

JÁN ŠTOHL

SPORADIC METEOR RATES 1944 — 1953

Abstract: The following paper presents 28 511 visual observations of sporadic meteors obtained at the Skalnaté Pleso Observatory from 1944 till 1953. The net observational time was 2 342 hours. The hourly rates, reduced by the method of personal factors, are listed in Tab. III.

The following is a report of the results of visual observations of sporadic meteors made at the mountain Observatory Skalnaté Pleso (20°.2 E, 49°.2 N) from 1944 till 1953. The observations, supervised by the first director of the Observatory Dr. Bečvář, were continuous until 1947, as they were made virtually every night during which observational conditions were favourable. From 1948 till 1953, observations were made in nights with activity of major meteor showers. The material includes about 70 000 observations of sporadic and shower meteors. Dealt with are only the observations of sporadic meteors, those of the shower meteors having been published earlier (Bečvář 1948; Kresáková 1966).

Most of these observations were made by a standard group of experienced observers made up of A. Bečvář, M. Dzubák, L. Kresák, A. Mrkos, E. Pajdušáková and K. Bečvářová, the last as recorder. This group was occasionally joined by further observers, whose observational experience was sometimes small. Their number was more than hundred. From them were selected 50 with sufficient experience, the others were omitted. Observations of the recorders were only taken into account if the number of observers was not more than 3 and the frequency of the shower not higher than that of the sporadic background. In such cases, the actual observational time of the recorder was corrected for the time of meteor recording

and that needed to re-adapt the eye. Recorder K1 needed 20, the other recorders 30 seconds each to record 1 meteor, as found experimentally. The selected observers and their abbreviations, with their respective net observational time $\Sigma\tau$ and total number Σn of observed meteors are listed in Tab. I. The last column of the table gives the average personal factors \bar{k}_1 , whose meaning will be explained later.

Special attention was paid to observations of sporadic meteors from the period of shower activity. Shower meteors mistaken for sporadic meteors, which is not an infrequent case for enhanced shower activity, may largely distort the observed frequency of sporadic meteors. Observations from the period of shower maxima, if shower meteors prevailed among the meteors observed, were therefore omitted from further consideration.

Also eliminated were observations made during marked cloudiness (>20 %) or moonshine, the frequency determination being already uncertain in such cases. For cloudiness less marked, the frequencies were corrected for cloudiness coefficients k_0 , by Guth's (1941) method.

The remaining material with a total of 28 511 observations of sporadic meteors recorded during 2 342 hours of net observational time was reduced to a standard observer by the method of personal factors. The personal factors (k_1) of the individual observers for each year were determined

Table I

Observer	Abbr.	$\Sigma\tau$	Σn	k_1
Ambruš J.	Am	176	25	1.00
Bajčár R.	Bj	1 169	281	1.05
Bakoš G.	Bk	609	64	1.93
Bečvář A.	T	20 006	3 687	1.13
Bečvářová K.	Kl	2 741	413	1.51
Blahová N.	Ba	1 276	299	1.20
Bochníček Z.	Bo	447	95	0.83
Bouška J.	Bu	722	140	2.07
Ceplecha Z.	Ce	1 612	329	1.44
Čajda I.	C	441	48	1.77
Dědek S.	De	293	37	2.00
Drozd L.	D	457	90	1.31
Dzubák M.	M	22 300	4 912	1.08
Forgáč M.	F	1 133	133	1.00
Frajová H.	Fo	439	106	1.05
Guth V.	G	768	98	1.74
Hájková M.	Ha	664	148	1.38
Hartmanová M.	H	5 659	855	1.52
Ivan J.	I	824	94	1.17
Jančík T.	J	426	71	1.51
Kirchnerová R.	R	49	14	0.76
Kiss V.	Ki	1 903	220	1.59
Kresák L.	K	14 154	3 678	1.07
Kresáková M.	Ka	817	190	1.11
Krohová S.	Ko	884	137	2.11
Kumurovitz M.	Ku	267	8	1.73
Kvíz Z.	Q	243	56	2.14
Letfus V.	Le	1 420	294	1.59
Lexa J.	X	293	24	2.68
Maleček B.	Mk	314	60	1.84
Malovec J.	Mc	401	83	1.77
Mrkos A.	A	10 201	2 586	0.92
Olejník Š.	O	5 705	938	1.41
Pajdušáková L.	L	27 774	6 240	1.00
Paroubek A.	Pa	300	59	1.50
Píchal Z.	Pi	784	45	1.11
Plavcová Z.	Pl	201	48	1.04
Plavec M.	Pc	1 705	398	1.35
Podstanická R.	Po	354	68	1.62
Rajchl J.	Ra	473	96	1.43
Sekerová	Se	31	3	1.20
Sitár J.	S	539	137	1.26
Široký J.	Si	1 106	185	1.77
Štohl J.	St	341	115	0.96
Šuba Š.	Su	122	19	1.30
Uhlár J.	U	3 191	354	1.27
Vadovič F.	V	1 086	187	1.44
Valníček B.	Va	501	116	1.09
Vránová M.	Vr	695	157	1.31
Zapatický J.	Z	234	71	0.53
Summ		138 250	28 511	

from statistically more representative intervals. As standard observer was chosen Dr. L. Pajdušáková with the longest observational experience (her personal factor was chosen $k_{1p} = 1$ for each year). The personal factors k_{1p} of the individual observers are in Tab. II. They were obtained as average of all common observations from the formula

$$k_{1p} = \frac{n_p}{n_p}, \quad (1)$$

where n_p is the number of meteors of the standard

observer and n_p the number of meteors of the given observer for the same time interval, and are listed separately for each year. The coefficients in heavy types have the highest statistical weight (at least 200 meteors observed). The rest of observations, including also higher personal factors, are about 10 % of the total number of observations and affect the result only slightly. The average personal factors of the individual observers for all years are given in Tab. I.

In our material we need no correction for change of the limiting magnitude for the reduction of the observations, its change being practically negligible taking into account the altitude of Skalnaté Pleso 1783 m above sea level (Kresáková 1966). The extraordinarily favourable conditions for meteor observations at Skalnaté Pleso are confirmed, among others, by the high value of the mean yearly frequency of 13.1 meteors per hour.

Thus revised, the material of Skalnaté Pleso may be considered especially homogeneous and suitable for a closer examination of frequency variations. The frequencies were computed for intervals of one hour of local time, both without and with personal factors, from formulae

$$f = 60 \frac{\sum n}{\sum \tau}, \quad (2)$$

or

$$f' = 60 \frac{\sum_1^{\sigma} n_p}{\sum_1^{\sigma} \frac{\tau_p}{k_{0p} k_{1p}}}, \quad (3)$$

where n_p is the number of meteors observed by observer p within a given interval, τ_p is his net observational time, k_{0p} the cloudiness coefficient and k_{1p} the personal factor. The sum includes all observers in the number σ which participated in the observation in question.

Table III is the catalogue of observations and frequencies for the individual hours of local time ($\lambda = -1^{\text{h}}21^{\text{m}}$). In the first column is the serial number (No) of the individual hourly intervals, the second column gives the date (Dat) of the observations the third the effective mean (T') of the observations for all observers which participated in the observation in question and are listed in column Obs. Columns $\Sigma\tau$ and $\Sigma\tau'$ give the sum of net observational times and corrected times respectively

$$\tau_p' = \frac{\tau_p}{k_{0p} k_{1p}} \quad (4)$$

Table II

	1944	1945	1946	1947	1948	1949	1950	1951	1952	1953
A	.	1.00 39	0.87 1458	0.91 644	1.24 139	1.02 263	0.86 43	.	.	.
Am	1.00 25
Ba	.	.	.	1.16 243	.	1.36 56
Bj	1.14 97	1.14 54	0.86 66	1.04 64	.
Bk	2.00 14	.	1.91 50
Bo	.	.	0.83 95
Bu	.	.	2.07 140
C	1.50 9	1.35 17	2.21 22	.	.	.
Ce	1.25 161	1.63 111	0.92 14	.	.	1.87 43
D	0.91 9	1.15 22	.	1.43 59
De	2.00 37
F	.	.	.	1.00 40	1.00 93
Fo	1.05 106	.	.
G	1.48 63	2.21 35
H	.	1.52 619	1.54 236
Ha	1.38 148	.	.
I	.	.	1.05 25	1.29 11	0.98 14	1.28 44
J	1.51 71	.	.	.
K	.	.	1.03 2196	1.13 790	1.38 190	1.05 111	.	0.97 251	1.16 140	.
Ka	1.11 190	.
Ki	1.64 80	1.74 101	1.13 39
Kl	.	1.95 71	1.43 320	1.27 22
Ko	.	.	2.11 137
Ku	1.73 8
L	1.00 698	1.00 1749	1.00 2551	1.00 569	1.00 204	1.00 23	1.00 103	1.00 234	1.00 46	1.00 63
Le	1.59 294
M	0.91 1049	1.08 1253	1.19 1516	1.15 783	1.06 202	.	0.95 109	.	.	.
Mc	1.77 83	.	.
Mk	.	.	1.99 47	1.32 13

Continuation Table II

	1944	1945	1946	1947	1948	1949	1950	1951	1952	1953
O	1.04 424	1.12 472	1.20 25	1.25 11	2.03 6
Pa	1.50 59	.
Pc	.	.	.	1.18 233	1.59 165
Pi	.	1.11 45
Pl	1.04 48
Po	1.62 68	.
Q	2.14 56	.	.
R	0.76 14
Ra	1.43 96
S	1.26 137
Se	.	.	1.20 3
Si	.	.	.	1.85 109	1.66 76
St	0.96 115	.
Su	1.30 19	.	.
T	0.99 610	1.15 1242	1.20 1310	1.10 396	1.14 79	0.89 8	.	1.06 42	.	.
U	1.21 121	1.31 233
V	.	.	.	1.44 187
Va	.	.	1.12 90	0.97 26	.	.
Vr	1.31 157	.	.
X	2.68 24
Z	0.53 71

column Σn gives the total number of meteor records of all observers, that is, each meteor is listed as often as is the number of observers that sighted it. Columns f and f' give respectively the frequencies determined from formulae (2) and (3). The last column gives the height of the apex A for the centre of observation T .

I wish to thank all those who helped to collect the material examined as observers and recorders. My thanks are due to Mr. A. Aldor, Mrs. L. Ďurkovičová and, in particular, Mrs. L. Smíšková for helping me numerically to process the observational data.

Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
1	48. 1. 1.	21.5	48	36	4	5.0	6.7	-25	FKO
2	48. 1. 1.	22.0	132	98	15	6.8	9.2	-21	FKO
3	45. 1. 2.	18.3	184	170	26	8.5	9.2	-44	TLMO
4	45. 1. 2.	19.1	240	221	26	6.5	7.0	-42	TLMO
5	46. 1. 2.	21.1	235	192	26	6.6	8.1	-29	TMLH
6	45. 1. 3.	19.4	113	105	24	12.7	13.7	-41	TMOL
7	45. 1. 3.	20.1	240	205	33	8.2	9.6	-37	TMOL
8	45. 1. 3.	20.9	104	93	7	4.0	4.5	-31	TMOL
9	45. 1. 4.	20.5	39	32	5	7.7	9.4	-35	TLKj
10	46. 1. 4.	20.2	208	173	31	8.9	10.8	-37	TMHL
11	45. 1. 4.	21.1	240	202	29	7.2	8.6	-30	TLMKj
12	46. 1. 4.	21.0	184	153	22	7.2	8.6	-31	TMHL
13	46. 1. 5.	21.4	124	103	12	5.8	7.0	-28	TMLH
14	46. 1. 5.	21.9	116	96	15	7.7	9.3	-23	TMLH
15	48. 1. 6.	20.4	81	68	12	8.9	10.5	-36	LAK
16	48. 1. 6.	21.0	103	88	17	9.9	11.5	-31	LAK
17	48. 1. 7.	20.4	81	68	13	9.6	11.5	-36	AKL
18	46. 1. 7.	21.1	171	132	16	5.6	7.3	-31	TMH
19	46. 1. 8.	22.1	117	93	10	5.1	6.4	-23	TMKj
20	46. 1. 9.	23.3	135	126	26	11.5	12.4	-11	LHA
21	46. 1. 10.	23.8	48	45	8	10.0	10.7	-6	LHA
22	47. 1. 11.	20.0	141	93	15	6.4	9.6	-40	TLM
23	47. 1. 12.	20.5	57	55	5	5.3	5.5	-37	TAM
24	47. 1. 12.	21.0	123	115	15	7.3	7.8	-35	TAM
25	45. 1. 13.	20.4	136	121	11	4.8	5.5	-38	TLMU
26	45. 1. 13.	21.1	240	214	18	4.5	5.1	-33	TLMU
27	47. 1. 14.	21.1	174	174	35	12.1	12.0	-33	TAL
28	45. 1. 14.	22.2	147	138	14	5.7	6.1	-23	LMO
29	45. 1. 14.	22.7	33	31	3	5.4	5.8	-18	LMO
30	47. 1. 16.	1.4	48	50	14	17.5	16.7	+6	AL
31	47. 1. 16.	1.9	72	76	11	9.2	8.7	+10	AL
32	47. 1. 16.	20.4	99	99	11	6.7	6.6	-39	TAL
33	47. 1. 16.	20.9	81	81	9	6.7	6.7	-35	TAL
34	45. 1. 16.	22.0	180	168	32	10.7	11.4	-26	TLM
35	47. 1. 17.	21.5	57	56	7	7.4	7.4	-31	TAL
36	45. 1. 17.	22.5	54	47	8	8.9	10.2	-21	TLM
37	47. 1. 17.	22.0	129	129	16	7.4	7.4	-26	TAL
38	45. 1. 18.	21.4	72	67	5	4.2	4.5	-32	TLM
39	46. 1. 21.	20.7	135	134	14	6.2	6.2	-38	TLA
40	46. 1. 22.	22.0	122	120	17	8.4	8.5	-27	TLA
41	46. 1. 23.	21.3	117	116	25	12.8	12.9	-34	TLA
42	46. 1. 23.	21.8	63	63	7	6.7	6.7	-30	TLA
43	46. 1. 24.	22.3	101	100	13	7.7	7.8	-25	TLA
44	46. 1. 24.	23.0	138	137	24	10.4	10.5	-18	TLA
45	46. 1. 25.	20.5	69	69	10	8.7	8.7	-41	TLA
46	46. 1. 25.	20.9	111	110	14	7.6	7.6	-37	TLA
47	46. 1. 26.	20.5	65	64	9	8.3	8.4	-41	TLA
48	46. 1. 26.	20.9	117	116	21	10.8	10.8	-38	TLA
49	46. 1. 27.	20.4	99	91	17	10.3	11.1	-42	TLAKj
50	46. 1. 27.	20.9	152	140	14	5.5	6.0	-38	TLAKj
51	46. 1. 28.	22.4	96	91	16	10.0	10.6	-25	TLA
52	46. 1. 28.	22.9	84	83	10	7.1	7.2	-20	TLA
53	45. 2. 1.	20.3	76	69	6	4.7	5.2	-45	LPi
54	46. 2. 1.	22.1	166	118	24	8.7	12.2	-29	THKj
55	45. 2. 3.	20.2	204	161	10	2.9	3.7	-46	TLMO
56	46. 2. 3.	20.5	69	69	5	4.3	4.4	-43	TLA
57	45. 2. 3.	21.9	76	65	5	4.0	4.6	-31	LM
58	46. 2. 3.	21.0	146	143	21	8.6	8.8	-39	TLA
59	45. 2. 4.	21.1	96	74	12	7.5	9.7	-38	TOL
60	45. 2. 7.	19.4	210	187	15	4.3	4.8	-52	TLMOUpi
61	45. 2. 7.	20.1	356	318	27	4.5	5.1	-48	TLMOPiU
62	45. 2. 7.	20.9	134	121	20	8.9	9.9	-41	TLMOPiU
63	45. 2. 8.	21.2	340	299	25	4.4	5.0	-38	TLMOPiU
64	45. 2. 8.	22.1	342	294	27	4.7	5.5	-30	TLMOPiU
65	45. 2. 11.	20.5	64	59	9	8.4	9.2	-45	TLMO
66	47. 2. 11.	19.9	108	95	9	5.0	5.7	-50	TLAO
67	45. 2. 11.	21.2	228	211	22	5.8	6.3	-39	TLMO
68	45. 2. 11.	22.0	180	166	20	6.7	7.2	-32	TLMO
69	47. 2. 17.	20.1	107	112	13	7.3	7.0	-50	TL
70	45. 2. 17.	23.3	117	105	16	8.2	9.2	-21	LMU
71	45. 2. 18.	23.8	63	56	10	9.5	10.6	-16	LMU
72	45. 2. 20.	3.1	171	153	21	7.4	8.2	+10	LMU

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
73	45. 2. 21.	3.5	43	38	4	5.6	6.3	+13	LMU
74	45. 2. 21.	4.1	180	161	24	8.0	8.9	+15	LMU
75	45. 2. 21.	4.7	33	30	7	12.7	14.2	+18	LMU
76	47. 2. 21.	20.3	180	172	17	5.6	5.9	-49	TALO
77	46. 2. 22.	20.3	88	84	11	7.5	7.9	-49	TAL
78	46. 2. 22.	20.8	39	36	5	7.7	8.5	-45	TL
79	47. 2. 24.	20.4	81	81	8	5.9	5.9	-49	TAL
80	47. 2. 24.	21.1	174	174	18	6.2	6.2	-43	TAL
81	46. 2. 25.	21.9	66	42	7	6.4	9.9	-35	TL
82	46. 2. 26.	20.3	65	64	9	8.3	8.5	-50	TA
83	47. 2. 26.	23.3	86	90	12	8.4	8.0	-22	LA
84	47. 2. 27.	23.8	36	38	10	16.7	15.9	-17	LA
85	48. 2. 27.	20.5	40	31	3	4.5	5.7	-48	AKuF
86	48. 2. 27.	20.8	54	42	11	12.2	15.8	-46	AKuF
87	46. 2. 28.	20.5	54	48	7	7.8	8.7	-48	TAKI
88	46. 2. 28.	21.0	126	113	17	8.1	9.1	-44	TAKI
89	48. 2. 29.	23.5	57	53	10	10.5	11.2	-24	ALF
90	48. 3. 1.	23.7	33	31	8	14.5	15.5	-19	ALF
91	45. 3. 1.	19.4	93	83	6	3.9	4.3	-57	TLMU
92	48. 3. 2.	20.4	96	76	9	5.6	7.1	-50	ALKu
93	48. 3. 2.	20.9	84	67	7	5.0	6.3	-45	ALKu
94	48. 3. 5.	20.2	141	133	10	4.3	4.5	-52	LFA
95	46. 3. 6.	20.4	54	41	7	7.8	10.1	-50	TKI
96	46. 3. 6.	20.9	68	52	5	4.4	5.8	-46	TKI
97	45. 3. 7.	20.8	63	22	5	4.7	13.8	-47	LPiU
98	45. 3. 11.	22.1	177	165	18	6.1	6.5	-36	TML
99	48. 3. 12.	20.3	171	159	15	5.3	5.6	-52	LAF
100	47. 3. 12.	22.4	48	43	10	12.5	13.9	-33	DA
101	47. 3. 12.	22.9	72	65	7	5.8	6.5	-28	DA
102	45. 3. 13.	22.3	134	116	9	4.0	4.7	-34	TMU
103	45. 3. 13.	23.0	112	97	13	7.0	8.1	-27	TMU
104	45. 3. 14.	21.4	68	58	6	5.3	6.1	-42	MUPi
105	45. 3. 14.	21.9	101	82	11	6.5	8.0	-38	MUPi
106	45. 3. 15.	21.3	205	183	11	3.2	3.6	-43	TLMUPi
107	45. 3. 15.	22.1	300	268	23	4.6	5.2	-36	TLMUPi
108	45. 3. 15.	22.8	95	85	6	3.8	4.3	-29	TLMUPi
109	46. 3. 17.	22.2	177	165	13	4.4	4.7	-35	LDA
110	46. 3. 20.	20.2	121	112	24	11.9	12.9	-53	ALH
111	47. 3. 20.	21.2	220	184	18	4.9	5.9	-45	TAKIL
112	47. 3. 20.	21.7	43	39	7	9.7	10.7	-40	TAKIL
113	47. 3. 21.	21.5	48	48	3	3.7	3.7	-42	LTA
114	47. 3. 21.	22.0	132	132	15	6.8	6.8	-37	LTA
115	46. 3. 24.	21.0	92	76	8	5.2	6.3	-47	LH
116	46. 3. 27.	21.5	41	31	8	11.7	15.4	-42	HTL
117	46. 3. 27.	22.0	123	102	15	7.3	8.8	-38	HTL
118	48. 3. 28.	22.2	159	124	18	6.8	8.7	-36	CMK
119	46. 3. 29.	21.1	180	179	17	5.7	5.7	-46	TAL
120	48. 3. 29.	22.2	163	136	29	10.7	12.8	-36	AMK
121	46. 3. 30.	20.5	69	56	7	6.1	7.6	-51	THLKI
122	48. 3. 30.	21.4	71	58	6	5.1	6.2	-43	KAM
123	48. 3. 30.	21.9	97	79	13	8.0	9.9	-39	KAM
124	46. 3. 31.	20.4	102	84	5	2.9	3.6	-52	LTH
125	46. 3. 31.	20.8	58	51	7	7.2	8.2	-48	LTHA
126	45. 4. 1.	20.4	95	88	5	3.1	3.4	-52	TLPiM
127	45. 4. 1.	21.0	168	141	9	3.2	3.8	-47	TLPiM
128	46. 4. 1.	21.4	93	92	13	8.4	8.4	-43	TLA
129	46. 4. 1.	21.9	87	86	23	15.9	16.0	-39	TLA
130	46. 4. 2.	20.4	99	84	8	4.8	5.7	-52	TALH
131	46. 4. 2.	21.1	211	194	37	10.5	11.5	-46	TALH
132	46. 4. 2.	21.9	87	81	9	6.2	6.7	-39	ALH
133	46. 4. 3.	21.3	83	69	9	6.5	7.9	-44	LHKi
134	48. 4. 3.	22.4	92	81	7	4.6	5.2	-34	AFMK
135	48. 4. 3.	22.9	135	119	16	7.1	8.1	-29	AFMK
136	46. 4. 4.	22.3	104	82	22	12.7	16.0	-35	HAKI
137	48. 4. 4.	21.1	171	140	16	5.6	6.8	-46	KAM
138	46. 4. 4.	22.8	51	37	10	11.8	16.1	-30	HAKI
139	46. 4. 5.	22.3	120	112	21	10.5	11.3	-35	LAH
140	46. 4. 5.	22.9	93	87	10	6.4	7.0	-29	LAH
141	45. 4. 8.	21.1	284	256	24	5.1	5.6	-46	TLMPiU
142	45. 4. 10.	21.2	169	150	16	5.7	6.4	-45	TLU
143	47. 4. 10.	21.4	48	40	4	5.0	6.0	-43	MKI
144	45. 4. 10.	22.1	177	155	16	5.4	6.2	-36	TLU

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
145	47. 4. 10.	21.9	107	91	5	2.8	3.3	-38	MKIK
146	47. 4. 11.	22.3	122	104	17	8.4	9.8	-35	KMKI
147	47. 4. 12.	22.1	227	217	34	9.0	9.4	-36	ALMK
148	47. 4. 13.	21.5	47	40	17	21.7	25.2	-42	MKKI
149	47. 4. 13.	22.0	132	112	10	4.6	5.3	-37	MKKI
150	47. 4. 14.	20.4	67	57	8	7.2	8.4	-51	MKKI
151	45. 4. 15.	21.2	168	137	17	6.1	7.4	-44	TKiL
152	47. 4. 15.	22.1	219	204	29	7.9	8.5	-36	TLMKA
153	47. 4. 16.	22.2	280	268	44	9.4	9.8	-35	TLMKA
154	45. 4. 16.	23.2	147	129	9	3.7	4.2	-25	TLU
155	45. 4. 17.	0.1	114	100	19	10.0	11.3	-17	LU
156	47. 4. 18.	0.2	274	258	44	9.6	10.2	-15	KMTLA
157	47. 4. 18.	1.0	156	150	23	8.8	9.2	-17	KMLA
158	46. 4. 18.	20.4	155	133	21	8.1	9.4	-51	MAHTSe
159	47. 4. 19.	22.3	186	134	16	5.2	7.2	-34	TVLMKA
160	52. 4. 19.	23.5	88	76	24	16.4	19.0	-22	GLKaK
161	47. 4. 20.	22.5	44	37	6	8.2	9.7	-32	TVMK
162	47. 4. 20.	23.2	258	223	25	5.8	6.7	-25	TVMKA
163	52. 4. 20.	23.4	108	93	25	13.9	16.2	-23	GLKaK
164	47. 4. 21.	0.1	192	167	25	7.8	9.0	-16	TVKA
165	52. 4. 21.	0.1	236	203	23	5.8	6.8	-16	GLKaK
166	52. 4. 21.	1.0	160	138	21	7.9	9.2	-8	GLKaK
167	47. 4. 21.	2.2	156	145	25	9.6	10.3	+2	VAL
168	52. 4. 21.	2.1	226	194	34	9.0	10.5	+2	GLKaK
169	52. 4. 21.	2.8	79	68	22	16.7	19.4	+7	GLKaK
170	46. 4. 21.	21.4	174	150	29	10.0	11.6	-42	TLAMKIH
171	46. 4. 21.	22.1	360	310	53	8.8	10.2	-35	TLAMKIH
172	46. 4. 21.	23.1	360	310	53	8.8	10.2	-26	TLAMKIH
173	46. 4. 22.	0.0	276	238	24	5.2	6.0	-17	TLAMKIH
174	47. 4. 22.	21.6	30	28	4	8.0	8.6	-40	VLA
175	51. 4. 24.	21.1	60	57	6	6.0	6.4	-44	T
176	46. 4. 26.	21.4	140	134	18	7.7	8.1	-41	TMLA
177	46. 4. 26.	21.9	108	103	11	6.1	6.4	-37	TMLA
178	46. 4. 27.	21.4	96	74	9	5.6	7.2	-41	THM
179	46. 4. 27.	21.9	87	67	8	5.5	7.1	-37	THM
180	46. 4. 29.	23.5	52	41	14	16.1	20.3	-21	HOL
181	46. 4. 30.	24.1	178	147	23	7.7	9.4	-15	HOL
182	46. 4. 30.	1.0	113	93	14	7.4	9.0	-6	HOL
183	45. 4. 30.	21.2	59	51	8	8.1	9.4	-42	T
184	46. 5. 1.	1.3	78	64	15	11.5	14.0	-4	LH
185	46. 5. 1.	1.8	42	35	7	10.0	12.1	+1	LH
186	52. 5. 1.	2.1	180	131	25	8.3	11.4	+3	PoPaKa
187	46. 5. 2.	0.5	46	36	6	7.8	9.9	-11	LH
188	46. 5. 3.	0.4	52	43	10	11.5	14.0	-12	LH
189	46. 5. 3.	1.1	120	99	14	7.0	8.5	-5	LH
190	46. 5. 3.	2.1	71	53	10	8.4	11.4	+4	LH
191	46. 5. 4.	1.4	98	94	21	12.8	13.4	-2	LAH
192	46. 5. 4.	2.1	180	168	36	12.0	12.8	+4	LAH
193	49. 5. 4.	2.2	118	124	15	7.6	7.2	+5	TA
194	46. 5. 5.	1.1	180	168	32	10.7	11.4	-5	LHA
195	46. 5. 5.	2.1	165	154	25	9.1	9.7	+4	LHA
196	49. 5. 6.	2.1	51	50	5	5.9	6.0	+4	A
197	46. 5. 7.	1.2	49	56	12	14.7	12.8	-3	A
198	45. 5. 7.	22.3	88	82	5	3.4	3.6	-31	TL
199	45. 5. 7.	22.8	46	43	6	7.8	8.4	-26	TL
200	45. 5. 8.	22.0	120	87	14	7.0	9.7	-33	TKi
201	45. 5. 9.	21.3	36	31	3	5.0	5.8	-39	T
202	45. 5. 9.	22.2	113	93	12	6.4	7.8	-31	TU
203	45. 5. 9.	22.9	50	41	4	4.8	5.9	-25	TU
204	47. 5. 12.	22.5	36	34	4	6.7	7.0	-27	LT
205	47. 5. 12.	23.0	82	74	9	6.6	7.3	-23	LTA
206	45. 5. 13.	21.5	30	28	3	6.0	6.4	-37	TL
207	45. 5. 13.	22.1	120	112	10	5.0	5.3	-31	TL
208	45. 5. 13.	23.0	90	84	10	6.7	7.1	-22	TL
209	47. 5. 13.	22.9	52	50	6	6.9	7.3	-23	TL
210	45. 5. 14.	22.3	113	104	16	8.5	9.3	-29	TOL
211	45. 5. 14.	22.8	63	58	6	5.7	6.2	-24	TOL
212	45. 5. 15.	21.3	88	82	12	8.2	8.7	-38	TL
213	45. 5. 15.	23.1	120	112	18	9.0	9.6	-21	TL
214	45. 5. 16.	23.8	36	34	5	7.5	8.9	-14	TL
215	45. 5. 16.	22.4	64	60	6	5.6	6.0	-27	TL
216	45. 5. 16.	23.1	180	158	23	7.7	8.7	-21	TLU

