Table 1. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
1	Sun	G	2.0	V	004.83	01.64	9.0	*	*	*	*	
2	Sun	G	2.0	V	004.80	01.55	2.0	*	*	*	*	
3	Sun	G	2.0	V	004.80	01.56	990	*	*	*	*	
4	Sun	G	2.0	V	004.83	01.53	8.0	*	*	*	*	
5	Sun	G	2.0	V	004.83	01.67	991	*	*	*	*	
6	Sun	G	2.0	V	004.83	01.67	7.0	*	*	*	*	
7	Sun	G	2.0	V	004.83	01.59	12.	*	*	*	*	
8	Sun	G	2.0	V	004.83	01.72	13.	*	*	*	*	
9	1013	M	2.0	III	000.20	01.90	990	004.80	001.58	001.92	*	
10	1013	M	2.0	III	000.20	01.90	1.0	004.80	001.58	001.92	*	
11	1522	K	1.5	III	000.20	01.94	990	003.54	001.22	001.24	8.000	SB
12	1522	K	1.5	III	000.20	01.94	1.0	003.54	001.22	001.24	8.000	SB
13	1581	F	9.0	V	004.96	01.68	13.	004.23	000.58	000.02	0.000	
14	1581	F	9.0	V	004.96	01.68	991	004.23	000.58	000.02	0.000	
15	1581	F	9.0	V	004.96	01.61	12.	004.23	000.58	000.02	0.000	
16	1581	F	9.0	V	004.96	01.61	990	004.23	000.58	000.02	0.000	
17	1835	G	3.0	V	004.80	01.92	13.	006.39	000.66	000.22	*	V
18	1835	G	3.0	V	004.80	01.64	990	006.39	000.66	000.22	*	V
19	1835	G	3.0	V	004.80	01.64	12.	006.39	000.66	000.22	*	V
20	1835	G	3.0	V	004.80	01.92	991	006.39	000.66	000.22	*	V
21	3443	K	1.0	V	005.70	01.70	991	005.57	000.71	000.23	*	CO
22	3443	K	1.0	V	005.70	01.70	13.	005.57	000.71	000.23	*	CO
23	3443	K	1.0	V	005.70	01.56	12.	005.57	000.71	000.23	*	CO
24	3443	K	1.0	V	005.70	01.56	990	005.57	000.71	000.23	*	CO
25	3627	K	3.0	III	*	01.83	5.0	003.28	001.28	001.48	8.000	SB
26	3627	K	3.0	III	000.20	01.86	1.0	003.28	001.28	001.48	8.000	SB
27	3627	K	3.0	III	000.20	01.84	990	003.28	001.28	001.48	8.000	SB
28	3795	G	3.0	V	004.80	01.56	12.	006.14	000.70	000.21	*	
29	3795	G	3.0	V	004.80	01.70	991	006.14	000.70	000.21	*	
30	3795	G	3.0	V	004.80	01.70	13.	006.14	000.70	000.21	*	
31	3795	G	3.0	V	004.80	01.56	990	006.14	000.70	000.21	*	
32	3823	G	1.0	V	004.46	01.66	990	005.89	000.55	000.01	*	
33	3823	G	1.0	V	004.46	01.66	12.	005.89	000.55	000.01	*	
34	3823	G	1.0	V	004.46	01.73	991	005.89	000.55	000.01	*	
35	3823	G	1.0	V	004.46	01.73	13.	005.89	000.55	000.01	*	
36	4128	K	0.0	III	000.50	01.81	1.0	002.04	001.02	000.86	18.00	
37	4128	K	0.0	III	000.50	01.81	990	002.04	001.02	000.86	18.00	
38	4308	G	5.0	V	005.00	01.54	990	006.54	000.65	000.12	*	
39	4308	G	5.0	V	005.00	01.54	12.	006.54	000.65	000.12	*	
40	4308	G	5.5	V	005.00	01.68	13.	006.54	000.65	000.12	*	
41	4308	G	5.0	V	005.00	01.68	991	006.54	000.65	000.12	*	
42	5286	K	1.0	IV	002.30	01.61	1.0	005.46	001.01	000.90	*	
43	5286	K	1.0	IV	002.30	01.61	990	005.46	001.01	000.90	*	
44	6805	K	1.5	III	000.50	01.79	990	003.45	001.16	001.19	8.000	
45	6805	K	1.5	III	000.50	01.79	1.0	003.45	001.16	001.19	8.000	
46	6860	M	0.0	III	000.20	01.92	8.0	002.06	001.57	001.96	*	V
47	6860	M	0.0	III	000.20	01.91	990	002.06	001.57	001.96	*	V
48	6860	M	0.0	III	000.10	02.17	7.0	002.06	001.57	001.96	*	V
49	6860	M	0.0	III	*	02.02	11.	002.06	001.57	001.96	*	V
50	6860	M	0.0	III	000.10	02.24	9.0	002.06	001.57	001.96	*	V

Table 2. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
51	6860	M	0.0	III	000.20	02.20	9.0	002.06	001.57	001.96	*	V
52	6860	M	0.0	III	*	01.85	10.	002.06	001.57	001.96	*	V
53	6860	M	0.0	III	000.20	01.92	8.0	002.06	001.57	001.96	*	V
54	6860	M	0.0	III	000.20	01.96	5.0	002.06	001.57	001.96	*	V
55	6860	M	0.0	III	000.10	02.20	991	002.06	001.57	001.96	*	V
56	6860	M	0.0	III	000.20	01.92	1.0	002.06	001.57	001.96	*	V
57	9270	G	7.0	II	000.40	01.87	990	003.61	000.98	000.79	10.00	
58	9270	G	7.0	II	000.40	01.88	1.0	003.61	000.98	000.79	10.00	
59	9270	G	7.0	II	*	01.86	5.0	003.61	000.98	000.79	10.00	
60	9927	K	3.0	III	000.20	01.84	990	003.57	001.28	001.46	*	
61	9927	K	3.0	III	000.20	01.84	1.0	003.57	001.28	001.46	*	
62	11112	G	3.0	V	005.20	01.77	13.	007.12	000.65	000.20	*	
63	11112	G	3.0	V	005.20	01.70	990	007.12	000.65	000.20	*	
64	11112	G	3.0	V	005.20	01.70	12.	007.12	000.65	000.20	*	
65	11112	G	3.0	V	005.20	01.77	991	007.12	000.65	000.20	*	
66	11964	G	5.0	V	004.90	01.73	13.	006.42	000.83	000.46	*	
67	11964	G	5.0	V	004.90	01.73	991	006.42	000.83	000.46	*	
68	11964	G	5.0	V	004.90	01.56	12.	006.42	000.83	000.46	*	
69	11964	G	5.0	V	004.90	01.56	990	006.42	000.83	000.46	*	
70	12533	K	3.0	II	-00.20	01.97	1.0	002.26	001.37	001.58	8.000	SB?
71	12533	K	3.0	II	-00.20	01.96	990	002.26	001.37	001.58	8.000	SB?
72	12533	K	3.0	II	*	01.95	5.0	002.26	001.37	001.58	8.000	SB?
73	12929	K	2.0	III	000.40	01.76	990	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
74	12929	K	2.0	III	*	01.77	5.0	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
75	12929	K	2.0	III	000.40	01.76	1.0	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
76	12929	K	2.0	III	000.20	02.01	7.0	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
77	12929	K	2.0	III	000.20	02.01	991	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
78	14412	G	5.0	V	005.60	01.68	13.	006.34	000.73	000.17	*	
79	14412	G	5.0	V	005.60	01.68	991	006.34	000.73	000.17	*	
80	14412	G	5.0	V	005.60	01.47	12.	006.34	000.73	000.17	*	
81	14412	G	5.0	V	005.60	01.47	990	006.34	000.73	000.17	*	
82	14802	G	2.0	V	004.60	01.77	13.	005.20	000.60	000.12	*	
83	14802	G	2.0	V	004.60	01.77	991	005.20	000.60	000.12	*	
84	14802	G	2.0	V	004.60	01.68	12.	005.20	000.60	000.12	*	
85	14802	G	2.0	V	004.60	01.68	990	005.20	000.60	000.12	*	
86	16901	G	0.0	I	-02.10	02.17	1.0	005.43	000.90	000.65	*	
87	16901	G	0.0	I	-02.10	02.17	990	005.43	000.90	000.65	*	
88	17051	G	0.0	V	004.63	01.86	13.	005.41	000.56	000.08	*	
89	17051	G	0.0	V	004.63	01.86	991	005.41	000.56	000.08	*	
90	17051	G	0.0	V	004.63	01.68	12.	005.41	000.56	000.08	*	
91	17051	G	0.0	V	004.63	01.68	990	005.41	000.56	000.08	*	
92	17506	K	3.0	I	-04.50	02.29	991	003.79	001.69	001.89	10.00	SB
93	17506	K	3.0	I	-02.50	02.17	990	003.79	001.69	001.89	10.00	SB
94	17506	K	3.0	I	-02.50	02.17	1.0	003.79	001.69	001.89	10.00	SB
95	17506	K	3.0	I	-04.50	02.29	7.0	003.79	001.69	001.89	10.00	SB
96	18322	K	1.0	III	000.60	01.76	990	003.89	001.10	000.99	*	
97	18322	K	1.0	III	000.60	01.76	1.0	003.89	001.10	000.99	*	
98	18884	M	1.5	III	-00.10	01.96	1.0	002.53	001.64	001.95	*	
99	18884	M	1.5	III	-00.10	02.15	991	002.53	001.64	001.95	*	
100	18884	M	2.0	III	*	02.04	10.	002.53	001.64	001.95	*	

Table 3. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
101	18884	M	1.5	III	-00.10	02.00	990	002.53	001.64	001.95	*	
102	18884	M	2.0	III	*	02.15	11.	002.53	001.64	001.95	*	
103	20407	G	1.0	V	004.60	01.54	990	006.76	000.58	-00.02	*	
104	20407	G	1.0	V	004.60	01.54	12.	006.76	000.58	-00.02	*	
105	20407	G	1.0	V	004.60	01.64	991	006.76	000.58	-00.02	*	
106	20407	G	1.0	V	004.60	01.64	13.	006.76	000.58	-00.02	*	
107	20630	G	5.0	V	004.99	01.90	13.	004.83	000.68	000.18	8.000	V
108	20630	G	5.0	V	*	01.90	991	004.83	000.68	000.18	8.000	V
109	20630	G	5.0	V	004.99	01.60	12.	004.83	000.68	000.18	8.000	V
110	20630	G	5.0	V	004.70	01.52	1.0	004.83	000.68	000.18	8.000	V
111	20630	G	5.0	V	004.70	01.56	990	004.83	000.68	000.18	8.000	V
112	20630	G	5.0	V	004.70	*	0.0	004.83	000.68	000.18	8.000	V
113	20766	G	2.5	V	005.28	01.81	13.	005.54	000.64	000.08	*	
114	20766	G	2.5	V	005.28	01.81	991	005.54	000.64	000.08	*	
115	20766	G	2.5	V	005.28	01.58	12.	005.54	000.64	000.08	*	
116	20766	G	2.5	V	005.28	01.58	990	005.54	000.64	000.08	*	
117	20794	G	8.0	V	005.29	01.68	991	004.27	000.71	000.22	*	
118	20794	G	8.0	V	005.29	01.68	13.	004.27	000.71	000.22	*	
119	20794	G	8.0	V	005.29	01.51	12.	004.27	000.71	000.22	*	
120	20794	G	8.0	V	005.29	01.51	990	004.27	000.71	000.22	*	
121	20797	M	0.0	I	-01.70	02.10	990	005.23	002.08	002.29	*	
122	20797	M	0.0	I	-01.70	02.10	1.0	005.23	002.08	002.29	*	
123	20807	G	1.0	V	004.98	01.56	990	005.24	000.60	000.01	*	
124	20807	G	1.0	V	004.98	01.56	12.	005.24	000.60	000.01	*	
125	20807	G	1.0	V	004.98	01.64	991	005.24	000.60	000.01	*	
126	20807	G	1.0	V	004.98	01.64	13.	005.24	000.60	000.01	*	
127	21120	G	6.0	III	000.30	01.76	1.0	003.60	000.89	000.64	8.000	SB
128	21120	G	6.0	III	000.30	01.76	990	003.60	000.89	000.64	8.000	SB
129	22049	K	2.0	V	006.00	01.81	991	003.73	000.89	000.57	8.000	
130	22049	K	2.0	V	006.00	01.43	1.0	003.73	000.89	000.57	8.000	
131	22049	K	2.0	V	006.00	01.45	990	003.73	000.89	000.57	8.000	
132	22049	K	2.0	V	*	01.81	11.	003.73	000.89	000.57	8.000	
133	22049	K	2.0	V	*	01.48	10.	003.73	000.89	000.57	8.000	
134	23249	K	0.0	IV	003.90	01.54	990	003.51	000.93	000.69	8.000	
135	23249	K	0.0	IV	003.77	*	0.0	003.51	000.93	000.69	8.000	
136	23249	K	0.0	IV	004.60	01.54	1.0	003.51	000.93	000.69	8.000	
137	26491	G	3.0	V	004.60	01.62	990	006.38	000.64	000.11	*	
138	26491	G	3.0	V	004.60	01.62	12.	006.38	000.64	000.11	*	
139	26491	G	3.0	V	004.60	01.69	991	006.38	000.64	000.11	*	
140	26491	G	3.0	V	004.60	01.69	13.	006.38	000.64	000.11	*	
141	26630	G	0.0	I	-02.00	02.15	990	004.18	000.94	000.65	*	
142	26630	G	0.0	I	-02.00	02.16	1.0	004.18	000.94	000.65	*	
143	26630	G	0.0	I	*	02.15	5.0	004.18	000.94	000.65	*	
144	26965	K	1.0	V	006.00	01.51	1.0	004.41	000.82	000.44	*	
145	26965	K	1.0	V	006.00	01.51	990	004.41	000.82	000.44	*	
146	27022	G	5.0	II	000.90	01.76	1.0	005.27	000.81	000.47	10.00	
147	27022	G	5.0	II	000.90	01.76	990	005.27	000.81	000.47	10.00	
148	27371	K	0.0	III	000.60	01.83	990	003.65	000.99	000.84	4.000	
149	27371	K	0.0	III	*	01.81	5.0	003.65	000.99	000.84	4.000	
150	27371	K	0.0	III	000.60	01.86	1.0	003.65	000.99	000.84	4.000	

Table 4. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
151	27697	K	0.0	III	000.60	01.83	990	003.76	000.98	000.84	4.000	
152	27697	K	0.0	III	000.60	01.83	1.0	003.76	000.98	000.84	4.000	
153	28305	G	9.5	III	*	01.82	5.0	003.50	001.03	000.87	4.000	
154	28305	G	9.5	III	000.70	01.83	1.0	003.50	001.03	000.87	4.000	
155	28305	G	9.5	III	000.70	01.82	990	003.50	001.03	000.87	4.000	
156	28307	K	0.0	III	001.00	01.81	990	003.80	000.95	000.70	4.000	
157	28307	K	0.0	III	001.00	01.81	1.0	003.80	000.95	000.70	4.000	
158	29139	K	5.0	III	000.00	01.85	8.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
159	29139	K	5.0	III	000.00	01.85	8.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
160	29139	K	5.0	III	-00.60	01.85	990	000.85	001.51	001.81	8.000	
161	29139	K	5.0	III	000.00	02.22	9.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
162	29139	K	5.0	III	*	01.83	5.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
163	29139	K	5.0	III	-00.70	02.16	991	000.85	001.51	001.81	8.000	
164	29139	K	5.0	III	-00.70	02.17	7.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
165	29139	K	5.0	III	*	02.07	11.	000.85	001.51	001.81	8.000	
166	29139	K	5.0	III	000.00	01.85	8.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
167	29139	K	5.0	III	000.00	02.18	9.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
168	29139	K	5.0	III	*	01.88	10.	000.85	001.51	001.81	8.000	
169	29139	K	5.0	III	-00.60	01.84	3.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
170	30003	G	5.0	V	005.40	01.75	13.	006.53	000.68	000.22	*	
171	30003	G	5.0	V	005.40	01.55	990	006.53	000.68	000.22	*	
172	30003	G	5.0	V	005.40	01.55	12.	006.53	000.68	000.22	*	
173	30003	G	5.0	V	005.40	01.75	991	006.53	000.68	000.22	*	
174	30495	G	3.0	V	004.92	01.88	991	005.51	000.64	000.12	*	
175	30495	G	3.0	V	004.92	01.62	12.	005.51	000.64	000.12	*	
176	30495	G	3.0	V	004.92	01.62	990	005.51	000.64	000.12	*	
177	30495	G	3.0	V	004.92	01.88	13.	005.51	000.64	000.12	*	
178	31398	K	3.0	II	-00.50	01.99	1.0	002.70	001.53	001.78	8.000	V
179	31398	K	3.0	II	-00.50	01.99	990	002.70	001.53	001.78	8.000	V
180	31767	K	2.0	II	-00.70	01.99	990	004.47	001.40	001.57	8.000	V
181	31767	K	2.0	II	-00.70	01.99	1.0	004.47	001.40	001.57	8.000	V
182	31910	G	1.0	I	-02.50	02.20	990	004.03	000.93	000.63	15.00	
183	31910	G	1.0	I	-02.50	02.20	1.0	004.03	000.93	000.63	15.00	
184	32778	G	0.0	V	005.20	01.61	13.	007.01	000.63	000.03	*	
185	32778	G	0.0	V	005.20	01.61	991	007.01	000.63	000.03	*	
186	32778	G	0.0	V	005.20	01.51	12.	007.01	000.63	000.03	*	
187	32778	G	0.0	V	005.20	01.51	990	007.01	000.63	000.03	*	
188	34721	G	0.0	V	005.00	01.77	13.	005.96	000.58	000.06	*	
189	34721	G	0.0	V	005.00	01.77	991	005.96	000.58	000.06	*	
190	34721	G	0.0	V	005.00	01.61	12.	005.96	000.58	000.06	*	
191	34721	G	0.0	V	005.00	01.61	990	005.96	000.58	000.06	*	
192	36389	M	2.0	I	-03.20	02.19	990	004.49	002.07	002.21	*	
193	36389	M	2.0	I	-03.20	02.19	1.0	004.49	002.07	002.21	*	
194	36435	G	6.0	V	005.30	01.56	990	006.98	000.76	000.31	*	
195	36435	G	6.0	V	005.30	01.56	12.	006.98	000.76	000.31	*	
196	36435	G	6.0	V	005.30	01.88	991	006.98	000.76	000.31	*	
197	36435	G	6.0	V	005.30	01.88	13.	006.98	000.76	000.31	*	
198	37655	G	0.0	V	005.10	01.73	990	007.44	000.60	000.07	*	SB
199	37655	G	0.0	V	005.10	01.73	12.	007.44	000.60	000.07	*	SB
200	37655	G	0.0	V	005.10	01.83	991	007.44	000.60	000.07	*	SB

Table 5. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
201	37655	G	0.0	V	005.10	01.83	13.	007.44	000.60	000.07	*	SB
202	39400	K	1.5	II	-01.50	01.99	1.0	004.78	001.38	001.46	10.00	V
203	39400	K	1.5	II	-01.50	01.99	990	004.78	001.38	001.46	10.00	V
204	39587	G	0.0	V	004.43	01.63	990	004.41	000.59	000.07	6.000	
205	39587	G	0.0	V	004.43	01.63	12.	004.41	000.59	000.07	6.000	
206	39587	G	0.0	V	004.43	01.90	13.	004.41	000.59	000.07	6.000	
207	39587	G	0.0	V	004.43	01.90	991	004.41	000.59	000.07	6.000	
208	39801	M	1.0	I	-04.00	02.21	990	000.50	001.85	002.06	*	
209	39801	M	2.0	I	-05.60	02.33	9.0	000.50	001.85	002.06	*	
210	39801	M	1.0	I	-06.00	02.35	991	000.50	001.85	002.06	*	
211	39801	M	1.0	I	-05.60	02.20	5.0	000.50	001.85	002.06	*	
212	39801	M	2.0	I	-05.60	02.23	8.0	000.50	001.85	002.06	*	
213	39801	M	1.0	I	-04.00	02.23	1.0	000.50	001.85	002.06	*	
214	39801	M	1.0	I	-06.00	02.36	7.0	000.50	001.85	002.06	*	
215	40035	K	0.0	III	000.80	01.79	1.0	003.72	000.99	000.86	8.000	
216	40035	K	0.0	III	000.80	01.79	990	003.72	000.99	000.86	8.000	
217	40239	M	3.0	II	-01.30	02.06	990	004.26	001.72	001.83	*	V
218	40239	M	3.0	II	-01.30	02.06	1.0	004.26	001.72	001.83	*	V
219	43834	G	6.0	V	005.39	01.59	12.	005.09	000.72	000.33	*	
220	43834	G	6.0	V	005.39	01.59	990	005.09	000.72	000.33	*	
221	43834	G	6.0	V	005.39	01.67	13.	005.09	000.72	000.33	*	
222	43834	G	6.0	V	005.39	01.67	991	005.09	000.72	000.33	*	
223	44478	M	3.0	III	-00.60	01.95	1.0	002.88	001.64	001.92	*	V
224	44478	M	3.0	III	-00.60	01.95	990	002.88	001.64	001.92	*	V
225	44537	M	0.0	I	-02.10	02.23	1.0	004.87	001.97	002.29	*	V
226	44537	M	0.0	I	-02.10	02.23	990	004.87	001.97	002.29	*	V
227	45416	K	1.0	I	-01.40	01.98	990	005.20	001.18	001.13	*	
228	45416	K	1.0	I	-01.40	01.98	1.0	005.20	001.18	001.13	*	
229	47731	G	5.0	I	-01.60	02.12	1.0	006.42	001.09	000.85	*	
230	47731	G	5.0	I	-01.60	02.12	990	006.42	001.09	000.85	*	
231	48329	G	8.0	I	-02.10	02.19	1.0	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
232	48329	G	8.0	I	-04.50	02.31	7.0	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
233	48329	G	8.0	I	-04.50	02.34	991	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
234	48329	G	8.0	I	-02.10	02.37	9.0	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
235	48329	G	8.0	I	-02.10	02.19	8.0	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
236	48329	G	8.0	I	*	02.17	10.	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
237	48329	G	8.0	I	*	02.32	11.	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
238	48329	G	8.0	I	-04.50	02.16	3.0	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
239	48329	G	8.0	I	-04.50	02.18	990	002.98	001.40	001.46	8.000	V,SB
240	48938	G	2.0	V	004.70	01.68	13.	006.45	000.54	-00.04	*	
241	48938	G	2.0	V	004.70	01.64	990	006.45	000.54	-00.04	*	
242	48938	G	2.0	V	004.70	01.64	12.	006.45	000.54	-00.04	*	
243	48938	G	2.0	V	004.70	01.68	991	006.45	000.54	-00.04	*	
244	50877	K	3.0	I	-02.40	02.20	990	003.87	001.71	002.00	10.00	
245	50877	K	3.0	I	-02.40	02.20	1.0	003.87	001.71	002.00	10.00	
246	52497	G	5.0	II	-01.20	02.06	1.0	005.18	000.94	000.68	10.00	
247	52497	G	5.0	II	-01.20	02.06	990	005.18	000.94	000.68	10.00	
248	53705	G	3.0	V	004.30	01.67	990	005.54	000.64	000.06	*	SB
249	53705	G	3.0	V	004.30	01.72	13.	005.54	000.64	000.06	*	SB
250	53705	G	3.0	V	004.30	01.72	991	005.54	000.64	000.06	*	SB

