	6.E2	2.E2	0.E0	3.E1	7.E1	2.E1
115°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E3	4.E4	2.E3	5.E2	7.E1	1.E2	2.E2	6.E1	8.E1
125°	0.E0	2.E3	1.E3	2.E4	1.E5	2.E3	5.E2	3.E2	2.E2	1.E2	4.E1	0.E0
135°	0.E0	2.E3	1.E3	2.E4	7.E3	3.E3	5.E2	2.E2	4.E1	2.E2	0.E0	1.E2
145°	0.E0	1.E3	7.E2	4.E4	3.E4	2.E3	5.E2	2.E2	7.E1	4.E1	1.E2	4.E1
155°	0.E0	1.C3	2.E3	1.E5	2.E4	1.E3	4.E2	9.E1	2.E2	6.E1	5.E1	7.E1
165°	0.E0	1.E3	1.E3	4.E4	5.E3	1.E3	4.E2	8.E1	6.E1	5.E1	1.E2	3.E2
175°	0.E0	2.E3	5.E3	1.E5	5.E3	1.E3	4.E2	5.E1	2.E2	9.E1	5.E1	7.E1

(Приложение к изменению № 1 к ГОСТ 25645.1-79-86)

Продолжение табл. 5
J/cm²·с

Минута	Ширина										Равноточность изотропных зонков >600 кВ, максимум 800 кВ, максимум II-периода шкалы							
	-35°	-25°	-15°	-5°	+5°	+15°	+25°	+35°	+45°	+55°	+65°	+75°	+85°					
-175°	0.E0	1.E3	1.E4	6.E4	1.E3	6.E2	3.E2	0.E0	2.E2	8.E1	7.E1	0.E0	2.E2	5.E2	1.E3	7.E4	1.E3	0.E0
-165°	0.E0	1.E3	5.E4	2.E4	8.E2	3.E2	9.E1	0.E0	1.E2	6.E1	0.E0	7.E1	2.E2	2.E3	1.E4	7.E4	7.E2	0.E0
-155°	0.E0	2.E3	7.E4	1.E4	7.E2	4.E2	0.E0	2.E1	5.E1	0.E0	2.E1	2.E2	1.E3	7.E3	5.E4	5.E2	0.E0	
-145°	0.E0	1.E4	5.E4	1.E3	9.E2	3.E2	6.E1	0.E0	1.E2	6.E1	0.E0	5.E2	1.E3	2.E4	3.E4	4.E2	0.E0	
-135°	0.E0	4.E4	1.E5	2.E3	8.E2	3.E2	0.E0	1.E2	3.E1	1.E2	2.E1	4.E1	5.E2	9.E2	9.E4	1.E4	4.E2	0.E0
-125°	0.E0	1.E5	8.E3	1.E3	1.E3	3.E2	4.E1	1.E2	5.E1	5.E1	3.E1	6.E1	1.E3	2.E3	5.E4	6.E2	4.E2	0.E0
-115°	0.E0	2.E5	5.E3	1.E3	4.E2	9.E1	6.E1	2.E1	2.E2	0.E0	7.E1	2.E1	5.E2	2.E4	7.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-105°	0.E0	2.E5	5.E4	1.E3	7.E2	2.E1	2.E2	9.E1	1.E3	0.E0	4.E1	2.E2	2.E3	1.E4	7.E4	4.E2	4.E2	0.E0
-95°	0.E0	2.E5	2.E3	2.E3	3.E2	2.E2	2.E3	1.E3	7.E1	6.E1	3.E2	5.E2	5.E4	3.E4	4.E2	4.E2	0.E0	
-85°	0.E0	1.E5	7.E3	4.E3	9.E3	8.E2	1.E2	7.E2	5.E2	0.E0	5.E1	4.E2	7.E2	2.E4	1.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-75°	0.E0	5.E4	2.E3	4.E3	9.E3	5.E3	3.E4	3.E4	2.E4	0.E0	2.E2	5.E1	7.E2	7.E4	2.E4	4.E2	4.E2	0.E0
-65°	0.E0	5.E4	1.E3	1.E4	5.E4	2.E4	2.E4	1.E4	2.E3	6.E2	2.E2	3.E2	5.E2	5.E4	4.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-55°	0.E0	5.E4	1.E3	2.E4	1.E5	1.E5	9.E4	9.E4	5.E2	6.E2	2.E2	3.E1	3.E2	4.E4	5.E4	4.E2	4.E2	0.E0
-45°	0.00	6.E4	1.E3	3.E3	7.E4	6.E4	6.E4	6.E4	4.E4	5.E3	2.E2	2.E2	3.E2	3.E3	4.E4	5.E2	4.E2	0.E0
-35°	0.E0	1.E5	9.E3	1.E4	2.E5	7.E5	8.E4	4.E4	1.E4	2.E3	7.E1	2.E2	3.E2	7.E2	5.E4	6.E2	4.E2	0.E0
-25°	0.E0	2.E5	7.E3	2.E4	1.E5	2.E5	8.E4	2.E4	7.E3	7.E2	9.E2	1.E2	2.E2	3.E2	3.E4	6.E3	4.E2	0.E0
-15°	0.E0	2.E5	1.E4	1.E3	6.E4	3.E5	3.E5	8.E4	7.E2	2.E3	6.E2	5.E1	2.E2	4.E2	2.E4	1.E4	4.E2	0.E0
-5°	0.00	3.E5	3.E5	2.E3	3.E4	2.E5	1.E5	6.E3	8.E2	5.E2	4.E2	2.E2	2.E2	3.E2	5.E3	2.E4	5.E2	0.E0