Continuation Table 11

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
217	45. 5. 17.	23.8	33	32	3	5.5	5.6	-13	TL
218	45. 5. 18.	1.3	117	103	11	5.6	6.4	0	TUL
219	46. 5. 19.	22.2	120	119	17	8.5	8.6	-28	TA
220	45. 5. 20.	22.1	232	204	14	3.6	4.1	-29	TPiUL
221	46. 5. 22.	22.5	66	64	9	8.2	8.5	-25	TLA
222	46. 5. 22.	23.0	114	113	13	6.8	6.9	-20	TLA
223	46. 5. 30.	0.3	135	112	20	8.9	10.7	-5	THL
224	46. 5. 30.	0.7	36	30	16	26.7	32.2	0	THL
225	45. 5. 30.	22.4	102	85	11	6.5	7.8	-23	LPiU
226	46. 5. 31.	0.0	88	68	16	10.9	14.2	-7	HLKl
227	46. 5. 31.	23.1	140	114	22	9.0	11.5	-16	KIHL
228	45. 6. 2.	22.3	108	92	9	5.0	5.8	-23	TLPi
229	45. 6. 2.	23.1	180	155	18	6.0	7.0	-16	TLPi
230	45. 6. 4.	22.4	64	60	9	8.4	9.0	-21	TL
231	45. 6. 4.	23.1	120	112	12	6.0	6.4	-15	TL
232	45. 6. 5.	23.9	28	28	4	8.6	8.6	-6	L
233	45. 6. 6.	23.0	188	143	26	8.3	10.9	-15	TLOU
234	45. 6. 7.	22.5	88	78	9	6.1	7.0	-19	TLOU
235	45. 6. 7.	23.1	240	212	19	4.7	5.4	-14	TLOU
236	45. 6. 8.	0.1	240	212	19	4.7	5.4	-3	TLUO
237	45. 6. 8.	1.0	148	130	8	3.2	3.7	+5	TLUO
238	45. 6. 8.	22.5	42	40	4	5.7	6.0	-19	LO
239	45. 6. 8.	23.0	78	74	10	7.7	8.1	-14	LO
240	45. 6. 11.	22.4	77	68	6	4.7	5.3	-19	TLU
241	45. 6. 11.	23.1	171	151	15	5.3	6.0	-12	TLU
242	45. 6. 12.	23.9	91	81	13	8.6	9.7	-4	TLU
243	45. 6. 12.	23.1	168	139	20	7.2	8.6	-12	TLU
244	45. 6. 13.	23.8	57	41	10	10.5	14.5	-4	TLU
245	45. 6. 14.	22.5	51	46	12	14.1	15.7	-17	TLO
246	45. 6. 14.	23.0	129	113	13	6.0	6.9	-12	TLO
247	45. 6. 15.	22.2	116	102	8	4.1	4.7	-19	TLOU
248	45. 6. 15.	23.1	240	212	42	10.5	11.9	-10	TLOU
249	45. 6. 16.	0.1	240	212	44	11.0	12.5	-1	TLOU
250	45. 6. 16.	0.7	44	39	4	5.4	6.2	+5	TLOU
251	45. 6. 18.	1.1	45	45	7	9.3	9.3	+9	L
252	46. 7. 1.	23.5	30	30	13	26.0	26.4	-1	AL
253	46. 7. 2.	0.0	88	86	26	17.7	18.0	+4	AL
254	46. 7. 2.	23.6	30	30	5	10.0	10.1	0	LAT
255	46. 7. 3.	0.1	173	173	59	20.5	20.4	+5	LAT
256	46. 7. 3.	1.0	90	97	27	18.0	16.8	+14	LA
257	46. 7. 3.	23.2	165	167	43	15.6	15.4	-3	LAVa
258	46. 7. 4.	23.9	78	79	16	12.3	12.1	+3	LAVa
259	46. 7. 5.	0.4	84	90	26	18.5	17.3	+9	LA
260	46. 7. 6.	0.3	69	61	16	13.9	15.8	+8	LKl
261	46. 7. 6.	1.0	84	71	14	10.0	11.8	+15	LKl
262	46. 7. 7.	0.5	27	23	9	20.0	23.6	+10	TLKl
263	46. 7. 7.	1.1	171	144	27	9.5	11.2	+16	LKlT
264	47. 7. 10.	22.3	109	87	8	4.4	5.5	-10	TMBa
265	47. 7. 10.	23.1	240	195	24	6.0	7.4	-2	MBaVA
266	47. 7. 11.	23.9	93	82	6	3.9	3.9	+6	BaVA
267	45. 7. 12.	22.4	90	66	13	8.7	11.9	-8	TOH
268	45. 7. 12.	23.1	176	143	26	8.9	10.9	-2	TOH
269	45. 7. 13.	23.8	42	35	10	14.3	17.3	+6	TOL
270	48. 7. 13.	0.3	132	97	31	14.1	19.2	+10	PeLeM
271	48. 7. 13.	0.9	138	101	39	16.9	23.1	+16	PeLeM
272	45. 7. 14.	22.3	90	76	16	10.7	12.6	-3	TLU
273	45. 7. 14.	22.8	70	52	18	15.4	20.8	-3	TLU
274	45. 7. 16.	1.1	101	97	22	13.1	13.6	+19	LM
275	45. 7. 17.	0.3	70	60	17	14.6	17.0	+12	MU
276	46. 7. 17.	0.2	102	91	21	12.3	13.9	+11	AK
277	45. 7. 17.	0.9	59	51	15	15.3	17.8	+18	MU
278	50. 7. 17.	23.2	212	169	22	6.2	7.8	+1	SIMJBj
279	50. 7. 18.	0.1	240	192	45	11.2	14.1	+10	SIMJBj
280	47. 7. 18.	22.3	176	141	19	6.5	8.1	-7	TMKSiVBa
281	47. 7. 18.	23.1	240	189	26	6.5	8.2	+1	TMKSiVBa
282	47. 7. 19.	0.2	229	179	25	6.5	8.4	+11	MKSiVBa
283	47. 7. 19.	0.9	108	85	8	4.4	5.6	+18	MKSiBa
284	47. 7. 19.	22.5	95	77	13	8.2	10.1	-5	TKMSiBa
285	47. 7. 19.	23.1	282	209	59	12.5	16.9	+1	TKMSiBa
286	45. 7. 20.	0.5	45	39	13	17.3	20.1	+15	MUO
287	45. 7. 20.	1.0	144	124	30	12.5	14.5	+20	MUO
288	47. 7. 20.	1.4	126	94	29	13.8	18.6	+23	KVSiBa

Continuation Table III

No.	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
289	47. 7. 20.	1.8	84	63	8	5.7	7.7	+27	KVSiBa
290	44. 7. 20.	22.3	264	284	50	11.4	10.6	-6	ZTMLOBk
291	46. 7. 20.	22.1	360	280	45	7.5	9.6	-8	LTMKMkBk
292	44. 7. 20.	23.1	347	374	80	13.8	12.8	+1	ZTMLOBk
293	46. 7. 20.	22.9	127	114	16	7.6	8.4	0	TLMKa
294	50. 7. 20.	23.1	240	166	51	12.7	18.4	+1	CMJSi
295	44. 7. 21.	23.8	96	103	23	14.4	13.3	+7	TZMLOBk
296	50. 7. 21.	0.1	215	149	38	10.6	15.3	+11	CMJSi
297	44. 7. 21.	22.4	121	105	11	5.4	6.3	-5	TLAmBk
298	45. 7. 21.	22.1	180	161	14	4.7	5.2	-8	TMO
299	50. 7. 21.	22.5	42	37	10	14.3	16.2	-4	LMSi
300	44. 7. 21.	22.9	120	105	18	9.0	10.3	0	TLAmBk
301	50. 7. 21.	23.1	180	137	56	18.7	24.5	+2	LMSi
302	46. 7. 22.	0.1	117	100	16	8.2	9.6	+11	KM
303	50. 7. 22.	23.8	48	40	6	7.5	8.9	+9	LMSi
304	47. 7. 22.	22.5	36	30	5	8.3	10.1	-4	MVSi
305	47. 7. 22.	23.1	240	179	46	11.5	15.4	+2	MVSiK
306	47. 7. 23.	0.1	240	179	45	11.2	15.0	+12	MVSiK
307	47. 7. 23.	1.1	240	179	45	11.2	15.0	+21	MVSiK
308	47. 7. 23.	1.8	72	60	11	9.2	10.9	+28	MVSiK
309	47. 7. 24.	23.9	76	66	8	6.3	7.2	+10	KBaM
310	47. 7. 24.	1.5	51	37	12	14.1	19.6	+25	KBaSiV
311	47. 7. 24.	2.0	180	134	45	15.0	20.1	+30	KBaSiV
312	46. 7. 24.	0.5	40	36	9	13.5	15.0	+16	MK
313	46. 7. 24.	22.2	233	186	26	6.7	8.4	-6	MKBkTL
314	46. 7. 24.	23.1	261	214	63	14.5	17.6	+2	MKBkTL
315	46. 7. 25.	0.1	154	119	39	15.2	19.6	+12	MKBk
316	46. 7. 25.	1.2	163	130	51	18.8	23.6	+23	MKBu
317	46. 7. 25.	1.8	69	58	9	7.8	9.3	+28	KMKl
318	46. 7. 25.	22.2	263	214	66	15.0	18.5	-5	KMTBkL
319	46. 7. 25.	23.1	298	239	77	15.5	19.3	+3	KMTBkLKo
320	47. 7. 25.	23.4	75	61	18	14.4	17.8	+6	BaMV
321	49. 7. 25.	23.4	68	63	12	10.6	11.4	+11	ABj
322	46. 7. 26.	0.1	236	185	45	11.4	14.6	+13	MKBkLKo
323	47. 7. 26.	0.2	186	151	57	18.4	22.7	+13	BaMVK
324	49. 7. 26.	0.1	120	111	27	13.5	14.5	+12	ABj
325	50. 7. 26.	0.5	73	56	26	21.4	27.9	+16	SiJML
326	46. 7. 26.	1.2	208	165	76	21.9	27.6	+23	KMLKo
327	47. 7. 26.	1.1	240	199	93	23.2	28.1	+22	BaMVK
328	49. 7. 26.	1.1	101	93	29	17.2	18.7	+22	ABj
329	50. 7. 26.	1.1	337	296	100	17.8	20.2	+22	SiJMLABj
330	46. 7. 26.	1.9	132	106	29	10.3	16.4	+30	KMLKo
331	47. 7. 26.	2.1	216	179	52	14.4	17.4	+31	BaMVK
332	49. 7. 26.	1.8	21	18	7	20.0	22.8	+29	Bj
333	50. 7. 26.	1.8	90	79	28	18.7	21.3	+29	SiJMLBj
334	46. 7. 26.	22.2	336	264	56	10.0	12.7	-5	TBkKLMKo
335	44. 7. 26.	23.2	216	270	36	10.0	8.0	+4	TZAmM
336	46. 7. 26.	23.0	186	162	26	7.8	7.4	+2	TKiKLM
337	49. 7. 26.	23.2	100	93	24	14.4	15.5	+4	ABj
338	44. 7. 27.	0.1	240	300	60	15.0	12.0	+13	TZAmM
339	46. 7. 27.	0.1	274	250	98	17.6	23.5	+13	TKiKLMA
340	49. 7. 27.	0.1	120	111	37	18.5	19.9	+13	ABj
341	46. 7. 27.	0.1	260	207	63	14.5	18.2	+13	KLMKoBu
342	49. 7. 27.	1.1	120	111	33	16.5	17.8	+22	ABj
343	50. 7. 27.	1.5	92	69	18	11.7	15.7	+26	LCJBj
344	49. 7. 27.	1.8	46	43	11	14.3	15.4	+29	ABj
345	50. 7. 27.	1.9	104	78	20	11.5	15.4	+30	LCJBj
346	45. 7. 27.	21.5	87	76	24	16.5	18.9	-11	TLMAOKi
347	46. 7. 27.	21.5	14	14	3	12.8	13.2	-11	K
348	48. 7. 27.	21.6	18	11	4	13.3	21.0	-10	LePc
349	45. 7. 27.	21.9	172	150	14	4.9	5.6	-7	TLMAOKi
350	46. 7. 27.	22.2	181	168	44	14.6	15.7	-5	KLMKI
351	48. 7. 27.	22.2	148	103	28	11.3	16.3	-5	LePcFM
352	46. 7. 27.	23.1	231	204	71	18.4	20.8	+3	KLMKI
353	48. 7. 27.	23.2	263	208	42	9.6	12.1	+4	LePcFMRa
354	52. 7. 27.	23.4	96	77	14	8.7	10.8	+6	PoStKaPa
355	46. 7. 28.	0.2	255	207	68	16.0	19.7	+14	KLMKIKoBu
356	47. 7. 28.	0.4	136	107	37	16.3	20.7	+16	MSiKBa
357	48. 7. 28.	23.9	128	101	16	7.5	9.5	+11	LePcFMRa
358	52. 7. 28.	0.2	274	223	65	14.2	17.5	+14	PoStKaPaK
359	46. 7. 28.	1.1	300	227	107	21.4	28.3	+23	LMKoKBu
360	47. 7. 28.	1.2	278	218	74	16.0	20.3	+23	MSiKBaMk