Table 6. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
251	53705	G	3.0	V	004.30	01.67	12.	005.54	000.64	000.06	*	SB
252	61421	F	5.0	V	002.65	01.90	991	000.34	000.40	-00.10	3.000	
253	61421	F	5.0	V	002.65	01.90	9.0	000.34	000.40	-00.10	3.000	
254	62044	K	1.0	III	*	02.17	11.	004.28	001.12	000.97	25.00	SB
255	62044	K	1.0	III	000.50	01.97	1.0	004.28	001.12	000.97	25.00	SB
256	62044	K	1.0	III	*	01.84	10.	004.28	001.12	000.97	25.00	SB
257	62044	K	1.0	III	000.50	02.17	991	004.28	001.12	000.97	25.00	SB
258	62044	K	1.0	III	000.50	01.90	990	004.28	001.12	000.97	25.00	SB
259	62509	K	0.0	III	000.90	01.77	8.0	001.15	001.00	000.84	*	V
260	62509	K	0.0	III	000.90	01.93	9.0	001.15	001.00	000.84	*	V
261	62509	K	0.0	III	000.95	01.91	991	001.15	001.00	000.84	*	V
262	62509	K	0.0	III	000.90	01.77	1.0	001.15	001.00	000.84	*	V
263	62509	K	0.0	III	000.95	01.89	7.0	001.15	001.00	000.84	*	V
264	62509	K	0.0	III	000.90	01.76	990	001.15	001.00	000.84	*	V
265	62509	K	0.0	III	*	01.75	5.0	001.15	001.00	000.84	*	V
266	62721	K	4.0	III	000.20	01.82	990	004.90	001.46	001.76	8.000	
267	62721	K	4.0	III	000.20	01.82	1.0	004.90	001.46	001.76	8.000	
268	63077	G	0.0	V	004.36	01.54	990	005.37	000.58	-00.07	*	
269	63077	G	0.0	V	004.36	01.54	12.	005.37	000.58	-00.07	*	*
270	63077	G	0.0	V	004.36	01.59	13.	005.37	000.58	-00.07	*	
271	63077	G	0.0	V	004.36	01.59	991	005.37	000.58	-00.07	*	
272	64096	G	2.0	V	004.91	01.68	12.	005.16	000.60	000.06	8.000	
273	64096	G	2.0	V	004.91	01.68	990	005.16	000.60	000.06	8.000	
274	64096	G	2.0	V	004.91	01.74	991	005.16	000.60	000.06	8.000	
275	64096	G	2.0	V	004.91	01.74	13.	005.16	000.60	000.06	8.000	
276	65907	G	0.0	V	004.52	01.70	13.	005.60	000.57	-00.01	*	SB
277	65907	G	0.0	V	004.52	01.70	991	005.60	000.57	-00.01	*	SB
278	65907	G	0.0	V	004.52	01.59	12.	005.60	000.57	-00.01	*	SB
279	65907	G	0.0	V	004.52	01.59	990	005.60	000.57	-00.01	*	SB
280	67458	G	4.0	V	005.10	01.68	13.	006.79	000.60	000.08	*	
281	67458	G	4.0	V	005.10	01.68	991	006.79	000.60	000.08	*	
282	67458	G	4.0	V	005.10	01.54	12.	006.79	000.60	000.08	*	
283	67458	G	4.0	V	005.10	01.54	990	006.79	000.60	000.08	*	
284	67594	G	2.0	I	-02.20	02.28	991	004.34	000.97	000.74	8.000	
285	67594	G	2.0	I	*	02.17	10.	004.34	000.97	000.74	8.000	
286	67594	G	2.0	I	-02.20	02.18	990	004.34	000.97	000.74	8.000	
287	67594	G	2.0	I	-02.20	02.18	1.0	004.34	000.97	000.74	8.000	
288	67594	G	2.0	I	*	02.28	11.	004.34	000.97	000.74	8.000	
289	69267	K	4.0	III	000.20	01.83	990	003.52	001.48	001.77	8.000	
290	69267	K	4.0	III	000.20	01.83	1.0	003.52	001.48	001.77	8.000	
291	72905	G	0.0	V	004.67	01.85	991	005.60	000.62	000.07	4.000	
292	72905	G	0.0	V	*	01.60	10.	005.60	000.62	000.07	4.000	
293	72905	G	0.0	V	004.67	01.60	990	005.60	000.62	000.07	4.000	
294	72905	G	0.0	V	*	01.85	11.	005.60	000.62	000.07	4.000	
295	72905	G	0.0	V	004.67	*	0.0	005.60	000.62	000.07	4.000	
296	73524	G	4.0	V	004.80	01.77	13.	006.55	000.60	000.12	*	
297	73524	G	4.0	V	004.80	01.77	991	006.55	000.60	000.12	*	
298	73524	G	4.0	V	004.80	01.66	12.	006.55	000.60	000.12	*	
299	73524	G	4.0	V	004.80	01.66	990	006.55	000.60	000.12	*	
300	74395	G	2.0	I	-01.40	02.13	990	004.62	000.84	000.51	8.000	

Table 7. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
301	74395	G	2.0	I	-01.40	02.13	1.0	004.62	000.84	000.51	8.000	
302	76151	G	3.0	V	*	01.74	10.	006.00	000.67	000.22	3.000	
303	76151	G	3.0	V	*	01.84	11.	006.00	000.67	000.22	3.000	
304	76151	G	3.0	V	005.65	01.74	990	006.00	000.67	000.22	3.000	
305	76151	G	3.0	V	005.65	01.84	991	006.00	000.67	000.22	3.000	
306	76151	G	2.0	V	005.65	*	0.0	006.00	000.67	000.22	3.000	
307	80493	K	7.0	III	-00.20	01.89	1.0	003.16	001.55	001.95	*	
308	80493	K	7.0	III	-00.20	02.18	7.0	003.16	001.55	001.95	*	
309	80493	K	7.0	III	-00.20	01.89	990	003.16	001.55	001.95	*	
310	80493	K	7.0	III	-00.20	02.18	991	003.16	001.55	001.95	*	
311	81192	G	7.0	III	003.70	01.60	1.0	006.54	000.94	000.55	*	SB
312	81192	G	7.0	III	003.70	01.60	990	006.54	000.94	000.55	*	SB
313	81797	K	3.0	III	-00.80	02.14	9.0	001.98	001.44	001.71	8.000	
314	81797	K	3.0	III	-00.80	01.93	990	001.98	001.44	001.71	8.000	
315	81797	K	3.0	III	-00.80	01.93	8.0	001.98	001.44	001.71	8.000	
316	81797	K	3.0	III	-00.40	02.15	991	001.98	001.44	001.71	8.000	
317	81797	K	3.0	III	-00.80	01.93	1.0	001.98	001.44	001.71	8.000	
318	81797	K	3.0	III	-00.40	02.17	7.0	001.98	001.44	001.71	8.000	
319	83425	K	3.0	III	000.20	01.81	1.0	004.68	001.32	001.45	10.00	
320	83425	K	3.0	III	000.20	01.81	990	004.68	001.32	001.45	10.00	
321	84441	G	0.0	II	*	02.03	10.	002.98	000.81	000.47	8.000	
322	84441	G	0.0	II	*	02.18	11.	002.98	000.81	000.47	8.000	
323	84441	G	0.0	II	-01.30	02.01	8.0	002.98	000.81	000.47	8.000	
324	84441	G	0.0	II	-01.30	02.20	9.0	002.98	000.81	000.47	8.000	
325	84441	G	0.0	II	-01.30	02.19	991	002.98	000.81	000.47	8.000	
326	84441	G	1.0	II	-01.30	02.01	1.0	002.98	000.81	000.47	8.000	
327	84441	G	1.0	II	-01.30	02.01	990	002.98	000.81	000.47	8.000	
328	86663	M	2.0	III	-00.10	01.92	990	004.70	001.60	001.93	*	
329	86663	M	2.0	III	-00.10	01.92	1.0	004.70	001.60	001.93	*	
330	88230	K	8.0	V	008.30	01.43	1.0	006.61	001.38	001.28	*	
331	88230	K	8.0	V	008.30	01.43	990	006.61	001.38	001.28	*	
332	89484	K	1.0	III	000.30	01.83	990	002.61	*	*	8.000	
333	89484	K	1.0	III	000.30	01.83	1.0	002.61	*	*	8.000	
334	89485	G	7.0	III	001.10	01.76	990	003.50	*	*	*	SB,V
335	89485	G	7.0	III	001.10	01.76	1.0	003.50	*	*	*	SB,V
336	92095	K	3.0	III	000.40	01.83	990	005.52	001.27	001.34	*	
337	92095	K	3.0	III	000.40	01.83	1.0	005.52	001.27	001.34	*	
338	92125	G	2.5	II	-01.60	02.11	990	004.70	000.81	000.55	10.00	
339	92125	G	2.5	II	-01.60	02.11	1.0	004.70	000.81	000.55	10.00	
340	94264	K	0.0	III	002.20	01.73	990	003.83	001.03	000.91	10.00	
341	94264	K	0.0	III	002.20	01.73	1.0	003.83	001.03	000.91	10.00	
342	94705	M	5.5	III	-00.90	01.94	1.0	005.81	001.45	001.00	*	V
343	94705	M	5.5	III	-00.90	01.94	990	005.81	001.45	001.00	*	V
344	95272	K	1.0	III	000.70	01.81	1.0	004.07	001.09	000.98	10.00	
345	95272	K	1.0	III	000.70	01.81	990	004.07	001.09	000.98	10.00	
346	95689	K	0.0	III	000.00	02.01	9.0	001.79	001.06	000.09	17.00	CO
347	95689	K	0.0	III	000.00	02.01	991	001.79	001.06	000.09	17.00	CO
348	95689	K	0.0	III	000.00	01.86	8.0	001.79	001.06	000.09	17.00	CO
349	95689	K	0.0	III	000.00	01.86	990	001.79	001.06	000.09	17.00	CO
350	95735	M	2.0	V	010.70	01.08	1.0	007.49	001.51	001.13	58.00	

Table 8. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
351	95735	M	2.0	V	*	01.33	10.	007.49	001.51	001.13	58.00	
352	95735	M	2.0	V	*	01.56	11.	007.49	001.51	001.13	58.00	
353	95735	M	2.0	V	010.70	01.56	991	007.49	001.51	001.13	58.00	
354	95735	M	2.0	V	010.70	01.20	990	007.49	001.51	001.13	58.00	
355	98118	M	0.0	III	000.60	01.84	1.0	005.18	001.51	001.86	*	CO
356	98118	M	0.0	III	000.60	01.84	990	005.18	001.51	001.86	*	CO
357	99196	K	4.0	III	000.20	01.83	990	005.80	001.38	001.57	*	
358	99196	K	4.0	III	000.20	01.83	1.0	005.80	001.38	001.57	*	
359	99839	G	5.0	V	000.10	01.88	990	009.60	*	*	*	
360	99839	G	5.0	V	000.10	01.88	1.0	009.60	*	*	*	
361	100029	M	0.0	III	-00.30	01.87	990	003.84	001.62	001.97	*	V
362	100029	M	0.0	III	-00.30	02.16	991	003.84	001.62	001.97	*	V
363	100029	M	0.0	III	-00.30	01.87	1.0	003.84	001.62	001.97	*	V
364	100029	M	0.0	III	-00.30	02.16	7.0	003.84	001.62	001.97	*	V
365	101501	G	8.0	V	005.20	01.54	1.0	005.32	000.69	000.27	8.000	V
366	101501	G	8.0	V	005.20	01.55	990	005.32	000.69	000.27	8.000	V
367	101501	G	8.0	V	*	01.57	10.	005.32	000.69	000.27	8.000	V
368	101501	G	8.0	V	*	01.82	11.	005.32	000.69	000.27	8.000	V
369	101501	G	8.0	V	005.20	01.82	991	005.32	000.69	000.27	8.000	V
370	103095	G	8.0	V	006.70	01.30	5.0	006.45	000.75	000.17	*	p
371	103095	G	8.0	V	006.70	01.30	990	006.45	000.75	000.17	*	p
372	107274	M	0.0	III	-00.80	01.90	1.0	005.29	001.60	001.96	*	
373	107274	M	0.0	III	-00.80	01.90	990	005.29	001.60	001.96	*	
374	107328	K	0.0	III	000.40	01.83	1.0	005.00	001.18	001.16	10.00	V?
375	107328	K	0.0	III	000.40	01.83	990	005.00	001.18	001.16	10.00	V?
376	109379	G	5.0	III	000.00	01.99	9.0	002.65	000.90	000.59	8.000	V
377	109379	G	5.0	II	000.00	01.99	991	002.65	000.90	000.59	8.000	V
378	109379	G	5.0	II	000.00	01.87	990	002.65	000.90	000.59	8.000	V
379	109379	G	5.0	III	000.00	01.87	8.0	002.65	000.90	000.59	8.000	V
380	111028	K	1.0	IV	002.40	01.92	991	005.66	000.99	000.74	*	
381	111028	K	1.0	IV	*	01.76	10.	005.66	000.99	000.74	*	
382	111028	K	1.0	IV	*	01.92	11.	005.66	000.99	000.74	*	
383	111028	K	1.0	IV	002.40	01.69	990	005.66	000.99	000.74	*	
384	111028	K	1.0	IV	002.40	01.63	1.0	005.66	000.99	000.74	*	
385	111456	F	6.0	V	*	01.71	991	005.80	000.46	-00.04	37.00	
386	111456	F	6.0	V	*	01.57	990	005.80	000.46	-00.04	37.00	
387	111456	F	6.0	V	*	01.57	10.	005.80	000.46	-00.04	37.00	
388	111456	F	6.0	V	*	01.71	11.	005.80	000.46	-00.04	37.00	
389	112300	M	3.0	III	-00.10	01.88	1.0	003.38	001.55	001.81	*	
390	112300	M	3.0	III	-00.10	02.22	9.0	003.38	001.55	001.81	*	
391	112300	M	3.0	III	-00.10	01.88	990	003.38	001.55	001.81	*	
392	112300	M	3.0	III	-00.10	01.88	8.0	003.38	001.55	001.81	*	
393	112300	M	3.0	III	-00.10	02.19	991	003.38	001.55	001.81	*	
394	112300	M	3.0	III	-00.10	02.16	7.0	003.38	001.55	001.81	*	
395	113226	G	8.0	III	000.40	01.84	990	002.83	000.94	000.72	8.000	V
396	113226	G	8.0	III	000.40	01.84	1.0	002.83	000.94	000.72	8.000	V
397	113226	G	6.0	III	000.40	02.03	991	002.83	000.94	000.72	8.000	V
398	113226	G	6.0	III	000.40	01.84	8.0	002.83	000.94	000.72	8.000	V
399	113226	G	6.0	III	000.40	02.03	9.0	002.83	000.94	000.72	8.000	V
400	114378	F	5.0	V	*	01.77	11.	005.22	*	*	24.00	V

Table 9. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
401	114378	F	5.0	V	003.69	*	0.0	005.22	*	*	24.00	V
402	114378	F	5.0	V	003.69	01.77	991	005.22	*	*	24.00	V
403	114378	F	5.0	V	*	01.55	10.	005.22	*	*	24.00	V
404	114378	F	5.0	V	003.69	01.55	990	005.22	*	*	24.00	V
405	114710	G	0.0	V	004.50	01.85	991	004.26	000.56	000.05	*	
406	114710	G	0.0	V	004.50	01.56	8.0	004.26	000.56	000.05	*	
407	114710	G	0.0	V	004.50	01.86	9.0	004.26	000.56	000.05	*	
408	114710	F	9.5	V	004.50	01.56	1.0	004.26	000.56	000.05	*	
409	114710	G	0.0	V	*	01.84	11.	004.26	000.56	000.05	*	
410	114710	G	0.0	V	*	01.60	10.	004.26	000.56	000.05	*	
411	114710	F	9.5	V	004.50	01.57	990	004.26	000.56	000.05	*	
412	115383	F	8.0	V	004.60	01.71	990	005.22	000.58	000.09	3.000	
413	115383	F	8.0	V	*	01.71	10.	005.22	000.58	000.09	3.000	
414	115383	F	8.0	V	*	01.85	11.	005.22	000.58	000.09	3.000	
415	115383	G	0.0	V	004.60	01.98	9.0	005.22	000.58	000.09	3.000	
416	115383	G	0.0	V	004.60	01.92	991	005.22	000.58	000.09	3.000	
417	118100	K	5.0	V	008.00	01.44	990	009.30	001.20	001.04	*	e
418	118100	K	5.0	V	008.00	01.88	991	009.30	001.20	001.04	*	e
419	118100	K	5.0	V	*	01.88	11.	009.30	001.20	001.04	*	e
420	118100	K	5.0	V	*	01.44	10.	009.30	001.20	001.04	*	e
421	118100	K	5.0	V	008.00	*	0.0	009.30	001.20	001.04	*	e
422	119228	M	2.0	III	-00.40	02.15	991	004.66	001.63	001.96	*	V
423	119228	M	2.0	III	-00.40	02.15	7.0	004.66	001.63	001.96	*	V
424	119425	K	2.0	III	000.70	01.78	1.0	005.36	001.10	001.05	*	SB
425	119425	K	2.0	III	000.70	01.78	990	005.36	001.10	001.05	*	SB
426	124897	K	1.5	III	-00.20	02.09	9.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
427	124897	K	1.0	III	000.20	02.08	9.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
428	124897	K	1.5	III	000.20	01.81	1.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
429	124897	K	1.5	III	-00.20	02.06	7.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
430	124897	K	1.5	III	-00.20	01.82	990	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
431	124897	K	1.5	III	*	01.98	11.	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
432	124897	K	1.5	III	-00.20	02.08	991	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
433	124897	K	1.5	III	-00.20	01.83	5.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
434	124897	K	1.0	III	*	01.85	10.	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
435	124897	K	1.5	III	-00.20	01.81	8.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
436	124897	K	1.0	III	000.20	01.81	8.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
437	124897	K	1.5	III	-00.20	01.84	4.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
438	126660	F	7.0	V	*	01.60	991	004.10	*	*	32000	
439	126660	F	7.0	V	*	01.60	11.	004.10	*	*	32000	
440	127665	K	3.0	III	000.50	01.89	1.0	003.58	001.29	001.44	*	
441	127665	K	3.0	III	000.50	01.89	990	003.58	001.29	001.44	*	
442	128620	K	5.0	V	005.69	01.80	9.0	*	*	*	*	SB
443	128620	K	5.0	V	005.69	01.80	991	*	*	*	*	SB
444	128620	G	2.0	V	004.35	01.78	991	-00.01	000.69	000.23	*	SB
445	128620	G	2.0	V	004.35	01.78	9.0	-00.01	000.69	000.23	*	SB
446	128902	K	4.0	III	000.60	01.83	990	005.70	001.48	001.69	*	
447	128902	K	4.0	III	000.60	01.83	1.0	005.70	001.48	001.69	*	
448	129336	G	8.0	III	000.60	01.85	1.0	005.56	000.94	000.67	*	
449	129336	G	8.0	III	000.60	01.85	990	005.56	000.94	000.67	*	
450	129989	K	0.0	II	-00.10	01.92	1.0	002.70	*	*	*	

Table 10. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
451	129989	K	0.0	II	-00.10	02.10	9.0	002.70	*	*	*	
452	129989	K	0.0	II	-00.10	01.92	8.0	002.70	*	*	*	
453	129989	K	0.0	II	-00.10	02.10	991	002.70	*	*	*	
454	129989	K	0.0	II	-00.10	01.92	990	002.70	*	*	*	
455	131156	G	8.0	V	005.30	01.51	990	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
456	131156	G	8.0	V	*	01.83	11.	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
457	131156	G	8.0	V	005.30	01.91	7.0	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
458	131156	G	8.0	V	005.30	01.89	991	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
459	131156	G	8.0	V	005.30	01.49	1.0	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
460	131156	G	8.0	V	005.30	01.94	9.0	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
461	131156	G	8.0	V	005.30	01.49	8.0	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
462	131156	G	8.0	V	*	01.55	10.	004.55	000.77	000.29	16.00	SB
463	131156	K	4.0	V	007.43	01.38	990	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
464	131156	K	4.0	V	006.90	01.36	1.0	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
465	131156	K	4.0	V	*	01.80	11.	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
466	131156	K	4.0	V	007.69	*	0.0	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
467	131156	K	4.0	V	007.43	01.80	991	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
468	131156	K	4.0	V	*	01.41	10.	006.97	001.17	001.15	*	B,SB
469	131507	K	4.0	III	000.40	01.83	990	005.46	001.36	001.60	*	
470	131507	K	4.0	III	000.40	01.83	1.0	005.46	001.36	001.60	*	
471	131511	K	1.0	V	*	01.82	11.	006.01	000.83	000.52	*	
472	131511	K	1.0	V	*	01.54	10.	006.01	000.83	000.52	*	
473	131511	K	2.0	V	005.50	01.53	1.0	006.01	000.83	000.52	*	
474	131511	K	1.0	V	005.50	01.82	991	006.01	000.83	000.52	*	
475	131511	K	2.0	V	005.50	01.53	990	006.01	000.83	000.52	*	
476	131873	K	4.0	III	-00.50	01.86	8.0	002.05	001.47	001.78	8.000	V
477	131873	K	4.0	III	-00.50	01.86	1.0	002.05	001.47	001.78	8.000	V
478	131873	K	4.0	III	-00.50	02.16	9.0	002.05	001.47	001.78	8.000	V
479	131873	K	4.0	III	-00.50	02.16	991	002.05	001.47	001.78	8.000	V
480	131873	K	4.0	III	-00.50	02.16	7.0	002.05	001.47	001.78	8.000	V
481	131873	K	4.0	III	-00.50	01.86	990	002.05	001.47	001.78	8.000	V
482	131977	K	4.0	V	006.90	01.46	990	005.74	001.11	001.06	*	
483	131977	K	4.0	V	006.90	01.46	1.0	005.74	001.11	001.06	*	
484	135722	G	8.0	III	000.80	01.76	990	003.47	000.95	000.69	10.00	SB
485	135722	G	8.0	III	000.80	01.76	1.0	003.47	000.95	000.69	10.00	SB
486	137704	K	4.0	III	000.10	01.75	990	005.46	001.40	001.64	*	
487	137704	K	4.0	III	000.10	01.75	1.0	005.46	001.40	001.64	*	
488	137759	K	2.0	III	000.20	01.78	990	003.29	001.17	001.22	8.000	
489	137759	K	2.0	III	000.20	01.78	1.0	003.29	001.17	001.22	8.000	
490	138716	K	1.0	IV	002.10	01.67	1.0	004.61	001.01	000.85	10.00	
491	138716	K	1.0	IV	002.10	01.67	990	004.61	001.01	000.85	10.00	
492	140573	K	2.0	III	000.50	01.79	990	002.65	001.17	001.24	8.000	
493	140573	K	2.0	III	000.50	02.03	991	002.65	001.17	001.24	8.000	
494	140573	K	2.0	III	000.50	01.79	8.0	002.65	001.17	001.24	8.000	
495	140573	K	2.0	III	000.50	01.79	1.0	002.65	001.17	001.24	8.000	
496	140573	K	2.0	III	000.50	02.03	9.0	002.65	001.17	001.24	8.000	
497	142574	M	0.0	III	-00.50	01.87	990	005.44	001.59	001.94	*	
498	142574	M	0.0	III	-00.50	01.87	1.0	005.44	001.59	001.94	*	
499	142980	K	1.0	IV	-00.10	01.74	990	005.54	001.14	001.16	*	
500	142980	K	1.0	IV	-00.10	01.74	1.0	005.54	001.14	001.16	*	