(Продолжение с. 154)

Продолжение табл. 5

дуговая	Износ по носкам электродов $E \geq 600$ кВт, засоры 300 км, нагрузка 15-кратно пиковая											Ширина							
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°		25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°
5°	0.E0	6.E5	3.E5	7.E4	1.E4	8.E4	7.E4	2.E3	7.E2	2.E2	3.E2	0.E0	3.E2	2.E2	6.E3	3.E4	5.E2	0.E0	
15°	0.E0	4.E5	5.E5	3.E4	7.E3	1.E5	6.E4	1.E3	2.E2	6.E1	4.E1	3.E1	2.E2	3.E2	2.E3	3.E4	5.E2	0.E0	
25°	0.E0	9.E4	5.E5	2.E5	2.E3	3.E4	1.E4	2.E2	2.E2	1.E2	0.E0	2.E1	2.E1	2.E2	5.E2	3.E4	5.E2	0.E0	
35°	0.E0	2.E4	3.E5	2.E5	3.E3	2.E4	9.E3	2.E2	5.E1	0.E0	1.E2	0.E0	2.E1	4.E2	3.E3	3.E4	6.E2	0.E0	
45°	0.E0	2.E3	9.E4	2.E5	2.E4	4.E3	5.E2	2.E2	0.E0	1.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	5.E2	5.E4	6.E2	0.E0
55°	0.E0	1.E3	3.E4	3.E5	1.E3	1.E3	1.E3	3.E2	7.E1	8.E1	0.6*	3.E4	0.E0	0.E0	3.E2	2.E3	4.E4	1.E3	0.E0
65°	0.E0	1.E3	4.E3	4.E4	1.E3	5.E2	2.E2	6.E1	0.E0	2.E2	0.E0	2.E1	9.E1	2.E2	5.E2	5.E4	1.E3	0.E0	
75°	0.E0	1.E3	7.E4	5.E4	1.E3	5.E2	1.E2	5.E2	1.E2	1.E2	0.E0	5.E1	2.E2	4.E2	4.E4	4.E4	2.E3	0.E0	
85°	0.E0	1.E3	2.E4	6.E3	5.E2	3.E2	5.E1	2.E1	0.E0	0.E0	5.E2	6.E1	3.E2	3.E2	3.E4	7.E3	0.E0		
95°	0.E0	1.E3	4.E4	1.E5	7.E2	3.E2	3.E1	0.E0	1.E2	4.E1	3.E1	0.E0	2.E2	4.E2	4.E4	4.E4	2.E3	0.E0	
105°	0.E0	1.E3	9.E2	7.E3	7.E4	1.E3	6.E2	2.E2	0.E0	0.E0	3.E1	2.E1	1.E2	2.E2	4.E2	2.E4	5.E3	0.E0	
115°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E3	2.E4	6.E2	4.E2	0.E0	5.E1	1.E2	9.E1	3.E1	4.E1	2.E2	3.E2	3.E4	5.E3	0.E0	
125°	0.E0	1.E3	1.E3	9.E3	7.E4	8.E2	4.E2	1.E2	1.E2	4.E1	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	3.E4	6.E3	0.E0		
135°	0.E0	1.E3	1.E3	9.E3	3.E3	7.E2	4.E2	1.E2	0.E0	1.E2	0.E0	7.E1	2.E1	2.E2	3.E2	7.E4	7.E3	0.E0	
145°	0.E0	1.E3	7.E2	2.E4	1.E4	7.E2	5.E2	1.E2	0.E0	0.E0	9.E1	0.E0	5.E1	2.E2	5.E2	3.E4	5.E3	0.E0	
155°	0.E0	1.E3	1.E3	5.E4	1.E4	7.E2	3.E2	3.E1	1.E2	3.E1	0.E0	2.E1	0.E0	3.E2	4.E2	6.E4	6.E3	0.E0	
165°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E4	3.E3	5.E2	3.E2	2.E1	0.E0	0.E0	7.E1	0.E0	7.E1	2.E2	6.E2	9.E4	4.E2	0.E0	
175°	0.E0	1.E3	5.E4	1.E3	2.E3	3.E2	3.E2	0.E0	2.E2	5.E1	3.E1	0.E0	4.E1	2.E2	6.E2	7.E4	8.E2	0.E0	

