

Lp.	Obręb	Numer	Powierzchnia ewidencyjna	Klasoużytki	Klasoużytki.Klasa bonitacyjna.
1	1099	6/76	0.3255	R	IIIb
				W	
				Br	IIIb
2	1099	45	0.2087	Bp	
				Ł	IV
				W	
3	1099	6/50	0.5143	S	IIIb
				W	
				R	IIIb
				Br	IIIb
4	1099	8/27	2.3139	R	IIIb
				R	IVa
				W	
5	1099	8/3	0.0200	R	IVa
				W	
6	1099	46	2.4671	R	IIIb
				W	
				R	IVa
7	1099	38	0.0910	Bp	
				W	
				R	IVa
8	1099	1/26	0.0822	Br	IVb
				R	IVb
				W	
9	1099	1/25	0.1117	R	IVb
				Br	IVb
				W	
10	1099	25	0.1086	R	IVa
				B	
				W	
11	1099	6/42	0.1875	R	IIIb
				B	
				W	
12	1099	6/43	0.0997	R	IIIb
				W	
13	1099	3/13	0.0903	R	IVa
				W	
14	1099	6/83	0.1915	Br	IIIb
				R	IIIb
				W	
15	1099	6/60	0.2423	R	IIIb
				W	
				B	
				Br	IIIb
16	1099	1/29	0.4034	Br	IVb
				R	IVb
				R	V
				W	
17	1099	8/33	0.1680	Br	V
				R	V

				W	
18	1099	6/75	1.1095	R	IIIb
				Bp	
				W	
19	1099	42	0.1054	Ł	IV
				W	
				Bp	
				R	IVa
20	1099	41	0.1498	Bp	
				W	
				Ł	IV
				R	IVa
21	1099	3/19	0.0627	R	IVa
				W	
22	1099	3/15	0.0855	R	IVa
				W	
23	1099	19/3	0.1985	Br	IIIb
				W	
24	1099	5/6	0.1005	R	IIIb
				dr	
				W	
25	1099	43	0.2151	Bp	
				Ł	IV
				W	
				R	IVa
26	1099	8/34	0.3144	Br	IVa
				Br	V
				R	IVa
				R	V
				W	
27	1099	6/74	0.5657	R	IVa
				Ł	IV
				R	IIIb
				W	
28	1099	6/34	0.0087	W	
				Bp	
29	1099	6/22	0.1365	R	IIIb
				W	
30	1099	6/6	0.2271	R	IIIb
				W	
				Bp	
31	1099	44	0.2517	Br	IVa
				R	IVa
				Bp	
				Ł	IV
				W	
32	1099	37	0.2624	Bp	
				W	
				R	IVa
33	1099	1/23	0.1445	R	IVb
				W	
34	1099	3/25	0.1035	R	IVa
				W	
35	1099	6/58	0.2221	R	IIIb
				B	

				W	
36	1099	3/10	0.2805	Br	IIIb
				R	IIIb
				R	IVa
				W	
37	1099	40	0.2360	R	IVa
				W	
				Bp	
				Ł	IV
38	1099	39	0.1547	Bp	
				R	IVa
				W	
39	1099	33	1.7032	R	IIIb
				W	
				Lz	IVa
				dr	
				R	IVa
40	1099	8/35	0.2704	R	IVa
				R	V
				W	
41	1099	48	0.3292	R	IIIb
				W	
				Br	IIIb
42	1099	8/9	0.0679	R	V
				W	
43	1099	6/81	0.1188	R	IIIb
				W	
44	1099	36	0.0968	R	IIIb
				W	
				R	IVa
45	1099	6/56	0.2592	R	IIIb
				Br	IIIb
				W	
46	1099	1/43	0.0241	R	IVb
				W	
47	1099	1/41	0.1288	R	IVb
				W	
48	1099	3/16	0.0734	R	IVa
				W	
49	1099	6/15	0.2910	Br	IIIb
				R	IIIb
				W	
50	1099	3/26	0.0972	R	IVa
				B	
				W	
51	1099	6/78	0.2089	R	IIIb
				W	
52	1099	6/35	0.1356	R	IIIb
				W	
53	1099	6/51	0.0150	R	IIIb
				W	
54	1099	30	0.3285	W	
				dr	
				Bp	
55	1099	31	0.3095	R	IIIb