Table 11. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
501	145148	K	1.5	IV	005.60	01.63	1.0	005.94	001.02	000.76	*	CO
502	145148	K	1.5	IV	005.60	01.63	990	005.94	001.02	000.76	*	CO
503	145328	K	1.0	III	001.30	01.69	990	004.76	001.01	000.87	8.000	V
504	145328	K	1.0	III	001.30	01.69	1.0	004.76	001.01	000.87	8.000	V
505	146051	M	1.0	III	-00.10	02.15	991	002.74	001.59	001.96	*	
506	146051	M	1.0	III	-00.10	01.89	1.0	002.74	001.59	001.96	*	
507	146051	M	1.0	III	-00.10	02.15	7.0	002.74	001.59	001.96	*	
508	146051	M	1.0	III	-00.10	01.89	990	002.74	001.59	001.96	*	
509	148349	M	3.0	III	-00.40	01.84	1.0	005.23	001.74	002.13	*	CO
510	148349	M	3.0	III	-00.40	01.84	990	005.23	001.74	002.13	*	CO
511	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	8.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
512	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	990	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
513	148387	G	8.0	III	000.70	01.96	991	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
514	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	1.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
515	148387	G	8.0	III	000.70	01.96	9.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
516	148478	M	1.5	I	-03.80	02.19	990	000.96	001.82	001.30	10.00	
517	148478	M	1.5	I	-04.70	02.37	7.0	000.96	001.82	001.30	10.00	
518	148478	M	1.5	I	-04.70	02.35	991	000.96	001.82	001.30	10.00	
519	148478	M	1.5	I	-03.80	02.18	1.0	000.96	001.82	001.30	10.00	
520	148478	M	1.0	I	*	02.34	11.	000.96	001.82	001.30	10.00	
521	148478	M	1.0	I	*	02.20	10.	000.96	001.82	001.30	10.00	
522	148856	G	7.0	III	000.10	01.98	991	002.77	000.94	000.69	10.00	
523	148856	G	8.0	III	000.10	01.98	9.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
524	148856	G	7.0	III	000.10	01.87	990	002.77	000.94	000.69	10.00	
525	148856	G	8.0	III	000.10	01.87	8.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
526	148856	G	7.0	III	000.10	01.87	1.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
527	148856	G	7.0	III	000.10	01.98	7.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
528	148897	G	8.0	III	000.60	01.85	990	005.25	001.29	001.22	8.000	p
529	148897	G	8.0	III	000.60	01.85	1.0	005.25	001.29	001.22	8.000	p
530	149661	K	0.0	V	*	01.82	11.	005.76	000.81	000.45	*	
531	149661	K	2.0	V	005.40	01.56	990	005.76	000.81	000.45	*	
532	149661	K	0.0	V	*	01.57	10.	005.76	000.81	000.45	*	
533	149661	K	0.0	V	005.40	01.82	991	005.76	000.81	000.45	*	
534	149661	K	2.0	V	005.40	01.56	1.0	005.76	000.81	000.45	*	
535	150275	K	1.0	III	002.20	01.74	990	006.34	001.00	000.71	*	
536	150275	K	1.0	III	002.20	01.74	1.0	006.34	001.00	000.71	*	
537	153210	K	2.0	III	000.50	01.83	1.0	003.20	001.16	001.16	8.000	V
538	153210	K	2.0	III	000.50	01.83	990	003.20	001.16	001.16	8.000	V
539	154733	K	3.0	III	000.90	01.80	1.0	005.56	001.30	001.52	*	
540	154733	K	3.0	III	000.90	01.80	990	005.56	001.30	001.52	*	
541	156014	M	5.0	I	-01.90	02.00	1.0	003.48	*	*	21.00	V
542	156014	M	5.0	I	-01.90	02.01	990	003.48	*	*	21.00	V
543	156014	M	5.0	I	*	02.01	5.0	003.48	*	*	21.00	V
544	156283	K	3.0	I	-00.10	01.93	1.0	003.16	001.44	001.66	8.000	V
545	156283	K	3.0	I	-00.10	01.93	990	003.16	001.44	001.66	8.000	V
546	157999	K	3.0	II	*	02.06	10.	004.33	001.50	001.58	10.00	V
547	157999	K	3.0	II	*	02.27	11.	004.33	001.50	001.58	10.00	V
548	157999	K	3.0	II	*	02.06	990	004.33	001.50	001.58	10.00	V
549	157999	K	3.0	II	*	02.27	991	004.33	001.50	001.58	10.00	V
550	159181	G	2.0	II	*	02.19	10.	002.79	001.00	000.64	13.00	

Table 12. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
551	159181	G	2.0	I	-02.00	02.33	7.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
552	159181	G	2.0	I	-01.70	02.22	990	002.79	001.00	000.64	13.00	
553	159181	G	2.0	I	-01.70	02.23	1.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
554	159181	G	2.0	II	-01.70	02.36	9.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
555	159181	G	2.0	II	*	02.31	11.	002.79	001.00	000.64	13.00	
556	159181	G	2.0	I	-02.00	02.33	991	002.79	001.00	000.64	13.00	
557	159181	G	2.0	II	-01.70	02.23	8.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
558	161096	K	2.0	III	000.50	01.77	990	002.77	001.16	001.24	8.000	
559	161096	K	2.0	III	000.50	01.77	1.0	002.77	001.16	001.24	8.000	
560	162076	G	5.0	IV	*	01.95	11.	005.69	000.94	000.71	*	
561	162076	G	5.0	IV	*	01.79	10.	005.69	000.94	000.71	*	
562	162076	G	5.0	IV	002.30	01.95	991	005.69	000.94	000.71	*	
563	162076	G	5.0	IV	002.30	01.76	990	005.69	000.94	000.71	*	
564	162076	G	5.0	IV	002.30	01.73	1.0	005.69	000.94	000.71	*	
565	163588	K	2.0	III	000.60	01.78	990	003.75	001.18	001.21	8.000	
566	163588	K	2.0	III	000.60	01.78	1.0	003.75	001.18	001.21	8.000	
567	163770	K	1.0	II	-01.30	02.03	1.0	003.82	001.35	001.46	*	V
568	163770	K	1.0	II	-01.30	02.23	991	003.82	001.35	001.46	*	V
569	163770	K	1.0	II	-01.30	02.23	7.0	003.82	001.35	001.46	*	V
570	163770	K	1.0	II	-01.30	02.03	990	003.82	001.35	001.46	*	V
571	164058	K	5.0	III	-01.60	01.95	5.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
572	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	8.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
573	164058	K	5.0	III	-00.10	02.22	9.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
574	164058	K	5.0	III	-01.60	02.20	9.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
575	164058	K	5.0	III	-00.10	02.17	991	002.23	001.52	001.86	8.000	
576	164058	K	5.0	III	*	01.95	10.	002.23	001.52	001.86	8.000	
577	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	1.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
578	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	8.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
579	164058	K	5.0	III	-01.10	01.94	990	002.23	001.52	001.86	8.000	
580	164058	K	5.0	III	*	02.08	11.	002.23	001.52	001.86	8.000	
581	165341	K	6.0	V	007.45	*	0.0	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
582	165341	K	6.0	V	007.30	01.43	1.0	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
583	165341	K	6.0	V	007.40	01.43	990	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
584	165341	K	0.0	V	005.90	01.52	1.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
585	165341	K	0.0	V	005.90	01.51	8.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
586	165341	K	0.0	V	*	01.59	10.	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
587	165341	K	0.0	V	005.90	01.54	990	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
588	165341	K	0.0	V	005.90	01.89	9.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
589	165341	K	0.0	V	*	01.83	11.	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
590	165341	K	0.0	V	005.90	01.86	991	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
591	165438	K	1.0	IV	002.10	01.64	990	005.77	000.96	000.81	*	
592	165438	K	1.0	IV	002.10	01.64	1.0	005.77	000.96	000.81	*	
593	167042	K	1.0	III	002.20	01.60	990	005.95	000.94	000.72	*	
594	167042	K	1.0	III	002.20	01.60	1.0	005.95	000.94	000.72	*	
595	171443	K	3.0	III	000.30	01.84	990	003.85	001.34	001.53	8.000	
596	171443	K	3.0	III	000.30	01.84	1.0	003.85	001.34	001.53	8.000	
597	173764	G	4.0	II	*	02.29	11.	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
598	173764	G	4.0	II	*	02.14	10.	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
599	173764	G	4.0	II	-01.90	02.13	1.0	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
600	173764	G	4.0	II	-01.90	02.29	991	004.20	001.10	000.85	8.000	SB

Table 13. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
601	173764	G	4.0	II	-01.90	02.13	990	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
602	180809	K	0.0	II	-00.60	02.02	990	004.36	001.25	001.23	10.00	
603	180809	K	0.0	II	-00.60	02.02	1.0	004.36	001.25	001.23	10.00	
604	181276	G	9.0	III	000.50	01.83	990	003.80	000.97	000.74	8.000	
605	181276	G	9.0	III	000.50	01.83	1.0	003.80	000.97	000.74	8.000	
606	181391	G	8.0	III	002.30	01.78	1.0	005.01	000.92	000.63	8.000	SB
607	181391	G	8.0	III	002.30	01.78	990	005.01	000.92	000.63	8.000	SB
608	183439	M	0.0	III	000.10	01.90	1.0	004.44	001.50	001.82	*	CO
609	183439	M	0.0	III	000.10	01.90	990	004.44	001.50	001.82	*	CO
610	184406	K	3.0	III	000.90	01.73	1.0	004.45	001.18	001.24	10.00	
611	184406	K	3.0	III	000.90	01.73	990	004.45	001.18	001.24	10.00	
612	185144	K	0.0	V	005.60	01.54	1.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
613	185144	K	0.0	V	005.60	01.61	8.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
614	185144	K	0.0	V	005.60	01.81	9.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
615	185144	K	0.0	V	005.60	01.58	990	004.70	000.79	000.39	8.000	
616	185144	K	0.0	V	005.60	01.81	991	004.70	000.79	000.39	8.000	
617	185351	G	9.0	III	002.40	01.72	990	005.17	000.93	000.69	10.00	
618	185351	G	9.0	III	002.40	01.72	1.0	005.17	000.93	000.69	10.00	
619	185758	G	1.0	II	-01.40	01.99	1.0	004.37	000.77	000.43	8.000	
620	185758	G	1.0	II	-01.40	01.99	990	004.37	000.77	000.43	8.000	
621	186791	K	3.0	II	-00.80	01.99	990	002.72	001.50	001.69	8.000	
622	186791	K	3.0	II	-02.30	02.20	991	002.72	001.50	001.69	8.000	
623	186791	K	3.0	II	-00.80	02.00	1.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
624	186791	K	3.0	II	*	01.98	5.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
625	186791	K	3.0	II	-02.30	02.20	7.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
626	188119	G	8.0	III	000.90	01.81	1.0	003.83	000.89	000.52	10.00	
627	188119	G	8.0	III	000.90	01.81	990	003.83	000.89	000.52	10.00	
628	189319	M	0.0	III	-00.10	01.92	1.0	003.47	001.57	001.93	8.000	
629	189319	M	0.0	III	-00.10	01.92	990	003.47	001.57	001.93	8.000	
630	192713	G	2.0	I	-02.30	02.22	990	005.13	001.04	000.71	15.00	SB
631	192713	G	2.0	I	-02.30	02.22	1.0	005.13	001.04	000.71	15.00	SB
632	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	1.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
633	197989	K	0.0	III	000.70	01.83	5.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
634	197989	K	0.0	III	000.70	01.99	9.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
635	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	8.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
636	197989	K	0.0	III	000.70	01.99	991	002.50	001.03	000.87	8.000	
637	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	8.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
638	197989	K	0.0	III	000.70	02.00	9.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
639	197989	K	0.0	III	000.70	01.79	990	002.50	001.03	000.87	8.000	
640	198149	K	0.0	IV	002.60	01.68	990	003.41	000.92	000.62	8.000	
641	198149	K	0.0	IV	002.60	01.68	1.0	003.41	000.92	000.62	8.000	
642	199228	G	0.0	V	004.70	01.56	990	009.60	*	*	*	
643	199228	G	0.0	V	004.70	01.56	12.	009.60	*	*	*	
644	199228	G	0.0	V	004.70	01.65	991	009.60	*	*	*	
645	199228	G	0.0	V	004.70	01.65	13.	009.60	*	*	*	
646	200905	K	5.0	I	*	02.31	11.	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
647	200905	K	5.0	I	-04.50	02.30	991	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
648	200905	K	5.0	I	-04.50	02.29	7.0	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
649	200905	K	5.0	I	*	02.11	5.0	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
650	200905	K	5.0	I	*	02.14	10.	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V

Table 14. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
501	145148	K	1.5	IV	005.60	01.63	1.0	005.94	001.02	000.76	*	CO
502	145148	K	1.5	IV	005.60	01.63	990	005.94	001.02	000.76	*	CO
503	145328	K	1.0	III	001.30	01.69	990	004.76	001.01	000.87	8.000	V
504	145328	K	1.0	III	001.30	01.69	1.0	004.76	001.01	000.87	8.000	V
505	146051	M	1.0	III	-00.10	02.15	991	002.74	001.59	001.96	*	
506	146051	M	1.0	III	-00.10	01.89	1.0	002.74	001.59	001.96	*	
507	146051	M	1.0	III	-00.10	02.15	7.0	002.74	001.59	001.96	*	
508	146051	M	1.0	III	-00.10	01.89	990	002.74	001.59	001.96	*	
509	148349	M	3.0	III	-00.40	01.84	1.0	005.23	001.74	002.13	*	CO
510	148349	M	3.0	III	-00.40	01.84	990	005.23	001.74	002.13	*	CO
511	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	8.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
512	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	990	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
513	148387	G	8.0	III	000.70	01.96	991	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
514	148387	G	8.0	III	000.70	01.70	1.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
515	148387	G	8.0	III	000.70	01.96	9.0	002.74	000.91	000.71	8.000	SB
516	148478	M	1.5	I	-03.80	02.19	990	000.96	001.82	001.30	10.00	
517	148478	M	1.5	I	-04.70	02.37	7.0	000.96	001.82	001.30	10.00	
518	148478	M	1.5	I	-04.70	02.35	991	000.96	001.82	001.30	10.00	
519	148478	M	1.5	I	-03.80	02.18	1.0	000.96	001.82	001.30	10.00	
520	148478	M	1.0	I	*	02.34	11.	000.96	001.82	001.30	10.00	
521	148478	M	1.0	I	*	02.20	10.	000.96	001.82	001.30	10.00	
522	148856	G	7.0	III	000.10	01.98	991	002.77	000.94	000.69	10.00	
523	148856	G	8.0	III	000.10	01.98	9.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
524	148856	G	7.0	III	000.10	01.87	990	002.77	000.94	000.69	10.00	
525	148856	G	8.0	III	000.10	01.87	8.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
526	148856	G	7.0	III	000.10	01.87	1.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
527	148856	G	7.0	III	000.10	01.98	7.0	002.77	000.94	000.69	10.00	
528	148897	G	8.0	III	000.60	01.85	990	005.25	001.29	001.22	8.000	p
529	148897	G	8.0	III	000.60	01.85	1.0	005.25	001.29	001.22	8.000	p
530	149661	K	0.0	V	*	01.82	11.	005.76	000.81	000.45	*	
531	149661	K	2.0	V	005.40	01.56	990	005.76	000.81	000.45	*	
532	149661	K	0.0	V	*	01.57	10.	005.76	000.81	000.45	*	
533	149661	K	0.0	V	005.40	01.82	991	005.76	000.81	000.45	*	
534	149661	K	2.0	V	005.40	01.56	1.0	005.76	000.81	000.45	*	
535	150275	K	1.0	III	002.20	01.74	990	006.34	001.00	000.71	*	
536	150275	K	1.0	III	002.20	01.74	1.0	006.34	001.00	000.71	*	
537	153210	K	2.0	III	000.50	01.83	1.0	003.20	001.16	001.16	8.000	V
538	153210	K	2.0	III	000.50	01.83	990	003.20	001.16	001.16	8.000	V
539	154733	K	3.0	III	000.90	01.80	1.0	005.56	001.30	001.52	*	
540	154733	K	3.0	III	000.90	01.80	990	005.56	001.30	001.52	*	
541	156014	M	5.0	I	-01.90	02.00	1.0	003.48	*	*	21.00	V
542	156014	M	5.0	I	-01.90	02.01	990	003.48	*	*	21.00	V
543	156014	M	5.0	I	*	02.01	5.0	003.48	*	*	21.00	V
544	156283	K	3.0	I	-00.10	01.93	1.0	003.16	001.44	001.66	8.000	V
545	156283	K	3.0	I	-00.10	01.93	990	003.16	001.44	001.66	8.000	V
546	157999	K	3.0	II	*	02.06	10.	004.33	001.50	001.58	10.00	V
547	157999	K	3.0	II	*	02.27	11.	004.33	001.50	001.58	10.00	V
548	157999	K	3.0	II	*	02.06	990	004.33	001.50	001.58	10.00	V
549	157999	K	3.0	II	*	02.27	991	004.33	001.50	001.58	10.00	V
550	159181	G	2.0	II	*	02.19	10.	002.79	001.00	000.64	13.00	

Table 15. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
551	159181	G	2.0	I	-02.00	02.33	7.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
552	159181	G	2.0	I	-01.70	02.22	990	002.79	001.00	000.64	13.00	
553	159181	G	2.0	I	-01.70	02.23	1.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
554	159181	G	2.0	II	-01.70	02.36	9.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
555	159181	G	2.0	II	*	02.31	11.	002.79	001.00	000.64	13.00	
556	159181	G	2.0	I	-02.00	02.33	991	002.79	001.00	000.64	13.00	
557	159181	G	2.0	II	-01.70	02.23	8.0	002.79	001.00	000.64	13.00	
558	161096	K	2.0	III	000.50	01.77	990	002.77	001.16	001.24	8.000	
559	161096	K	2.0	III	000.50	01.77	1.0	002.77	001.16	001.24	8.000	
560	162076	G	5.0	IV	*	01.95	11.	005.69	000.94	000.71	*	
561	162076	G	5.0	IV	*	01.79	10.	005.69	000.94	000.71	*	
562	162076	G	5.0	IV	002.30	01.95	991	005.69	000.94	000.71	*	
563	162076	G	5.0	IV	002.30	01.76	990	005.69	000.94	000.71	*	
564	162076	G	5.0	IV	002.30	01.73	1.0	005.69	000.94	000.71	*	
565	163588	K	2.0	III	000.60	01.78	990	003.75	001.18	001.21	8.000	
566	163588	K	2.0	III	000.60	01.78	1.0	003.75	001.18	001.21	8.000	
567	163770	K	1.0	II	-01.30	02.03	1.0	003.82	001.35	001.46	*	V
568	163770	K	1.0	II	-01.30	02.23	991	003.82	001.35	001.46	*	V
569	163770	K	1.0	II	-01.30	02.23	7.0	003.82	001.35	001.46	*	V
570	163770	K	1.0	II	-01.30	02.03	990	003.82	001.35	001.46	*	V
571	164058	K	5.0	III	-01.60	01.95	5.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
572	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	8.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
573	164058	K	5.0	III	-00.10	02.22	9.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
574	164058	K	5.0	III	-01.60	02.20	9.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
575	164058	K	5.0	III	-00.10	02.17	991	002.23	001.52	001.86	8.000	
576	164058	K	5.0	III	*	01.95	10.	002.23	001.52	001.86	8.000	
577	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	1.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
578	164058	K	5.0	III	-00.10	01.93	8.0	002.23	001.52	001.86	8.000	
579	164058	K	5.0	III	-01.10	01.94	990	002.23	001.52	001.86	8.000	
580	164058	K	5.0	III	*	02.08	11.	002.23	001.52	001.86	8.000	
581	165341	K	6.0	V	007.45	*	0.0	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
582	165341	K	6.0	V	007.30	01.43	1.0	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
583	165341	K	6.0	V	007.40	01.43	990	006.00	001.15	*	25.00	B,SB
584	165341	K	0.0	V	005.90	01.52	1.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
585	165341	K	0.0	V	005.90	01.51	8.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
586	165341	K	0.0	V	*	01.59	10.	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
587	165341	K	0.0	V	005.90	01.54	990	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
588	165341	K	0.0	V	005.90	01.89	9.0	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
589	165341	K	0.0	V	*	01.83	11.	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
590	165341	K	0.0	V	005.90	01.86	991	004.03	000.86	000.51	13.00	SB
591	165438	K	1.0	IV	002.10	01.64	990	005.77	000.96	000.81	*	
592	165438	K	1.0	IV	002.10	01.64	1.0	005.77	000.96	000.81	*	
593	167042	K	1.0	III	002.20	01.60	990	005.95	000.94	000.72	*	
594	167042	K	1.0	III	002.20	01.60	1.0	005.95	000.94	000.72	*	
595	171443	K	3.0	III	000.30	01.84	990	003.85	001.34	001.53	8.000	
596	171443	K	3.0	III	000.30	01.84	1.0	003.85	001.34	001.53	8.000	
597	173764	G	4.0	II	*	02.29	11.	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
598	173764	G	4.0	II	*	02.14	10.	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
599	173764	G	4.0	II	-01.90	02.13	1.0	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
600	173764	G	4.0	II	-01.90	02.29	991	004.20	001.10	000.85	8.000	SB

Table 16. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
601	173764	G	4.0	II	-01.90	02.13	990	004.20	001.10	000.85	8.000	SB
602	180809	K	0.0	II	-00.60	02.02	990	004.36	001.25	001.23	10.00	
603	180809	K	0.0	II	-00.60	02.02	1.0	004.36	001.25	001.23	10.00	
604	181276	G	9.0	III	000.50	01.83	990	003.80	000.97	000.74	8.000	
605	181276	G	9.0	III	000.50	01.83	1.0	003.80	000.97	000.74	8.000	
606	181391	G	8.0	III	002.30	01.78	1.0	005.01	000.92	000.63	8.000	SB
607	181391	G	8.0	III	002.30	01.78	990	005.01	000.92	000.63	8.000	SB
608	183439	M	0.0	III	000.10	01.90	1.0	004.44	001.50	001.82	*	CO
609	183439	M	0.0	III	000.10	01.90	990	004.44	001.50	001.82	*	CO
610	184406	K	3.0	III	000.90	01.73	1.0	004.45	001.18	001.24	10.00	
611	184406	K	3.0	III	000.90	01.73	990	004.45	001.18	001.24	10.00	
612	185144	K	0.0	V	005.60	01.54	1.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
613	185144	K	0.0	V	005.60	01.61	8.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
614	185144	K	0.0	V	005.60	01.81	9.0	004.70	000.79	000.39	8.000	
615	185144	K	0.0	V	005.60	01.58	990	004.70	000.79	000.39	8.000	
616	185144	K	0.0	V	005.60	01.81	991	004.70	000.79	000.39	8.000	
617	185351	G	9.0	III	002.40	01.72	990	005.17	000.93	000.69	10.00	
618	185351	G	9.0	III	002.40	01.72	1.0	005.17	000.93	000.69	10.00	
619	185758	G	1.0	II	-01.40	01.99	1.0	004.37	000.77	000.43	8.000	
620	185758	G	1.0	II	-01.40	01.99	990	004.37	000.77	000.43	8.000	
621	186791	K	3.0	II	-00.80	01.99	990	002.72	001.50	001.69	8.000	
622	186791	K	3.0	II	-02.30	02.20	991	002.72	001.50	001.69	8.000	
623	186791	K	3.0	II	-00.80	02.00	1.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
624	186791	K	3.0	II	*	01.98	5.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
625	186791	K	3.0	II	-02.30	02.20	7.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
626	188119	G	8.0	III	000.90	01.81	1.0	003.83	000.89	000.52	10.00	
627	188119	G	8.0	III	000.90	01.81	990	003.83	000.89	000.52	10.00	
628	189319	M	0.0	III	-00.10	01.92	1.0	003.47	001.57	001.93	8.000	
629	189319	M	0.0	III	-00.10	01.92	990	003.47	001.57	001.93	8.000	
630	192713	G	2.0	I	-02.30	02.22	990	005.13	001.04	000.71	15.00	SB
631	192713	G	2.0	I	-02.30	02.22	1.0	005.13	001.04	000.71	15.00	SB
632	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	1.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
633	197989	K	0.0	III	000.70	01.83	5.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
634	197989	K	0.0	III	000.70	01.99	9.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
635	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	8.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
636	197989	K	0.0	III	000.70	01.99	991	002.50	001.03	000.87	8.000	
637	197989	K	0.0	III	000.70	01.78	8.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
638	197989	K	0.0	III	000.70	02.00	9.0	002.50	001.03	000.87	8.000	
639	197989	K	0.0	III	000.70	01.79	990	002.50	001.03	000.87	8.000	
640	198149	K	0.0	IV	002.60	01.68	990	003.41	000.92	000.62	8.000	
641	198149	K	0.0	IV	002.60	01.68	1.0	003.41	000.92	000.62	8.000	
642	199228	G	0.0	V	004.70	01.56	990	009.60	*	*	*	
643	199228	G	0.0	V	004.70	01.56	12.	009.60	*	*	*	
644	199228	G	0.0	V	004.70	01.65	991	009.60	*	*	*	
645	199228	G	0.0	V	004.70	01.65	13.	009.60	*	*	*	
646	200905	K	5.0	I	*	02.31	11.	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
647	200905	K	5.0	I	-04.50	02.30	991	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
648	200905	K	5.0	I	-04.50	02.29	7.0	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
649	200905	K	5.0	I	*	02.11	5.0	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
650	200905	K	5.0	I	*	02.14	10.	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V