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
361	48. 7. 28.	1.1	255	199	35	8.2	10.6	+23	LePcFMRa
362	52. 7. 28.	1.1	300	245	103	20.6	25.2	+23	PoStKaPaK
363	46. 7. 28.	2.0	215	161	65	18.1	24.2	+31	LMKoKBu
364	47. 7. 28.	1.9	135	106	28	12.4	15.9	+30	MSiKBaMk
365	52. 7. 28.	1.9	180	147	54	18.0	22.0	+30	PoStKaPaK
366	46. 7. 28.	22.3	246	217	67	16.3	18.5	-3	LKMATMk
367	48. 7. 28.	22.5	70	59	20	17.1	20.2	-2	PIRaLeMF
368	46. 7. 28.	23.1	385	329	94	14.6	17.1	+4	LKMATMkKo
369	47. 7. 28.	23.5	115	99	33	17.2	20.0	+13	LKVBaM
370	48. 7. 28.	23.1	300	252	69	13.8	16.4	+4	PLRaLeMFPc
371	46. 7. 29.	0.1	360	316	95	15.8	18.0	+14	LKMATKo
372	47. 7. 29.	23.9	274	233	99	21.7	25.5	+12	LKVBaM
373	48. 7. 29.	0.1	300	241	65	13.0	16.2	+13	PIRaLeMFPc
374	52. 7. 29.	0.4	54	45	13	14.4	17.3	+17	PaSt
375	46. 7. 29.	1.1	355	311	105	17.7	20.2	+23	LKMATKo
376	47. 7. 29.	1.1	300	259	124	24.8	28.7	+23	LKVBaM
377	48. 7. 29.	1.1	300	235	57	11.4	14.5	+23	PIRaLeFPc
378	52. 7. 29.	0.9	53	44	17	19.2	23.2	+22	PaSt
379	46. 7. 29.	1.1	288	253	101	21.0	24.0	+23	LKMATKo
380	47. 7. 29.	2.0	210	181	81	23.1	26.8	+32	LKVBaM
381	48. 7. 29.	1.7	35	27	7	12.0	15.5	+29	PIRaLeFPc
382	48. 7. 29.	22.3	180	165	29	9.7	10.5	-3	TFMPcLe
383	48. 7. 29.	23.1	186	159	30	9.7	11.3	+4	TFMLe
384	51. 7. 29.	23.2	155	125	43	16.6	20.7	+5	VaQLK
385	51. 7. 30.	0.0	123	102	18	8.8	10.5	+13	QKL
386	51. 7. 30.	1.2	153	127	47	18.4	22.1	+24	QKL
387	51. 7. 30.	1.8	63	52	17	16.2	19.5	+30	QKL
388	46. 7. 30.	21.6	18	18	4	13.3	13.5	-11	LK
389	46. 7. 30.	22.2	185	167	45	14.6	16.2	-4	LKMKoBu
390	48. 7. 30.	22.3	189	146	38	12.0	15.6	-3	RaMLeTPc
391	46. 7. 30.	23.1	245	186	94	23.0	30.4	+4	LKMKoBu
392	48. 7. 30.	23.2	229	165	58	15.2	21.0	+5	RaMLeTPcF
393	46. 7. 31.	0.2	353	277	156	26.5	33.8	+15	LKMKoBuTA
394	48. 7. 31.	0.1	231	188	49	12.7	15.7	+14	RaMPcF
395	46. 7. 31.	1.1	360	276	161	26.8	34.9	+23	LKMKoBuT
396	48. 7. 31.	1.1	176	141	38	12.9	16.2	+24	RaMPcF
397	46. 7. 31.	2.0	228	175	87	22.9	29.8	+32	LKMKoBuT
398	46. 7. 31.	22.3	144	124	39	16.2	18.9	-3	LHKM
399	46. 7. 31.	23.1	268	232	124	27.8	32.0	+5	LHKMAMk
400	51. 7. 31.	23.1	120	90	25	12.5	16.7	+5	VaQ
401	51. 8. 1.	0.2	152	124	40	15.8	19.3	+15	VaQLK
402	52. 8. 1.	0.1	228	194	57	15.0	17.6	+14	StKaPoK
403	51. 8. 1.	1.2	194	175	50	15.5	17.2	+25	QLKTFo
404	52. 8. 1.	1.1	216	185	52	14.4	16.9	+23	StKaPoK
405	51. 8. 1.	2.0	159	156	36	13.6	13.9	+32	LKTFo
406	48. 8. 1.	22.4	50	38	18	21.6	28.7	-2	TLe
407	51. 8. 1.	22.5	60	52	7	7.0	8.0	-1	TFoKVrHa
408	48. 8. 1.	23.1	120	80	21	10.5	15.8	+5	TLePc
409	51. 8. 1.	23.2	374	327	71	11.4	13.0	+6	TFoKVrHaSuL
410	48. 8. 2.	0.2	145	100	41	17.0	24.5	+15	LePcL
411	51. 8. 2.	0.1	420	371	83	11.8	13.4	+14	TFoKVrHaSuL
412	48. 8. 2.	0.8	45	34	10	13.3	17.7	+22	LePcL
413	51. 8. 2.	1.0	263	237	63	14.4	16.0	+23	TFoKVrHaSuL
414	51. 8. 2.	2.0	77	76	20	15.6	15.8	+33	FoK
415	46. 8. 2.	22.2	296	248	72	14.6	17.4	-3	TLKMHBu
416	48. 8. 2.	22.1	183	160	44	14.4	16.5	-4	TLAS
417	49. 8. 2.	22.5	64	50	16	15.0	19.3	0	ACeBaI
418	51. 8. 2.	22.6	27	18	9	20.0	30.7	0	VrHaQ
419	46. 8. 2.	23.1	333	274	121	21.8	26.5	+5	TLKMHBu
420	48. 8. 2.	23.1	153	134	44	17.2	19.8	+5	TLs
421	49. 8. 2.	23.1	240	186	65	16.2	21.0	+5	ACeBaI
422	51. 8. 2.	23.2	252	190	31	7.4	9.8	+6	VrHaQLK
423	46. 8. 3.	0.2	314	260	113	21.6	26.1	+15	TLKMHBu
424	48. 8. 3.	0.2	99	72	27	16.4	22.5	+15	SPc
425	49. 8. 3.	0.0	176	131	50	17.1	21.6	+14	ACeBaI
426	51. 8. 3.	23.8	115	92	21	10.9	13.7	+12	VrHaQLK
427	48. 8. 3.	1.1	120	85	32	16.0	22.5	+24	SPc
428	49. 8. 3.	22.4	78	60	13	10.0	13.0	-1	KCeBa
429	49. 8. 3.	23.2	210	167	35	10.0	12.5	+6	KCeBaA
430	49. 8. 4.	23.9	108	85	22	12.2	15.6	+13	KCeBaA
431	51. 8. 4.	23.5	95	85	28	17.7	19.8	+9	VrKFOlHa
432	51. 8. 5.	23.8	138	116	24	10.4	12.4	+12	VrKFOlHaMc

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
433	46. 8. 5.	23.3	148	117	58	23.5	29.6	+7	TLMMk
434	46. 8. 6.	0.1	234	189	122	31.3	38.6	+15	TLMMkKBu
435	46. 8. 6.	0.1	240	198	130	32.5	39.4	+25	TLKBu
436	49. 8. 6.	1.2	204	170	43	12.6	15.2	+26	AIKCe
437	46. 8. 6.	2.1	240	198	123	30.7	37.3	+34	TLKBu
438	49. 8. 6.	2.1	240	200	62	15.5	18.6	+34	AIKCe
439	44. 8. 6.	21.1	60	66	9	9.0	8.2	-11	D
440	48. 8. 6.	21.5	38	27	8	12.6	17.8	-12	SLe
441	48. 8. 6.	22.1	120	85	19	9.5	13.4	-3	SLe
442	45. 8. 6.	23.5	44	41	11	15.0	16.2	+10	TLMO
443	48. 8. 6.	23.2	165	123	28	10.2	13.6	+7	SLeTPc
444	51. 8. 6.	23.2	130	90	25	11.5	16.7	+7	McHaVr
445	45. 8. 6.	0.1	225	208	51	13.6	14.7	+16	TLMO
446	48. 8. 7.	0.1	176	120	28	9.5	14.0	+15	SLePc
447	51. 8. 7.	0.2	290	235	75	15.5	19.2	+16	McHaVrLK
448	48. 8. 7.	1.2	208	151	35	10.1	13.9	+26	SLePcL
449	51. 8. 7.	1.1	300	243	79	15.8	19.5	+25	McHaVrLKFo
450	45. 8. 7.	2.1	236	218	49	12.4	13.5	+35	TLMO
451	48. 8. 7.	2.1	153	105	30	11.8	17.2	+34	SLePc
452	51. 8. 7.	2.1	232	182	48	12.4	15.9	+35	McHaVrKFo
453	45. 8. 7.	21.5	45	39	13	17.3	19.8	-7	TLHM
454	45. 8. 7.	22.1	296	253	50	10.1	11.8	-3	TLHMU
455	45. 8. 7.	23.1	298	250	33	6.6	7.9	+6	TLHMUKi
456	46. 8. 7.	23.3	212	210	88	24.9	25.2	+8	TLAK
457	45. 8. 3.	0.1	232	192	29	7.5	9.0	+16	TLHMUKi
458	46. 8. 8.	23.1	240	237	157	39.2	39.7	+7	TLAK
459	51. 8. 8.	0.4	162	127	53	19.6	25.1	+19	McHaVrLK
460	45. 8. 8.	1.2	265	234	41	9.3	10.5	+26	TLHMU
461	46. 8. 8.	1.1	240	237	145	36.2	36.7	+26	TLAK
462	51. 8. 8.	1.1	300	245	92	18.4	22.5	+26	McHaVrLK
463	45. 8. 8.	1.8	99	85	26	15.7	18.4	+32	TLHMU
464	46. 8. 8.	2.1	237	234	156	39.5	39.9	+35	TLAK
465	51. 8. 8.	2.1	296	241	111	22.5	27.6	+35	McHaVrLK
466	53. 8. 8.	21.4	150	95	19	7.6	11.9	-12	CeDeGLBjX
467	45. 8. 8.	22.5	62	58	15	14.5	15.4	+2	TLM
468	48. 8. 8.	22.1	60	38	13	13.0	20.7	-2	Le
469	45. 8. 8.	23.1	180	168	45	15.0	16.1	+7	TLM
470	48. 8. 8.	23.3	104	79	30	17.3	22.9	+8	LeTL
471	45. 8. 9.	0.1	173	162	49	17.0	18.2	+16	TLM
472	48. 8. 9.	0.1	239	187	58	14.6	18.6	+16	LeTLpC
473	53. 8. 9.	23.9	138	88	13	5.6	8.9	+14	CeDeGLBjX
474	45. 8. 9.	1.1	156	146	25	9.6	10.3	+25	TLM
475	48. 8. 9.	1.1	134	88	25	11.2	17.1	+25	LeTPc
476	53. 8. 9.	1.1	360	229	69	11.5	18.0	+25	CeDeGLBjX
477	48. 8. 9.	2.1	118	82	29	14.7	21.3	+35	LePcL
478	53. 8. 9.	2.1	360	229	77	12.8	20.1	+35	CeDGLBjX
479	46. 8. 9.	2.7	32	32	16	30.0	30.3	+40	TLAK
480	53. 8. 9.	2.7	30	19	5	10.0	15.6	+41	CeDeGLBjX
481	45. 8. 9.	22.4	85	79	15	10.6	11.3	+1	TLMO
482	45. 8. 9.	23.1	227	210	56	14.8	16.0	+7	TLMO
483	53. 8. 9.	22.1	358	227	52	8.7	13.7	-2	CeDeGLBjX
484	53. 8. 9.	23.2	350	219	31	5.3	8.5	+8	CeDeGLBjX
485	45. 8. 10.	23.2	227	210	94	24.8	26.8	+8	TLMO
486	45. 8. 10.	1.1	240	221	85	21.2	23.0	+26	TLMO
487	45. 8. 10.	2.1	240	221	100	25.0	27.1	+35	TLMO
488	45. 8. 10.	2.7	36	31	8	13.3	14.5	+41	TLMO
489	47. 8. 14.	22.2	174	153	66	22.7	25.9	0	TMKpC
490	44. 8. 14.	23.1	300	270	32	6.4	7.1	+8	TMOKiU
491	47. 8. 14.	23.1	224	196	77	20.6	23.5	+8	TMKpC
492	44. 8. 15.	23.7	39	34	4	6.1	7.0	+13	TMOKjU
493	47. 8. 15.	23.8	45	39	21	28.0	32.1	+15	TMKpC
494	47. 8. 15.	1.4	49	43	30	36.7	42.3	+30	KPcL
495	47. 8. 15.	2.1	180	164	57	19.0	20.9	+36	KPcL
496	47. 8. 15.	2.7	33	30	15	27.3	30.0	+42	KPcL
497	46. 8. 15.	20.6	40	36	5	7.5	8.2	-12	TLMK
498	46. 8. 15.	21.1	240	219	23	5.7	6.3	-12	TLMK
499	44. 8. 15.	22.1	300	273	45	9.0	9.9	-1	TLMKiU
500	46. 8. 15.	22.0	180	164	20	6.7	7.3	-2	TLMK
501	47. 8. 15.	22.1	102	88	22	12.9	15.1	-1	MPc
502	52. 8. 15.	22.5	80	72	21	15.7	17.4	+3	BjGKKa
503	44. 8. 15.	23.1	267	239	56	12.6	14.0	+8	TLMKiU
504	47. 8. 15.	23.2	272	248	69	15.2	16.7	+9	MPcTLK