				W	
				R	IVa
				dr	
				Bp	
56	1098	13/84	0.1873	Bp	
				W	
57	1098	18/21	0.1113	B	
				W	
58	1098	13/62	0.0717	Bp	
				Bi	
				W	
59	1098	27	0.1896	Bi	
				Bp	
				W	
60	1098	29	0.2494	B	
				Bp	
				W	
61	1098	37	0.1005	Bp	
				R	IVa
				W	
62	1098	20	0.2331	B	
				W	
63	1098	18/4	0.1133	B	
				W	
64	1098	11/16	0.0620	Bp	
				W	
65	1098	12/1	0.6196	dr	
				B	
				W	
66	1098	13/83	0.1812	B	
				W	
67	1098	18/20	0.1860	Bp	
				W	
68	1098	11/12	0.1194	B	
				W	
69	1098	13/65	0.0454	Bp	
				W	
70	1098	26	0.2745	B	
				Bi	
				Bp	
				W	
71	1098	18/22	0.1268	B	
				W	
72	1098	11/15	0.1426	B	
				W	
73	1098	11/6	0.1298	B	
				W	
74	1098	41	0.9186	dr	
				W	
75	1098	13/59	0.0965	B	
				W	
76	1098	30	0.3355	Bp	
				W	
77	1098	13/26	0.1456	B	
				W	

78	1098	13/43	0.0064	Bp	
				W	
79	1098	13/41	0.2112	B	
				W	
80	1098	11/7	0.1074	B	
				W	
81	1098	16/2	0.1098	R	IIIb
				B	
				W	
82	1098	11/4	0.1409	B	
				W	
83	1098	11/14	0.0682	B	
				W	
84	1095	43	0.1575	dr	
				W	
				Bp	
85	1084	25/5	136.8177	Bp	
				W	
86	1084	93	0.1259	W	
87	1084	85	0.0473	W	
88	1081	3	3.0600	W	
				N	
				Bi	
89	1078	4	0.1014	W	
90	1071	4/3	24.1672	R	IVa
				Ł	IV
				Ł	V
				Ł	VI
				Ps	IV
				W	
				dr	
91	1069	5	0.3654	W	
92	1118	6/5	0.3929	dr	
				W	
93	1118	6/6	0.1586	Bp	
				W	
94	1118	2/4	8.3257	dr	
				W	
				Bz	
				Lz	
				N	
				Bp	
95	1112	1	17.3395	Ł	V
				R	IVb
				W	
				dr	
96	1112	9	9.8396	Lz	
				W	
97	1110	3/1	47.5696	R	IVb
				W	
98	1110	3/2	10.9130	R	IVb
				W	
99	1110	5/2	24.6884	Ls	
				Ł	IV
				W	

				dr	
100	1109	5	43.8753	R	IVb
				W	
				N	
101	1109	4/2	0.0246	R	IVb
				W	
102	1109	4/3	0.1906	R	IVb
				W	
				dr	
103	1107	4/15	1.2562	Bp	
				W	
				dr	
104	1106	2/2	11.4085	R	IVa
				W	
105	1105	2/1	0.8780	W	
106	1104	7/3	1.3008	R	IVb
				Br	IVb
				W	
				dr	
107	1104	7/2	12.7296	Br	IVb
				R	IVb
				W	
				dr	
108	1103	4/12	5.7618	R	IVa
				Br	IVa
				W	
				dr	
109	1103	6/10	1.5973	Bp	
				R	IVa
				R	IVb
				Lzr	IVb
				R	V
				W	
				W	IVa
				W	IVb
110	1103	12	10.0222	Bp	
				R	IVa
				Lzr	IVa
				dr	
				W	
				W	IVa
111	1103	6/2	0.1362	W	
				Bp	
				dr	
112	1103	6/1	0.3752	dr	
				W	
				Bp	
				Bi	
113	1103	6/14	7.0914	W	
				dr	
				R	VI
				Br	VI
				Lz	VI
				R	V
				Br	V

				R	IVb
				R	IVa
				W	IVa
114	1103	6/13	2.1163	R	IVa
				R	IVb
				W	IVa
				W	
				dr	
				W	IVb
115	1103	6/4	0.3568	dr	
				W	
				Bp	
116	1103	4/2	1.0261	R	IVa
				W	
				dr	
117	1101	7/13	0.1529	R	IIIb
				W	
118	1101	7/10	0.0063	R	IIIb
				W	
119	1101	29/1	0.1320	W	
				B	
120	1101	7/4	0.1350	W	
				Bi	
121	1101	10/10	0.1594	R	IVa
				W	
122	1101	10/14	0.3299	R	IIIb
				R	IVa
				W	
123	1101	36/2	0.6442	dr	
				R	IIIb
				W	
124	1101	10/18	0.4184	Br	IIIb
				R	IVa
				W	
125	1101	7/3	0.1741	B	
				R	IIIb
				W	
126	1101	7/27	0.1408	R	IIIb
				W	
127	1101	7/7	0.0078	R	IIIb
				W	
128	1101	10/11	0.1628	R	IVa
				W	
129	1101	35	0.5708	R	IIIb
				R	IVa
				W	
130	1101	7/28	0.1220	R	IIIb
				W	
131	1101	7/11	0.1708	R	IIIb
				W	
132	1101	27/1	0.1239	Br	IIIb
				R	IIIb
				W	
133	1101	10/7	0.1593	R	IVa
				W	