Table 17. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
651	200905	K	5.0	I	-04.50	02.12	990	004.10	001.64	001.89	8.000	SB,V
652	201091	K	5.0	V	007.70	01.85	991	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
653	201091	K	5.0	V	007.58	*	0.0	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
654	201091	K	5.0	V	*	01.85	11.	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
655	201091	K	5.0	V	007.70	01.41	1.0	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
656	201091	K	5.0	V	*	01.48	10.	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
657	201091	K	5.0	V	007.62	01.43	990	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
658	201091	K	5.0	V	*	01.40	5.0	005.21	001.19	001.10	13.00	SB
659	201092	K	7.0	V	*	01.28	5.0	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
660	201092	K	7.0	V	008.60	01.35	990	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
661	201092	K	7.0	V	008.60	01.34	1.0	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
662	201092	K	7.0	V	*	01.76	11.	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
663	201092	K	7.0	V	008.60	01.76	991	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
664	201092	K	7.0	V	*	01.44	10.	006.02	001.38	001.23	13.00	B,SB
665	202109	G	8.0	III	-00.60	01.79	990	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
666	202109	G	5.0	II	-02.00	02.03	991	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
667	202109	G	5.0	II	-02.00	01.79	8.0	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
668	202109	G	8.0	III	-00.60	01.79	1.0	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
669	202109	G	5.0	II	-02.00	02.03	9.0	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
670	202457	G	5.0	V	005.00	01.70	991	006.59	000.68	000.25	*	
671	202457	G	5.0	V	005.00	01.65	12.	006.59	000.68	000.25	*	
672	202457	G	5.0	V	005.00	01.65	990	006.59	000.68	000.25	*	
673	202457	G	5.0	V	005.00	01.70	13.	006.59	000.68	000.25	*	
674	202628	G	2.0	V	005.00	01.84	13.	006.74	000.63	000.13	*	
675	202628	G	2.0	V	005.00	01.84	991	006.74	000.63	000.13	*	
676	202628	G	2.0	V	005.00	01.64	12.	006.74	000.63	000.13	*	
677	202628	G	2.0	V	005.00	01.64	990	006.74	000.63	000.13	*	
678	202940	G	5.0	V	005.30	01.61	990	006.56	000.73	000.22	*	SB
679	202940	G	5.0	V	005.30	01.76	13.	006.56	000.73	000.22	*	SB
680	202940	G	5.0	V	005.30	01.76	991	006.56	000.73	000.22	*	SB
681	202940	G	5.0	V	005.30	01.61	12.	006.56	000.73	000.22	*	SB
682	203244	G	5.0	V	005.20	01.86	13.	006.97	000.73	*	*	
683	203244	G	5.0	V	005.20	01.86	991	006.97	000.73	*	*	
684	203244	G	5.0	V	005.20	01.56	990	006.97	000.73	*	*	
685	203244	G	5.0	V	005.20	01.56	12.	006.97	000.73	*	*	
686	204867	G	0.0	I	-02.50	02.19	1.0	002.91	000.83	000.60	8.000	
687	204867	G	0.0	I	-04.50	02.29	991	002.91	000.83	000.60	8.000	
688	204867	G	0.0	I	-02.50	02.18	990	002.91	000.83	000.60	8.000	
689	204867	G	0.0	I	-04.50	02.29	7.0	002.91	000.83	000.60	8.000	
690	204867	G	0.0	I	*	02.18	5.0	002.91	000.83	000.60	8.000	
691	206778	K	2.0	I	-04.40	02.13	3.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
692	206778	K	2.0	I	*	02.13	10.	002.39	001.58	001.76	8.000	V
693	206778	K	2.0	I	*	02.30	11.	002.39	001.58	001.76	8.000	V
694	206778	K	2.0	I	-04.60	02.32	7.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
695	206778	K	2.0	I	-03.70	02.14	990	002.39	001.58	001.76	8.000	V
696	206778	K	2.0	I	*	02.13	5.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
697	206778	K	2.0	I	-04.60	02.32	991	002.39	001.58	001.76	8.000	V
698	206778	K	2.0	I	-02.30	02.16	1.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
699	206778	K	2.0	I	-02.30	02.16	8.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
700	206778	K	2.0	I	-02.30	02.33	9.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V

Table 18. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
701	206859	G	5.0	I	-04.50	02.12	8.0	004.34	001.18	001.05	8.000	
702	206859	G	5.0	I	-04.50	02.30	991	004.34	001.18	001.05	8.000	
703	206859	G	5.0	I	-04.50	02.30	9.0	004.34	001.18	001.05	8.000	
704	206859	G	5.0	I	-01.30	02.16	990	004.34	001.18	001.05	8.000	
705	206859	G	5.0	I	-01.30	02.20	1.0	004.34	001.18	001.05	8.000	
706	207089	K	0.0	I	-02.80	02.25	990	005.29	001.43	001.32	*	
707	207089	K	0.0	I	-02.80	02.25	1.0	005.29	001.43	001.32	*	
708	209750	G	2.0	I	-02.20	02.22	1.0	003.10	001.00	000.82	8.000	
709	209750	G	2.0	I	*	02.25	11.	003.10	001.00	000.82	8.000	
710	209750	G	2.0	I	-02.20	02.25	991	003.10	001.00	000.82	8.000	
711	209750	G	2.0	I	*	02.17	10.	003.10	001.00	000.82	8.000	
712	209750	G	2.0	I	-02.20	02.21	990	003.10	001.00	000.82	8.000	
713	209750	G	2.0	I	*	02.21	5.0	003.10	001.00	000.82	8.000	
714	210745	K	1.5	I	-04.50	02.32	991	003.35	001.55	001.71	8.000	SB,V
715	210745	K	1.5	I	-02.30	02.18	990	003.35	001.55	001.71	8.000	SB,V
716	210745	K	1.5	I	-02.30	02.18	1.0	003.35	001.55	001.71	8.000	SB,V
717	210745	K	1.5	I	-04.50	02.32	7.0	003.35	001.55	001.71	8.000	SB,V
718	210918	G	5.0	V	004.80	01.59	990	006.26	*	*	*	
719	210918	G	5.0	V	004.80	01.59	12.	006.26	*	*	*	
720	210918	G	5.0	V	004.80	01.70	991	006.26	*	*	*	
721	210918	G	5.0	V	004.80	01.70	13.	006.26	*	*	*	
722	211415	G	3.0	V	004.90	01.59	990	005.37	000.60	000.06	*	
723	211415	G	3.0	V	004.90	01.59	12.	005.37	000.60	000.06	*	
724	211415	G	3.0	V	004.90	01.66	991	005.37	000.60	000.06	*	
725	211415	G	3.0	V	004.90	01.66	13.	005.37	000.60	000.06	*	
726	211998	F	9.0	V	004.30	01.56	990	005.29	000.65	-00.06	*	CO
727	211998	F	9.0	V	004.30	01.56	12.	005.29	000.65	-00.06	*	CO
728	211998	F	9.0	V	004.30	01.68	991	005.29	000.65	-00.06	*	CO
729	211998	F	9.0	V	004.30	01.68	13.	005.29	000.65	-00.06	*	CO
730	212330	G	3.0	IV	004.50	01.61	990	005.32	000.67	000.13	*	
731	212330	G	3.0	IV	004.50	01.61	12.	005.32	000.67	000.13	*	
732	212330	G	3.0	IV	004.50	01.73	991	005.32	000.67	000.13	*	
733	212330	G	3.0	IV	004.50	01.73	13.	005.32	000.67	000.13	*	
734	212697	G	3.0	V	005.10	01.92	13.	006.57	*	*	*	
735	212697	G	3.0	V	005.10	01.92	991	006.57	*	*	*	
736	212697	G	3.0	V	005.10	01.60	12.	006.57	*	*	*	
737	212697	G	3.0	V	005.10	01.60	990	006.57	*	*	*	
738	212698	G	3.0	V	005.00	01.92	13.	006.35	*	*	*	
739	212698	G	3.0	V	005.00	01.92	991	006.35	*	*	*	
740	212698	G	3.0	V	005.00	01.60	12.	006.35	*	*	*	
741	212698	G	3.0	V	005.00	01.60	990	006.35	*	*	*	
742	212943	K	0.0	III	002.30	01.66	990	004.79	001.05	000.88	10.00	
743	212943	K	0.0	III	002.30	01.66	1.0	004.79	001.05	000.88	10.00	
744	214953	G	0.0	V	004.60	01.77	991	005.98	000.58	000.07	*	V
745	214953	G	0.0	V	004.60	01.70	12.	005.98	000.58	000.07	*	V
746	214953	G	0.0	V	004.60	01.70	990	005.98	000.58	000.07	*	V
747	214953	G	0.0	V	004.60	01.77	13.	005.98	000.58	000.07	*	V
748	216131	G	8.0	III	000.90	01.81	1.0	003.48	000.94	000.68	7.000	
749	216131	G	8.0	III	000.90	01.81	990	003.48	000.94	000.68	7.000	
750	216386	M	2.0	III	-00.20	02.17	7.0	003.74	001.64	001.72	*	V

Table 19. for the Ca II K line

N^o	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
751	216386	M	2.0	III	-00.20	02.17	991	003.74	001.64	001.72	*	V
752	216386	M	2.0	III	*	01.89	5.0	003.74	001.64	001.72	*	V
753	216386	M	2.0	III	-00.20	01.91	1.0	003.74	001.64	001.72	*	V
754	216386	M	2.0	III	-00.20	01.90	990	003.74	001.64	001.72	*	V
755	216640	K	1.0	III	001.90	01.75	990	005.56	001.14	001.09	*	
756	216640	K	1.0	III	001.90	01.75	1.0	005.56	001.14	001.09	*	
757	216946	K	5.0	I	-02.40	02.19	990	004.95	001.77	001.95	*	V
758	216946	K	5.0	I	-02.40	02.19	1.0	004.95	001.77	001.95	*	V
759	216953	G	9.0	III	000.60	01.86	1.0	006.31	000.94	000.72	*	
760	216953	G	9.0	III	000.60	01.86	990	006.31	000.94	000.72	*	
761	217906	M	2.0	II	*	02.09	11.	002.42	001.67	001.96	*	V
762	217906	M	2.0	II	*	01.90	10.	002.42	001.67	001.96	*	V
763	217906	M	2.5	II	-01.60	01.91	3.0	002.42	001.67	001.96	*	V
764	217906	M	2.5	II	-00.60	01.97	1.0	002.42	001.67	001.96	*	V
765	217906	M	2.0	II	-00.60	02.24	991	002.42	001.67	001.96	*	V
766	217906	M	2.5	II	-01.30	01.94	990	002.42	001.67	001.96	*	V
767	217906	M	2.0	II	-00.60	02.28	9.0	002.42	001.67	001.96	*	V
768	217906	M	2.0	II	-00.60	01.97	8.0	002.42	001.67	001.96	*	V
769	217906	M	2.0	II	-00.60	02.37	9.0	002.42	001.67	001.96	*	V
770	217906	M	2.0	II	-00.60	01.97	8.0	002.42	001.67	001.96	*	V
771	218356	K	0.0	I	-01.60	02.01	990	004.74	001.35	001.15	8.000	p
772	218356	K	0.0	I	-01.60	02.25	991	004.74	001.35	001.15	8.000	p
773	218356	K	0.0	I	-01.60	02.00	1.0	004.74	001.35	001.15	8.000	p
774	218356	K	0.0	I	*	02.25	11.	004.74	001.35	001.15	8.000	p
775	218356	K	0.0	I	*	02.03	10.	004.74	001.35	001.15	8.000	p
776	219134	K	3.0	V	006.60	01.45	990	005.56	001.01	000.89	*	V
777	219134	K	3.0	V	006.60	01.45	1.0	005.56	001.01	000.89	*	V
778	222107	G	8.0	III	*	02.11	11.	003.82	001.02	000.68	*	
779	222107	G	8.0	III	*	01.77	10.	003.82	001.02	000.68	*	
780	222107	G	8.0	III	002.30	02.11	991	003.82	001.02	000.68	*	
781	222107	G	8.0	III	002.30	01.78	990	003.82	001.02	000.68	*	
782	222107	G	8.0	III	*	01.76	5.0	003.82	001.02	000.68	*	
783	222107	G	8.0	III	002.30	01.81	1.0	003.82	001.02	000.68	*	
784	222404	K	1.0	IV	002.10	01.70	1.0	003.21	001.03	000.92	8.000	
785	222404	K	1.0	IV	002.10	01.70	990	003.21	001.03	000.92	8.000	

Table 20. Ca II K: Kuhi data

Sequence	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
1	142560	G	5	V	004.00	02.68	6.0	010.51	000.48	-00.80	*	e
2	142560	G	5	V	004.00	02.68	996	010.51	000.48	-00.80	*	e
3	240764	G	5	V	003.50	02.85	996	*	*	*	*	e
4	240764	G	5	V	003.50	02.85	6.0	*	*	*	*	e
5	244138	K	3	V	001.70	02.46	996	*	*	*	*	
6	244138	K	3	V	001.70	02.46	6.0	*	*	*	*	
7	282624	G	2	III	002.50	02.39	6.0	*	*	*	*	e,V
8	282624	G	2	III	002.50	02.39	996	*	*	*	*	e,V
9	283571	F	8	V	003.70	02.72	6.0	011.00	001.04	000.48	*	e
10	283571	F	8	V	003.70	02.72	996	011.00	001.04	000.48	*	e
11	284419	G	5	V	003.40	02.41	996	009.60	001.22	000.80	*	e
12	284419	G	5	V	003.40	02.41	6.0	009.60	001.22	000.80	*	e
13	AS 209				004.30	02.76	6.0	*	*	*	*	
14	AS 209				004.30	02.76	996	*	*	*	*	
15	Lk 120				000.20	02.54	6.0	*	*	*	*	
16	Lk 120				000.20	02.54	996	*	*	*	*	

Table 21. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
1	*	*	*			*	*	*	*
2	*	*	*			*	*	*	*
3	*	*	*			*	*	*	*
4	*	*	*			*	*	*	*
5	*	*	*			*	*	*	*
6	*	*	*			*	*	*	*
7	*	*	*			*	*	*	*
8	*	*	*			*	*	*	*
9	00.0141	00.0102	1			004.80	000.55	001.59	00.7234
10	00.0141	00.0102	1			004.80	000.55	001.59	00.7234
11	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.27	000.48	00.2130
12	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.27	000.48	00.2130
13	00.1390	00.0101	2	G		004.23	004.95	000.18	00.0727
14	00.1390	00.0101	2	G		004.23	004.95	000.18	00.0727
15	00.1390	00.0101	2	G		004.23	004.95	000.18	00.0727
16	00.1390	00.0101	2	G		004.23	004.95	000.18	00.0727
17	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.68	000.29	00.1253
18	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.68	000.29	00.1253
19	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.68	000.29	00.1253
20	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.68	000.29	00.1253
21	00.0720	00.0082	3	G	520	005.57	004.86	000.27	00.1139
22	00.0720	00.0082	3	G	520	005.57	004.86	000.27	00.1139
23	00.0720	00.0082	3	G	520	005.57	004.86	000.27	00.1139
24	00.0720	00.0082	3	G	520	005.57	004.86	000.27	00.1139
25	00.0284	00.0021	5	G	548	003.27	000.54	000.18	00.0739
26	00.0284	00.0021	5	G	548	003.27	000.54	000.18	00.0739
27	00.0284	00.0021	5	G	548	003.27	000.54	000.18	00.0739
28	00.0400	00.0072	2	G		006.14	004.15	000.41	00.1800
29	00.0400	00.0072	2	G		006.14	004.15	000.41	00.1800
30	00.0400	00.0072	2	G		006.14	004.15	000.41	00.1800
31	00.0400	00.0072	2	G		006.14	004.15	000.41	00.1800
32	00.0567	00.0082	2	G		005.89	004.66	000.33	00.1446
33	00.0567	00.0082	2	G		005.89	004.66	000.33	00.1446
34	00.0567	00.0082	2	G		005.89	004.66	000.33	00.1446
35	00.0567	00.0082	2	G		005.89	004.66	000.33	00.1446
36	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
37	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
38	00.0504	00.0090	2	G		006.54	005.05	000.41	00.1786
39	00.0504	00.0090	2	G		006.54	005.05	000.41	00.1786
40	00.0504	00.0090	2	G		006.54	005.05	000.41	00.1786
41	00.0504	00.0090	2	G		006.54	005.05	000.41	00.1786
42	*	*	*			*	*	*	*
43	*	*	*			*	*	*	*
44	00.0406	00.0065	3	G	W	003.45	001.49	000.37	00.1601
45	00.0406	00.0065	3	G	W	003.45	001.49	000.37	00.1601
46	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
47	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
48	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
49	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
50	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540

Table 22. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
51	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
52	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
53	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
54	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
55	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
56	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
57	00.0128	00.0057	3	F	1199	003.62	-00.84	000.99	00.4453
58	00.0128	00.0057	3	F	1199	003.62	-00.84	000.99	00.4453
59	00.0128	00.0057	3	F	1199	003.62	-00.84	000.99	00.4453
60	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
61	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
62	00.0633	00.0136	1			007.13	006.14	000.49	00.2148
63	00.0633	00.0136	1			007.13	006.14	000.49	00.2148
64	00.0633	00.0136	1			007.13	006.14	000.49	00.2148
65	00.0633	00.0136	1			007.13	006.14	000.49	00.2148
66	00.0451	00.0128	2	F	W	006.41	004.68	000.64	00.2838
67	00.0451	00.0128	2	F	W	006.41	004.68	000.64	00.2838
68	00.0451	00.0128	2	F	W	006.41	004.68	000.64	00.2838
69	00.0451	00.0128	2	F	W	006.41	004.68	000.64	00.2838
70	00.0082	00.0042	9	G		002.26	-03.17	001.13	00.5122
71	00.0082	00.0042	9	G		002.26	-03.17	001.13	00.5122
72	00.0082	00.0042	9	G		002.26	-03.17	001.13	00.5122
73	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
74	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
75	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
76	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
77	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
78	00.0805	00.0064	3	G		006.34	005.87	000.19	00.0795
79	00.0805	00.0064	3	G		006.34	005.87	000.19	00.0795
80	00.0805	00.0064	3	G		006.34	005.87	000.19	00.0795
81	00.0805	00.0064	3	G		006.34	005.87	000.19	00.0795
82	00.0833	00.0107	2	F		005.20	004.80	000.30	00.1285
83	00.0833	00.0107	2	F		005.20	004.80	000.30	00.1285
84	00.0833	00.0107	2	F		005.20	004.80	000.30	00.1285
85	00.0833	00.0107	2	F		005.20	004.80	000.30	00.1285
86	*	*	*			*	*	*	*
87	*	*	*			*	*	*	*
88	00.0683	00.0052	3	F		005.41	004.58	000.19	00.0761
89	00.0683	00.0052	3	F		005.41	004.58	000.19	00.0761
90	00.0683	00.0052	3	F		005.41	004.58	000.19	00.0761
91	00.0683	00.0052	3	F		005.41	004.58	000.19	00.0761
92	-0.0076	00.0094	2	P	2157	003.76	*	*	-1.2368
93	-0.0076	00.0094	2	P	2157	003.76	*	*	-1.2368
94	-0.0076	00.0094	2	P	2157	003.76	*	*	-1.2368
95	-0.0076	00.0094	2	P	2157	003.76	*	*	-1.2368
96	00.0292	00.0031	5	F		003.89	001.22	000.25	00.1062
97	00.0292	00.0031	5	F		003.89	001.22	000.25	00.1062
98	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
99	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
100	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410

Table 23. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
101	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
102	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
103	00.0649	00.0101	1			006.77	005.83	000.36	00.1556
104	00.0649	00.0101	1			006.77	005.83	000.36	00.1556
105	00.0649	00.0101	1			006.77	005.83	000.36	00.1556
106	00.0649	00.0101	1			006.77	005.83	000.36	00.1556
107	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
108	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
109	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
110	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
111	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
112	00.1077	00.0017	5	G	W	004.83	004.99	000.05	00.0158
113	00.0936	00.0058	4	F		005.54	005.40	000.15	00.0620
114	00.0936	00.0058	4	F		005.54	005.40	000.15	00.0620
115	00.0936	00.0058	4	F		005.54	005.40	000.15	00.0620
116	00.0936	00.0058	4	F		005.54	005.40	000.15	00.0620
117	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
118	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
119	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
120	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
121	00.0091	00.0102	1			005.23	000.03	002.45	01.1209
122	00.0091	00.0102	1			005.23	000.03	002.45	01.1209
123	00.0875	00.0070	5	G	W	005.24	004.95	000.19	00.0800
124	00.0875	00.0070	5	G	W	005.24	004.95	000.19	00.0800
125	00.0875	00.0070	5	G	W	005.24	004.95	000.19	00.0800
126	00.0875	00.0070	5	G	W	005.24	004.95	000.19	00.0800
127	00.0141	00.0078	3	G	B	003.60	-00.65	001.22	00.5532
128	00.0141	00.0078	3	G	B	003.60	-00.65	001.22	00.5532
129	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
130	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
131	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
132	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
133	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
134	00.1068	00.0030	8	F	B	003.54	003.68	000.08	00.0281
135	00.1068	00.0030	8	F	B	003.54	003.68	000.08	00.0281
136	00.1068	00.0030	8	F	B	003.54	003.68	000.08	00.0281
137	00.0393	00.0088	2	F		006.38	004.35	000.51	00.2239
138	00.0393	00.0088	2	F		006.38	004.35	000.51	00.2239
139	00.0393	00.0088	2	F		006.38	004.35	000.51	00.2239
140	00.0393	00.0088	2	F		006.38	004.35	000.51	00.2239
141	00.0146	00.0076	2	G	3071	004.14	-00.04	001.15	00.5205
142	00.0146	00.0076	2	G	3071	004.14	-00.04	001.15	00.5205
143	00.0146	00.0076	2	G	3071	004.14	-00.04	001.15	00.5205
144	00.2065	00.0021	15	G		004.43	006.00	000.04	00.0102
145	00.2065	00.0021	15	G		004.43	006.00	000.04	00.0102
146	*	*	*			*	*	*	*
147	*	*	*			*	*	*	*
148	00.0263	00.0100	1		W	003.65	000.75	000.85	00.3802
149	00.0263	00.0100	1		W	003.65	000.75	000.85	00.3802
150	00.0263	00.0100	1		W	003.65	000.75	000.85	00.3802