(Продолжение см. с. 155)

Продолжение табл. 5

$1/\text{см}^2 \cdot \text{с}$

Диапазон	Широта											
	-35°	-35°	-45°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°
Плотность потоков электронов $E > 900 \text{ кэВ}$, высота 800 км, максимум 11-го периода циклона												
-175°	0.Е0	1.Е3	5.Е3	3.Е4	8.Е2	5.Е2	2.Е2	0.Е0	2.Е2	8.Е1	4.Е1	0.Е0
-165°	0.Е0	1.Е3	2.Е4	1.Е4	6.Е2	5.Е1	0.Е0	6.Е1	4.Е1	0.Е0	2.Е2	3.Е2
-155°	0.Е0	2.Е3	3.Е4	1.Е4	6.Е2	3.Е2	0.Е0	0.Е0	0.Е0	2.Е1	2.Е2	3.Е2
-145°	0.Е0	4.Е3	2.Е4	1.Е3	5.Е2	3.Е2	2.Е1	0.Е0	8.Е1	3.Е1	0.Е0	1.Е2
-135°	0.Е0	1.Е4	6.Е4	1.Е3	5.Е2	2.Е2	0.Е0	7.Е1	0.Е0	9.Е1	2.Е1	0.Е0
-125°	0.Е0	5.Е4	6.Е3	6.Е2	4.Е2	3.Е2	0.Е0	9.Е1	3.Е1	0.Е0	3.Е1	2.Е2
-115°	0.Е0	1.Е5	5.Е3	6.Е2	3.Е2	3.Е1	6.Е1	2.Е1	1.Е2	0.Е0	4.Е1	2.Е1
-105°	0.Е0	1.Е5	5.Е4	4.Е2	4.Е2	0.Е0	8.Е1	5.Е1	1.Е3	0.Е0	2.Е1	3.Е2
-95°	0.Е0	1.Е5	2.Е3	5.Е2	3.Е2	6.Е1	3.Е1	1.Е3	1.Е3	3.Е1	2.Е2	4.Е2
-85°	0.Е0	9.Е4	6.Е3	6.Е2	7.Е2	1.Е2	7.Е1	4.Е2	3.Е2	0.Е0	0.Е0	4.Е2
-75°	0.Е0	3.Е4	2.Е3	5.Е2	1.Е3	1.Е2	1.Е4	2.Е4	1.Е4	0.Е0	2.Е2	3.Е1
-65°	0.Е0	4.Е4	7.Е2	1.Е3	4.Е2	4.Е3	8.Е3	8.Е3	4.Е2	2.Е2	3.Е2	5.Е4
-55°	0.Е0	4.Е4	9.Е2	1.Е3	3.Е4	3.Е4	4.Е4	7.Е4	3.Е2	2.Е2	2.Е1	2.Е2
-45°	0.Е0	5.Е4	1.Е3	7.Е2	1.Е4	2.Е4	3.Е4	4.Е4	2.Е4	3.Е3	1.Е2	2.Е2
-35°	0.Е0	9.Е4	8.Е3	9.Е2	2.Е4	1.Е5	3.Е4	2.Е4	1.Е4	1.Е3	3.Е1	2.Е2
-25°	0.Е0	1.Е5	6.Е3	1.Е3	1.Е4	6.Е4	2.Е4	8.Е3	5.Е3	4.Е2	9.Е2	1.Е2
-15°	0.Е0	1.Е5	9.Е3	1.Е3	3.Е3	4.Е4	5.Е4	2.Е4	5.Е2	2.Е3	6.Е2	1.Е2
-5°	0.Е0	1.Е5	3.Е5	2.Е3	1.Е4	2.Е4	2.Е3	7.Е2	2.Е2	4.Е2	1.Е2	2.Е2