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
505	50. 8. 15.	23.3	132	100	14	6.4	8.4	+10	JCA
506	52. 8. 15.	23.1	238	214	50	12.6	14.0	+8	BjGKKa
507	44. 8. 16.	0.1	189	183	31	9.8	10.2	+17	TLMKiU
508	47. 8. 16.	0.1	244	215	111	27.3	31.0	+17	MPeTKL
509	52. 8. 16.	0.0	164	148	95	12.8	14.2	+17	BjGKKa
510	47. 8. 16.	1.0	235	211	130	33.2	36.9	+26	MPeTKL
511	52. 8. 16.	1.2	196	176	39	11.9	13.3	+28	BjGKKa
512	47. 8. 16.	2.1	171	149	52	18.2	21.0	+37	MPeTK
513	52. 8. 16.	2.1	240	216	41	10.2	11.4	+37	BjGKKa
514	52. 8. 16.	2.7	48	43	12	15.0	16.7	+42	BjGKKa
515	44. 8. 16.	21.2	168	162	26	9.3	9.6	-8	MOU
516	44. 8. 16.	22.2	186	179	31	10.0	10.4	0	MOU
517	47. 8. 16.	22.5	54	48	18	20.0	22.5	+3	TMK
518	44. 8. 16.	23.1	286	256	50	10.5	11.7	+8	MOKiUT
519	47. 8. 16.	23.1	155	136	23	8.9	10.2	+8	TMKL
520	44. 8. 17.	23.8	76	68	18	14.2	15.8	+15	MOKiU
521	45. 8. 17.	0.1	178	166	53	17.9	19.2	+18	TLM
522	47. 8. 17.	0.1	152	137	44	17.4	19.2	+18	MKL
523	45. 8. 17.	0.2	204	188	57	16.8	18.2	+18	TLMU
524	47. 8. 17.	1.1	106	93	20	11.3	12.9	+27	MK
525	48. 8. 17.	1.3	39	31	8	12.3	15.4	+29	Ce
526	45. 8. 17.	2.1	240	217	53	13.2	14.6	+37	TLMU
527	48. 8. 17.	2.1	60	48	24	24.0	30.0	+37	Ce
528	45. 8. 17.	2.8	56	51	10	10.7	11.8	+43	TLMU
529	45. 8. 17.	2.8	21	17	5	14.3	17.8	+43	Ce
530	44. 8. 17.	21.1	180	178	31	10.3	10.4	-8	TLO
531	44. 8. 17.	22.0	82	81	12	8.8	8.9	-1	TLO
532	50. 8. 17.	23.1	94	106	23	14.7	13.0	+8	ACe
533	50. 8. 18.	23.8	26	28	6	13.8	12.8	+15	ACe
534	47. 8. 18.	2.3	88	77	31	21.1	24.1	+39	KM
535	48. 8. 18.	2.3	78	71	14	10.8	11.8	+39	CeI
536	47. 8. 18.	2.8	32	13	6	11.2	12.8	+43	KM
537	48. 8. 18.	2.8	50	46	11	13.2	14.5	+43	CeI
538	44. 8. 18.	21.1	137	143	29	12.7	12.1	-8	TLM
539	46. 8. 18.	21.5	48	42	12	15.0	17.1	-5	TLKKi
540	44. 8. 18.	22.2	142	146	27	11.4	11.2	+1	TLMKi
541	46. 8. 18.	22.0	192	168	17	5.3	6.1	-1	TLKKi
542	44. 8. 18.	23.1	205	191	59	17.3	18.5	+8	TLMKi
543	47. 8. 18.	23.5	40	35	13	19.5	22.2	+12	KM
544	45. 8. 19.	0.5	44	37	21	28.6	33.7	+22	LMH
545	47. 8. 19.	0.1	120	105	37	18.5	21.1	+18	KM
546	45. 8. 19.	1.1	180	155	56	18.7	21.7	+28	LMH
547	47. 8. 19.	0.7	20	18	6	18.0	20.6	+24	KM
548	45. 8. 19.	2.1	180	155	43	14.3	16.6	+37	LMH
549	45. 8. 19.	2.7	33	28	5	9.1	10.6	+43	LMH
550	44. 8. 19.	20.5	42	37	9	12.8	14.7	-12	TLKi
551	44. 8. 19.	21.1	180	157	36	12.0	13.7	-7	TLKi
552	46. 8. 19.	21.2	153	143	37	14.5	15.5	-7	TLK
553	46. 8. 19.	22.1	186	181	43	13.9	14.3	0	TLKiR
554	46. 8. 19.	22.0	138	129	32	13.9	14.9	-1	LTK
555	44. 8. 19.	22.9	88	95	24	16.4	15.2	+7	TLR
556	44. 8. 20.	21.3	69	74	13	11.3	10.5	-6	TM
557	46. 8. 20.	21.4	136	134	37	16.3	16.5	-5	TKAL
558	44. 8. 20.	22.1	120	127	37	18.5	17.5	0	TM
559	46. 8. 20.	22.1	240	237	65	16.2	16.4	0	TKAL
560	44. 8. 20.	22.7	24	25	8	20.0	19.0	+5	TM
561	46. 8. 20.	23.0	144	142	40	16.7	16.9	+8	TKAL
562	44. 8. 21.	21.2	96	96	29	18.1	18.0	-6	TL
563	44. 8. 21.	22.1	120	121	30	15.0	14.9	+1	TL
564	44. 8. 21.	23.1	104	104	42	24.2	24.1	+9	TL
565	47. 8. 21.	23.0	105	92	26	14.9	16.9	+8	KM
566	47. 8. 22.	23.3	108	91	18	10.0	11.9	+11	TMV
567	47. 8. 23.	23.8	62	44	12	11.6	16.5	+16	KMV
568	44. 8. 24.	0.1	102	68	19	11.2	16.7	+19	ML
569	49. 8. 24.	0.3	105	83	21	12.0	15.2	+21	KCCe
570	44. 8. 24.	1.0	76	78	11	8.7	8.4	+28	ML
571	49. 8. 24.	0.8	55	44	14	15.3	19.3	+26	KCCe
572	47. 8. 25.	0.2	120	96	35	17.5	22.0	+20	KMD
573	47. 8. 25.	1.1	156	128	42	16.1	19.7	+28	KMD
574	44. 8. 25.	21.3	109	112	19	10.5	10.2	-5	TLM
575	46. 8. 25.	20.8	62	49	7	10.4	8.6	-8	TL
576	44. 8. 25.	22.1	143	147	49	20.6	20.0	+1	TLM

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
577	48. 8. 25.	22.3	78	57	18	13.8	18.9	+3	CeC
578	44. 8. 25.	22.9	74	77	20	16.2	15.6	+8	LM
579	49. 8. 26.	23.1	240	197	33	8.2	10.0	+10	ACeCK
580	44. 8. 27.	0.0	120	126	24	12.0	11.4	+18	LM
581	47. 8. 27.	0.5	42	32	16	22.8	30.5	+23	MDK
582	49. 8. 27.	23.8	63	49	8	7.6	9.8	+17	ACeC
583	47. 8. 27.	1.0	138	105	47	20.4	26.8	+28	MDK
584	45. 8. 27.	20.4	116	103	14	7.2	8.1	-11	TLMU
585	45. 8. 27.	21.0	180	160	29	9.7	10.9	-7	TLMU
586	46. 8. 27.	21.2	117	75	10	5.1	7.9	-5	TMK
587	44. 8. 27.	22.3	123	128	12	5.8	5.6	+3	TLM
588	46. 8. 27.	21.9	92	66	12	7.8	10.9	0	TMK
589	44. 8. 27.	23.1	139	145	35	15.1	14.5	+10	TLM
590	44. 8. 28.	23.8	38	40	8	12.6	12.0	+17	LM
591	46. 8. 28.	0.2	91	81	21	13.8	15.6	+20	MK
592	49. 8. 28.	0.1	157	131	40	16.8	18.3	+19	ACeK
593	46. 8. 28.	0.8	40	36	12	18.0	19.9	+27	MK
594	46. 8. 28.	3.1	28	27	6	12.8	13.2	+47	K
595	45. 8. 28.	20.5	80	74	18	13.5	14.6	-10	TLMU
596	45. 8. 28.	21.2	264	235	60	13.6	15.3	-5	TLMOK _i
597	46. 8. 28.	21.5	39	34	6	9.2	10.5	-3	TMK
598	45. 8. 28.	21.8	106	90	18	10.2	12.1	-4	TLMOK _i
599	46. 8. 28.	22.1	250	215	55	13.2	15.3	+2	TLMOKKIK _i
600	46. 8. 29.	23.0	188	157	27	8.6	10.3	+9	TMKK _i
601	44. 8. 29.	0.1	108	113	18	10.0	9.5	+20	ML
602	45. 8. 29.	20.5	80	68	20	15.0	17.7	-10	LMOK _i
603	45. 8. 29.	21.2	256	218	46	10.8	12.7	-5	TLMOK _i
604	46. 8. 29.	21.2	220	200	29	7.9	8.7	-5	TMKL
605	45. 8. 29.	22.0	182	152	31	10.2	12.2	+1	TLMOK _i
606	46. 8. 29.	22.1	240	219	56	14.2	15.4	+2	TMKL
607	49. 8. 29.	23.2	206	176	58	16.9	19.8	+11	ABjCeK
608	46. 8. 29.	22.9	120	112	29	14.5	15.6	+8	TMKL
609	45. 8. 30.	20.5	28	26	4	8.6	9.2	-10	TL
610	46. 8. 30.	20.5	24	25	5	12.5	11.8	-10	AK
611	45. 8. 30.	21.2	152	141	26	10.3	11.0	-5	TLMO
612	46. 8. 30.	21.1	120	122	22	11.0	10.8	-5	AK
613	45. 8. 30.	22.0	78	75	12	9.2	9.6	+1	LM
614	46. 8. 30.	22.1	96	102	17	10.6	10.0	+2	AK
615	48. 8. 30.	22.5	25	19	12	28.8	38.1	+5	KCe
616	48. 8. 30.	23.2	153	126	33	12.9	15.7	+11	KLCe
617	48. 8. 31.	0.1	160	135	27	10.1	12.0	+20	KLCe
618	46. 9. 1.	21.2	224	204	37	9.9	10.9	-5	TLMK
619	46. 9. 1.	22.1	190	177	45	14.2	15.3	+2	TLMK
620	46. 9. 2.	22.4	99	93	25	15.1	16.2	+5	LMK
621	46. 9. 2.	22.9	96	90	29	18.1	19.3	+9	LMK
622	48. 9. 3.	21.2	46	37	5	6.5	8.2	-5	Ce
623	45. 9. 3.	22.3	108	101	17	9.4	10.1	+4	TLM
624	46. 9. 3.	22.4	120	109	30	15.0	16.5	+5	TLMK
625	48. 9. 3.	21.9	36	26	4	6.7	9.2	+1	K
626	45. 9. 3.	23.0	128	121	30	14.1	14.9	+10	TLM
627	46. 9. 3.	23.1	236	215	35	8.9	9.7	+11	TLMK
628	46. 9. 4.	0.0	113	107	17	9.0	9.5	+19	LMK
629	46. 9. 4.	1.2	114	105	16	8.4	9.1	+30	LM
630	46. 9. 4.	2.2	88	78	25	17.0	19.1	+40	LM
631	45. 9. 4.	21.2	116	108	25	12.9	13.9	-5	TL
632	45. 9. 4.	23.1	147	133	29	11.8	13.1	+11	TLMO
633	45. 9. 4.	23.0	141	126	22	9.4	10.5	+10	TMO
634	46. 9. 4.	23.5	45	47	21	28.0	26.9	+15	LAK
635	46. 9. 5.	0.1	139	140	48	20.7	20.6	+20	LAK
636	46. 9. 5.	0.8	63	65	12	11.4	11.0	+27	LAK
637	45. 9. 5.	20.5	44	38	8	10.9	12.8	-9	TLMH
638	45. 9. 5.	21.1	240	207	32	8.0	9.3	-5	TLMH
639	45. 9. 5.	22.1	240	207	59	14.7	17.1	+2	TLMH
640	45. 9. 5.	23.0	188	162	39	12.4	14.4	+10	TLMH
641	46. 9. 6.	0.1	180	169	53	17.7	18.9	+20	KLM
642	46. 9. 6.	1.1	168	157	45	16.1	17.1	+30	KLM
643	47. 9. 6.	20.5	29	26	8	16.5	18.5	-9	TM
644	45. 9. 6.	21.2	163	149	32	11.8	12.9	-4	TLM
645	47. 9. 6.	21.0	123	113	19	9.3	10.1	-6	TMKA
646	45. 9. 6.	22.0	139	131	27	11.6	12.4	+2	TLM
647	45. 9. 6.	23.1	113	109	34	18.0	18.7	+11	ML
648	45. 9. 7.	0.4	96	82	20	12.5	14.7	+23	KKIMV _a