Table 24. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
151	00.0188	00.0090	2	G	W	003.76	000.13	001.06	00.4787
152	00.0188	00.0090	2	G	W	003.76	000.13	001.06	00.4787
153	00.0155	00.0131	2	G	W	003.53	-00.52	001.86	00.8452
154	00.0155	00.0131	2	G	W	003.53	-00.52	001.86	00.8452
155	00.0155	00.0131	2	G	W	003.53	-00.52	001.86	00.8452
156	00.0369	00.0155	2	G	W	003.84	001.68	000.93	00.4201
157	00.0369	00.0155	2	G	W	003.84	001.68	000.93	00.4201
158	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
159	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
160	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
161	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
162	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
163	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
164	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
165	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
166	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
167	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
168	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
169	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
170	00.0632	00.0188	1		W	006.53	005.53	000.67	00.2975
171	00.0632	00.0188	1		W	006.53	005.53	000.67	00.2975
172	00.0632	00.0188	1		W	006.53	005.53	000.67	00.2975
173	00.0632	00.0188	1		W	006.53	005.53	000.67	00.2975
174	00.0789	00.0082	3	G		005.51	005.00	000.25	00.1039
175	00.0789	00.0082	3	G		005.51	005.00	000.25	00.1039
176	00.0789	00.0082	3	G		005.51	005.00	000.25	00.1039
177	00.0789	00.0082	3	G		005.51	005.00	000.25	00.1039
178	00.0177	00.0098	2	G		002.69	-01.07	001.22	00.5537
179	00.0177	00.0098	2	G		002.69	-01.07	001.22	00.5537
180	00.0167	00.0170	1			004.47	000.58	002.23	01.0180
181	00.0167	00.0170	1			004.47	000.58	002.23	01.0180
182	00.0087	00.0090	2	G	3615	004.03	-01.27	002.27	01.0345
183	00.0087	00.0090	2	G	3615	004.03	-01.27	002.27	01.0345
184	00.0509	00.0082	2	G	W	007.03	005.56	000.37	00.1611
185	00.0509	00.0082	2	G	W	007.03	005.56	000.37	00.1611
186	00.0509	00.0082	2	G	W	007.03	005.56	000.37	00.1611
187	00.0509	00.0082	2	G	W	007.03	005.56	000.37	00.1611
188	00.0637	00.0153	1		B	005.96	004.98	000.54	00.2402
189	00.0637	00.0153	1		B	005.96	004.98	000.54	00.2402
190	00.0637	00.0153	1		B	005.96	004.98	000.54	00.2402
191	00.0637	00.0153	1		B	005.96	004.98	000.54	00.2402
192	00.0010	00.0153	1			004.38	-05.62	033.24	15.3000
193	00.0010	00.0153	1			004.38	-05.62	033.24	15.3000
194	00.0448	00.0170	1			006.97	005.23	000.84	00.3795
195	00.0448	00.0170	1			006.97	005.23	000.84	00.3795
196	00.0448	00.0170	1			006.97	005.23	000.84	00.3795
197	00.0448	00.0170	1			006.97	005.23	000.84	00.3795
198	00.0598	00.0136	1			007.44	006.32	000.51	00.2274
199	00.0598	00.0136	1			007.44	006.32	000.51	00.2274
200	00.0598	00.0136	1			007.44	006.32	000.51	00.2274

Table 25. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
201	00.0598	00.0136	1			007.44	006.32	000.51	00.2274
202	00.0020	00.0053	2	G	4467	004.78	-03.71	005.77	02.6500
203	00.0020	00.0053	2	G	4467	004.78	-03.71	005.77	02.6500
204	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135
205	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135
206	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135
207	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135
208	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
209	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
210	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
211	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
212	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
213	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
214	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
215	00.0200	00.0058	6	G	W	003.72	000.23	000.65	00.2900
216	00.0200	00.0058	6	G	W	003.72	000.23	000.65	00.2900
217	00.0033	00.0085	1			004.26	-03.15	005.61	02.5758
218	00.0033	00.0085	1			004.26	-03.15	005.61	02.5758
219	00.1141	00.0102	2	G		005.09	005.38	000.21	00.0894
220	00.1141	00.0102	2	G		005.09	005.38	000.21	00.0894
221	00.1141	00.0102	2	G		005.09	005.38	000.21	00.0894
222	00.1141	00.0102	2	G		005.09	005.38	000.21	00.0894
223	00.0163	00.0044	5	G		002.88	-01.06	000.61	00.2699
224	00.0163	00.0044	5	G		002.88	-01.06	000.61	00.2699
225	00.0034	00.0085	1			004.91	-02.43	005.45	02.5000
226	00.0034	00.0085	1			004.91	-02.43	005.45	02.5000
227	00.0026	00.0057	2	F		005.20	-02.73	004.78	02.1923
228	00.0026	00.0057	2	F		005.20	-02.73	004.78	02.1923
229	*	*	*			*	*	*	*
230	*	*	*			*	*	*	*
231	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
232	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
233	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
234	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
235	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
236	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
237	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
238	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
239	00.0098	00.0102	2	G	5381	002.98	-02.06	002.28	01.0408
240	00.0605	00.0136	1			006.45	005.36	000.51	00.2248
241	00.0605	00.0136	1			006.45	005.36	000.51	00.2248
242	00.0605	00.0136	1			006.45	005.36	000.51	00.2248
243	00.0605	00.0136	1			006.45	005.36	000.51	00.2248
244	00.0016	00.0119	1			003.87	-05.11	016.17	07.4375
245	00.0016	00.0119	1			003.87	-05.11	016.17	07.4375
246	00.0125	00.0068	1			005.18	000.66	001.20	00.5440
247	00.0125	00.0068	1			005.18	000.66	001.20	00.5440
248	00.0502	00.0071	4	G	W	005.54	004.04	000.33	00.1414
249	00.0502	00.0071	4	G	W	005.54	004.04	000.33	00.1414
250	00.0502	00.0071	4	G	W	005.54	004.04	000.33	00.1414

Table 26. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
251	00.0502	00.0071	4	G	W	005.54	004.04	000.33	00.1414
252	00.2862	00.0021	8			*	*	000.04	00.0073
253	00.2862	00.0021	8			*	*	000.04	00.0073
254	00.0178	00.0077	3	G	W	004.28	000.53	000.96	00.4326
255	00.0178	00.0077	3	G	W	004.28	000.53	000.96	00.4326
256	00.0178	00.0077	3	G	W	004.28	000.53	000.96	00.4326
257	00.0178	00.0077	3	G	W	004.28	000.53	000.96	00.4326
258	00.0178	00.0077	3	G	W	004.28	000.53	000.96	00.4326
259	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
260	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
261	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
262	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
263	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
264	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
265	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.07	000.11	00.0402
266	00.0147	00.0062	2	F		004.88	000.72	000.94	00.4218
267	00.0147	00.0062	2	F		004.88	000.72	000.94	00.4218
268	00.0625	00.0086	3	G		005.37	004.35	000.32	00.1376
269	00.0625	00.0086	3	G		005.37	004.35	000.32	00.1376
270	00.0625	00.0086	3	G		005.37	004.35	000.32	00.1376
271	00.0625	00.0086	3	G		005.37	004.35	000.32	00.1376
272	00.0613	00.0025	10	G	6420	005.17	004.11	000.11	00.0408
273	00.0613	00.0025	10	G	6420	005.17	004.11	000.11	00.0408
274	00.0613	00.0025	10	G	6420	005.17	004.11	000.11	00.0408
275	00.0613	00.0025	10	G	6420	005.17	004.11	000.11	00.0408
276	00.0630	00.0057	4	G	W	005.60	004.60	000.22	00.0905
277	00.0630	00.0057	4	G	W	005.60	004.60	000.22	00.0905
278	00.0630	00.0057	4	G	W	005.60	004.60	000.22	00.0905
279	00.0630	00.0057	4	G	W	005.60	004.60	000.22	00.0905
280	00.0515	00.0078	2	G		006.81	005.37	000.35	00.1515
281	00.0515	00.0078	2	G		006.81	005.37	000.35	00.1515
282	00.0515	00.0078	2	G		006.81	005.37	000.35	00.1515
283	00.0515	00.0078	2	G		006.81	005.37	000.35	00.1515
284	-0.0025	00.0046	3	G	6617	004.34	*	*	-1.8400
285	-0.0025	00.0046	3	G	6617	004.34	*	*	-1.8400
286	-0.0025	00.0046	3	G	6617	004.34	*	*	-1.8400
287	-0.0025	00.0046	3	G	6617	004.34	*	*	-1.8400
288	-0.0025	00.0046	3	G	6617	004.34	*	*	-1.8400
289	00.0139	00.0041	6	F	6704	003.52	-00.76	000.66	00.2950
290	00.0139	00.0041	6	F	6704	003.52	-00.76	000.66	00.2950
291	00.0722	00.0055	2	G		005.64	004.93	000.19	00.0762
292	00.0722	00.0055	2	G		005.64	004.93	000.19	00.0762
293	00.0722	00.0055	2	G		005.64	004.93	000.19	00.0762
294	00.0722	00.0055	2	G		005.64	004.93	000.19	00.0762
295	00.0722	00.0055	2	G		005.64	004.93	000.19	00.0762
296	00.0580	00.0153	1			006.55	005.37	000.59	00.2638
297	00.0580	00.0153	1			006.55	005.37	000.59	00.2638
298	00.0580	00.0153	1			006.55	005.37	000.59	00.2638
299	00.0580	00.0153	1			006.55	005.37	000.59	00.2638
300	00.0058	00.0072	2	G	W	004.62	-01.56	002.72	01.2414

Table 27. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
301	00.0058	00.0072	2	G	W	004.62	-01.56	002.72	01.2414
302	00.0610	00.0025	4	P		006.00	004.93	000.11	00.0410
303	00.0610	00.0025	4	P		006.00	004.93	000.11	00.0410
304	00.0610	00.0025	4	P		006.00	004.93	000.11	00.0410
305	00.0610	00.0025	4	P		006.00	004.93	000.11	00.0410
306	00.0610	00.0025	4	P		006.00	004.93	000.11	00.0410
307	00.0207	00.0090	2	G		003.13	-00.29	000.96	00.4348
308	00.0207	00.0090	2	G		003.13	-00.29	000.96	00.4348
309	00.0207	00.0090	2	G		003.13	-00.29	000.96	00.4348
310	00.0207	00.0090	2	G		003.13	-00.29	000.96	00.4348
311	*	*	*			*	*	*	*
312	*	*	*			*	*	*	*
313	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
314	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
315	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
316	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
317	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
318	00.0229	00.0032	7	F		001.98	-01.22	000.32	00.1397
319	00.0096	00.0136	1			004.68	-00.41	003.10	01.4167
320	00.0096	00.0136	1			004.68	-00.41	003.10	01.4167
321	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
322	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
323	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
324	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
325	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
326	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
327	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
328	00.0171	00.0076	2	G	W	004.70	000.86	000.99	00.4444
329	00.0171	00.0076	2	G	W	004.70	000.86	000.99	00.4444
330	00.2105	00.0018	5	G	W	006.61	008.23	000.04	00.0086
331	00.2105	00.0018	5	G	W	006.61	008.23	000.04	00.0086
332	00.0217	00.0063	8	G	7724	002.61	-00.71	000.65	00.2903
333	00.0217	00.0063	8	G	7724	002.61	-00.71	000.65	00.2903
334	*	*	*			*	*	*	*
335	*	*	*			*	*	*	*
336	*	*	*			*	*	*	*
337	*	*	*			*	*	*	*
338	00.0155	00.0102	2	G		004.71	000.66	001.45	00.6581
339	00.0155	00.0102	2	G		004.71	000.66	001.45	00.6581
340	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
341	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
342	-0.0036	00.0085	1			005.81	*	*	-2.3611
343	-0.0036	00.0085	1			005.81	*	*	-2.3611
344	00.0249	00.0094	2	G		004.08	001.06	000.84	00.3775
345	00.0249	00.0094	2	G		004.08	001.06	000.84	00.3775
346	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
347	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
348	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
349	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
350	00.3945	00.0012	9	G		007.48	010.46	000.03	00.0030

Table 28. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
351	00.3945	00.0012	9	G		007.48	010.46	000.03	00.0030
352	00.3945	00.0012	9	G		007.48	010.46	000.03	00.0030
353	00.3945	00.0012	9	G		007.48	010.46	000.03	00.0030
354	00.3945	00.0012	9	G		007.48	010.46	000.03	00.0030
355	00.0056	00.0101	2	G		005.18	-01.08	003.94	01.8036
356	00.0056	00.0101	2	G		005.18	-01.08	003.94	01.8036
357	*	*	*			*	*	*	*
358	*	*	*			*	*	*	*
359	*	*	*			*	*	*	*
360	*	*	*			*	*	*	*
361	00.0209	00.0064	3	G		003.84	000.44	000.68	00.3062
362	00.0209	00.0064	3	G		003.84	000.44	000.68	00.3062
363	00.0209	00.0064	3	G		003.84	000.44	000.68	00.3062
364	00.0209	00.0064	3	G		003.84	000.44	000.68	00.3062
365	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.57	000.06	00.0188
366	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.57	000.06	00.0188
367	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.57	000.06	00.0188
368	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.57	000.06	00.0188
369	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.57	000.06	00.0188
370	*	*	*			*	*	*	*
371	*	*	*			*	*	*	*
372	*	*	*			*	*	*	*
373	*	*	*			*	*	*	*
374	-0.0026	00.0072	3	G	W	004.96	*	*	-2.7692
375	-0.0026	00.0072	3	G	W	004.96	*	*	-2.7692
376	*	*	*			*	*	*	*
377	*	*	*			*	*	*	*
378	*	*	*			*	*	*	*
379	*	*	*			*	*	*	*
380	00.0184	00.0076	4	G	W	005.67	001.99	000.92	00.4130
381	00.0184	00.0076	4	G	W	005.67	001.99	000.92	00.4130
382	00.0184	00.0076	4	G	W	005.67	001.99	000.92	00.4130
383	00.0184	00.0076	4	G	W	005.67	001.99	000.92	00.4130
384	00.0184	00.0076	4	G	W	005.67	001.99	000.92	00.4130
385	00.0408	00.0138	2	G		005.85	003.90	000.75	00.3382
386	00.0408	00.0138	2	G		005.85	003.90	000.75	00.3382
387	00.0408	00.0138	2	G		005.85	003.90	000.75	00.3382
388	00.0408	00.0138	2	G		005.85	003.90	000.75	00.3382
389	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
390	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
391	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
392	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
393	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
394	00.0209	00.0074	3	G	W	003.38	-00.02	000.79	00.3541
395	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
396	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
397	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
398	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
399	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
400	00.0517	00.0057	5	G	8804	005.22	003.79	000.26	00.1103

Table 29. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
401	00.0517	00.0057	5	G	8804	005.22	003.79	000.26	00.1103
402	00.0517	00.0057	5	G	8804	005.22	003.79	000.26	00.1103
403	00.0517	00.0057	5	G	8804	005.22	003.79	000.26	00.1103
404	00.0517	00.0057	5	G	8804	005.22	003.79	000.26	00.1103
405	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
406	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
407	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
408	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
409	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
410	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
411	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
412	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
413	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
414	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
415	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
416	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
417	00.0490	00.0071	3	G		*	*	000.33	00.1449
418	00.0490	00.0071	3	G		*	*	000.33	00.1449
419	00.0490	00.0071	3	G		*	*	000.33	00.1449
420	00.0490	00.0071	3	G		*	*	000.33	00.1449
421	00.0490	00.0071	3	G		*	*	000.33	00.1449
422	00.0136	00.0085	1			004.66	000.33	001.38	00.6250
423	00.0136	00.0085	1			004.66	000.33	001.38	00.6250
424	00.0044	00.0054	3	G	9000	005.36	-01.42	002.68	01.2273
425	00.0044	00.0054	3	G	9000	005.36	-01.42	002.68	01.2273
426	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
427	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
428	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
429	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
430	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
431	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
432	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
433	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
434	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
435	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
436	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
437	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
438	*	*	*			*	*	*	*
439	*	*	*			*	*	*	*
440	00.0238	00.0102	2	F	9296	003.58	000.46	000.95	00.4286
441	00.0238	00.0102	2	F	9296	003.58	000.46	000.95	00.4286
442	*	*	*			*	*	*	*
443	*	*	*			*	*	*	*
444	*	*	*			*	*	*	*
445	*	*	*			*	*	*	*
446	*	*	*			*	*	*	*
447	*	*	*			*	*	*	*
448	00.0238	00.0102	1			005.56	002.44	000.95	00.4286
449	00.0238	00.0102	1			005.56	002.44	000.95	00.4286
450	00.0162	00.0119	2	G	9372	002.70	-01.25	001.62	00.7346

Table 30. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
451	00.0162	00.0119	2	G	9372	002.70	-01.25	001.62	00.7346
452	00.0162	00.0119	2	G	9372	002.70	-01.25	001.62	00.7346
453	00.0162	00.0119	2	G	9372	002.70	-01.25	001.62	00.7346
454	00.0162	00.0119	2	G	9372	002.70	-01.25	001.62	00.7346
455	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
456	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
457	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
458	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
459	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
460	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
461	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
462	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
463	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
464	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
465	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
466	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
467	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
468	00.1489	00.0016	7	G	9413	004.55	005.41	000.04	00.0107
469	*	*	*			*	*	*	*
470	*	*	*			*	*	*	*
471	00.0869	00.0041	3	G	B	006.01	005.71	000.12	00.0472
472	00.0869	00.0041	3	G	B	006.01	005.71	000.12	00.0472
473	00.0869	00.0041	3	G	B	006.01	005.71	000.12	00.0472
474	00.0869	00.0041	3	G	B	006.01	005.71	000.12	00.0472
475	00.0869	00.0041	3	G	B	006.01	005.71	000.12	00.0472
476	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
477	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
478	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
479	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
480	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
481	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.04	000.35	00.1513
482	00.1731	00.0031	12	F	9446	005.74	006.93	000.06	00.0179
483	00.1731	00.0031	12	F	9446	005.74	006.93	000.06	00.0179
484	00.0267	00.0085	3	G	9559	003.47	000.60	000.71	00.3184
485	00.0267	00.0085	3	G	9559	003.47	000.60	000.71	00.3184
486	*	*	*			*	*	*	*
487	*	*	*			*	*	*	*
488	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
489	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
490	00.0253	00.0081	3	G		004.62	001.64	000.72	00.3202
491	00.0253	00.0081	3	G		004.62	001.64	000.72	00.3202
492	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
493	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
494	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
495	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
496	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
497	00.0251	00.0091	3	G		005.44	002.44	000.81	00.3625
498	00.0251	00.0091	3	G		005.44	002.44	000.81	00.3625
499	*	*	*			*	*	*	*
500	*	*	*			*	*	*	*

Table 31. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
501	00.0316	00.0050	5	G		005.97	003.47	000.36	00.1582
502	00.0316	00.0050	5	G		005.97	003.47	000.36	00.1582
503	00.0287	00.0131	2	G	9939	004.76	002.05	001.01	00.4564
504	00.0287	00.0131	2	G	9939	004.76	002.05	001.01	00.4564
505	00.0287	00.0049	4	G	W	002.74	000.03	000.39	00.1707
506	00.0287	00.0049	4	G	W	002.74	000.03	000.39	00.1707
507	00.0287	00.0049	4	G	W	002.74	000.03	000.39	00.1707
508	00.0287	00.0049	4	G	W	002.74	000.03	000.39	00.1707
509	00.0088	00.0072	3	G		005.23	-00.05	001.80	00.8182
510	00.0088	00.0072	3	G		005.23	-00.05	001.80	00.8182
511	00.0464	00.0076	2		10058	002.74	001.07	000.38	00.1638
512	00.0464	00.0076	2		10058	002.74	001.07	000.38	00.1638
513	00.0464	00.0076	2		10058	002.74	001.07	000.38	00.1638
514	00.0464	00.0076	2		10058	002.74	001.07	000.38	00.1638
515	00.0464	00.0076	2		10058	002.74	001.07	000.38	00.1638
516	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
517	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
518	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
519	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
520	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
521	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
522	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
523	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
524	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
525	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
526	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
527	00.0236	00.0059	4	G	W	002.77	-00.37	000.56	00.2500
528	00.0007	00.0102	1			005.25	-05.52	031.66	14.5714
529	00.0007	00.0102	1			005.25	-05.52	031.66	14.5714
530	00.0957	00.0037	5	F	W	005.75	005.65	000.10	00.0387
531	00.0957	00.0037	5	F	W	005.75	005.65	000.10	00.0387
532	00.0957	00.0037	5	F	W	005.75	005.65	000.10	00.0387
533	00.0957	00.0037	5	F	W	005.75	005.65	000.10	00.0387
534	00.0957	00.0037	5	F	W	005.75	005.65	000.10	00.0387
535	00.0162	00.0069	2	G		006.34	002.39	000.94	00.4259
536	00.0162	00.0069	2	G		006.34	002.39	000.94	00.4259
537	00.0299	00.0079	3	F		003.20	000.58	000.59	00.2642
538	00.0299	00.0079	3	F		003.20	000.58	000.59	00.2642
539	00.0131	00.0085	1		W	005.56	001.15	001.43	00.6489
540	00.0131	00.0085	1		W	005.56	001.15	001.43	00.6489
541	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
542	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
543	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
544	00.0246	00.0096	2	G		003.16	000.11	000.87	00.3902
545	00.0246	00.0096	2	G		003.16	000.11	000.87	00.3902
546	00.0063	00.0070	3	G		004.34	-01.66	002.43	01.1111
547	00.0063	00.0070	3	G		004.34	-01.66	002.43	01.1111
548	00.0063	00.0070	3	G		004.34	-01.66	002.43	01.1111
549	00.0063	00.0070	3	G		004.34	-01.66	002.43	01.1111
550	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151

Table 32. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
551	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
552	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
553	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
554	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
555	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
556	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
557	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
558	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
559	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
560	*	*	*			*	*	*	*
561	*	*	*			*	*	*	*
562	*	*	*			*	*	*	*
563	*	*	*			*	*	*	*
564	*	*	*			*	*	*	*
565	00.0304	00.0021	3	G	W	003.75	001.16	000.17	00.0691
566	00.0304	00.0021	3	G	W	003.75	001.16	000.17	00.0691
567	00.0001	00.0047	2	G		003.86	-11.14	102.08	47.0000
568	00.0001	00.0047	2	G		003.86	-11.14	102.08	47.0000
569	00.0001	00.0047	2	G		003.86	-11.14	102.08	47.0000
570	00.0001	00.0047	2	G		003.86	-11.14	102.08	47.0000
571	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
572	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
573	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
574	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
575	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
576	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
577	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
578	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
579	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
580	00.0231	00.0020	6	G	10923	002.23	-00.95	000.21	00.0866
581	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.04	00.0100
582	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.04	00.0100
583	00.1997	00.0020	7	G	11046	004.03	005.53	000.04	00.0100
584	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
585	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
586	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
587	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
588	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
589	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
590	00.1997	00.0029	7	G	11046	004.03	005.53	000.05	00.0145
591	*	*	*			*	*	*	*
592	*	*	*			*	*	*	*
593	00.0229	00.0094	2	F		005.95	002.75	000.91	00.4105
594	00.0229	00.0094	2	F		005.95	002.75	000.91	00.4105
595	00.0148	00.0038	6	G		003.85	-00.30	000.58	00.2568
596	00.0148	00.0038	6	G		003.85	-00.30	000.58	00.2568
597	00.0224	00.0058	4	G	B	004.22	000.97	000.58	00.2589
598	00.0224	00.0058	4	G	B	004.22	000.97	000.58	00.2589
599	00.0224	00.0058	4	G	B	004.22	000.97	000.58	00.2589
600	00.0224	00.0058	4	G	B	004.22	000.97	000.58	00.2589