(Продолжение см. с. 156)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Ширина	Плотность поглощенных $\delta > 900$ куб. миль, максимум 11-метрового шкафа										
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	+5°	
5°	0.E0	3.E5	2.E5	7.E4	1.E3	5.E3	1.E4	6.E2	2.E2	0.E0	3.E2
15°	0.E0	2.E5	3.E5	3.E4	2.E3	5.E3	8.E3	4.E2	6.E1	4.E1	2.E2
25°	0.E0	4.E4	2.E5	2.E5	1.E3	1.E3	2.E3	3.E1	1.E2	0.E0	2.E1
35°	0.E0	8.E3	2.E5	1.E5	3.E3	1.E3	1.E3	9.E1	0.E0	7.E1	0.E0
45°	0.E0	1.E3	4.E4	1.E5	2.E4	6.E2	5.E2	9.E1	0.E0	8.E1	1.E2
55°	0.E0	1.E3	1.E4	2.E5	1.E3	7.E2	3.E2	3.E1	8.E1	0.E0	0.E0
65°	0.E0	1.E3	2.E3	2.E4	1.E3	5.E2	2.E2	6.E1	0.E0	2.E2	0.E0
75°	0.E0	1.E3	3.E4	3.E4	4.E4	9.E2	4.E2	9.E1	5.E2	2.E2	9.E1
85°	0.E0	1.E3	5.E3	2.E3	4.E2	3.E2	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0
95°	0.E0	1.E3	1.E3	1.E4	8.E4	6.E2	3.E2	0.E0	0.E0	5.E1	4.E1
105°	0.E0	1.E3	9.E2	3.E3	2.E4	8.E2	5.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0
115°	0.E0	1.E3	9.E2	1.E3	1.E4	3.E2	4.E2	0.E0	5.E1	5.E1	0.E0
125°	0.E0	1.E3	1.E3	3.E3	4.E4	7.E2	4.E2	1.E2	9.E1	0.E0	0.E0
135°	0.E0	1.E3	9.E2	4.E3	3.E3	6.E2	4.E2	8.E1	0.E0	9.E1	0.E0
145°	0.E0	1.E3	7.E2	8.E3	6.E3	5.E2	4.E2	9.E1	0.E0	0.E0	6.E1
155°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E4	8.E3	6.E2	3.E2	0.E0	1.E2	0.E0	0.E0
165°	0.E0	1.E3	9.E2	8.E3	3.E3	4.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0
175°	0.E0	1.E3	2.E3	2.E4	1.E3	4.E2	3.E2	0.E0	2.E2	3.E1	0.E0

(Продолжение см. с. 157)

Приложение табл. 5
J/cm²·с

Время	Ширина																	
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Поверхности потоков зондирования $\delta > 1200$ км/с, высота 800 км, шириной 11°, летнего шика																		
-175°	0.E0	1.E3	2.E3	1.E4	7.E2	4.E2	2.E2	0.E0	1.E2	8.E1	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	8.E2	1.E4	4.E2	0.E0
-165°	0.E0	1.E3	6.E3	4.E3	5.E2	3.E2	0.E0	0.E0	3.E1	1.E1	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	8.E3	1.E4	4.E2	0.E0
-155°	0.E0	1.E3	7.E3	6.E3	5.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	4.E3	9.E3	3.E2	0.E0
-145°	0.E0	2.E3	8.E3	8.E2	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	1.E4	3.E3	3.E2	0.E0
-135°	0.E0	5.E3	3.E4	1.E3	4.E2	2.E2	0.E0	2.E1	0.E0	5.E1	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	2.E4	1.E3	3.E2	0.E0
-125°	0.E0	1.E4	4.E3	5.E2	3.E2	2.E2	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	1.E3	1.E4	4.E2	3.E2	0.E0
-115°	0.E0	3.E4	3.E3	5.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	0.E0	0.E0	2.E1	2.E2	1.E4	2.E4	3.E2	0.E0	
-105°	0.E0	4.E4	3.E4	3.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	8.E2	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	4.E3	9.E3	3.E2	0.E0	
-95°	0.E0	5.E4	2.E3	4.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	6.E2	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	3.E4	3.E3	3.E2	0.E0	
-85°	0.E0	5.E4	5.E3	4.E2	3.E2	0.E0	1.E1	9.E1	8.E1	0.E0	0.E0	4.E2	3.E2	5.E3	1.E3	3.E2	0.E0	
-75°	0.E0	2.E4	1.E3	3.E2	1.E2	0.E0	1.E3	6.E3	3.E3	0.E0	1.E2	3.E1	3.E2	3.E4	2.E3	3.E2	0.E0	
-65°	0.E0	2.F4	7.E2	5.E2	2.E2	1.E2	7.E2	2.E3	4.E2	1.E2	1.E2	2.E2	2.E2	1.E4	7.E3	3.E2	3.E2	0.E0
-55°	0.E0	3.E4	8.E2	6.E2	2.E4	4.E3	7.E3	4.E4	4.E1	2.E2	1.E2	2.E1	2.E2	2.E4	1.E4	3.E2	3.E2	0.E0
-45°	0.E0	3.E4	9.E2	6.E2	1.E4	2.E3	4.E3	9.E3	8.E3	6.E2	2.E1	1.E2	2.E2	2.E3	1.E4	3.E2	3.E2	0.E0
-35°	0.E0	3.E4	6.E3	6.E2	1.E4	8.E4	3.E3	5.E3	6.E2	0.E0	1.E2	2.E2	5.E2	1.E4	4.E2	3.E2	0.E0	
-25°	0.E0	6.E4	5.E3	9.E2	5.E3	4.E4	2.E3	1.E3	2.E3	2.E2	7.E2	8.E1	1.E2	2.E2	7.E3	9.E2	3.E2	0.E0
-15°	0.E0	5.E4	7.E3	8.E2	1.E3	2.E4	1.E4	4.E3	2.E2	1.E3	4.E2	0.E0	1.E2	3.E2	9.E3	2.E3	3.E2	0.E0
-5°	0.E0	3.E4	2.E5	1.E3	1.E3	4.E3	1.E4	5.E1	3.E1	2.E2	3.E2	1.E2	2.E2	2.E2	2.E4	4.E3	3.E2	0.E0