134	1101	10/8	0.1611	R	IVa
				W	
135	1101	32	0.7278	Bi	
				R	IIIb
				W	
136	1101	10/22	0.1812	R	IVa
				W	
137	1101	10/17	0.2623	R	IIIb
				R	IVa
				W	
138	1101	7/30	0.5118	R	IIIb
				W	
139	1101	7/15	0.1702	Br	IIIb
				R	IIIb
				W	
140	1101	7/14	0.1461	R	IIIb
				W	
				Bi	
141	1101	7/12	0.1550	R	IIIb
				W	
142	1101	26/1	0.1262	R	IIIb
				B	
				W	
143	1101	10/9	0.1584	R	IVa
				W	
144	1101	10/12	0.1693	R	IVa
				W	
145	1101	10/16	0.2763	R	IIIb
				R	IVa
				B	
				W	
146	1101	7/23	0.2084	Bp	
				R	IIIb
				W	
147	1101	7/20	0.1095	B	
				W	
148	1101	7/25	0.1287	B	
				W	
149	1100	4/67	0.1035	Bp	
				W	
150	1100	11	0.3116	Bp	
				W	
151	1100	4/63	0.1224	W	
				Bz	
152	1100	9	0.2733	Bp	
				W	
153	1100	4/27	0.2242	B	
				W	
154	1100	8	0.2532	Bp	
				dr	
				W	
155	1100	4/17	0.1371	Bp	
				W	
156	1100	4/26	0.2240	B	
				W	

157	2093	7/10	0.4872	Ba	
				W	
158	2009	84	25.3057	Ws	
				W	
				dr	
				Ls	
159	2009	76	16.2262	Ls	
				dr	
				Tr	
				W	
160	2009	73/1	24.1560	R	VI
				Ps	IV
				Ps	V
				Ls	
				Bz	
				dr	
				Ls	IV
				W	
161	2009	83/3	12.0537	Bz	
				dr	
				Ls	
				Ti	
				Tr	
				W	
162	2009	75/1	14.4796	Ls	
				dr	
				Tr	
				W	
163	2009	85/1	7.2798	Bz	
				dr	
				Ls	
				N	
				R	IVb
				W	
164	2009	80/12	4.5566	dr	
				Ls	
				W	
				Ws	
165	2084	1/1	0.4716	W	
166	2084	1/3	0.2823	W	
167	2074	7	0.0868	W	
				Bi	
168	2007	32	12.1153	Ls	
				dr	
				W	
169	2056	8/1	4.0058	R	IIIb
				R	IVa
				R	IVb
				R	V
				W	
				dr	
170	2056	3	0.0287	W	
171	2054	3	0.1642	W	
172	2052	8	0.0281	W	
173	2052	4	0.0517	Bp	

				W	
174	2051	24	0.1309	W	
175	2051	3	0.0516	W	
176	2049	20	0.0304	Bp	
				W	
177	2044	18	0.0570	W	
178	2044	21/4	0.1058	W	
179	2044	16	0.0309	W	
180	2034	131/2	0.0329	W	
181	2034	131/4	0.8269	W	
				Bi	
182	2034	131/3	0.0292	W	
183	2032	1/2	10.3904	Bz	
				dr	
				Lz	
				N	
				Ti	
				Wp	
				W	
184	2020	4/69	0.1090	W	
185	2017	9/10	0.0847	W	
				Ł	IV
186	2017	9/9	0.1393	W	
				Ł	IV
187	2017	9/8	0.2398	W	
				Ł	IV
188	2017	9/7	0.2424	R	IVa
				W	
				Ł	IV
189	2017	9/6	0.2093	R	IVa
				W	
				Ł	IV
190	2017	9/5	0.1785	R	IVa
				W	
				Ł	IV
191	2017	3	0.6250	Ł	III
				Ł	IV
				W	
192	2017	9/41	0.3517	W	
				Wp	
193	2017	24/11	0.1159	R	IIIb
				R	IVa
				Ps	IV
				W	
194	2017	24/10	0.1274	R	IIIb
				Ps	IV
				W	
195	2017	24/12	0.1250	R	IVa
				Ps	IV
				W	
196	2017	5/2	0.8713	Ł	IV
				R	IVb
				W	
197	2017	23/17	1.5877	Ps	IV
				R	IVa