Table 33. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
601	00.0224	00.0058	4	G	B	004.22	000.97	000.58	00.2589
602	00.0127	00.0064	3	F	W	004.36	-00.12	001.11	00.5039
603	00.0127	00.0064	3	F	W	004.36	-00.12	001.11	00.5039
604	00.0221	00.0057	3	G		003.77	000.49	000.58	00.2579
605	00.0221	00.0057	3	G		003.77	000.49	000.58	00.2579
606	00.0294	00.0069	2	G	W	005.01	002.35	000.53	00.2347
607	00.0294	00.0069	2	G	W	005.01	002.35	000.53	00.2347
608	00.0131	00.0101	2	G	W	004.44	000.03	001.69	00.7710
609	00.0131	00.0101	2	G	W	004.44	000.03	001.69	00.7710
610	00.0353	00.0040	5	G		004.45	002.19	000.27	00.1133
611	00.0353	00.0040	5	G		004.45	002.19	000.27	00.1133
612	00.1768	00.0016	6			004.68	005.92	000.04	00.0090
613	00.1768	00.0016	6			004.68	005.92	000.04	00.0090
614	00.1768	00.0016	6			004.68	005.92	000.04	00.0090
615	00.1768	00.0016	6			004.68	005.92	000.04	00.0090
616	00.1768	00.0016	6			004.68	005.92	000.04	00.0090
617	00.0179	00.0068	1			005.17	001.43	000.84	00.3799
618	00.0179	00.0068	1			005.17	001.43	000.84	00.3799
619	-0.0016	00.0055	3	G	12766	004.37	*	*	-3.4375
620	-0.0016	00.0055	3	G	12766	004.37	*	*	-3.4375
621	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
622	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
623	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
624	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
625	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
626	00.0132	00.0074	5	G	13007	003.83	-00.57	001.24	00.5606
627	00.0132	00.0074	5	G	13007	003.83	-00.57	001.24	00.5606
628	00.0138	00.0072	3	G		003.47	-00.83	001.15	00.5217
629	00.0138	00.0072	3	G		003.47	-00.83	001.15	00.5217
630	00.0044	00.0102	1		B	005.15	-01.63	005.05	02.3182
631	00.0044	00.0102	1		B	005.15	-01.63	005.05	02.3182
632	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
633	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
634	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
635	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
636	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
637	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
638	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
639	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.09	000.24	00.0998
640	00.0740	00.0045	4	G	14276	003.43	002.78	000.15	00.0608
641	00.0740	00.0045	4	G	14276	003.43	002.78	000.15	00.0608
642	00.0533	00.0090	2	G		006.53	005.16	000.39	00.1689
643	00.0533	00.0090	2	G		006.53	005.16	000.39	00.1689
644	00.0533	00.0090	2	G		006.53	005.16	000.39	00.1689
645	00.0533	00.0090	2	G		006.53	005.16	000.39	00.1689
646	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
647	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
648	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
649	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
650	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104

Table 34. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
651	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
652	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
653	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
654	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
655	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
656	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
657	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
658	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
659	*	*	*			*	*	*	*
660	*	*	*			*	*	*	*
661	*	*	*			*	*	*	*
662	*	*	*			*	*	*	*
663	*	*	*			*	*	*	*
664	*	*	*			*	*	*	*
665	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
666	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
667	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
668	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
669	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
670	00.0469	00.0084	2	G		006.60	004.96	000.41	00.1791
671	00.0469	00.0084	2	G		006.60	004.96	000.41	00.1791
672	00.0469	00.0084	2	G		006.60	004.96	000.41	00.1791
673	00.0469	00.0084	2	G		006.60	004.96	000.41	00.1791
674	00.0461	00.0102	1			006.75	005.07	000.50	00.2213
675	00.0461	00.0102	1			006.75	005.07	000.50	00.2213
676	00.0461	00.0102	1			006.75	005.07	000.50	00.2213
677	00.0461	00.0102	1			006.75	005.07	000.50	00.2213
678	*	*	*			*	*	*	*
679	*	*	*			*	*	*	*
680	*	*	*			*	*	*	*
681	*	*	*			*	*	*	*
682	*	*	*			*	*	*	*
683	*	*	*			*	*	*	*
684	*	*	*			*	*	*	*
685	*	*	*			*	*	*	*
686	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
687	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
688	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
689	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
690	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
691	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
692	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
693	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
694	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
695	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
696	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
697	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
698	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
699	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
700	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039

Table 35. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
701	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
702	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
703	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
704	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
705	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
706	00.0068	00.0085	1			005.29	-00.55	002.73	01.2500
707	00.0068	00.0085	1			005.29	-00.55	002.73	01.2500
708	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
709	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
710	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
711	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
712	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
713	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.44	001.96	00.8916
714	00.0164	00.0101	3	G		003.35	-00.58	001.36	00.6159
715	00.0164	00.0101	3	G		003.35	-00.58	001.36	00.6159
716	00.0164	00.0101	3	G		003.35	-00.58	001.36	00.6159
717	00.0164	00.0101	3	G		003.35	-00.58	001.36	00.6159
718	00.0421	00.0079	3	G		006.23	004.35	000.43	00.1876
719	00.0421	00.0079	3	G		006.23	004.35	000.43	00.1876
720	00.0421	00.0079	3	G		006.23	004.35	000.43	00.1876
721	00.0421	00.0079	3	G		006.23	004.35	000.43	00.1876
722	00.0824	00.0109	2	G	W	005.37	004.95	000.31	00.1323
723	00.0824	00.0109	2	G	W	005.37	004.95	000.31	00.1323
724	00.0824	00.0109	2	G	W	005.37	004.95	000.31	00.1323
725	00.0824	00.0109	2	G	W	005.37	004.95	000.31	00.1323
726	00.0338	00.0074	3	G	W	005.29	002.93	000.50	00.2189
727	00.0338	00.0074	3	G	W	005.29	002.93	000.50	00.2189
728	00.0338	00.0074	3	G	W	005.29	002.93	000.50	00.2189
729	00.0338	00.0074	3	G	W	005.29	002.93	000.50	00.2189
730	00.0563	00.0090	2	G	W	005.32	004.07	000.37	00.1599
731	00.0563	00.0090	2	G	W	005.32	004.07	000.37	00.1599
732	00.0563	00.0090	2	G	W	005.32	004.07	000.37	00.1599
733	00.0563	00.0090	2	G	W	005.32	004.07	000.37	00.1599
734	*	*	*			*	*	*	*
735	*	*	*			*	*	*	*
736	*	*	*			*	*	*	*
737	*	*	*			*	*	*	*
738	00.0608	00.0068	5	G	S	006.35	005.27	000.26	00.1118
739	00.0608	00.0068	5	G	S	006.35	005.27	000.26	00.1118
740	00.0608	00.0068	5	G	S	006.35	005.27	000.26	00.1118
741	00.0608	00.0068	5	G	S	006.35	005.27	000.26	00.1118
742	00.0230	00.0076	3	G	W	004.79	001.60	000.74	00.3304
743	00.0230	00.0076	3	G	W	004.79	001.60	000.74	00.3304
744	00.0574	00.0094	2		W	005.98	004.77	000.38	00.1638
745	00.0574	00.0094	2		W	005.98	004.77	000.38	00.1638
746	00.0574	00.0094	2		W	005.98	004.77	000.38	00.1638
747	00.0574	00.0094	2		W	005.98	004.77	000.38	00.1638
748	00.0396	00.0091	2	F		003.48	001.47	000.52	00.2298
749	00.0396	00.0091	2	F		003.48	001.47	000.52	00.2298
750	00.0142	00.0070	3	G		003.74	-00.50	001.09	00.4930

Table 36. for the Ca II K line

N^o	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
751	00.0142	00.0070	3	G		003.74	-00.50	001.09	00.4930
752	00.0142	00.0070	3	G		003.74	-00.50	001.09	00.4930
753	00.0142	00.0070	3	G		003.74	-00.50	001.09	00.4930
754	00.0142	00.0070	3	G		003.74	-00.50	001.09	00.4930
755	00.0178	00.0119	1			005.56	001.81	001.47	00.6685
756	00.0178	00.0119	1			005.56	001.81	001.47	00.6685
757	-0.0005	00.0078	2	G		004.95	*	*	-15.600
758	-0.0005	00.0078	2	G		004.95	*	*	-15.600
759	*	*	*			*	*	*	*
760	*	*	*			*	*	*	*
761	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
762	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
763	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
764	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
765	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
766	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
767	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
768	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
769	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
770	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
771	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.96	010.52	04.8333
772	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.96	010.52	04.8333
773	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.96	010.52	04.8333
774	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.96	010.52	04.8333
775	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.96	010.52	04.8333
776	00.1505	00.0021	5	G	W	005.56	006.45	000.05	00.0140
777	00.1505	00.0021	5	G	W	005.56	006.45	000.05	00.0140
778	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
779	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
780	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
781	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
782	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
783	00.0494	00.0074	3	G	W	003.82	002.29	000.35	00.1498
784	00.0649	00.0044	5	G		003.21	002.27	000.17	00.0678
785	00.0649	00.0044	5	G		003.21	002.27	000.17	00.0678

Table 37. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
1	905	F	0.0	IV	*	02.33	4.0	005.72	000.31	-00.02	*	
2	905	F	0.0	IV	*	02.30	991	005.72	000.31	-00.02	*	
3	Sun	G	2.0	V	004.80	01.76	990	*	*	*	*	
4	Sun	G	2.0	V	*	01.76	12.	*	*	*	*	
5	Sun	G	2.0	V	*	01.98	14.	*	*	*	*	
6	Sun	G	2.0	V	004.80	02.00	991	*	*	*	*	
7	Sun	G	2.0	V	*	02.02	15.	*	*	*	*	
8	Sun	G	2.0	V	004.80	02.03	16.	*	*	*	*	
9	Sun	G	2.0	V	005.00	01.98	7.0	*	*	*	*	
10	1522	K	1.5	III	*	02.10	13.	003.54	001.21	001.25	8.000	
11	1522	K	1.5	III	*	02.34	991	003.54	001.21	001.25	8.000	
12	1522	K	1.5	III	*	02.10	990	003.54	001.21	001.25	8.000	
13	1522	K	1.5	III	*	02.38	10.	003.54	001.21	001.25	8.000	
14	1835	G	3.0	V	004.80	01.90	13.	006.38	000.66	000.09	*	
15	1835	G	3.0	V	004.80	01.90	990	006.38	000.66	000.09	*	
16	2151	G	2.0	IV	003.80	*	0.0	002.80	000.62	000.11	*	
17	2151	G	2.0	IV	003.77	02.06	991	002.80	000.62	000.11	*	
18	2151	G	2.0	IV	*	02.15	10.	002.80	000.62	000.11	*	
19	2151	G	2.0	IV	003.73	02.03	1.0	002.80	000.62	000.11	*	
20	2261	K	0.0	III	*	02.20	991	002.37	001.09	000.90	*	
21	2261	K	0.0	III	*	02.20	10.	002.37	001.09	000.90	*	
22	3712	K	0.0	III	000.80	02.27	1.0	002.23	001.17	001.13	18.00	V
23	3712	K	0.0	III	*	02.43	10.	002.23	001.17	001.13	18.00	V
24	3712	K	0.0	III	000.80	02.32	991	002.23	001.17	001.13	18.00	V
25	4128	K	0.0	III	000.80	02.31	1.0	002.04	001.02	000.86	18.00	
26	4128	K	0.0	III	000.80	02.07	990	002.04	001.02	000.86	18.00	
27	4128	K	0.0	III	000.80	02.30	991	002.04	001.02	000.86	18.00	
28	4128	K	0.0	III	*	02.07	13.	002.04	001.02	000.86	18.00	
29	4128	K	0.0	III	*	02.35	10.	002.04	001.02	000.86	18.00	
30	4174	M	2.0	III	*	02.10	991	007.22	001.71	001.61	*	e
31	4174	M	2.0	III	*	02.13	10.	007.22	001.71	001.61	*	e
32	6680	F	5.0	IV	*	02.24	991	006.20	000.40	-00.01	*	
33	6680	F	5.0	IV	*	02.27	4.0	006.20	000.40	-00.01	*	
34	6860	M	0.0	III	000.21	02.40	991	002.06	001.57	001.96	*	V
35	6860	M	0.0	III	000.21	02.43	1.0	002.06	001.57	001.96	*	V
36	8890	F	7.0	I	-03.40	02.52	1.0	002.02	000.60	000.38	13.00	SB,V
37	8890	F	7.0	I	*	02.27	10.	002.02	000.60	000.38	13.00	SB,V
38	8890	F	7.0	I	-03.40	02.38	991	002.02	000.60	000.38	13.00	SB,V
39	9927	K	3.0	III	000.10	02.33	1.0	003.57	001.28	001.46	*	
40	9927	K	3.0	III	*	02.38	10.	003.57	001.28	001.46	*	
41	9927	K	3.0	III	000.10	02.33	991	003.57	001.28	001.46	*	
42	9927	K	3.0	III	*	02.09	13.	003.57	001.28	001.46	*	
43	9927	K	3.0	III	000.10	02.09	990	003.57	001.28	001.46	*	
44	12929	K	2.0	III	000.60	02.27	991	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
45	12929	K	2.0	III	*	02.33	10.	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
46	12929	K	2.0	III	000.60	02.06	990	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
47	12929	K	2.0	III	000.16	02.27	1.0	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
48	12929	K	2.0	III	000.60	*	0.0	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
49	12929	K	2.0	III	000.60	02.06	13.	002.00	001.15	001.12	8.000	SB
50	16895	F	7.0	V	*	01.92	990	004.12	000.48	-00.01	3.000	

Table 38. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
51	16895	F	7.0	V	*	01.92	13.	004.12	000.48	-00.01	3.000	
52	17925	K	1.0	V	006.57	01.84	990	006.00	000.87	000.56	*	
53	17925	K	1.0	V	006.57	01.84	13.	006.00	000.87	000.56	*	
54	18256	F	6.0	V	003.22	02.13	991	005.63	000.44	-00.04	15.00	
55	18256	F	6.0	V	003.22	02.13	2.0	005.63	000.44	-00.04	15.00	
56	18884	M	1.5	III	-00.40	02.40	991	002.53	001.64	001.95	*	
57	18884	M	1.5	III	-00.40	02.43	1.0	002.53	001.64	001.95	*	
58	19994	F	8.0	V	*	01.95	13.	005.06	000.57	000.12	7.000	
59	19994	F	8.0	V	*	01.95	990	005.06	000.57	000.12	7.000	
60	20010	F	8.0	IV	003.08	02.14	1.0	003.85	000.51	000.05	*	
61	20010	F	8.0	IV	003.08	02.11	991	003.85	000.51	000.05	*	
62	20794	G	8.0	V	*	01.81	990	004.27	000.71	000.22	*	
63	20794	G	8.0	V	*	01.81	13.	004.27	000.71	000.22	*	
64	20902	F	5.0	I	-04.60	02.58	1.0	001.79	000.48	000.34	20.00	
65	20902	F	5.0	I	-04.60	02.55	991	001.79	000.48	000.34	20.00	
66	22049	K	2.0	V	006.20	02.02	7.0	003.73	000.89	000.57	8.000	
67	22049	K	2.0	V	006.14	02.13	1.0	003.73	000.89	000.57	8.000	
68	22049	K	2.0	V	006.17	02.05	991	003.73	000.89	000.57	8.000	
69	25025	M	1.0	III	-00.40	02.37	1.0	002.97	001.60	001.98	*	
70	25025	M	1.0	III	-00.40	02.34	991	002.97	001.60	001.98	*	
71	25680	G	5.0	V	005.09	01.86	990	005.90	000.62	000.12	*	
72	25680	G	5.0	V	005.09	01.86	13.	005.90	000.62	000.12	*	
73	27442	K	2.0	IV	003.50	01.95	990	004.44	001.08	001.07	*	
74	27442	K	2.0	IV	003.50	01.95	13.	004.44	001.08	001.07	*	
75	28343	K	7.0	V	008.10	01.53	990	008.27	001.35	001.22	*	
76	28343	K	7.0	V	008.10	01.53	9.0	008.27	001.35	001.22	*	
77	29139	K	5.0	III	-00.73	02.37	1.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
78	29139	K	5.0	III	-00.60	*	0.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
79	29139	K	5.0	III	-00.60	02.10	990	000.85	001.51	001.81	8.000	
80	29139	K	5.0	III	-00.60	02.10	3.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
81	29139	K	5.0	III	-00.60	02.24	7.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
82	29139	K	5.0	III	*	02.41	4.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
83	29139	K	5.0	III	-00.60	02.28	991	000.85	001.51	001.81	8.000	
84	29139	K	5.0	III	-00.60	02.44	6.0	000.85	001.51	001.81	8.000	
85	30495	G	3.0	V	004.92	01.85	13.	005.50	000.64	000.12	*	
86	30495	G	3.0	V	004.92	01.85	990	005.50	000.64	000.12	*	
87	31398	K	3.0	II	-02.30	02.30	991	002.70	001.53	001.78	8.000	V
88	31398	K	3.0	II	-02.30	02.33	1.0	002.70	001.53	001.78	8.000	V
89	33256	F	2.0	V	003.37	02.13	991	005.10	000.44	-00.05	5.000	
90	33256	F	2.0	V	003.50	*	0.0	005.10	000.44	-00.05	5.000	
91	33256	F	5.0	V	003.23	02.13	2.0	005.10	000.44	-00.05	5.000	
92	33802	B	8.0	V	-00.30	02.39	1.0	004.44	-00.09	-00.40	195.0	
93	33802	B	8.0	V	-00.30	02.36	991	004.44	-00.09	-00.40	195.0	
94	35296	F	8.0	V	004.01	02.18	991	005.00	000.51	-00.04	16.00	SB
95	35296	F	8.0	V	004.01	02.18	2.0	005.00	000.51	-00.04	16.00	SB
96	36079	G	5.0	II	000.50	02.11	991	002.84	000.82	000.47	11.00	
97	36079	G	5.0	II	000.50	02.14	1.0	002.84	000.82	000.47	11.00	
98	39364	G	8.0	III	*	02.01	990	003.81	000.98	000.71	4.000	
99	39364	G	8.0	III	*	02.01	13.	003.81	000.98	000.71	4.000	
100	39587	G	0.0	V	004.43	02.11	991	004.41	000.59	000.07	6.000	

Table 39. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
101	39587	G	0.0	V	004.43	02.11	2.0	004.41	000.59	000.07	6.000	
102	39801	M	1.0	I	-05.60	02.49	990	000.50	001.85	002.06	*	
103	39801	M	1.0	I	-05.60	02.69	1.0	000.50	001.85	002.06	*	
104	39801	M	2.0	I	*	02.49	12.	000.50	001.85	002.06	*	
105	39801	M	1.0	I	-05.60	02.63	991	000.50	001.85	002.06	*	
106	39801	M	1.0	I	-05.60	02.60	6.0	000.50	001.85	002.06	*	
107	40035	K	0.0	III	000.80	02.24	1.0	003.72	000.99	000.86	8.000	
108	40035	K	0.0	III	000.80	02.21	991	003.72	000.99	000.86	8.000	
109	43039	G	8.5	III	*	02.07	990	004.35	001.01	000.81	10.00	V
110	43039	G	8.5	III	*	02.07	13.	004.35	001.01	000.81	10.00	V
111	44478	M	3.0	III	-00.50	02.22	991	002.88	001.64	001.92	*	V
112	44478	M	3.0	III	-00.50	02.25	1.0	002.88	001.64	001.92	*	V
113	47205	K	1.0	III	002.60	01.97	13.	003.96	001.06	001.00	8.000	
114	47205	K	1.0	III	002.60	01.97	990	003.96	001.06	001.00	8.000	
115	47205	K	1.0	III	002.60	02.28	10.	003.96	001.06	001.00	8.000	
116	47205	K	1.0	III	002.60	02.25	991	003.96	001.06	001.00	8.000	
117	48682	G	0.0	V	004.38	02.07	991	005.27	000.55	000.06	6.000	
118	48682	G	0.0	V	004.38	02.07	2.0	005.27	000.55	000.06	6.000	
119	52711	G	4.0	V	004.80	01.89	13.	005.93	000.60	000.07	3.000	
120	52711	G	4.0	V	004.80	01.89	990	005.93	000.60	000.07	3.000	
121	52877	K	4.0	III	*	02.60	10.	003.47	003.47	001.73	*	
122	52877	K	4.0	III	*	02.57	991	003.47	003.47	001.73	*	
123	54605	F	8.0	I	*	02.43	10.	001.80	000.69	000.58	25.00	SB?
124	54605	F	8.0	I	*	02.40	991	001.80	000.69	000.58	25.00	SB?
125	61421	F	5.0	IV	*	01.85	12.	000.34	000.40	-00.01	3.000	
126	61421	F	5.0	IV	002.66	01.85	990	000.34	000.40	-00.01	3.000	
127	61421	F	5.0	IV	002.70	02.20	6.0	000.34	000.40	-00.01	3.000	
128	61421	F	5.0	IV	002.66	02.15	991	000.34	000.40	-00.01	3.000	
129	61421	F	5.0	IV	002.64	02.16	1.0	000.34	000.40	-00.01	3.000	
130	61421	F	5.0	IV	002.64	*	0.0	000.34	000.40	-00.01	3.000	
131	62509	K	0.0	III	*	02.33	10.	001.15	001.00	000.84	*	V
132	62509	K	0.0	III	000.97	02.29	1.0	001.15	001.00	000.84	*	V
133	62509	K	0.0	III	000.97	02.29	991	001.15	001.00	000.84	*	V
134	63700	G	6.0	I	-05.40	02.58	991	003.35	001.25	001.18	*	
135	63700	G	6.0	I	-05.40	02.58	1.0	003.35	001.25	001.18	*	
136	63700	G	6.0	I	*	02.64	10.	003.35	001.25	001.18	*	
137	67228	G	1.0	IV	002.95	02.09	991	005.30	000.63	000.21	5.000	
138	67228	G	1.0	IV	002.95	02.09	2.0	005.30	000.63	000.21	5.000	
139	67523	F	6.0	II	-02.30	02.45	1.0	002.81	000.43	000.19	15.00	
140	67523	F	6.0	II	-02.30	02.42	991	002.81	000.43	000.19	15.00	
141	71369	G	5.0	III	*	02.09	13.	003.40	000.85	000.52	15.00	
142	71369	G	5.0	III	*	02.09	990	003.40	000.85	000.52	15.00	
143	76294	G	9.0	III	*	02.30	991	003.11	001.00	000.81	8.000	
144	76294	G	9.0	III	*	02.33	10.	003.11	001.00	000.81	8.000	
145	76294	G	9.0	III	*	02.07	990	003.11	001.00	000.81	8.000	
146	76294	G	9.0	III	*	02.07	13.	003.11	001.00	000.81	8.000	
147	78647	K	4.0	I	-03.50	02.45	1.0	002.21	001.65	001.80	*	
148	78647	K	4.0	I	-03.50	02.50	991	002.21	001.65	001.80	*	
149	78647	K	4.0	I	*	02.60	10.	002.21	001.65	001.80	*	
150	81797	K	3.0	III	-00.90	02.42	991	001.98	001.44	001.71	8.000	