(Продолжение см. с. 158.)

Приложение табл. 5
1/см²·с

Диапазон	Шагома												Шагома						
	-85°	-75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	-5°	5°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	75°	85°	
Изменение напряжения $E > 200$ кВ, высота 800 км, расстояние 11-кратного шага																			
5°	0.E0	1.E5	2.E5	6.E4	9.E2	2.E3	5.E3	4.E1	1.E2	1.E2	2.E2	0.E0	2.E2	2.E2	4.E3	7.E3	3.E2	0.E0	
15°	0.E0	6.E4	2.E5	2.E4	1.E3	1.E3	3.E3	2.E1	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	1.E3	5.E3	3.E2	0.E0			
25°	0.E0	1.E4	8.E4	2.E5	1.E3	7.E2	1.E3	0.E0	5.E1	9.E1	0.E0	0.E0	2.E2	4.E2	7.E3	3.E2	0.E0		
35°	0.E0	3.E3	8.E4	9.E4	2.E3	5.E2	7.E2	0.E0	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	3.E2	2.E3	7.E3	3.E2	0.E0	
45°	0.E0	1.E3	1.E4	8.E4	1.E4	4.E2	4.E2	1.E1	0.E0	5.E1	8.E1	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	7.E3	3.E2	0.E0	
55°	0.E0	1.E3	5.E3	9.E4	9.E2	6.E2	3.E2	0.E0	1.E1	0.E0	3.E4	0.E0	0.E0	2.E2	1.E3	1.E4	4.E2	0.E0	
65°	0.E0	9.E2	1.E3	7.E3	1.E3	4.E2	2.E2	0.E0	0.E0	1.E2	0.E0	0.E0	1.E1	2.E2	4.E2	1.E4	4.E2	0.E0	
75°	0.E0	1.E3	9.E2	1.E4	3.E4	7.E2	3.E2	5.E1	1.E2	1.E2	6.E1	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	6.E3	5.E2	0.E0	
85°	0.E0	1.E3	1.E3	2.E3	1.E3	4.E2	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	4.E2	6.E3	1.E3	0.E0	
95°	0.E0	9.E2	9.E2	4.E3	5.E4	5.E2	2.E2	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	7.E3	5.E2	0.E0	
105°	0.E0	9.E2	9.E2	2.E3	5.E3	7.E2	5.E2	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	2.E2	3.E2	2.E3	7.E2	0.E0
115°	0.E0	1.E3	7.E2	8.E2	7.E3	5.E2	3.E2	0.E0	0.E0	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	2.E2	2.E2	5.E3	7.E2	0.E0	
125°	0.E0	1.E3	1.E3	1.E3	2.E4	6.E2	3.E2	2.E1	3.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	4.E3	9.E2	0.E0	
135°	0.E0	1.E3	8.E2	2.E3	3.E3	5.E2	3.E2	2.E1	0.E0	5.E1	0.E0	1.E1	0.E0	2.E2	2.E2	8.E3	8.E2	0.E0	
145°	0.E0	1.E3	6.E2	3.E3	2.E3	4.E2	3.E2	3.E1	0.E0	0.E0	3.E1	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	5.E3	8.E2	0.E0	
155°	0.E0	9.E2	1.E3	8.E3	4.E3	5.E2	2.E2	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	8.E3	9.E2	0.E0	
165°	0.E0	1.E3	7.E2	3.E3	2.E3	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	3.E2	2.E4	3.E2	0.E0	
175°	0.E0	1.E3	6.E3	1.E3	3.E2	2.E2	0.E0	1.E2	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	2.E4	4.E2	0.E0	