Continuation Table III

No.	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
649	45. 9. 7.	1.3	88	82	33	22.5	24.3	+32	ML
650	46. 9. 7.	1.1	240	204	51	12.7	15.0	+30	KKIMVa
651	45. 9. 7.	2.1	120	116	35	17.5	18.2	+40	ML
652	46. 9. 7.	2.1	235	200	41	10.5	12.3	+40	KKIMVa
653	45. 9. 7.	2.9	54	52	16	17.8	18.5	+47	ML
654	46. 9. 7.	3.1	198	170	43	13.0	15.2	+49	KKIMVa
655	47. 9. 7.	21.1	224	209	36	9.6	10.3	-5	LAKM
656	46. 9. 8.	2.1	298	231	59	11.9	15.3	+40	MKIKVaKo
657	46. 9. 8.	3.1	296	229	60	12.2	15.7	+49	MKIKVaKo
658	47. 9. 8.	21.2	240	231	53	13.2	13.8	-4	LAMK
659	47. 9. 8.	21.7	24	23	8	20.0	20.8	-7	LAMK
660	44. 9. 10.	20.3	111	104	11	6.0	6.4	-10	MLT
661	44. 9. 10.	21.0	140	101	22	9.4	13.1	-5	MTL
662	45. 9. 10.	21.2	180	125	14	4.7	6.7	-4	TLMH
663	47. 9. 10.	21.3	129	128	26	12.1	12.7	-3	MKA
664	47. 9. 10.	21.8	51	49	11	12.9	13.6	0	MKA
665	45. 9. 10.	23.1	62	60	14	13.5	14.0	+12	LM
666	48. 9. 11.	1.2	89	66	26	17.5	23.5	+31	KCe
667	48. 9. 11.	1.9	60	46	11	11.0	14.5	+38	KCe
668	47. 9. 11.	21.3	119	112	20	10.1	10.7	-3	TKA
669	48. 9. 12.	1.5	44	37	7	9.5	11.5	+34	MCeK
670	48. 9. 12.	2.0	113	95	32	17.0	20.2	+39	MCeK
671	44. 9. 12.	20.2	157	160	31	11.8	11.6	-10	TLM
672	44. 9. 12.	20.9	68	71	7	6.2	5.9	-6	TLM
673	47. 9. 12.	21.2	177	176	39	13.2	13.3	-4	LAM
674	48. 9. 13.	2.1	86	65	30	20.9	27.7	+40	KCe
675	48. 9. 13.	3.1	101	76	32	19.0	25.2	+49	KCe
676	44. 9. 13.	20.5	24	23	8	20.0	20.4	-8	LO
677	44. 9. 13.	21.2	171	170	24	8.4	8.5	-4	TLO
678	45. 9. 13.	21.3	123	106	26	12.7	14.7	-3	LMH
679	47. 9. 13.	21.3	195	186	33	10.1	10.6	-3	TALKM
680	44. 9. 13.	22.0	115	113	25	13.0	13.2	+2	TLO
681	45. 9. 13.	22.1	180	155	34	11.3	13.2	+3	LMH
682	47. 9. 13.	21.8	115	110	20	0.4	11.0	+1	TALKM
683	45. 9. 13.	22.8	51	44	9	10.6	12.3	+9	LMH
684	45. 9. 14.	0.5	33	28	6	10.9	12.7	+24	MLH
685	45. 9. 14.	1.1	180	155	60	20.0	23.2	+30	MLH
686	45. 9. 14.	2.0	138	119	36	15.6	18.2	+39	MLH
687	48. 9. 14.	3.1	97	75	33	20.4	26.5	+49	CeK
688	44. 9. 14.	20.2	96	99	10	6.2	6.1	-10	MO
689	44. 9. 14.	21.2	176	180	38	12.9	12.7	-4	TMO
690	47. 9. 14.	21.4	100	96	21	12.6	13.1	-2	LAKM
691	44. 9. 14.	21.9	86	88	16	11.2	10.9	+2	TMO
692	45. 9. 14.	22.5	51	44	18	21.2	24.5	+7	LMHO
693	47. 9. 14.	21.9	119	117	32	16.1	16.5	+2	LAKM
694	45. 9. 14.	23.1	240	209	75	18.7	21.6	+12	LMHO
695	45. 9. 15.	0.0	176	153	42	14.3	16.5	+19	LMHO
696	45. 9. 15.	1.5	42	36	21	30.0	34.8	+34	LMH
697	45. 9. 15.	2.1	180	155	73	24.3	28.2	+40	LMH
698	45. 9. 15.	3.0	126	108	35	16.7	19.4	+48	LMH
699	48. 9. 15.	3.1	72	54	21	17.5	23.2	+49	KCe
700	44. 9. 15.	20.4	48	50	10	12.5	11.9	-9	LM
701	44. 9. 15.	21.2	174	180	24	8.3	8.0	-4	TLM
702	47. 9. 15.	21.3	195	186	38	11.7	12.3	-3	TLAKM
703	44. 9. 15.	22.1	126	132	28	13.3	12.7	+3	TLM
704	47. 9. 15.	21.8	105	100	20	11.4	12.0	+1	TLAKM
705	46. 9. 16.	19.5	33	28	3	5.4	6.4	-13	KILM
706	46. 9. 16.	20.2	248	213	34	8.2	9.6	-10	KILMTK
707	44. 9. 16.	21.2	131	134	23	10.5	10.3	-4	TLM
708	46. 9. 16.	20.8	80	69	11	8.2	9.6	-6	KILMTK
709	47. 9. 16.	21.4	112	108	22	11.8	12.2	-2	LAKM
710	44. 9. 16.	22.3	146	151	22	9.1	8.8	+5	TLM
711	47. 9. 16.	22.0	166	159	41	14.8	15.5	+2	TLAKM
712	45. 9. 17.	1.5	68	52	16	14.1	18.5	+34	LHM
713	45. 9. 17.	1.8	48	31	15	18.7	28.7	+37	LHM
714	44. 9. 17.	20.2	80	84	14	9.5	10.0	-10	LM
715	46. 9. 17.	20.2	249	190	31	7.5	9.8	-10	TKILKM
716	44. 9. 17.	21.2	114	120	24	12.6	12.0	-3	TM
717	47. 9. 17.	20.2	262	250	63	14.4	15.1	-10	TLAKM
718	44. 9. 17.	21.8	48	51	13	16.2	15.4	+1	TM
719	47. 9. 17.	21.8	105	100	21	12.0	12.6	+1	TLAKM
720	44. 9. 18.	21.4	87	91	11	7.6	7.3	-2	TLM

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
721	44. 9. 18.	21.9	78	72	9	6.9	7.5	+2	TLM
722	46. 9. 18	22.1	176	158	31	10.6	11.8	+3	TLA
723	46. 9. 18.	22.8	26	28	6	13.8	12.9	+9	LA
724	45. 9. 19.	2.5	57	49	14	14.7	17.1	+43	MLH
725	45. 9. 19.	3.1	180	155	50	16.7	19.3	+48	MLH
726	45. 9. 19.	3.8	57	49	14	14.7	17.1	+55	MLH
727	44. 9. 19.	21.0	121	108	12	6.0	6.6	-5	LOM
728	47. 9. 19.	23.5	48	46	7	8.7	9.2	+15	AKM
729	47. 9. 20.	0.0	135	128	29	12.9	13.6	+19	AKM
730	44. 9. 20.	19.4	48	50	8	10.0	9.7	-13	OM
731	44. 9. 20.	20.1	174	178	31	10.7	10.4	-10	TOM
732	46. 9. 20.	20.4	127	116	24	11.3	12.4	-9	TMKL
733	44. 9. 20.	20.9	61	64	11	10.8	10.4	-6	OM
734	46. 9. 20.	21.1	240	219	29	7.2	7.9	-4	TMKL
735	47. 9. 20.	23.1	180	179	53	17.7	17.8	+12	AKL
736	46. 9. 21.	0.3	117	88	28	14.3	19.1	+22	LKM
737	46. 9. 22.	20.3	104	96	12	6.9	7.5	-9	TMKL
738	44. 9. 22.	20.9	76	61	10	7.9	9.9	-6	LOM
739	46. 9. 22.	21.1	240	219	62	15.5	17.0	-5	TMKL
740	46. 9. 22.	22.0	136	126	22	9.7	10.5	+2	TMKL
741	46. 9. 23.	1.4	89	83	18	12.1	13.1	+33	MKL
742	46. 9. 23.	2.1	162	154	32	11.9	12.5	+39	MKL
743	46. 9. 23.	2.7	33	31	11	20.0	21.4	+45	MKL
744	44. 9. 23.	20.3	74	77	13	10.5	10.2	-10	MO
745	46. 9. 23.	20.6	28	25	6	12.8	14.6	-8	MKILK
746	44. 9. 23.	21.2	130	128	27	12.5	12.7	-4	MOKi
747	46. 9. 23.	21.1	198	174	28	8.5	9.7	-5	MKILK
748	44. 9. 23.	21.8	63	56	11	10.5	11.8	+1	MOKi
749	46. 9. 23.	23.1	234	205	60	15.4	17.5	+12	MKILK
750	46. 9. 24.	0.0	78	70	15	11.5	12.9	+19	MK
751	46. 9. 24.	1.1	47	39	13	16.6	19.7	+30	M
752	46. 9. 24.	2.1	45	38	15	20.0	23.8	+39	M
753	46. 9. 24.	3.1	57	49	12	12.6	14.7	+48	MK
754	46. 9. 24.	3.8	35	32	14	24.0	25.7	+55	KM
755	46. 9. 24.	20.3	138	117	16	6.9	8.2	-10	TMKL
756	46. 9. 24.	21.2	233	196	39	10.0	11.9	-5	TMKL
757	46. 9. 24.	21.7	44	29	10	13.6	20.5	0	TMKL
758	46. 9. 25.	20.4	41	37	13	19.0	21.2	-9	LM
759	46. 9. 25.	21.2	158	148	39	14.8	15.8	-4	LMK
760	46. 9. 25.	22.1	119	110	34	17.1	18.6	+3	LMK
761	46. 9. 26.	0.3	60	53	19	19.0	21.5	+22	LM
762	46. 9. 26.	1.1	179	168	50	16.7	17.9	+30	LMK
763	46. 9. 26.	2.1	163	152	59	21.7	23.3	+39	LMK
764	47. 9. 26.	2.4	62	65	17	16.4	15.7	+42	AL
765	46. 9. 26.	2.8	48	44	11	13.7	15.0	+46	LM
766	47. 9. 26.	2.9	58	61	9	9.3	8.9	+47	AL
767	46. 9. 26.	20.4	133	120	21	9.5	10.5	-9	TMKL
768	46. 9. 26.	21.1	230	209	57	14.8	16.4	-5	TMKL
769	46. 9. 26.	22.0	76	65	20	15.8	18.6	+2	MLK1
770	46. 9. 26.	23.2	31	24	10	19.3	24.6	+12	LK1
771	46. 9. 27.	23.9	58	50	9	9.3	10.7	+18	LMK1
772	46. 9. 27.	1.1	155	144	53	20.5	22.0	+30	MKL
773	47. 9. 27.	3.2	98	103	28	17.1	16.3	+49	LA
774	47. 9. 27.	3.9	28	29	9	19.3	18.4	+55	LA
775	46. 9. 27.	20.5	40	38	6	9.0	9.5	-8	LKM
776	46. 9. 27.	21.2	213	198	35	9.8	10.6	-4	LKMKi
777	46. 9. 27.	21.9	83	77	20	14.4	15.5	+2	LKM
778	46. 9. 27.	23.2	165	154	51	18.5	19.8	+12	LKM
779	46. 9. 28.	0.1	167	156	44	15.8	16.9	+20	LKM
780	46. 9. 28.	0.8	39	37	7	10.8	11.5	+27	LKM
781	46. 9. 29.	20.2	160	151	26	9.7	10.4	-10	LAMK
782	46. 9. 29.	21.1	240	238	61	15.2	15.4	-5	LAMK
783	45. 9. 29.	20.2	95	88	37	23.4	25.2	-10	MLT
784	46. 9. 29.	22.1	214	216	62	17.4	17.2	+3	LAMK
785	45. 9. 29.	22.8	42	33	5	7.1	9.1	+8	MLT
786	46. 9. 29.	23.1	185	184	47	15.2	15.3	+11	LAMK
787	46. 9. 30.	0.0	154	150	46	17.9	18.4	+19	LAMK
788	46. 9. 30.	1.1	60	58	14	14.0	14.4	+30	K
789	46. 9. 30.	2.1	60	58	12	12.0	12.3	+39	K
790	46. 9. 30.	3.0	47	44	8	10.2	10.9	+47	MK
791	46. 9. 30.	20.5	55	50	10	10.9	12.1	-8	TLM
792	46. 9. 30.	21.2	180	160	32	10.7	12.0	-5	TLM