Table 40. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
151	81797	K	3.0	III	-00.90	02.43	11.	001.98	001.44	001.71	8.000	
152	81797	K	3.0	III	*	02.47	10.	001.98	001.44	001.71	8.000	
153	81797	K	3.0	III	*	02.12	13.	001.98	001.44	001.71	8.000	
154	81797	K	3.0	III	*	02.12	990	001.98	001.44	001.71	8.000	
155	82885	G	8.0	III	*	01.79	13.	005.41	000.75	000.44	8.000	V
156	82885	G	8.0	III	*	01.79	990	005.41	000.75	000.44	8.000	V
157	84441	G	1.0	II	-02.10	02.49	991	002.98	000.81	000.47	8.000	
158	84441	G	1.0	II	-02.10	02.45	1.0	002.98	000.81	000.47	8.000	
159	84441	G	1.0	II	*	02.58	10.	002.98	000.81	000.47	8.000	
160	89484	K	1.0	III	*	02.30	991	002.61	*	*	8.000	
161	89484	K	1.0	III	*	02.33	10.	002.61	*	*	8.000	
162	93813	K	0.0	III	000.80	02.33	1.0	003.11	001.24	001.31	8.000	
163	93813	K	0.0	III	000.80	02.30	991	003.11	001.24	001.31	8.000	
164	94264	K	0.0	III	*	02.28	10.	003.83	001.03	000.91	10.00	
165	94264	K	0.0	III	*	02.25	991	003.83	001.03	000.91	10.00	
166	94264	K	0.0	III	*	02.02	990	003.83	001.03	000.91	10.00	
167	94264	K	0.0	III	*	02.02	13.	003.83	001.03	000.91	10.00	
168	95689	K	0.0	I	000.00	02.47	11.	001.79	001.06	000.90	17.00	COMP
169	95689	K	0.0	I	-00.75	02.26	991	001.79	001.06	000.90	17.00	COMP
170	95689	K	0.0	I	*	02.32	10.	001.79	001.06	000.90	17.00	COMP
171	95689	K	0.0	I	-00.75	02.26	1.0	001.79	001.06	000.90	17.00	COMP
172	96833	K	1.0	III	*	02.35	991	003.00	001.13	001.10	10.00	
173	96833	K	1.0	III	*	02.38	10.	003.00	001.13	001.10	10.00	
174	98430	K	0.0	III	*	02.35	10.	003.56	001.11	000.96	10.00	
175	98430	K	0.0	III	*	02.32	991	003.56	001.11	000.96	10.00	
176	101501	G	8.0	V	005.55	01.78	990	005.32	000.69	000.27	8.000	V
177	101501	G	8.0	V	005.55	01.78	13.	005.32	000.69	000.27	8.000	V
178	102870	F	9.0	V	003.60	01.90	13.	003.61	000.54	000.10	3.000	
179	102870	F	9.0	V	*	02.16	4.0	003.61	000.54	000.10	3.000	
180	102870	F	9.0	V	003.60	02.13	991	003.61	000.54	000.10	3.000	
181	102870	F	9.0	V	003.60	01.91	3.0	003.61	000.54	000.10	3.000	
182	102870	F	9.0	V	003.60	01.90	990	003.61	000.54	000.10	3.000	
183	107328	K	0.0	III	*	02.35	991	005.00	001.18	001.16	10.00	
184	107328	K	0.0	III	*	02.38	10.	005.00	001.18	001.16	10.00	
185	107446	K	3.5	III	000.10	02.31	1.0	003.59	001.42	001.63	*	
186	107446	K	3.5	III	000.10	02.28	991	003.59	001.42	001.63	*	
187	108381	K	1.0	III	*	02.33	10.	004.36	001.13	001.15	8.000	
188	108381	K	1.0	III	*	02.30	991	004.36	001.13	001.15	8.000	
189	109358	G	0.0	V	004.46	02.09	991	004.26	000.59	000.05	2.000	
190	109358	G	0.0	V	004.46	02.09	2.0	004.26	000.59	000.05	2.000	
191	110379	F	0.0	V	003.46	02.33	4.0	003.65	*	*	25.00	SB
192	110379	F	0.0	V	003.46	02.30	991	003.65	*	*	25.00	SB
193	113226	G	8.0	III	*	02.26	10.	002.83	000.94	000.72	8.000	V
194	113226	G	8.0	III	000.61	02.19	991	002.83	000.94	000.72	8.000	V
195	113226	G	8.0	III	000.61	02.18	1.0	002.83	000.94	000.72	8.000	V
196	114710	F	9.5	V	004.68	02.06	991	004.26	000.56	000.05	6.300	
197	114710	F	9.5	V	004.68	02.06	2.0	004.26	000.56	000.05	6.300	
198	115383	G	0.0	V	*	01.89	990	005.22	000.58	000.09	3.000	
199	115383	G	0.0	V	*	01.89	13.	005.22	000.58	000.09	3.000	
200	117176	G	4.0	V	003.05	02.17	2.0	005.00	000.71	000.24	5.000	

Table 41. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
201	117176	G	4.0	V	*	01.95	13.	005.00	000.71	000.24	5.000	
202	117176	G	4.0	V	003.05	02.17	991	005.00	000.71	000.24	5.000	
203	117176	G	4.0	V	*	01.95	990	005.00	000.71	000.24	5.000	
204	120136	F	6.0	IV	*	01.91	990	004.50	000.48	000.04	14.00	
205	120136	F	6.0	IV	*	01.91	13.	004.50	000.48	000.04	14.00	
206	123139	K	0.0	III	001.20	02.07	13.	002.06	000.99	000.90	*	
207	123139	K	0.0	III	001.20	02.30	991	002.06	000.99	000.90	*	
208	123139	K	0.0	III	001.20	02.33	10.	002.06	000.99	000.90	*	
209	123139	K	0.0	III	001.20	02.07	990	002.06	000.99	000.90	*	
210	124570	F	6.0	IV	001.05	02.03	991	005.50	000.55	000.10	3.000	
211	124570	F	6.0	IV	001.05	02.03	2.0	005.50	000.55	000.10	3.000	
212	124850	F	7.0	IV	002.03	02.22	2.0	004.10	000.51	000.06	17.00	
213	124850	F	7.0	IV	002.03	02.22	991	004.10	000.51	000.06	17.00	
214	124897	K	1.5	III	-00.10	02.24	7.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
215	124897	K	1.5	III	-00.16	02.28	991	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
216	124897	K	1.5	III	-00.24	*	0.0	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
217	124897	K	1.5	III	-00.24	02.38	10.	-00.04	001.23	001.26	8.000	p
218	131873	K	4.0	III	-00.50	02.27	11.	002.05	001.47	001.78	8.000	V
219	131873	K	4.0	III	*	02.33	10.	002.05	001.47	001.78	8.000	V
220	131873	K	4.0	III	-00.50	02.27	991	002.05	001.47	001.78	8.000	V
221	137759	K	2.0	III	*	02.03	990	003.29	001.17	001.22	8.000	
222	137759	K	2.0	III	*	02.03	13.	003.29	001.17	001.22	8.000	
223	137759	K	2.0	III	*	02.23	991	003.29	001.17	001.22	8.000	
224	137759	K	2.0	III	*	02.26	10.	003.29	001.17	001.22	8.000	
225	140573	K	2.0	III	001.10	02.07	990	002.65	001.17	001.24	8.000	
226	140573	K	2.0	III	001.10	02.28	10.	002.65	001.17	001.24	8.000	
227	140573	K	2.0	III	001.10	02.31	991	002.65	001.17	001.24	8.000	
228	140573	K	2.0	III	001.10	02.07	13.	002.65	001.17	001.24	8.000	
229	141004	G	0.0	V	004.23	02.05	991	004.43	000.60	000.11	3.000	V
230	141004	G	0.0	V	004.23	02.05	2.0	004.43	000.60	000.11	3.000	V
231	141714	G	3.5	III	*	02.00	990	004.63	000.80	000.37	8.000	
232	141714	G	3.5	III	*	02.00	13.	004.63	000.80	000.37	8.000	
233	142373	F	8.0	V	003.34	02.07	2.0	004.62	000.56	000.01	2.200	e
234	142373	F	8.0	V	003.34	02.07	991	004.62	000.56	000.01	2.200	e
235	143761	G	0.0	V	003.52	02.18	991	005.40	000.60	000.09	3.000	
236	143761	G	0.0	V	003.52	02.18	2.0	005.40	000.60	000.09	3.000	
237	147675	G	9.0	III	002.70	02.38	10.	003.89	000.91	000.62	*	SB
238	147675	G	9.0	III	002.70	02.35	991	003.89	000.91	000.62	*	SB
239	148478	M	1.5	I	-05.60	02.68	1.0	000.96	001.82	001.30	10.00	
240	148478	M	1.5	I	-05.60	02.65	991	000.96	001.82	001.30	10.00	
241	150798	K	2.0	III	-00.80	02.29	1.0	001.92	001.44	001.56	*	
242	150798	K	2.0	III	-00.80	02.26	991	001.92	001.44	001.56	*	
243	151680	K	2.5	III	*	02.34	10.	002.29	001.15	001.16	*	
244	151680	K	2.5	III	000.40	02.26	991	002.29	001.15	001.16	*	
245	151680	K	2.5	III	*	02.08	13.	002.29	001.15	001.16	*	
246	151680	K	2.5	III	000.40	02.08	990	002.29	001.15	001.16	*	
247	151680	K	2.5	III	000.40	02.24	1.0	002.29	001.15	001.16	*	
248	153210	K	2.0	III	000.27	02.27	991	003.20	001.16	001.16	8.000	V
249	153210	K	2.0	III	*	02.33	10.	003.20	001.16	001.16	8.000	V
250	153210	K	2.0	III	000.27	02.26	1.0	003.20	001.16	001.16	8.000	V

Table 42. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
251	156014	M	5.0	I	-02.40	02.50	991	003.48	*	*	21.00	V
252	156014	M	5.0	I	*	02.54	10.	003.48	*	*	21.00	V
253	156014	M	5.0	I	-02.40	02.52	1.0	003.48	*	*	21.00	V
254	159181	G	2.0	I	*	02.62	10.	002.79	001.00	000.64	13.00	
255	159181	G	2.0	I	*	02.59	991	002.79	001.00	000.64	13.00	
256	161096	K	2.0	III	000.80	02.07	990	002.77	001.16	001.24	8.000	
257	161096	K	2.0	III	*	02.07	13.	002.77	001.16	001.24	8.000	
258	161096	K	2.0	III	000.80	02.25	1.0	002.77	001.16	001.24	8.000	
259	161096	K	2.0	III	000.80	02.27	991	002.77	001.16	001.24	8.000	
260	161096	K	2.0	III	*	02.35	10.	002.77	001.16	001.24	8.000	
261	161797	G	5.0	IV	*	02.20	4.0	003.41	000.75	000.39	8.000	
262	161797	G	5.0	IV	003.89	01.95	990	003.41	000.75	000.39	8.000	
263	161797	G	5.0	IV	003.89	01.98	3.0	003.41	000.75	000.39	8.000	
264	161797	G	5.0	IV	003.89	02.17	991	003.41	000.75	000.39	8.000	
265	163993	G	8.0	III	*	02.06	13.	003.70	000.94	000.70	10.00	
266	163993	G	8.0	III	*	02.06	990	003.70	000.94	000.70	10.00	
267	165135	K	0.0	III	000.80	02.25	1.0	002.99	001.01	000.77	*	
268	165135	K	0.0	III	000.80	02.22	991	002.99	001.01	000.77	*	
269	167618	M	3.5	III	-00.50	02.36	991	003.11	001.56	001.70	*	
270	167618	M	3.5	III	-00.50	02.39	1.0	003.11	001.56	001.70	*	
271	168723	K	0.0	IV	001.80	02.10	991	003.26	000.94	000.65	10.00	
272	168723	K	0.0	IV	001.80	02.13	10.	003.26	000.94	000.65	10.00	
273	177716	K	1.0	III	000.80	02.24	991	003.32	001.19	001.17	*	
274	177716	K	1.0	III	000.80	02.27	1.0	003.32	001.19	001.17	*	
275	180711	G	9.0	III	*	02.05	990	003.07	001.00	000.78	8.000	
276	180711	G	9.0	III	*	02.05	13.	003.07	001.00	000.78	8.000	
277	180809	K	0.0	II	*	02.44	991	004.36	001.25	001.23	10.00	
278	180809	K	0.0	II	*	02.47	10.	004.36	001.25	001.23	10.00	
279	186791	K	3.0	II	-02.30	02.51	991	002.72	001.50	001.69	8.000	
280	186791	K	3.0	II	-02.30	02.54	1.0	002.72	001.50	001.69	8.000	
281	190248	G	7.0	IV	004.76	01.91	990	003.56	000.76	000.45	*	V
282	190248	G	7.0	IV	004.76	01.91	13.	003.56	000.76	000.45	*	V
283	194093	F	8.0	I	*	02.38	10.	002.20	000.68	000.53	15.00	
284	194093	F	8.0	I	-04.60	02.42	991	002.20	000.68	000.53	15.00	
285	194093	F	8.0	I	-04.60	02.52	1.0	002.20	000.68	000.53	15.00	
286	196629	F	0.0	V	*	02.54	4.0	006.50	000.34	-00.03	150.0	
287	196629	F	0.0	V	*	02.51	991	006.50	000.34	-00.03	150.0	
288	196982	M	4.0	V	011.30	01.54	990	010.25	001.58	000.89	*	e
289	196982	M	4.0	V	011.30	01.54	5.0	010.25	001.58	000.89	*	e
290	197481	M	0.0	V	008.87	01.63	5.0	008.61	001.56	000.80	*	e
291	197481	M	0.0	V	008.80	01.63	9.0	008.61	001.56	000.80	*	e
292	197481	M	0.0	V	008.87	*	0.0	008.61	001.56	000.80	*	e
293	197481	M	0.0	V	008.84	01.63	990	008.61	001.56	000.80	*	e
294	197989	K	0.0	III	000.80	02.06	13.	002.50	001.03	000.87	8.000	
295	197989	K	0.0	III	000.80	02.06	990	002.50	001.03	000.87	8.000	
296	198149	K	0.0	IV	002.72	02.17	991	003.41	000.92	000.62	8.000	
297	198149	K	0.0	IV	002.72	02.20	10.	003.41	000.92	000.62	8.000	
298	200905	K	4.5	I	*	02.54	10.	003.72	001.64	001.89	8.000	SB,V
299	200905	K	4.5	I	*	02.51	991	003.72	001.64	001.89	8.000	SB,V
300	201091	K	5.0	V	*	01.73	3.0	005.21	001.19	001.10	13.00	

Table 43. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
301	201091	K	5.0	V	*	02.03	991	005.21	001.19	001.10	13.00	
302	201091	K	5.0	V	*	02.06	4.0	005.21	001.19	001.10	13.00	
303	201091	K	5.0	V	*	01.70	990	005.21	001.19	001.10	13.00	
304	202109	G	8.0	III	-02.30	02.39	1.0	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
305	202109	G	8.0	III	*	02.28	10.	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
306	202109	G	8.0	III	-02.30	02.31	991	003.20	000.99	000.76	8.000	SB
307	202560	M	0.0	V	008.78	01.56	990	006.68	001.42	001.20	*	
308	202560	M	0.0	V	008.80	01.56	9.0	006.68	001.42	001.20	*	
309	202560	M	0.0	V	008.75	*	0.0	006.68	001.42	001.20	*	
310	204867	G	0.0	I	-04.50	02.55	991	002.91	000.83	000.60	8.000	
311	204867	G	0.0	I	-04.50	02.49	1.0	002.91	000.83	000.60	8.000	
312	204867	G	0.0	I	*	02.67	10.	002.91	000.83	000.60	8.000	
313	206778	K	2.0	I	-04.00	02.56	7.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
314	206778	K	2.0	I	-04.00	02.54	6.0	002.39	001.58	001.76	8.000	V
315	206778	K	2.0	I	-04.00	02.57	10.	002.39	001.58	001.76	8.000	V
316	206778	K	2.0	I	-04.00	02.53	991	002.39	001.58	001.76	8.000	V
317	206859	G	5.0	I	*	02.60	10.	004.34	001.18	001.05	8.000	
318	206859	G	5.0	I	*	02.57	991	004.34	001.18	001.05	8.000	
319	206860	G	0.0	V	*	02.21	4.0	006.00	000.59	000.03	11.00	
320	206860	G	0.0	V	004.80	02.18	991	006.00	000.59	000.03	11.00	
321	206860	G	0.0	V	*	01.93	3.0	006.00	000.59	000.03	11.00	
322	206860	G	0.0	V	004.80	01.87	13.	006.00	000.59	000.03	11.00	
323	206860	G	0.0	V	004.80	01.88	990	006.00	000.59	000.03	11.00	
324	207778	F	6.0	IV	-04.40	02.57	1.0	010.30	*	*	*	
325	207778	F	6.0	IV	-04.40	02.54	991	010.30	*	*	*	
326	209750	G	2.0	I	*	02.60	10.	002.90	001.00	000.82	8.000	
327	209750	G	2.0	I	*	02.52	991	002.90	001.00	000.82	8.000	
328	209750	G	2.0	I	*	02.49	4.0	002.90	001.00	000.82	8.000	
329	210027	F	5.0	V	*	02.34	991	003.76	000.44	-00.05	7.000	
330	210027	F	5.0	V	*	02.37	4.0	003.76	000.44	-00.05	7.000	
331	211416	K	3.0	III	*	02.38	10.	002.86	001.39	001.54	*	
332	211416	K	3.0	III	000.10	02.28	991	002.86	001.39	001.54	*	
333	211416	K	3.0	III	000.10	02.24	1.0	002.86	001.39	001.54	*	
334	213306	F	5.0	I	-04.60	02.57	1.0	003.50	000.46	000.36	9.000	
335	213306	F	5.0	I	-04.60	02.54	991	003.50	000.46	000.36	9.000	
336	214479	M	0.0	V	009.50	01.45	9.0	*	001.50	*	*	p,e
337	214479	M	0.0	V	009.50	01.45	990	*	001.50	*	*	p,e
338	215182	G	2.0	II	-00.80	02.35	991	003.00	000.84	000.51	9.000	SB
339	215182	G	2.0	II	-00.80	02.38	1.0	003.00	000.84	000.51	9.000	SB
340	216131	G	8.0	III	*	02.03	990	003.48	000.94	000.68	7.000	
341	216131	G	8.0	III	*	02.03	13.	003.48	000.94	000.68	7.000	
342	216228	K	0.0	III	*	02.05	990	003.52	001.05	000.90	10.00	
343	216228	K	0.0	III	*	02.24	10.	003.52	001.05	000.90	10.00	
344	216228	K	0.0	III	*	02.21	991	003.52	001.05	000.90	10.00	
345	216228	K	0.0	III	*	02.05	13.	003.52	001.05	000.90	10.00	
346	216385	F	7.0	V	003.12	02.03	2.0	005.16	000.48	-00.01	3.000	
347	216385	F	7.0	V	003.12	02.03	991	005.16	000.48	-00.01	3.000	
348	217906	M	2.5	II	*	02.43	10.	002.42	001.67	001.96	*	V
349	217906	M	2.5	II	*	02.40	991	002.42	001.67	001.96	*	V
350	218356	K	0.0	I	*	02.64	10.	004.74	001.35	001.15	8.000	p

Table 44. for the Mg II k line

N^0	HD	Type	Sp	CL	Mv	log(W)	REF	V	$B-V$	$U-B$	vsini	rem
351	218356	K	0.0	I	*	02.61	991	004.74	001.35	001.15	8.000	p
352	218594	K	1.0	III	-00.80	02.32	991	003.66	001.22	001.24	*	
353	218594	K	1.0	III	-00.80	02.35	1.0	003.66	001.22	001.24	*	
354	219571	F	1.0	III	000.60	02.22	1.0	003.99	000.40	-00.02	*	
355	219571	F	1.0	III	000.60	02.19	991	003.99	000.40	-00.02	*	
356	219615	G	9.0	III	000.68	02.27	1.0	003.69	000.93	000.59	7.000	
357	219615	G	9.0	III	000.68	02.24	991	003.69	000.93	000.59	7.000	
358	222404	K	1.0	IV	*	02.25	991	003.21	001.03	000.92	8.000	
359	222404	K	1.0	IV	*	02.28	10.	003.21	001.03	000.92	8.000	
360	AD LEO	M	4.5	V	010.98	01.53	9.0	009.43	001.54	001.06	*	V,e
361	AD LEO	M	4.5	V	010.98	01.60	990	009.43	001.54	001.06	*	V,e
362	AD LEO	M	4.5	V	010.98	01.68	8.0	009.43	001.54	001.06	*	V,e
363	FL Aqr	M	2.0	V	011.70	01.21	9.0	011.43	001.61	001.10	*	e
364	FL Aqr	M	2.0	V	011.80	*	0.0	011.43	001.61	001.10	*	e
365	FL Aqr	M	2.0	V	011.75	01.21	990	011.43	001.61	001.10	*	e
366	YZ CMi	M	4.5	V	012.29	01.42	9.0	011.12	001.62	001.16	*	e
367	YZ CMi	M	4.5	V	012.29	01.42	990	011.12	001.62	001.16	*	e

Table 45. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
1	00.0241	00.0119	1			005.72	002.63	001.09	00.4938
2	00.0241	00.0119	1			005.72	002.63	001.09	00.4938
3	*	*	*			*	*	*	*
4	*	*	*			*	*	*	*
5	*	*	*			*	*	*	*
6	*	*	*			*	*	*	*
7	*	*	*			*	*	*	*
8	*	*	*			*	*	*	*
9	*	*	*			*	*	*	*
10	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.29	000.48	00.2130
11	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.29	000.48	00.2130
12	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.29	000.48	00.2130
13	00.0108	00.0023	3	G	W	003.56	-01.29	000.48	00.2130
14	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.67	000.29	00.1253
15	00.0455	00.0057	4	G	W	006.39	004.67	000.29	00.1253
16	00.1554	00.0065	3	G		002.80	003.76	000.11	00.0418
17	00.1554	00.0065	3	G		002.80	003.76	000.11	00.0418
18	00.1554	00.0065	3	G		002.80	003.76	000.11	00.0418
19	00.1554	00.0065	3	G		002.80	003.76	000.11	00.0418
20	00.0387	00.0065	2	G	W	002.39	000.31	000.38	00.1680
21	00.0387	00.0065	2	G	W	002.39	000.31	000.38	00.1680
22	00.0144	00.0049	4	G	561	002.23	-01.98	000.76	00.3403
23	00.0144	00.0049	4	G	561	002.23	-01.98	000.76	00.3403
24	00.0144	00.0049	4	G	561	002.23	-01.98	000.76	00.3403
25	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
26	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
27	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
28	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
29	00.0546	00.0085	3	G		002.04	000.73	000.36	00.1557
30	*	*	*			*	*	*	*
31	*	*	*			*	*	*	*
32	*	*	*			*	*	*	*
33	*	*	*			*	*	*	*
34	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
35	00.0487	00.0075	3	G	949	002.06	000.50	000.35	00.1540
36	00.0026	00.0037	7	G	1477	002.02	-05.91	003.11	01.4231
37	00.0026	00.0037	7	G	1477	002.02	-05.91	003.11	01.4231
38	00.0026	00.0037	7	G	1477	002.02	-05.91	003.11	01.4231
39	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
40	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
41	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
42	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
43	00.0197	00.0015	3	G		003.57	000.04	000.19	00.0761
44	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
45	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
46	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
47	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
48	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
49	00.0504	00.0022	4	G		002.00	000.51	000.11	00.0437
50	00.0793	00.0041	5	G	2081	004.12	003.62	000.13	00.0517