				W	
198	2016	4/8	1.8260	R	IVa
				Ł	IV
				W	
				Br	IVa
199	2016	7/4	0.0406	R	IVa
				W	
200	2016	5	0.5494	S	IVa
				Br	IVa
				Ps	III
				W	
				Bi	
201	2016	6/1	0.0425	dr	
				W	
202	2016	14/3	0.3996	N	
				Ps	V
				W	
				Ps	VI
203	2015	186/2	0.1676	N	
				Wp	
				W	
204	2135	11	3.9866	Lzr	IVa
				W	IVa
				W	
				B	
				Bz	
				N	
205	2001	89	25.0177	Ł	V
				Ls	
				W	
				dr	
206	2001	90	60.8846	Ls	
				W	
				dr	
				Tr	
				N	
				Ls	V
207	2001	87	14.0163	W	
				Ls	
				Tr	
208	2001	92	57.5509	Ps	V
				R	V
				Ls	
				W	
				B	
				Tr	
				dr	
				Ls	V
209	2001	88	44.1594	Ls	
				dr	
				Tr	
				W	
				R	V
				Ls	V
210	2001	93/10	37.8726	Bz	

				dr	
				Ls	
				N	
				W	
211	3095	84	7.4000	Bz	
				N	
				W	
				dr	
212	3089	66/3	0.0248	Bp	
				W	
213	3089	32/6	1.2891	Ba	
				W	
214	3082	9/5	0.3719	W	
				Ws	
215	3082	9/4	0.0049	W	
216	3082	9/3	0.0129	W	
217	3082	37/5	0.0503	W	
218	3008	8/5	3.2958	R	IVb
				R	V
				Ł	IV
				W	
219	3008	7/2	0.9291	R	IVb
				Ł	IV
				Ps	IV
				W	
				N	
220	3008	7/4	4.6251	R	IVb
				Ł	IV
				R	IVa
				N	
				Ł	V
				W	IV
				W	V
				W	
221	3008	8/22	1.0260	Bp	
				W	
222	3008	18/5	0.1625	W	
				Bz	
223	3079	138	0.1277	N	
				B	
				W	
224	3079	45/4	0.0365	W	
225	3079	45/1	0.2619	W	
226	3079	45/7	0.0214	W	
227	3079	45/8	0.0178	W	
228	3079	45/6	0.0282	W	
229	3073	19/1	0.0330	W	
230	3073	20/23	0.4906	Bp	
				W	
231	3073	20/21	0.2683	Bp	
				W	
232	3073	19/5	0.0924	W	
233	3007	49/2	4.3716	R	IVa
				R	IVb
				Lzr	V

				Ps	IV
				Ps	VI
				Ls	IV
				W	
				N	
234	3007	7/38	0.0952	R	IVa
				R	IIIb
				dr	
				W	
235	3007	7/33	1.1885	R	IIIb
				R	IVa
				dr	
				W	
236	3007	7/28	0.5546	R	IIIb
				R	IVa
				dr	
				W	
237	3067	1	0.4146	W	
238	3067	8	0.0601	W	
239	3067	11/2	0.0065	W	
240	3067	7/2	0.0075	W	
241	3067	6	0.0525	W	
242	3067	3	0.0106	W	
243	3067	7/1	0.0120	W	
244	3067	11/1	0.1139	W	
245	3066	7	0.0258	W	
246	3066	17/6	0.6160	W	
247	3066	17/2	0.0893	W	
248	3066	17/3	0.2247	W	
249	3065	56/2	0.4227	Bp	
				W	
250	3065	9/58	0.0591	Bp	
				W	
251	3065	9/2	0.7360	Bp	
				dr	
				Lzr	IIIa
				R	IIIa
				W	
252	3065	56/7	1.6529	B	
				Bp	
				W	
				Ws	
253	3065	56/6	0.0151	Bp	
				W	
254	3065	9/73	0.0884	Bp	
				W	
255	3065	56/1	0.0403	Bp	
				dr	
				W	
256	3064	3	0.0978	W	
257	3064	5	0.0152	W	
258	3063	17/6	0.7262	Ba	
				W	
259	3063	17/7	1.8243	W	
				Bi	