(Продолжение излож. ч. I 159)

Продолжение табл. 5

1/cm²·с

Диагональ	Ширина												
	-35°	-25°	-15°	-5°	-S°	S°	15°	25°	35°	45°	55°	65°	
Флюктуации потока света при $\delta > 2000 \text{ к} \cdot \text{с}$, высота 880 км, максимум 11-летнего цикла													
-175°	0.E0	1.E2	1.E2	4.E1	1.E2	8.E1	0.E0	1.E2	5.E1	0.E0	0.E0	5.E1	3.E1
-165°	0.E0	7.E2	5.E2	7.E2	6.E1	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	0.E0	4.E3
-155°	0.E0	3.E2	5.E2	2.E3	4.E1	8.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	0.E0	1.E3
-145°	0.E0	2.E2	9.E2	2.E2	1.E1	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	9.E2
-135°	0.E0	3.E2	5.E3	1.E2	4.E1	1.E1	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	4.E3
-125°	0.E0	9.E2	1.E3	2.E1	0.E0	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2
-115°	0.E0	3.E3	2.E3	1.E1	5.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2
-105°	0.L0	6.E3	3.E4	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E2	0.E0	0.E0	3.E1	9.E2
-95°	0.E0	1.E4	2.E2	0.E0	4.E1	0.E0	0.E0	0.E0	3.E2	3.E2	0.E0	1.E1	3.E2
-85°	0.E0	2.E4	1.E3	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	2.E2	0.E0
-75°	0.E0	8.E3	1.E2	0.E0	0.E0	0.E0	4.E1	2.E3	7.E2	0.E0	1.E1	0.E0	1.E3
-65°	0.E0	1.E4	1.E1	0.E0	0.E0	2.E1	5.E2	8.E1	1.E1	0.E0	0.E0	3.E3	8.E2
-55°	0.E0	1.E4	3.E1	0.E0	4.E2	4.E1	2.E2	0.E0	9.E1	1.E2	0.E0	1.E4	2.E3
-45°	0.L0	2.E4	7.E1	0.E0	1.E2	2.E1	3.E2	2.E3	9.E1	0.E0	7.E1	2.E2	2.E2
-35°	0.E0	2.E4	3.E3	0.E0	6.E1	2.E3	3.E2	2.E3	3.E2	0.E0	8.E1	1.E2	4.E2
-25°	0.E0	2.E4	3.E3	0.E0	2.E1	2.E3	3.E1	5.E1	9.E2	5.E2	4.E1	9.E1	2.E2
-15°	0.E0	1.E4	4.E3	2.E1	0.E0	1.E2	2.E2	6.E1	9.E1	9.E2	3.E2	0.E0	7.E1
-5°	0.E0	3.E3	1.E5	2.E1	0.E0	1.E1	2.E2	0.E0	0.E0	4.E1	2.E2	7.E1	1.E2

(Продолжение см. с. 160)