Table 46. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
51	00.0793	00.0041	5	G	2081	004.12	003.62	000.13	00.0517
52	00.1006	00.0024	5	F		006.04	006.01	000.07	00.0239
53	00.1006	00.0024	5	F		006.04	006.01	000.07	00.0239
54	00.0366	00.0085	1			005.63	003.45	000.52	00.2322
55	00.0366	00.0085	1			005.63	003.45	000.52	00.2322
56	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
57	00.0039	00.0064	3	G		002.53	-04.51	003.58	01.6410
58	00.0403	00.0034	5	F	2406	005.06	003.09	000.20	00.0844
59	00.0403	00.0034	5	F	2406	005.06	003.09	000.20	00.0844
60	00.0727	00.0065	3		2402	003.87	003.16	000.21	00.0894
61	00.0727	00.0065	3		2402	003.87	003.16	000.21	00.0894
62	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
63	00.1596	00.0096	2	G		004.27	005.29	000.15	00.0602
64	00.0105	00.0042	4	G	W	001.79	-03.10	000.89	00.4000
65	00.0105	00.0042	4	G	W	001.79	-03.10	000.89	00.4000
66	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
67	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
68	00.3056	00.0025	6	G	W	003.73	006.16	000.04	00.0082
69	00.0089	00.0069	4	G	2904	002.95	-02.28	001.70	00.7753
70	00.0089	00.0069	4	G	2904	002.95	-02.28	001.70	00.7753
71	00.0575	00.0036	3	F	W	005.90	004.70	000.16	00.0626
72	00.0575	00.0036	3	F	W	005.90	004.70	000.16	00.0626
73	00.0670	00.0084	2	G	W	004.44	003.57	000.29	00.1254
74	00.0670	00.0084	2	G	W	004.44	003.57	000.29	00.1254
75	00.0842	00.0029	4	F		008.27	007.90	000.09	00.0344
76	00.0842	00.0029	4	F		008.27	007.90	000.09	00.0344
77	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
78	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
79	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
80	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
81	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
82	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
83	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
84	00.0479	00.0035	8	G	3321	000.85	-00.75	000.18	00.0731
85	00.0789	00.0082	3	G		005.51	004.99	000.25	00.1039
86	00.0789	00.0082	3	G		005.51	004.99	000.25	00.1039
87	00.0177	00.0098	2	G		002.69	-01.06	001.22	00.5537
88	00.0177	00.0098	2	G		002.69	-01.06	001.22	00.5537
89	00.0484	00.0102	1			005.12	003.52	000.48	00.2107
90	00.0484	00.0102	1			005.12	003.52	000.48	00.2107
91	00.0484	00.0102	1			005.12	003.52	000.48	00.2107
92	*	*	*			*	*	*	*
93	*	*	*			*	*	*	*
94	00.0652	00.0090	2	G	W	004.99	004.07	000.32	00.1380
95	00.0652	00.0090	2	G	W	004.99	004.07	000.32	00.1380
96	00.0122	00.0068	3	G	4066	002.84	-01.73	001.23	00.5574
97	00.0122	00.0068	3	G	4066	002.84	-01.73	001.23	00.5574
98	00.0218	00.0070	3	G		003.81	000.50	000.72	00.3211
99	00.0218	00.0070	3	G		003.81	000.50	000.72	00.3211
100	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135

Table 47. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
101	00.1110	00.0015	5	F	O	004.41	004.64	000.05	00.0135
102	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
103	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
104	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
105	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
106	00.0109	00.0039	7	G	4506	000.50	-04.31	000.80	00.3578
107	00.0200	00.0058	6	G	W	003.72	000.23	000.65	00.2900
108	00.0200	00.0058	6	G	W	003.72	000.23	000.65	00.2900
109	00.0247	00.0090	3	G		004.35	001.31	000.81	00.3644
110	00.0247	00.0090	3	G		004.35	001.31	000.81	00.3644
111	00.0163	00.0044	5	G		002.88	-01.06	000.61	00.2699
112	00.0163	00.0044	5	G		002.88	-01.06	000.61	00.2699
113	00.0547	00.0065	3	G		003.95	002.65	000.28	00.1188
114	00.0547	00.0065	3	G		003.95	002.65	000.28	00.1188
115	00.0547	00.0065	3	G		003.95	002.65	000.28	00.1188
116	00.0547	00.0065	3	G		003.95	002.65	000.28	00.1188
117	00.0662	00.0085	3	G	5425	005.25	004.37	000.30	00.1284
118	00.0662	00.0085	3	G	5425	005.25	004.37	000.30	00.1284
119	00.0383	00.0033	3	G		005.93	003.85	000.21	00.0862
120	00.0383	00.0033	3	G		005.93	003.85	000.21	00.0862
121	00.0222	00.0153	1		5719	003.47	000.20	001.52	00.6892
122	00.0222	00.0153	1		5719	003.47	000.20	001.52	00.6892
123	-0.0133	00.0119	1		W	001.84	*	*	*
124	-0.0133	00.0119	1		W	001.84	*	*	*
125	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
126	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
127	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
128	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
129	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
130	00.2862	00.0021	8			*	002.62	000.04	00.0073
131	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.08	000.11	00.0402
132	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.08	000.11	00.0402
133	00.0969	00.0039	5	G	6335	001.14	001.08	000.11	00.0402
134	00.0009	00.0102	1		6393	003.34	-06.88	024.63	11.3333
135	00.0009	00.0102	1		6393	003.34	-06.88	024.63	11.3333
136	00.0009	00.0102	1		6393	003.34	-06.88	024.63	11.3333
137	00.0331	00.0076	2	G		005.30	002.90	000.52	00.2296
138	00.0331	00.0076	2	G		005.30	002.90	000.52	00.2296
139	00.0357	00.0087	3	G	W	002.81	000.57	000.55	00.2437
140	00.0357	00.0087	3	G	W	002.81	000.57	000.55	00.2437
141	00.0077	00.0078	2	G	6830	003.36	-02.17	002.22	01.0130
142	00.0077	00.0078	2	G	6830	003.36	-02.17	002.22	01.0130
143	00.0329	00.0090	3	F		003.11	000.70	000.61	00.2736
144	00.0329	00.0090	3	F		003.11	000.70	000.61	00.2736
145	00.0329	00.0090	3	F		003.11	000.70	000.61	00.2736
146	00.0329	00.0090	3	F		003.11	000.70	000.61	00.2736
147	00.0206	00.0090	2	G	W	002.21	-01.22	000.97	00.4369
148	00.0206	00.0090	2	G	W	002.21	-01.22	000.97	00.4369
149	00.0206	00.0090	2	G	W	002.21	-01.22	000.97	00.4369
150	00.0229	00.0032	7	F	W	001.98	-01.22	000.32	00.1397

Table 48. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
151	00.0229	00.0032	7	F	W	001.98	-01.22	000.32	00.1397
152	00.0229	00.0032	7	F	W	001.98	-01.22	000.32	00.1397
153	00.0229	00.0032	7	F	W	001.98	-01.22	000.32	00.1397
154	00.0229	00.0032	7	F	W	001.98	-01.22	000.32	00.1397
155	00.0888	00.0024	5	F	7441	005.41	005.15	000.08	00.0270
156	00.0888	00.0024	5	F	7441	005.41	005.15	000.08	00.0270
157	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
158	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
159	00.0066	00.0119	1			002.98	-02.92	003.94	01.8030
160	00.0217	00.0063	8	G	7724	002.61	-00.71	000.65	00.2903
161	00.0217	00.0063	8	G	7724	002.61	-00.71	000.65	00.2903
162	00.0290	00.0126	2	G		003.11	000.42	000.96	00.4345
163	00.0290	00.0126	2	G		003.11	000.42	000.96	00.4345
164	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
165	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
166	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
167	00.0234	00.0072	3	G		003.83	000.68	000.69	00.3077
168	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
169	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
170	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
171	00.0270	00.0031	4	G	8035	001.79	-01.05	000.27	00.1148
172	*	*	*			*	*	*	*
173	*	*	*			*	*	*	*
174	00.0281	00.0079	3	G		003.56	000.80	000.63	00.2811
175	00.0281	00.0079	3	G		003.56	000.80	000.63	00.2811
176	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.56	000.06	00.0188
177	00.1115	00.0021	3	G	W	005.33	005.56	000.06	00.0188
178	00.0949	00.0041	5	G	W	003.61	003.50	000.11	00.0432
179	00.0949	00.0041	5	G	W	003.61	003.50	000.11	00.0432
180	00.0949	00.0041	5	G	W	003.61	003.50	000.11	00.0432
181	00.0949	00.0041	5	G	W	003.61	003.50	000.11	00.0432
182	00.0949	00.0041	5	G	W	003.61	003.50	000.11	00.0432
183	-0.0026	00.0072	3	G	W	004.96	*	*	*
184	-0.0026	00.0072	3	G	W	004.96	*	*	*
185	00.0229	00.0102	1			003.59	000.39	000.99	00.4454
186	00.0229	00.0102	1			003.59	000.39	000.99	00.4454
187	00.0018	00.0085	1			004.36	-04.36	010.27	04.7222
188	00.0018	00.0085	1			004.36	-04.36	010.27	04.7222
189	00.1179	00.0028	4	G	W	004.26	004.62	000.07	00.0237
190	00.1179	00.0028	4	G	W	004.26	004.62	000.07	00.0237
191	00.0987	00.0062	8	G	8630	003.65	003.62	000.16	00.0628
192	00.0987	00.0062	8	G	8630	003.65	003.62	000.16	00.0628
193	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
194	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
195	00.0323	00.0046	2	G	W	002.83	000.38	000.33	00.1424
196	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
197	00.1004	00.0034	6	G	W	004.26	004.27	000.09	00.0339
198	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
199	00.0742	00.0090	3	G	W	005.22	004.57	000.28	00.1213
200	00.0432	00.0096	2	G	W	004.98	003.18	000.50	00.2222

Table 49. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
201	00.0432	00.0096	2	G	W	004.98	003.18	000.50	00.2222
202	00.0432	00.0096	2	G	W	004.98	003.18	000.50	00.2222
203	00.0432	00.0096	2	G	W	004.98	003.18	000.50	00.2222
204	00.0604	00.0090	2	G	9025	004.50	003.41	000.34	00.1490
205	00.0604	00.0090	2	G	9025	004.50	003.41	000.34	00.1490
206	00.0585	00.0107	2	F	W	002.06	000.90	000.42	00.1829
207	00.0585	00.0107	2	F	W	002.06	000.90	000.42	00.1829
208	00.0585	00.0107	2	F	W	002.06	000.90	000.42	00.1829
209	00.0585	00.0107	2	F	W	002.06	000.90	000.42	00.1829
210	00.0062	00.0069	3	G	B	005.54	-00.54	002.44	01.1129
211	00.0062	00.0069	3	G	B	005.54	-00.54	002.44	01.1129
212	00.0466	00.0105	2	G		004.08	002.44	000.51	00.2253
213	00.0466	00.0105	2	G		004.08	002.44	000.51	00.2253
214	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
215	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
216	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
217	00.0884	00.0018	6	G		-00.04	-00.31	000.06	00.0204
218	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.07	000.35	00.1513
219	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.07	000.35	00.1513
220	00.0238	00.0036	5	F	W	002.08	-01.07	000.35	00.1513
221	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
222	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
223	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
224	00.0386	00.0121	2	G		003.29	001.22	000.70	00.3135
225	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
226	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
227	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
228	00.0452	00.0023	4	G	9765	002.65	000.93	000.13	00.0509
229	00.0842	00.0027	4	F		004.43	004.06	000.09	00.0321
230	00.0842	00.0027	4	F		004.43	004.06	000.09	00.0321
231	00.0124	00.0136	1			004.63	000.10	002.40	01.0968
232	00.0124	00.0136	1			004.63	000.10	002.40	01.0968
233	00.0575	00.0057	3	G		004.62	003.42	000.24	00.0991
234	00.0575	00.0057	3	G		004.62	003.42	000.24	00.0991
235	00.0403	00.0113	2	G	W	005.41	003.43	000.63	00.2804
236	00.0403	00.0113	2	G	W	005.41	003.43	000.63	00.2804
237	00.0549	00.0153	1			003.89	002.59	000.63	00.2787
238	00.0549	00.0153	1			003.89	002.59	000.63	00.2787
239	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
240	00.0225	00.0070	4		10074	000.96	-02.28	000.70	00.3111
241	00.0308	00.0170	1			001.92	-00.64	001.22	00.5519
242	00.0308	00.0170	1			001.92	-00.64	001.22	00.5519
243	00.0310	00.0840	2	F		002.29	-00.25	005.90	02.7097
244	00.0310	00.0840	2	F		002.29	-00.25	005.90	02.7097
245	00.0310	00.0840	2	F		002.29	-00.25	005.90	02.7097
246	00.0310	00.0840	2	F		002.29	-00.25	005.90	02.7097
247	00.0310	00.0084	2	F		002.29	-00.25	000.61	00.2710
248	00.0299	00.0079	3	F		003.20	000.58	000.59	00.2642
249	00.0299	00.0079	3	F		003.20	000.58	000.59	00.2642
250	00.0299	00.0079	3	F		003.20	000.58	000.59	00.2642

Table 50. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
251	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
252	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
253	00.0008	00.0037	5	G	10418	003.48	-07.00	010.06	04.6250
254	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
255	00.0053	00.0075	3	G	10611	002.79	-03.59	003.09	01.4151
256	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
257	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
258	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
259	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
260	00.0395	00.0020	7	G		002.77	000.75	000.13	00.0506
261	00.1186	00.0017	6	G	S	003.42	003.78	000.05	00.0143
262	00.1186	00.0017	6	G	S	003.42	003.78	000.05	00.0143
263	00.1186	00.0017	6	G	S	003.42	003.78	000.05	00.0143
264	00.1186	00.0017	6	G	S	003.42	003.78	000.05	00.0143
265	00.0193	00.0076	3	G		003.70	000.13	000.88	00.3938
266	00.0193	00.0076	3	G		003.70	000.13	000.88	00.3938
267	00.0250	00.0119	1			002.99	-00.02	001.05	00.4760
268	00.0250	00.0119	1			002.99	-00.02	001.05	00.4760
269	00.0311	00.0042	2		W	003.11	000.57	000.31	00.1350
270	00.0311	00.0042	2		W	003.11	000.57	000.31	00.1350
271	00.0522	00.0052	5	G	W	003.26	001.85	000.24	00.0996
272	00.0522	00.0052	5	G	W	003.26	001.85	000.24	00.0996
273	00.0440	00.0102	1			003.32	001.54	000.52	00.2318
274	00.0440	00.0102	1			003.32	001.54	000.52	00.2318
275	00.0280	00.0090	3	G	W	003.07	000.31	000.72	00.3214
276	00.0280	00.0090	3	G	W	003.07	000.31	000.72	00.3214
277	00.0127	00.0064	3	F	W	004.36	-00.12	001.11	00.5039
278	00.0127	00.0064	3	F	W	004.36	-00.12	001.11	00.5039
279	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
280	00.0146	00.0064	5	G	W	002.72	-01.46	000.97	00.4384
281	00.1757	00.0082	2	G		003.56	004.78	000.12	00.0467
282	00.1757	00.0082	2	G		003.56	004.78	000.12	00.0467
283	00.0002	00.0079	3	G		002.20	-11.29	085.79	39.5000
284	00.0002	00.0079	3	G		002.20	-11.29	085.79	39.5000
285	00.0002	00.0079	3	G		002.20	-11.29	085.79	39.5000
286	*	*	*			*	*	*	*
287	*	*	*			*	*	*	*
288	00.1232	00.0055	5	G		010.25	010.70	000.12	00.0446
289	00.1232	00.0055	5	G		010.25	010.70	000.12	00.0446
290	00.1074	00.0053	3	G	W	008.82	008.77	000.13	00.0493
291	00.1074	00.0053	3	G	W	008.82	008.77	000.13	00.0493
292	00.1074	00.0053	3	G	W	008.82	008.77	000.13	00.0493
293	00.1074	00.0053	3	G	W	008.82	008.77	000.13	00.0493
294	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.13	000.24	00.0998
295	00.0531	00.0053	4	F	14274	002.46	001.13	000.24	00.0998
296	00.0740	00.0045	4	G	14276	003.43	002.76	000.15	00.0608
297	00.0740	00.0045	4	G	14276	003.43	002.76	000.15	00.0608
298	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
299	00.0067	00.0061	3	G		003.72	-02.15	002.00	00.9104
300	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031

Table 51. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
301	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
302	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
303	00.2870	00.0009	17	G	14636	005.21	007.50	000.03	00.0031
304	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
305	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
306	00.0251	00.0098	2	G	W	003.20	000.20	000.87	00.3904
307	00.2588	00.0104	3	G		006.68	008.74	000.11	00.0402
308	00.2588	00.0104	3	G		006.68	008.74	000.11	00.0402
309	00.2588	00.0104	3	G		006.68	008.74	000.11	00.0402
310	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
311	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
312	00.0051	00.0057	3	G	15050	002.91	-03.55	002.45	01.1176
313	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
314	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
315	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
316	00.0077	00.0085	3	G	15268	002.39	-03.18	002.42	01.1039
317	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
318	00.0066	00.0069	2	G		004.34	-01.56	002.29	01.0455
319	00.0666	00.0102	1			005.94	005.12	000.35	00.1532
320	00.0666	00.0102	1			005.94	005.12	000.35	00.1532
321	00.0666	00.0102	1			005.94	005.12	000.35	00.1532
322	00.0666	00.0102	1			005.94	005.12	000.35	00.1532
323	00.0666	00.0102	1			005.94	005.12	000.35	00.1532
324	*	*	*			*	*	*	*
325	*	*	*			*	*	*	*
326	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.50	001.96	00.8916
327	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.50	001.96	00.8916
328	00.0083	00.0074	3	G	W	002.96	-02.50	001.96	00.8916
329	00.0906	00.0049	4	G	W	003.76	003.55	000.14	00.0541
330	00.0906	00.0049	4	G	W	003.76	003.55	000.14	00.0541
331	00.0248	00.0044	1		W	002.86	-00.17	000.41	00.1774
332	00.0248	00.0044	1		W	002.86	-00.17	000.41	00.1774
333	00.0248	00.0044	1		W	002.86	-00.17	000.41	00.1774
334	00.0081	00.0042	7	G	15987	003.75	-01.96	001.15	00.5185
335	00.0081	00.0042	7	G	15987	003.75	-01.96	001.15	00.5185
336	00.1152	00.0040	3	G	W	009.08	*	000.10	00.0347
337	00.1152	00.0040	3	G	W	009.08	*	000.10	00.0347
338	00.0161	00.0051	4	G	B	002.94	-00.97	000.71	00.3168
339	00.0161	00.0051	4	G	B	002.94	-00.97	000.71	00.3168
340	00.0396	00.0091	2	F		003.48	001.47	000.52	00.2298
341	00.0396	00.0091	2	F		003.48	001.47	000.52	00.2298
342	00.0263	00.0015	3	G		003.52	000.62	000.14	00.0570
343	00.0263	00.0015	3	G		003.52	000.62	000.14	00.0570
344	00.0263	00.0015	3	G		003.52	000.62	000.14	00.0570
345	00.0263	00.0015	3	G		003.52	000.62	000.14	00.0570
346	00.0498	00.0071	4	G	W	005.16	003.65	000.33	00.1426
347	00.0498	00.0071	4	G	W	005.16	003.65	000.33	00.1426
348	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
349	00.0182	00.0058	5	G	16483	002.42	-01.28	000.71	00.3187
350	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.98	010.52	04.8333

Table 52. for the Mg II k line

N^0	Plx91	$e - Plx$	N	Q	Binar	V91	Mabs91	del(M91)	rel-e(P)
351	00.0018	00.0087	3	G		004.76	-03.98	010.52	04.8333
352	00.0204	00.0065	2	G		003.66	000.21	000.71	00.3186
353	00.0204	00.0065	2	G		003.66	000.21	000.71	00.3186
354	00.0410	00.0102	1			003.99	002.05	000.56	00.2488
355	00.0410	00.0102	1			003.99	002.05	000.56	00.2488
356	00.0280	00.0055	6	G	16644	008.16	000.93	000.45	00.1964
357	00.0280	00.0055	6	G	16644	008.16	000.93	000.45	00.1964
358	00.0649	00.0044	5	G		003.21	002.27	000.17	00.0678
359	00.0649	00.0044	5	G		003.21	002.27	000.17	00.0678
360	*	*	*			*	*	*	*
361	*	*	*			*	*	*	*
362	*	*	*			*	*	*	*
363	*	*	*			*	*	*	*
364	*	*	*			*	*	*	*
365	*	*	*			*	*	*	*
366	*	*	*			*	*	*	*
367	*	*	*			*	*	*	*

This article was processed by the author using Springer-Verlag
LaTeX A&A style file *L-AA* version 3.

Table 53. Bibliographical sources for the CaII K line

REF	Measures	Authors	Year	Bibliography	N	Instr. correction
1	FWHM	Wilson and Bappu	1957	ApJ 125,661	153	15 $km.s^{-1}$
2	FWHM	Linsky	1973	ApJ 180,473	2	0.2 Å
3	FWHM	Vaughan and Skumanich	1970	NBS special pub. 332	4	0.2 Å
4	FWHM	Griffin	1968	Photometric Atlas	1	0.2 Å
5	FWHM	Fosbury	1973	A&A 27,129	25	0.2 Å
6	BASE	Kuhi	1965	PASP 77,251	8	-
7	BASE	Engvold and Rygh	1978	A&A 70,399	27	0.2 Å
8	FWHM	Cram et al.	1979	A&A 71,14	36	0.2 Å
9	BASE	Cram et al.	1979	A&A 71,14	39	0.2 Å
10	FWHM	Linsky et al.	1979	ApJS 41,47	38	0.2 Å
11	BASE	Linsky et al.	1979	ApJS 41,47	40	0.2 Å
12	FWHM	Pasquini	1992	A&A 266,347	46	0.2 Å
13	BASE	Pasquini	1992	A&A 266,347	46	0.2 Å
990	FWHM	present work	1994	REF 1,2,3,4,5,8,10,12	209	0.2 Å
991	BASE	present work	1994	REF 7,9,11,13	114	0.2 Å

Table 54. Bibliographical sources for the Mg II k line

REF	Measures	Authors	Year	Bibliography	Comments	N	Instr. correction
1	BASE	Weiler and Oegerle	1979	ApJS 39,537	Copernicus	49	no
2	BASE	Garcia-Alegre et al.	1981	A&A 96,17	IUE	15	no
3	FWHM	Blanco et al.	1982	A&A 115,280	IUE	5	no
4	BASE	Blanco et al.	1982	A&A 115,280	IUE	11	no
5	FWHM	Elgaroy	1988	A&A 204,147	IUE	2	0.2 Å
6	BASE	Kondo et al.	1972	ApJ 176,153	BUSS	4	no
7	BASE	Mc Clintock et al.	1975	ApJ 202,733	Copernicus	5	0.2 Å
8	FWHM	Ambruster et al.	1989	A&A 208,198	IUE	1	0.19 Å
9	FWHM	Elgaroy et al.	1990	A&A 234,308	IUE	7	0.2 Å
10	BASE	Stencel et al.	1980	ApJS 44,383	IUE	52	no
11	BASE	Kondo et al.	1976	ApJ 207,167	BUSS	3	no
12	FWHM	Fosbury	1973	A&A 27,129	BUSS	3	0.5 Å
13	FWHM	Vladilo et al.	1994	private communication (see also A&A 185,233, 1987)	IUE	39	0.2 Å
14	BASE	Lemaire	1970	UV Stellar spectra	Sun	1	
15	BASE	Tousey et al.	1974	Atlas of Solar UV sp.	Sun	1	
16	BASE	Glebocki and Stawikowski	1980	Acta Astron. Vol 30, $n^0 3$	Sun	1	
990	FWHM	present work	1994	REF 3,5,8,9,12,13		53	0.2 Å
991	BASE	present work	1994	REF 1,2,4,6,7,10,11,14,15,16		106	0.2 Å