

1245
D

66.1 L-1.8 0.8
L-1.8 0.8

16 304 27 40 180 14 00
376 211 184
3.3 422
430
2140 450
112 450
144 402 32.1 72.40
144 450 45.0 45.2
160 41.6 41.10
42.05
-2.4

HE 171 11 20 004

14 5 11
16 1.0 1.0
14 1.0 1.0
08 1.0
12 1.0
32
34

133 130
332 314

Chada

1531

1.16 0.6

HE 277 19 387 107 97
390 305 283
388
9044 492 172 186
040 392
52 404
66 388
392

HE 198 19 30 752

444
428
438
478
482
504
502

18 43
254 227

194 123

para 1/2

790

67 6 12 25
1.3 2.5

8.3 KE 267 54 42 332 12 37
396 281 227
278
290 199 126
398
408
407
399

3
KE 207 44 20 402
400
386
402
418
432
440
434

117 107
216 273
199 196

915

67

67 6 14 24
1.6 1.9

3.3 KE 200 6 10 02 120 113
02 318 277
00 2190 2250
02 198 184
9.002 17
8.918 34
918 46
972 50
288

9
KE 275 28 5017
136
171
178
208
216
212
196

8.984
904
980
962
980

3 37
213 223
18.30 13.10
270 186

988

1-9
 RD 234 07 20 200
 266 257 229
 290 15.25 15.45
 290 201 18.5
 294
 307
 314
 312

-11
 WE 241 3A 30 488
 602
 694
 696
 624
 626
 630
 620

125 116
 327 303
 22.6 20.75
 202 18.9

995

12
 $L = 1.0 + 0.3$
 $L = 2.2$
 12
 129 124
 328 306
 22.75 21.75
 201 18.5
 2332
 342
 328
 336
 312
 44
 700
 406
 392
 394
 424
 428
 452
 448
 4020 3930
 4260 4600
 4145 4215
 4120
 -0.90

02
 WE 271 04 12 412
 448
 490
 496
 520
 528
 516
 514
 450 - 483
 413 418
 41.45 41.10
 41.45
 -1.15

39 24
 240 210
 13.85 11.80
 203 18.8

2.6
803

10
C6 E. + 1.5 - 0.3
Lr - 2.1

3.3
W 255 31 Lo 704 37 27
412 240 212
432 13.85 + 1.80
448 203 177
444
456
468
464
8018
414
44
32
36

E 220 07 16 140
152
158
158
158
180
208
192
17.1 15.8
17.1 20.2
17.4 17.3
17.1 17.1

126 118
328 306
22.80 21.20
21.2 18.2

2.3
809

2-11 87

E 212 08 50 52
456 128 120
462 334 308
468 22.75 21.30
454 22.3 17.6
456
478
520
512
9308
308
212
292
302

W 263 30 892
4018416
396
438
434
454
452
452
452
9308
418
302
292
294

46 32
248 218
212

910

1.0
1.3 0.4
1.9

W 291 36 00 .38
68

48 30
246 240
18.4 12.30
203 186

2.3

8.592
398
384
400
382

116
122
472
196
148
144

E 184 03 .26
444

11. 11

2.384
384
368
388
382

476
472
496
644
456
672
478

142 034
344 321
21.0 22.50
200 187

1592

1.2 0.3
1.9

E 221 35 .22
444

139 132
444 918
21.10 22.50
204 186

2.3

1.390
398
382
368
392

178
190
170
190
196
224
210

W 254 03 .02
444

2.15 11.50

9.420
388
392
380
382

152
192
190
210
220
210
208

42 27
245 213
11.30 12.00
203 186

372^{6.0}

6.0

3.2 W 300 02 02 64 39 23
 8.448 128 13.90 14.05
 418 137 2.04 1.77
 412 103
 418 196
 462 148
 154

E 175 37 644
 438
 478
 472
 446
 472
 492
 494
 8.458
 420
 430
 406
 396

120 112
 383 49
 22.11 20.50
 20.3 116

830

6.0 1.2 1.6

E 219 3 50 422 118 108
 428 322 296
 434 22.00 20.20
 444 20.9 1.77
 452
 456
 472
 478
 2.638
 622
 608
 622
 618

4-6 255 43 584
 584
 608
 618
 612
 648
 632
 634
 2.610
 602
 596
 590
 588

58 47
 262 233
 18.00 19.00
 20.4 1.76

(1648)

14
0.9 1.3
1.7

55 -42
 W 279 02 20 30 46 46
 3.2 22 260 234
 72
 84
 108
 116
 100
 98

36
 E 196 37 20 284
 280
 262
 264
 306
 307
 324
 318

9 906
 914
 914
 908
 822

133 123
 337 310

(311)

17
 1.0 1.2
 1.7

22 29
 E 115 17 30 274 173 126
 240 339 313
 238
 244 204 129
 258
 264
 288
 282

9.044
 008
 012
 032
 100

W 290 21 30

3.026
 046
 66
 48
 40

$G_0 + 2.0$ 10001447E

BT-20.10

4.10.10 = 2.17

20.15 + 0.50.8

861

W
22 47 37
74 81
10
 $\mu_2 = 207^\circ 21.7$

E
22 49 09
18
42
 $\mu_2 = 27^\circ 11.1$

864

E
22 52 42
53 06
16

W
22 54 41
20
74

890

W
23 35 49
36 81
12
 $\mu_2 = 207^\circ 21.6$

E
23 37 08
19
321
 $\mu_2 = 27^\circ 12.2$

1622

E
23 44 15
27
39

W
23 45 37
49
46 01

454

W
24 02 52
03 18
43
 $\mu_2 = 207^\circ 21.6$

E
24 04 59
05 25
51

459

E
24 09 53
10 21
50
 $\mu_2 = 207^\circ 21.2$

W
24 11 59
12 28
55

25, 26,

W E W E

9.32 50 39 947 139 130 694 30 16 127 150
126 257 227 196 346 347 653 239 204 136 357
170 113 12.2 176 242 224 880 132 11.0 150 242 327
507 209 190 154 209 129 663 108 20.5
128 118 650 96
9.520 9.164 9.616 9.1532