				Bp	
260	3056	2/21	0.0509	Lzr	IVa
				W	
				Bp	
261	3056	4/2	0.1455	W	
				B	
262	3056	2/20	0.3750	Bp	
				W	
				Lz	IVa
263	3056	4/3	0.1571	Bp	
				W	
264	3056	4/1	0.1059	W	
				B	
265	3054	12/1	0.2848	W	
				dr	
266	3053	32	0.1210	W	
267	3052	18	7.5948	Ba	
				W	
268	3050	31/1	0.0041	W	
269	3050	1	0.0969	W	
270	3050	6	0.0685	W	
271	3050	21	0.0233	W	
272	3050	24/4	0.4209	Br	V
				N	
				W	
				Wp	
273	3050	10	0.0346	N	
				W	
274	3050	25/12	2.4262	B	
				Bp	
				W	
				N	
275	3050	23	0.1354	W	
				Wp	
276	3050	42	0.3040	W	
277	3005	2	0.4010	W	
278	3005	8/16	0.2245	N	
				W	
279	3005	4/3	0.0108	W	
280	3005	9	0.5111	W	
281	3005	4/2	0.8887	W	
282	3047	15	0.0328	W	
283	3046	65	0.1008	W	
284	3046	29	0.1733	W	
285	3044	7	0.0221	W	
286	3044	13	0.0826	W	
287	3044	34	0.0443	W	
288	3042	3	0.1798	W	
289	3041	6/2	1.5697	Lz	
				N	
				R	V
				W	
290	3037	28	30.0284	dr	
				Tr	
				W	

				Ls	
291	3037	37	33.5282	dr	
				Ls	
				W	
292	3031	23	0.0166	W	
293	3030	8	0.0122	W	
294	3003	1	0.0066	W	
295	3029	11/3	0.0591	W	
296	3029	18/3	0.1178	W	
297	3021	25/7	0.2965	W	
				Bz	
298	3021	32/5	1.4980	R	IVa
				R	IVb
				Ps	V
				W	
				ł	IV
299	3021	25/8	1.0974	W	
				dr	
				Bz	
300	3021	22	0.0412	W	
301	3021	18/2	0.0012	W	
302	3203	28	1.9985	Ps	IV
				Ps	V
				W	
303	3203	17	0.1055	W	
304	3203	40/2	0.2903	Bz	
				W	
305	3203	14/8	0.0097	Bp	
				W	
				dr	
306	3203	14/9	0.0992	Ba	
				dr	
				W	
307	3002	25	7.4248	dr	
				N	
				Ps	V
				R	IVa
				R	IVb
				W	
				Wp	
308	3002	16/2	0.1470	W	
309	3011	42/11	0.8114	Bp	
				W	
310	3011	42/12	0.0608	Bp	
				W	
				Ws	
311	3011	38/86	0.0580	Bz	
				W	
312	3011	40/3	0.0381	W	
313	3011	16/2	0.0530	W	
314	3103	904/1	4.3097	Ls	
				W	
315	3103	12	65.7025	Ls	V
				W	
316	3103	910/1	22.7726	Ls	

				W	
317	3103	924/1	5.7356	Ls	
				N	
				W	
318	3103	903	23.2558	Ls	
				N	
				W	
319	3103	909	25.9231	Ls	
				N	
				W	
320	3102	77	0.0731	W	
321	3102	89	0.0932	W	
322	3102	95	0.0648	W	
323	3102	101	0.0567	W	
324	3102	115	0.5240	W	
325	3102	133	0.2726	W	
326	3102	3	0.0567	W	
327	3102	30	0.1042	W	
328	3102	26	0.0499	W	
329	3102	36	0.0416	W	
330	3102	38	0.0490	W	
331	3102	64	0.1222	W	
332	3102	73	0.0772	W	
333	3102	82	0.0790	W	
				Ba	
334	3102	93	0.0651	W	
335	3102	59	0.0760	W	
336	3102	11	0.1090	W	
337	3102	46	0.0720	W	
338	3102	43	0.3776	W	
				dr	
339	3102	34	0.0312	W	
340	3102	105	0.0304	W	
341	3102	69	0.0808	W	
342	3102	75	0.0759	W	
343	3102	87	0.0654	W	
				Ba	
344	3102	103	0.0372	W	
345	3102	130	0.0474	W	
346	3102	125	0.0457	W	
347	3102	120	0.0369	W	
348	3102	6	0.6202	R	V
				W	
				ł	V
349	3102	56	0.0732	W	
				dr	
350	3102	52	0.0751	W	
				dr	
351	3102	107	0.0768	W	
352	3102	40	0.0587	W	
353	3102	71	0.0778	W	
354	3102	80	0.0742	W	
				dr	
355	3102	85	0.0695	W	
				Ba	