Продолжение табл. 5
1/см²·с

Широта	Плотность потока электронов $E > 2000$ кэВ, высоты 300 км, максимум 11-летнего цикла																	
	-35°	75°	-65°	-55°	-45°	-35°	-25°	-15°	5°	15°	25°	35°						
5°	0.E0	2.E4	9.E4	4.E4	0.E0	0.E0	7.E1	0.E0	2.E1	6.E1	1.E2	1.E2	3.E3	1.E3	2.E2	0.E0		
15°	0.E0	7.E3	7.E4	2.E4	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	8.E1	3.E2	1.E3	6.E2	2.E2	0.E0	
25°	0.E0	1.E3	1.E4	1.E5	5.E1	0.B0	1.E1	0.E0	2.E1	5.E1	0.E0	0.E0	1.E2	3.E2	1.E3	1.E2	0.E0	
35°	0.E0	3.E2	2.E4	5.E4	3.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	2.E2	2.E3	1.E3	1.E2	0.E0
45°	0.E0	4.E2	1.E3	3.E4	8.E3	0.E0	2.E2	0.E0	0.E0	2.E1	5.E1	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	7.E2	1.E2	0.E0
55°	0.E0	7.E2	5.E2	3.E4	3.E2	3.E1	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	3.E4	0.E0	0.E0	9.E1	8.E2	2.E3	5.E1	0.E0
65°	0.E0	7.E2	2.E2	1.E3	7.E2	2.E2	1.E2	0.E0	0.E0	6.E1	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	9.E1	2.E3	6.E1	0.E0
75°	0.E0	7.E2	6.E2	1.E3	2.E4	3.E2	2.E2	2.E1	3.E1	5.E1	4.E1	0.E0	0.E0	2.E2	1.E2	6.E2	6.E1	0.E0
85°	0.E0	7.E2	6.E2	1.E2	1.E2	3.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	6.E2	8.E1	0.E0
95°	0.E0	7.E2	7.E2	3.E2	2.E4	2.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	7.E1	9.E2	5.E1	0.E0
105°	0.E0	7.E2	8.E2	2.E2	3.E2	3.E2	4.E2	7.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	2.E2	5.E1	0.E0
115°	0.E0	8.E2	5.E2	3.E2	2.E3	9.E1	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	1.E2	5.E2	4.E1	0.E0	
125°	0.E0	8.E2	8.E2	1.E2	3.E3	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E2	6.E1	3.E2	8.E1	0.E0
135°	0.E0	8.E2	6.E2	2.E2	1.E3	1.E2	2.E2	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	6.E1	7.E2	5.E1	0.E0
145°	0.E0	7.E2	6.E2	3.E2	3.E2	8.E1	2.E2	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	6.E1	2.E2	5.E2	9.E1	0.E0
155°	0.E0	6.E2	7.E2	8.E2	1.E3	2.E2	1.E2	0.E0	1.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	5.E1	3.E1	9.E2	7.E1	0.E0
165°	0.E0	8.E2	5.E2	4.E2	1.E3	1.E2	9.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	0.E0	3.E3	2.E2	0.E0
175°	0.E0	7.E2	3.E2	5.E2	3.E2	7.E1	1.E2	0.E0	7.E1	0.E0	0.E0	0.E0	0.E0	2.E1	6.E3	1.E2	0.E0	

П р и м е ч а н и е. Число после обозначения E определяет порядок стояния следа десятичного числа.

(Продолжение с. 161)

11. На высотах менее 1000 км величину плотности потоков электронов для промежуточных значений высот определяют с использованием программного обеспечения, приведенного в приложении 2.

В приложении 3 приведен порядок расчета усредненных плотностей потоков электронов на высотах менее 1000 км.

Стандарт дополнить приложениями — 2, 3.

«ПРИЛОЖЕНИЕ 2

Справочное

Программа для определения плотностей потоков электронов в точке с произвольными географическими координатами и высотой

```

DIMENSION ELM(21, 36, 18), FLL(7), B(3)
REAL GLAT(19), GLON(37), ALT, LAT, LON, EN(7)
DATA EN/40., 100., 300., 600., 900., 1200., 2000./
DATA GLAT/-90., -80., -70., -60., -50., -40., -30., -20.,
& 10., 0., 10., 20., 30., 40., 50., 60., 70., 80., 90./
DATA GLON/-180., -170., -160., -150., -140., -130.,
& -120., -110., -100., -90., -80., -70., -60., -50., -40.,
& -30., -20., -10., 0., 10., 20., 30., 40., 50., 60., 70.,
& 80., 90., 100., 110., 120., 130., 140., 150., 160.,
& 170., 180./

C ВЫБОР МАКСИМУМА ИЛИ МИНИМУМА 11-ЛЕТНЕГО ЦИКЛА
C WRITE (*,1)
1 FORMAT(1x, 'ВЫБЕРИТЕ МАКСИМУМ ИЛИ МИНИМУМ',
& 1x, ('MAX'), 30('_), ((1)'), 1x, ('MIN'), 30('_), ((2))')
READ (*,*) MINMAX
IF (MINMAX EQ 2) GOTO 2

C СЧИТЫВАНИЕ МОДЕЛЬНЫХ ТАБЛИЦ ДЛЯ МАКСИМУМА
C
C ДЛЯ РАБОТЫ ПРОГРАММЫ НЕОБХОДИМЫ ФАЙЛЫ MOD MIN И
C MOD MAX, СОДЕРЖАЩИЕ СООТВЕТСТВЕННО ЗНАЧЕНИЯ ИЗ
C ТАБЛ. 5, НАБРАННЫЕ В КОМПЬЮТЕРНОМ ФОРМАТЕ (БЕЗ
C ЗНАЧЕНИЙ ШИРОТЫ И ДОЛГОТЫ) И РАЗДЕЛЕННЫЕ
C СИМВОЛОМ '.

OPEN (1, FILE='MOD MAX', FORM='FORMATTED')
DO 10 I=1,21
DO 20 J=1,36
20 READ (1,*) (ELM(I, J, K), K=1,18)
CONTINUE
CLOSE (1)
GOTO 33