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
793	46. 9. 30.	22.1	180	163	53	17.7	19.5	+3	TLMK
794	46. 9. 30.	22.8	39	36	11	16.9	18.1	+8	LMK
795	46. 10. 1.	2.2	114	112	23	12.1	12.3	+40	LK
796	46. 10. 1.	2.8	42	41	13	18.6	18.8	+46	LK
797	45. 10. 1.	23.2	128	119	44	20.6	22.1	+12	TLM
798	46. 10. 2.	1.2	90	89	26	17.3	17.6	+30	KL
799	46. 10. 2.	2.1	105	103	37	21.1	21.5	+39	KL
800	46. 10. 2.	3.0	48	45	22	27.5	29.5	+47	L
801	46. 10. 2.	21.2	57	47	10	10.5	12.9	-5	TAKL
802	46. 10. 3.	22.1	163	144	28	10.3	11.7	+2	LKKI
803	46. 10. 3.	23.2	93	78	20	12.9	15.4	+12	LK
804	46. 10. 4.	0.1	100	82	24	14.4	17.6	+20	LKKI
805	46. 10. 4.	0.9	33	24	5	9.1	12.4	+27	KKI
806	46. 10. 4.	2.2	64	46	14	13.1	18.3	+40	LKI
807	46. 10. 4.	2.9	59	50	10	10.2	12.1	+46	LKI
808	47. 10. 6.	20.0	168	140	20	7.1	8.6	-12	TOKI
809	44. 10. 7.	19.2	127	131	28	13.1	12.8	-15	TLM
810	44. 10. 7.	20.1	148	153	22	8.9	8.6	-11	TLM
811	46. 10. 8.	2.5	39	41	14	21.5	20.7	+42	LAK
812	46. 10. 8.	3.1	163	168	57	21.0	20.3	+47	LAK
813	46. 10. 8.	4.0	82	87	18	13.2	12.4	+55	LAK
814	44. 10. 8.	19.1	120	126	16	8.0	7.6	-15	TM
815	44. 10. 8.	20.1	118	124	21	10.7	10.1	-11	TM
816	47. 10. 8.	21.1	120	126	20	10.0	9.5	-6	AL
817	45. 10. 9.	0.2	116	106	32	16.5	18.2	+20	LM
818	45. 10. 9.	1.1	120	116	45	22.5	23.4	+28	LM
819	45. 10. 9.	1.9	54	52	17	18.9	19.6	+36	LM
820	45. 10. 9.	22.5	59	51	24	24.4	28.4	+5	LHTM
821	45. 10. 9.	23.1	240	207	61	15.2	17.6	+10	LHTM
822	45. 10. 10.	0.1	224	193	60	16.1	18.6	+19	LHTM
823	45. 10. 10.	2.3	94	76	28	17.9	22.2	+40	LHM
824	45. 10. 10.	3.1	180	155	63	21.0	24.4	+47	LHM
825	47. 10. 10.	3.1	113	119	26	13.8	13.1	+47	AL
826	45. 10. 10.	4.0	153	132	57	22.3	26.0	+55	LHM
827	46. 10. 10.	20.4	78	78	14	10.8	10.8	-10	TLA
828	47. 10. 10.	20.9	102	102	19	11.2	11.1	-7	TLA
829	45. 10. 10.	23.5	62	56	17	16.4	18.2	+13	THLM
830	45. 10. 11.	0.1	224	193	61	16.3	18.9	+19	THLM
831	45. 10. 11.	0.9	112	89	22	11.8	14.8	+27	THLM
832	45. 10. 13.	3.3	36	28	11	18.3	23.5	+48	L
833	45. 10. 13.	3.7	21	10	9	25.7	51.9	+52	LM
834	44. 10. 13.	19.2	219	204	49	16.4	14.4	-15	TMOKi
835	44. 10. 13.	21.1	208	191	40	11.5	12.5	-7	TMOKi
836	44. 10. 14.	2.1	120	124	30	15.0	14.6	+38	OM
837	44. 10. 14.	3.1	120	124	31	15.5	15.0	+47	OM
838	44. 10. 14.	3.9	58	60	13	13.4	13.0	+54	OM
839	46. 10. 14.	18.5	37	33	7	11.3	12.6	-18	TAL
840	46. 10. 14.	18.9	64	58	9	8.4	9.4	-17	TAK
841	50. 10. 15.	1.5	29	29	9	18.6	18.6	+32	L
842	50. 10. 15.	1.9	31	31	4	7.7	7.7	+35	L
843	47. 10. 15.	4.1	50	55	16	19.2	17.5	+55	A
844	44. 10. 15.	21.5	28	29	2	4.3	4.1	-4	ML
845	44. 10. 15.	22.0	92	97	11	7.1	6.8	0	ML
846	44. 10. 16.	0.5	28	29	13	27.8	26.5	+22	ML
847	44. 10. 16.	1.1	120	126	38	19.0	18.1	+27	ML
848	44. 10. 16.	0.2	96	101	25	15.6	14.9	+19	ML
849	47. 10. 16.	3.9	26	29	7	16.1	14.7	+53	A
850	44. 10. 16.	23.4	62	61	12	11.6	11.8	+11	OL
851	46. 10. 16.	23.5	38	35	5	7.9	8.6	+12	LT
852	45. 10. 17.	-0.6	26	21	7	16.1	19.6	+22	MHL
853	46. 10. 17.	0.2	173	171	20	6.9	7.0	+18	ALT
854	44. 10. 17.	23.9	58	53	19	19.6	21.4	+16	OL
855	45. 10. 17.	1.1	180	155	62	20.7	24.0	+27	MHL
856	46. 10. 17.	0.8	39	42	5	7.7	7.2	+25	ALT
857	45. 10. 17.	2.1	158	134	42	15.9	18.7	+37	MHL
858	50. 10. 17.	2.3	39	39	10	15.4	15.4	+39	L
859	45. 10. 17.	3.3	133	108	28	12.6	15.6	+48	MHL
860	50. 10. 17.	2.8	21	21	6	17.1	17.1	+43	L
861	45. 10. 17.	4.1	168	145	43	15.3	17.8	+54	MHL
862	49. 10. 19.	2.3	39	38	6	9.2	9.4	+38	A
863	44. 10. 19.	22.1	180	184	31	10.3	10.1	0	LOM
864	44. 10. 19.	23.1	156	142	24	9.2	10.1	+8	LOM

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
865	46. 10. 19.	23.5	27	24	9	20.0	22.5	+12	TLK
866	46. 10. 20.	0.1	180	168	46	15.3	16.4	+17	LTK
867	46. 10. 20.	1.0	138	129	52	22.6	24.2	+26	LTK
868	46. 10. 20.	2.4	58	57	12	12.4	12.6	+39	LK
869	46. 10. 20.	3.1	118	116	26	13.2	13.4	+45	LK
870	46. 10. 20.	4.1	120	118	25	12.5	12.7	+53	LK
871	45. 10. 20.	4.8	54	50	13	14.4	15.5	+58	LTM
872	44. 10. 20.	19.3	39	43	7	10.8	9.8	-17	M
873	44. 10. 20.	20.1	119	126	29	14.6	13.9	-13	MT
874	44. 10. 20.	20.8	46	48	18	23.5	22.3	-10	MT
875	46. 10. 21.	0.2	93	84	19	12.2	13.6	+18	TK
876	44. 10. 21.	1.2	54	59	10	11.1	10.1	+27	M
877	46. 10. 21.	1.2	145	134	63	26.0	28.2	+27	LTK
878	47. 10. 21.	1.2	118	113	18	9.1	9.6	+27	LT
879	44. 10. 21.	2.1	60	66	14	14.0	12.7	+36	M
880	46. 10. 21.	2.1	153	143	32	12.5	13.4	+36	LTK
881	49. 10. 21.	2.4	32	31	7	13.1	13.4	+39	A
882	46. 10. 21.	3.4	76	73	17	13.4	14.0	+48	LTK
883	49. 10. 21.	3.1	58	57	14	14.5	14.8	+45	A
884	46. 10. 21.	4.1	82	81	25	18.3	18.5	+53	LK
885	47. 10. 22.	0.6	18	17	5	16.7	17.4	+22	TL
886	47. 10. 22.	1.2	156	154	47	18.1	18.3	+27	TLA
887	47. 10. 22.	2.1	174	174	43	14.8	14.8	+36	TLA
888	49. 10. 22.	2.4	34	34	9	15.9	15.9	+38	L
889	47. 10. 22.	3.1	148	148	36	14.6	14.5	+45	TLA
890	49. 10. 22.	2.9	26	26	14	32.3	32.3	+43	L
891	47. 10. 22.	4.1	157	155	36	13.7	13.9	+53	TLA
892	47. 10. 23.	3.4	24	26	8	20.0	18.2	+47	A
893	47. 10. 23.	3.9	36	40	16	26.7	24.2	+52	A
894	47. 10. 24.	0.5	13	14	4	18.5	16.8	+20	A
895	47. 10. 24.	1.0	47	52	11	14.0	12.8	+25	A
896	45. 10. 24.	18.5	25	17	6	14.4	20.8	-20	TH
897	45. 10. 24.	18.7	29	21	5	10.3	14.4	-19	THK
898	47. 10. 25.	2.1	48	53	15	18.7	17.1	+35	A
899	46. 10. 25.	3.1	157	163	38	14.5	14.0	+45	LAK
900	46. 10. 26.	3.2	171	178	81	28.4	27.3	+45	LAK
901	47. 10. 26.	3.0	40	44	13	19.5	17.8	+44	A
902	46. 10. 26.	4.1	180	187	66	22.0	21.1	+52	LAK
903	45. 10. 26.	20.8	59	44	11	11.2	15.0	-11	TMK1
904	46. 10. 27.	2.5	51	53	17	20.0	19.2	+38	LAK
905	46. 10. 27.	2.8	69	72	8	6.9	6.7	+42	LAK
906	45. 10. 28.	21.4	93	75	17	11.0	13.7	-7	THO
907	45. 10. 28.	22.1	180	145	36	12.0	14.9	-2	THO
908	45. 10. 28.	23.0	126	102	27	12.8	23.0	+6	THO
909	45. 10. 29.	21.2	169	130	29	10.3	13.3	-9	THO
910	45. 10. 29.	22.1	156	126	24	9.2	11.4	-3	THO
911	45. 10. 30.	20.1	240	180	37	9.2	12.3	-16	TKiOH
912	45. 10. 30.	21.1	204	153	20	5.9	7.9	-10	TKiOH
913	46. 10. 31.	3.5	38	38	17	26.8	26.8	+47	AKK1
914	46. 10. 31.	4.1	141	138	43	18.3	18.7	+51	AKK1
915	46. 10. 31.	4.8	63	61	11	10.5	10.9	+55	AKK1
916	45. 11. 1.	0.4	75	52	15	12.0	17.2	+18	THK1
917	45. 11. 1.	1.1	162	113	30	11.1	15.9	+24	THK1
918	45. 11. 1.	2.1	159	112	36	13.6	19.3	+34	THK1
919	45. 11. 1.	2.8	57	40	10	10.5	15.1	+41	THKL
920	45. 11. 2.	1.2	128	83	30	14.1	21.7	+25	THK1
921	45. 11. 2.	2.1	156	103	41	15.8	24.0	+34	THK1
922	45. 11. 2.	2.8	59	35	13	13.2	22.3	+41	THK1
923	45. 11. 2.	20.4	111	88	29	15.7	19.8	-15	TAHKi
924	45. 11. 2.	21.1	240	186	43	10.7	13.9	-11	TAHKi
925	45. 11. 2.	21.9	96	80	18	11.2	13.5	-5	TAHKi
926	47. 11. 3.	18.4	72	74	18	15.0	14.5	-22	ALF
927	47. 11. 3.	18.9	108	112	18	10.0	9.7	-21	ALF
928	44. 11. 4.	18.4	58	57	10	10.3	10.6	-22	TM
929	44. 11. 4.	19.0	88	79	9	6.1	6.8	-21	TM
930	45. 11. 4.	19.6	32	27	9	16.9	19.8	-19	TLOH
931	45. 11. 4.	20.1	233	197	54	13.9	16.5	-17	TLOH
932	45. 11. 4.	21.1	194	160	24	7.4	9.0	-11	TLOH
933	45. 11. 5.	21.2	224	186	35	9.4	11.3	-11	TLKiO
934	45. 11. 5.	22.0	188	157	48	15.3	18.3	-4	TLKiO
935	46. 11. 6.	3.5	38	37	7	11.0	11.4	+45	AKK1
936	46. 11. 6.	4.1	116	113	42	21.7	22.2	+50	AKK1