356	3102	91	0.0666	W	
357	3102	97	0.0620	W	
358	3102	67	0.0465	W	
359	3102	127	0.0463	W	
360	3102	117	0.0387	W	
361	3102	112	0.0385	W	
362	3102	110	0.2144	W	
363	3102	5	0.0606	W	
364	3102	62	0.0800	W	
365	3102	49	0.0710	W	
366	3102	28	0.2026	W	
				dr	
367	3102	21	0.1988	W	
368	3102	16	0.1104	W	
369	4099	704/14	0.1384	Bp	
				R	VI
				W	
370	4099	23/1	0.0003	W	
371	4099	23/2	0.0048	W	
372	4099	704/13	0.2385	Bp	
				R	VI
				W	
373	4099	704/3	0.2351	R	VI
				W	
374	4099	704/4	0.2274	R	VI
				W	
375	4098	4	0.0384	W	
376	4095	14	0.0082	W	
377	4095	27	0.0400	W	
378	4906	2	10.8412	R	IVb
				R	V
				R	VI
				W	
379	4906	9	0.1862	W	
380	4906	22/2	0.1728	W	
381	4906	20	0.0815	W	
382	4009	55	0.1200	W	
383	4009	69	0.0100	W	
384	4088	24	0.0229	W	
385	4084	5/2	0.0007	W	
386	4084	17/4	0.0384	Bp	
				W	
387	4082	29/10	0.2594	Ł	VI
				Ps	V
				R	V
				W	
388	4806	24	0.2465	W	
389	4806	22	0.1529	W	
390	4008	22	0.0740	W	
391	4008	27	0.0550	W	
392	4008	48/1	0.1454	W	
393	4008	117	0.2408	R	V
				R	VI
				W	
394	4079	51/2	0.0999	S	IVb

				W	
395	4079	42/2	0.5057	R	V
				Ł	IV
				W	
396	4079	34/3	0.7382	R	IVb
				R	V
				Ł	IV
				Br	IV
				Ł	V
				Br	V
				W	
397	4076	11/2	0.1589	W	
398	4076	11/1	0.0953	W	
399	4606	1	0.5683	W	
400	4606	3	0.5683	W	
401	4606	5	0.3664	W	
402	4006	24/6	10.3545	Bp	
				Ti	
				W	
403	4006	24/4	1.3797	Bp	
				Ti	
				W	
404	4006	24/1	0.6274	Bp	
				Ti	
				W	
405	4006	24/3	0.0754	Ti	
				W	
406	4006	24/2	0.9777	Bp	
				Ti	
				W	
407	4006	24/8	0.7434	Bp	
				Ti	
				W	
408	4006	24/10	0.0234	Bp	
				W	
409	4006	24/9	0.0511	Bp	
				W	
410	4006	24/7	6.8895	Bp	
				Ti	
				W	
411	4006	24/5	0.3013	Bp	
				W	
412	4006	4/5	0.2434	Ł	IV
				W	
				W	IV
413	4058	2/22	5.6033	Bp	
				W	
				dr	
				N	
414	4046	20/2	0.0320	W	
415	4404	11/4	0.7099	Bp	
				W	
416	4404	9/35	25.6397	Ti	
				W	
417	4404	6/28	1.6525	Wp	

				W	
				dr	
				Ł	IV
418	4404	6/38	0.1702	Ti	
				W	
419	4404	1/1	0.1387	R	IVb
				W	
420	4404	11/6	1.0577	Bp	
				dr	
				W	
421	4404	11/7	2.0710	Bp	
				W	
422	4404	1/8	0.0809	Ti	
				W	
423	4404	11/2	6.5479	Ti	
				W	
424	4404	11/3	2.2102	Ti	
				W	
425	4404	1/6	0.1007	Bp	
				W	
426	4039	32/5	0.0206	W	
427	4039	31/4	0.0028	W	
428	4039	32/7	0.1405	W	
429	4039	31/2	0.1081	W	
430	4039	32/3	0.0214	W	
431	4039	32/4	0.0897	W	
432	4039	31/3	0.0123	W	
433	4039	32/6	0.0106	W	
434	4039	31/1	0.0007	W	
435	4039	31/5	0.0244	W	
436	4317	16	0.0360	W	
437	4003	389	26.5234	Ls	
				Ps	IV
				R	V
				Tr	
				W	
				W	V
438	4029	77	0.8625	N	
				W	
439	4271	7	0.3470	W	
440	4271	55	0.0818	W	
441	4217	87	0.0876	W	
442	4217	32	0.0092	W	
443	4217	30	0.0503	W	
444	4217	66	0.0067	W	
445	4217	48	0.0429	W	
446	4217	65	0.0302	W	
447	4214	15/5	0.0676	W	
				Ł	IV
448	4209	52	0.0590	W	
449	4209	30	0.1470	W	
450	4209	46	0.0712	W	
451	4209	70	0.1170	W	
452	4209	56	0.1110	W	
453	4209	87	0.1228	W	