```

(Продолжение с.и с. 162)

```

C СЧИТЫВАНИЕ МОДЕЛЬНЫХ ТАБЛИЦ ДЛЯ МИНИМУМА
C
2 OPEN (1, FILE='MOD.MIN', FORM='FORMATTED')
DO 110 I=1,21
DO 120 J=1,36
120 READ (1, *) (ELM(I, J, K), K=1,18)
CONTINUE
CLOSE (1)
GOTO 33

C ВВОД ГЕОГРАФИЧЕСКИХ КООРДИНАТ
33 WRITE (*, 3)
3 FORMAT (IX, 'ВВЕДИТЕ ВЫСОТУ (КМ), ШИРОТУ, ДОЛГОТУ/'
& ' (ДИАПАЗОН ВЫСОТ 350-1000 КМ)')
READ (*, *) ALT, LAT, LON
IF(LON.GT.180) LON=LON-360.
DO 4 I=1,19
IF (LAT.LE.GLAT(I)) GOTO 6

4 CONTINUE
6 DO 5 J=1,37
IF (LON.LE.GLON(J)) GOTO 7
5 CONTINUE
7 DO 8 JJ=1,7
DO 9 IK=1,3
JKK=(IK-1)*7+JJ
9 B(IK)=ELM(IKK, J-1, I-1)
CALL LAGR(B, ALT, FLUX)
8 FLL(JJ)=FLUX

C ВЫВОД НА ТЕРМИНАЛ
100 WRITE(*, 100) ALT, LAT, LON, EN, FLL
FORMAT (IX, / ' ВЫСОТА ', F50.0, 'КМ, '
& 'ШИРОТА ', F6.0, 'ДОЛГОТА ', F6.0/IX, 'ЭНЕРГИЯ (keV)', 4X, F8.0,
& /,IX, ' ПОТОКИ ЭЛЕКТРОНОВ', 2X, 7(1PE7.0,IX),/IX, '(1/CM^-2 C)')
GOTO 33
STOP
END
SUBROUTINE LAGR(B,ALT, FLL,X)

C ИНТЕРПОЛЯЦИЯ ПОЛИНОМОМ ЛАГРАНЖА
REAL B(3),A(3)
DATA A/350., 500., 800./
S=0
IF (ALT.EQ.A(1)) THEN

```

(Продолжение см. с. 163)

```

FLUX=B(I)
RETURN
ENDIF
IF (ALT.LE.A(I).AND.B(I).EQ.0) THEN
FLUX=B(I)
RETURN
ENDIF
IF (B(2).LE.B(1)) B(2)=B(1)+1.1
IF (B(3).LE.B(2)) B(3)=B(2)+1.1
DO 10 J=1,3
C=1
DO 20 I=1,3
D=A(J)-A(I)
IF (I.EQ.J) D=ALT-A(J)
IF (D.EQ.0.) THEN
FLUX=B(I)
RETURN
ENDIF
C=C*(ALT-A(I))/D
S=S+C*B(J)
FLUX=S
IF (FLUX LE.0 ) FLUX=0.
RETURN
END
20
10

```

ПРИЛОЖЕНИЕ 3

Справочное

Порядок расчета усредненных значений плотностей потоков электронов на высотах менее 1000 км

1. Выбирают с требуемой точностью массив географических координат, соответствующих точкам пространства, через которые проходит движущийся по заданной орбите объект.

2. Для круговых орбит с высотами 350, 500 и 800 км плотности потоков электронов с энергией больше E (где $E=40, 100, 300, 600, 900, 1200, 2000$ кэВ) определяют для каждой точки орбиты непосредственно по табл. 5.

3. Для круговых орбит с промежуточным значением высоты или для эллиптических орбит плотность потоков электронов определяют с помощью программы, приведенной в приложении А.

4. Полученные значения плотностей потоков электронов усредняют суммируют и делят на число точек.

Таким образом получают значения плотностей потоков электронов, усредненные за один питок орбиты, за одни сутки и т. д.

(ИУС № 5 1996 г.)

Редактор *M. E. Искандарян*

Технический редактор *Э. В. Митяй*

Корректор *М. М. Герасименко*

Сдано в наб. 19.03.90 Подп. в печ. 24.05.90 2,75 усл. п. л. 3,00 усл. кр.-отт. 3,65 уч.-изд. л.
Тираж 3000 Цена 90 к.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123557, Москва, ГСП.

Новопесчанский пер., д. 3

Вильнюсская типография Издательства стандартов, ул. Дарагус и Гирено, 39. Зак. 528.