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
937	46. 11. 6.	4.9	80	78	23	17.3	17.6	+54	AKKI
938	44. 11. 6.	19.1	120	113	16	8.0	8.5	-21	UM
939	44. 11. 6.	20.0	82	76	13	9.5	10.3	-18	UM
940	45. 11. 6.	21.1	160	144	33	12.4	13.7	-12	TLD
941	45. 11. 6.	22.0	137	123	37	16.2	18.0	-5	TLD
942	46. 11. 7.	4.4	51	54	19	22.3	21.1	+52	LA
943	46. 11. 7.	4.9	64	69	12	11.2	10.5	+54	LA
944	45. 11. 7.	21.4	78	66	15	11.5	13.7	-10	TLKi
945	45. 11. 7.	21.9	81	69	21	15.6	18.3	-6	TLKi
946	44. 11. 8.	23.1	96	86	38	23.7	26.4	+4	TLKi
947	44. 11. 9.	23.7	26	23	6	13.8	20.6	+10	ML
948	48. 11. 10.	1.2	83	74	24	17.3	19.4	+23	AL
949	48. 11. 10.	1.7	25	22	10	24.0	26.9	+28	AL
950	44. 11. 10.	19.9	78	63	10	7.7	9.6	-20	TLM
951	48. 11. 11.	4.0	57	52	8	8.4	9.3	+48	LA
952	44. 11. 11.	19.3	121	126	14	6.9	6.7	-22	TLM
953	44. 11. 11.	20.1	166	173	42	15.2	14.6	-19	TLM
954	44. 11. 11.	20.8	43	44	9	12.6	12.2	-15	TLM
955	44. 11. 11.	23.5	20	21	5	15.0	14.3	+7	ML
956	44. 11. 12.	0.0	97	103	18	11.1	10.5	+12	LM
957	44. 11. 12.	0.7	22	23	6	16.4	15.6	+18	ML
958	48. 11. 12.	3.9	66	59	14	12.7	14.2	+47	AL
959	46. 11. 12.	18.2	104	95	15	8.6	9.4	-25	LT
960	45. 11. 12.	23.2	128	107	37	17.3	20.7	+4	LHT
961	44. 11. 13.	0.2	43	47	11	15.3	14.0	+13	M
962	45. 11. 13.	23.7	25	21	8	19.2	23.0	+9	LHT
963	44. 11. 13.	1.1	60	66	16	16.0	14.6	+22	M
964	48. 11. 13.	3.4	44	39	10	13.6	15.3	+43	AL
965	46. 11. 13.	18.5	40	37	8	12.0	13.1	-25	LT
966	46. 11. 13.	19.1	147	132	16	6.5	7.2	-23	LTO
967	44. 11. 15.	1.1	120	124	53	26.5	25.7	+21	OM
968	44. 11. 15.	2.1	120	124	53	26.5	25.7	+31	OM
969	44. 11. 15.	2.9	66	68	37	33.6	32.6	+38	OM
970	46. 11. 15.	4.1	60	60	7	7.0	7.0	+47	L
971	46. 11. 16.	3.2	147	146	15	6.1	6.2	+40	LAT
972	44. 11. 17.	20.3	108	110	46	25.5	25.0	-20	MOL
973	44. 11. 17.	21.1	180	184	55	18.3	18.0	-15	MOL
974	44. 11. 17.	21.9	78	80	23	17.7	17.3	-8	MOL
975	46. 11. 18.	3.1	180	179	30	10.0	10.0	+39	LTA
976	46. 11. 18.	4.1	168	167	22	7.8	7.9	+47	LTA
977	44. 11. 19.	19.5	25	26	9	21.6	20.8	-24	LM
978	44. 11. 19.	20.1	107	112	18	10.1	9.7	-21	LM
979	44. 11. 19.	21.0	82	86	13	9.5	9.1	-16	LM
980	44. 11. 20.	19.5	88	61	12	8.2	11.7	-24	TLMO
981	44. 11. 20.	20.1	204	170	15	4.4	5.3	-22	TLMO
982	47. 11. 21.	3.1	106	111	31	17.5	16.7	+38	AF
983	46. 11. 21.	4.3	38	38	15	23.7	23.7	+47	L
984	46. 11. 21.	4.8	22	22	4	10.9	10.9	+49	L
985	45. 11. 22.	18.3	78	49	10	7.7	12.2	-28	LH
986	44. 11. 22.	22.5	33	35	15	27.3	26.1	-5	TML
987	44. 11. 22.	23.1	140	116	31	13.3	16.0	0	TMU
988	45. 11. 23.	18.2	134	113	13	5.8	6.9	-28	LHO
989	45. 11. 23.	19.0	132	113	18	8.2	9.6	-27	LHO
990	46. 11. 24.	21.4	52	48	10	11.5	12.6	-14	TL
991	46. 11. 24.	21.9	68	62	14	12.3	13.5	-10	TL
992	44. 11. 25.	1.2	157	151	39	14.9	14.8	+19	TLU
993	45. 11. 26.	21.2	115	79	22	11.5	16.6	-17	LHKi
994	45. 11. 26.	21.9	66	56	12	10.9	12.8	-11	LH
995	46. 11. 29.	4.3	85	90	30	21.2	20.0	+43	LA
996	46. 11. 29.	0.8	32	34	8	15.0	14.0	+14	LA
997	46. 11. 30.	2.2	49	49	14	17.1	17.1	+27	L
998	46. 12. 1.	5.2	106	114	53	30.0	27.9	+48	LA
999	45. 12. 1.	21.1	104	83	26	15.0	18.9	-19	LKi
1000	45. 12. 1.	22.1	145	109	29	12.0	16.0	-11	LHKi
1001	45. 12. 2.	21.2	168	125	28	10.0	13.4	-19	LHKi
1002	45. 12. 2.	22.1	180	134	18	6.0	8.1	-10	LHKi
1003	45. 12. 2.	22.7	33	24	4	7.3	9.8	-5	LHKi
1004	45. 12. 3.	20.4	70	65	8	6.8	7.4	-24	TLO
1005	45. 12. 3.	21.2	174	160	25	8.6	9.3	-19	TLO
1006	46. 12. 4.	4.1	108	116	33	18.3	17.0	+41	LA
1007	44. 12. 5.	20.2	156	152	42	16.1	16.5	-27	TLM
1008	44. 12. 5.	20.9	102	99	26	15.3	15.7	-22	TLM

Continuation Table III

No	Dat.	T	$\Sigma\tau$	$\Sigma\tau'$	Σn	f	f'	A	Obs.
1009	45. 12. 7.	3.3	141	104	35	14.9	20.1	+35	TLH
1010	45. 12. 7.	3.7	27	23	6	13.3	15.8	+38	TLH
1011	48. 12. 9.	2.1	96	85	27	16.9	19.0	+24	AL
1012	48. 12. 10.	3.1	88	81	33	22.5	24.3	+32	LA
1013	44. 12. 11.	20.1	166	162	28	10.1	10.4	-28	LMU
1014	46. 12. 12.	1.3	270	284	24	5.3	5.1	+15	LKABoI
1015	46. 12. 15.	21.5	78	73	14	10.8	11.5	-20	TLAMIK
1016	46. 12. 15.	21.8	126	121	8	3.8	4.0	-17	TLAMIK
1017	44. 12. 16.	19.3	160	143	15	5.6	6.3	-35	TLOKi
1018	44. 12. 16.	19.8	76	68	7	5.5	6.2	-32	TLOKi
1019	46. 12. 16.	21.3	168	164	10	3.6	3.6	-22	AIKM
1020	46. 12. 16.	21.8	72	70	17	14.2	14.5	-18	AIKM
1021	44. 12. 16.	23.3	135	134	18	8.0	8.1	-5	TLO
1022	44. 12. 17.	0.0	135	134	22	9.8	9.9	+2	TLO
1023	46. 12. 17.	21.0	123	125	14	6.8	6.7	-25	MKB _o
1024	47. 12. 17.	21.3	126	121	17	8.1	8.4	-23	AFI
1025	44. 12. 17.	22.2	186	179	26	8.4	8.7	-15	TMOL
1026	47. 12. 17.	21.8	54	52	5	5.5	5.8	-18	AFI
1027	44. 12. 17.	23.1	163	167	17	6.2	6.1	-7	TMOL
1028	46. 12. 18.	1.2	104	113	18	10.4	9.5	+13	KBo
1029	47. 12. 18.	22.2	177	163	17	5.8	6.3	-15	AIK
1130	46. 12. 18.	23.3	163	149	21	7.7	8.4	-5	KMI
1031	44. 12. 19.	22.4	68	70	6	5.3	5.1	-13	TMO
1032	46. 12. 19.	22.2	180	178	38	12.7	12.8	-15	AKM
1033	44. 12. 19.	22.9	103	106	12	7.0	6.8	-9	TMO
1034	47. 12. 19.	23.4	82	81	22	16.1	16.4	-4	FKA
1035	46. 12. 20.	0.3	156	163	37	14.2	13.7	+4	AKMB _o
1036	47. 12. 20.	23.9	85	84	9	6.3	6.4	0	FKA
1037	46. 12. 20.	1.1	204	212	74	21.7	20.9	+12	AKMB _o
1038	44. 12. 20.	22.2	127	129	22	10.4	10.2	-15	TOM
1390	46. 12. 20.	22.4	180	172	46	15.3	16.0	-14	TLAKMI
1040	46. 12. 20.	23.1	360	345	53	8.8	9.2	-7	TLAKMI
1041	46. 12. 21.	23.9	180	172	28	9.3	9.7	0	TLAKMI
1042	45. 12. 21.	18.0	99	80	12	7.3	9.0	-39	THM
1043	46. 12. 21.	22.2	285	270	69	14.5	15.3	-16	TAMIK
1044	46. 12. 21.	22.9	118	113	25	12.7	13.3	-9	AMIK
1045	46. 12. 22.	21.2	238	247	27	6.8	6.5	-26	LBoAMK
1046	46. 12. 22.	23.1	268	273	63	14.1	13.8	-8	TBoKLA
1047	46. 12. 23.	0.1	295	304	58	11.8	11.4	+1	TBoKLA
1048	46. 12. 23.	1.0	240	247	40	10.0	9.7	+10	TBoKLA
1049	45. 12. 23.	18.4	98	79	7	4.3	5.3	-40	TMKiO
1050	45. 12. 23.	18.9	122	99	8	3.9	4.8	-38	TMKiO
1051	45. 12. 24.	20.5	51	41	10	11.8	14.6	-32	TMH
1052	45. 12. 24.	21.0	129	106	16	7.4	9.1	-27	TMH
1053	46. 12. 24.	22.1	111	86	12	6.5	8.4	-18	TKI
1054	44. 12. 25.	2.3	81	77	8	5.9	6.2	+21	MU
1055	44. 12. 25.	2.8	32	30	4	7.5	7.9	+25	MU
1056	45. 12. 25.	20.3	117	92	18	9.2	11.7	-33	TMKi
1057	45. 12. 25.	20.8	63	50	7	6.7	8.4	-29	TMKi
1058	45. 12. 26.	20.9	180	145	14	4.7	5.8	-28	THM
1059	46. 12. 26.	22.1	180	145	17	5.7	7.0	-19	TKiKI
1060	46. 12. 27.	23.2	120	100	26	13.0	15.5	-9	TM
1061	46. 12. 28.	22.4	61	51	8	7.5	9.4	-16	TMKI
1062	46. 12. 28.	22.9	102	81	15	8.8	11.1	-12	TMKI
1063	45. 12. 29.	21.1	229	191	16	4.2	5.0	-28	TMHLKi
1064	47. 12. 30.	18.1	180	146	13	4.3	5.3	-43	TFMK

REFERENCES

- Bečvář A., 1948, Bull. astr. Inst. Čsl, 1, 34.
 Guth V., 1941, Mitt. u. Beob. d. Tschechischen Astronom. Gesellschaft, No. 6, 9.
 Kresáková M., 1966, Contr. astr. obs. Skalnaté Pleso, 3, 75.

J. ŠTOHL

FREKVENCIE SPORADICKÝCH METEOROV 1944—1953

V práci sú uvedené výsledky vizuálnych pozorovaní sporadických meteorov na observatóriu Skalnaté Pleso v období 1944—1953. Zoznam pozorovateľov je uvedený v tabuľke I. Pozorovania boli redukované na štandardné podmienky pozorovania a na štandardného pozorovateľa metódou osobných koeficientov. Hodinové frekvencie celého materiálu, obsahujúceho 28 511 pozorovaní meteorov, získaných počas 2342 hodín čistého pozorovacieho času, sú uvedené v tabuľke III.

Я. ШТОЛ

РЕЗУЛЬТАТЫ НАБЛЮДЕНИЙ СПОРАДИЧЕСКИХ МЕТЕОРОВ В 1944—1953

В работе приводятся данные визуальных наблюдений спорадических метеоров, полученные в обсерватории Скальнате Плесо в период 1944—1953 гг. Список наблюдателей приводится в табл. I. Наблюдения были переведены на стандартные условия наблюдений и на стандарт-

ного наблюдателя методом личных коэффициентов. Часовые числа всего материала, насчитывающего 28 511 индивидуальных наблюдений метеоров, полученных в течение 2 342 часов чистого времени наблюдений, приводятся в табл. III.