454	4209	40	0.0600	W	
455	4209	62/2	0.0576	W	
456	4209	62/1	0.0006	W	
457	4209	49	0.5018	W	
458	4209	118	0.1600	W	
459	4209	127	0.0920	W	
460	4209	42	0.0920	W	
461	4209	123	0.0710	W	
462	4209	114	0.1000	W	
463	4209	136	2.6437	Ł	IV
				W	
				Br	IV
464	4208	79	0.0690	W	
				dr	
				Bz	
465	4208	51	0.0656	W	
466	4208	52	0.0530	W	
467	4208	78	0.0760	W	
468	4206	4	0.2790	W	
469	4204	169/1	0.0391	W	
470	4204	210	0.0212	W	
471	4204	92	0.3195	W	
472	4204	157	0.0703	W	
473	4204	182	0.4533	W	
474	4204	63	0.1260	W	
475	4204	114	0.1046	W	
476	4204	98	0.1041	W	
477	4204	116	0.0624	W	
478	4204	169/2	0.0135	W	
479	4002	2	1.8470	W	
480	4002	7/12	13.4586	R	V
				Ł	IV
				Ps	IV
				Ps	V
				W	
				Bp	
481	4002	1/23	0.4054	N	
				W	
482	4002	1/25	461.4572	Ł	IV
				Ł	V
				Ł	VI
				N	
				Ps	IV
				Ps	VI
				W	
483	4002	1/72	4.8764	dr	
				Lzr	V
				Ł	IV
				Ł	V
				Ł	VI
				N	
				Ps	IV
				Ps	VI
				R	V
				R	VI

				W	
484	4199	4	0.0127	W	
485	4199	298	0.0743	W	
486	4199	299	0.0720	W	
487	4197	450/176	4.4963	Bp	
				dr	
				Ls	V
				Lzr	VI
				R	VI
				W	
488	4197	450/4	3.5195	W	
				Bp	
489	4197	450/18	0.4797	B	
				W	
490	4196	339	0.0220	Ws	
				W	
491	4196	344/1	0.5865	R	VI
				Ł	V
				W	
492	4196	332	0.1397	Ł	V
				R	VI
				W	
493	4196	348/1	0.4757	R	VI
				Ł	V
				Ł	VI
				W	
494	4196	312/3	1.2050	Ł	V
				Ps	VI
				W	
495	4196	347/1	0.6030	R	VI
				Ł	V
				Ł	VI
				W	
496	4196	388	7.1041	R	VI
				Ls	IV
				Ls	V
				W	
497	4196	341/1	0.7074	R	VI
				Ł	V
				W	
				N	
498	4196	336/1	0.6248	R	VI
				Ł	V
				W	
				R	V
499	4196	387/15	5.9714	R	VI
				Ls	IV
				Ls	V
				W	
500	4194	95/6	0.0366	dr	
				W	
501	4193	19	1.0420	Ł	IV
				W	
502	4193	21	1.3470	Ł	IV
				W	

503	4193	32/2	0.4900	Ps	IV
				W	
504	4193	33/2	0.3220	Ps	IV
				W	
505	4193	22/1	1.3215	Ba	
				W	
506	4193	20	2.9470	Ł	IV
				W	
507	4193	29	1.7300	Ł	IV
				W	
508	4193	42/1	1.2150	Ł	IV
				W	
509	4193	8	0.1666	W	
510	4193	24/2	0.4800	W	
				Ba	
				N	
511	4193	32/1	1.7000	Ps	IV
				W	
512	4193	80	0.5570	W	
513	4193	6	0.0084	W	
514	4193	42/2	0.6280	Ł	IV
				W	
515	4193	9	0.0384	W	
516	4193	24/1	2.6533	Ba	
				W	
517	4193	34/2	0.3260	Ps	IV
				W	
518	4193	79	0.1780	W	
519	4193	26/2	1.5840	Ł	IV
				W	
520	4193	7	0.2168	W	
521	4193	34/1	1.5920	Ps	IV
				W	
522	4193	17	2.8420	Ł	IV
				W	
523	4193	27	2.7900	Ł	IV
				W	
524	4191	9/2	6.7355	dr	
				Ł	V
				N	
				Tr	
				W	
525	4191	6/3	7.2674	Ł	IV
				Ł	V
				N	
				R	V
				Tr	
				W	
526	4191	4/5	7.1546	Bp	
				Ł	V
				N	
				W	
527	4019	9	0.1212	W	
528	4019	3/10	5.4195	Bp	
				dr	

				N	
				W	
				Ws	
529	4019	49	0.1061	W	
530	4019	50	0.1151	W	
531	4185	9/2	8.9126	R	IVb
				W	
				N	
532	4185	12	0.1444	W	
533	4170	2	0.1171	W	
534	4170	15	0.6629	W	
535	4170	25	0.2382	W	
536	4165	2/7	13.2097	Ba	
				W	
537	4165	2/11	31.4391	Bp	
				W	
538	4163	14	0.0667	W	
539	4162	8/21	0.8471	Bp	
				W	
540	4160	13	0.2208	B	
				W	
541	4151	7/2	0.3054	W	
542	4151	7/1	0.0478	W	
543	4150	39	0.1205	W	
544	4150	21	0.0320	W	
545	4014	61	0.0147	W	
546	4131	7/41	7.0800	Ls	V
				R	IVb
				R	VI
				S	V
				Ps	V
				Ls	VI
				R	V
				Ws	
				W	
547	4128	28/2	0.1141	W	
548	4012	3	0.0430	W	
549	4012	37/2	0.0011	W	
550	4012	24	0.0860	W	
551	4012	8	0.0150	W	
552	4012	6	0.0150	W	
553	4012	59/1	0.0514	Ł	IV
				W	
554	4012	75	0.0300	W	
555	4012	10	0.0230	W	
556	4012	14	0.0160	W	
557	4012	16	0.1510	W	
558	4012	4	0.0450	W	
559	4012	22	0.0520	W	
560	4012	28	0.0990	W	
561	4012	37/1	0.0809	W	
562	4012	60/1	0.0236	W	
563	4012	5	0.0550	W	
564	4012	76	0.0750	W	
565	4012	12	0.0200	W	

566	4117	49	0.0121	W	
567	4117	15	0.0368	W	
568	4117	2	0.1460	W	
569	4117	40	0.0474	W	
570	4117	8	0.0340	W	
571	4117	21	0.0685	W	
572	4117	29	0.0235	W	
573	4117	23	0.0126	W	
574	4114	71	0.4499	W	
				Ps	VI
				R	V
				N	
575	4114	44/2	0.0942	W	
576	4112	6	0.0242	W	
577	4112	4	0.0167	W	
578	4111	13	0.0462	W	
579	4011	20	0.0489	W	
580	4011	18	0.0216	W	
581	4011	39	0.0193	W	
582	4011	36	0.0155	W	
583	4011	49	0.0431	W	
584	4011	92	0.0283	W	
585	4011	104	0.0236	W	
586	4011	55	0.1010	W	
587	4011	139	0.0480	W	
588	4011	22	0.0550	W	
589	4011	34	0.0220	W	
590	4011	35	0.0160	W	
591	4011	30	0.0410	W	
592	4011	67	0.0417	W	
593	4011	40	0.1188	W	
594	4011	37	0.0188	W	
595	4011	26	0.0686	W	
596	4011	46	0.0480	W	
597	4011	53	0.2342	W	
598	4011	63	0.0732	W	
599	4011	60	0.0524	W	
600	4011	155	0.0801	W	
601	4011	44	0.1630	W	
602	4011	161	0.0504	W	
603	4011	127	0.1087	W	
604	4011	117	0.1636	W	
605	4011	38	0.0190	W	
606	4011	133	0.1071	W	
607	4011	25	0.0487	W	
				Wp	
608	4106	44	0.0290	Ł	IV
				W	
				R	VI
609	4106	39	0.1913	W	
				dr	
610	4106	43	0.1695	B	
				W	
611	4105	13	0.1252	W	
612	4105	8	0.0522	W	

613	4105	11	0.0201	W	
614	4105	50/2	0.0260	W	
615	4105	50/3	0.0008	W	
616	4105	6	0.0904	W	
617	4105	9	0.0666	W	
618	4104	29	0.7002	R	VI
				Ł	V
				W	
				Ls	VI
619	4104	20/3	0.0033	W	
620	4104	20/2	0.0070	W	
621	4100	16	0.0125	W	