9.522 38 23 158 135 132 192 50 39 190 132 132
608 243 212 126 343 521 410 259 226 182 376 321
898 125 155 102 21.7 22.5 804 102 12.15 202 29.2 22.6
612 176 127 572 194
624 9.1535 582 162
9.5244 9.192 9.1992

9.832 43 50 137 146 136 800 50 38 182 123 42
836 249 218 126 253 525 812 259 228 282 370 303
642 14.6 12.0 109 249 224 596 132 13.30 282 126 21.8
612 170 219 599 599 21.7 190
620 136 219 599 600 282
9.5308 9.1408 9.5964 9.2804 21.00 + 0.400

870 7.25 2.892 240 1.01 10.392 11.9 11.5 315 902
12.00 12.25 10.808 212 270 9.824 11.9 11.5 312
9.91 10.25 1.812 216 205 8.19 8.25 35
8.45 9.20 1.242 195 269 9.032 9.6 9.70
10.25 10.25 9.60 349 300 9.112 9.6 9.75
9.00 9.10 6.420 593 269

B = 941.8
 $\pm 0 = 19.7$

21.15

$\bar{x} = 742.2$	743.0
$s_x = 49.2$	49.0
$s_y = 5.7$	5.5

19. 4 B ✓

27.15 3/100

7-20

2000

CHARTER

125

		3	-.	1		
W)	261	32	288	26	26	
			292	296	215	
			318			
			178			
			326			
			326			
			340			
			347			

701

E 214 06 to 184
194
200
208
222
226
233
241

7. 13. 19

$B_0 = .43$ $.913$ $.874$ $E.02$ $N=12$ $P=0$
 $T_0 = 77.5$ $I.4$ 133 132
 100000 353 324

un-
340
(1000)

3/4

$$\begin{aligned} z &= 10 \\ \text{for } -2.5 \end{aligned}$$

	1-4	-39		
E 239	23	496	130	128
3.7		204	370	323
		220		
8.046		237		
847		240		
726		246		
828		260		
716		267		

8. 0 1 6
 9 4 7
 7 2 6
 8 2 8
 7 1 6

	15		
			-39
u	238	16	3268
			448
			482
			492
p	938		502
	912		502
	908		522
	866		522
	598		

33 32
24 23

5.2
770

12
6 = -2.8
4 = -2.8

33
K 298 05 26 24
237 218
2820
834
818
838
832

12
E 177 33 10 28
42
90
854
9.852
854
818
816

132 132
243 327

5.7
915

12
6 = -2.8
4 = -2.8

6
E 185 08 10 84 173 152
28 344 327
110
118
122
128
134
138

12
K 290 30 10 2
498
630
632
668
692
014
018

35 33
249 229

33
(334)

11
4:
4r

02 W 199 02 50426 39 40
432 253 236
438
426
692
492
510
507

2 940
922
914
948

1 23
E 276 36 10 192
180

2 926
180
988
810

272
290
266
296
262
258

143 938
357 334

59
(795)
P

12
4 -3.3
43 -2.9

2.3 E 180 43 1096 146 142
96 360 339
196
192
134
176
198
170

2.612
698
882
684
800

146
W 294 55 10485
474

2 942
980
974
968
804

570
502
190
188
607
600

36 30
251 232

CR 4 PC 4000 2

2.6
(803)

10
E = -3.3
L = -2.9

3.3
W 310 26 442 36 33
442 352 232
500
518
532
548
568
582

2.4 -0.8

E 165 12 26 570

000
32
28
04
10
38
26
2.4
218
180
196
~~222~~

127 124
343 323

CR 4 PC 4000 2

3.3
(809)

8.5

21.
4 -21
E 173 08 50390 127 123
344 343 322
420
426
418
620
452
448
6.388
394
362
396
398

2.8 +.49
W 302 38 460

462
572
546
562
574
592
594
4052116
6.398
418
414
430
400

13 50
267 248

910 1.6

11.2

10
E - 3.3
E - 3.3

6 15
NE 274 24 20 290 12 13
W 281 292 203

3.3

198
204
194
220
206

312
336
348
358
384
399

33
NE 201 14 20 512
518

9. 228
228
200
206
212

532
510
502
586
597
599

122 120
338 319

1592 4.5

12
E 3.6
E - 3.7

3 - 19
E 163 43 40 190 126 123
192 342 322

6. 174
224
238
204
220

220
216
226
220
248
248

6 17
W 311 55 10 24

6. 392
392
398
382
382

34
98
92
120
122
118
118

23 16
238 215

Cherry

7.5

6.0
(372)

33 W 265 58 4 -13
 304 22 18
 316 238 217
 348
 10.252 352
 262 394
 290 380
 290 382
 298 384

E 209 49 1 .35
 310
 314
 326
 330
 10.248 390
 222 356
 262 398
 290 396
 298

134 132
 353 332

Cherry

5.7
(830)

1.0
+ 1.5
to -3.6

2.2 E 165 23 3 -15
 348 137 132
 322 354 333
 352
 8.934 358
 948 392
 940 392
 938 396
 930 390

W 310 15 .18
 352
 350
 408
 426
 8.902 446
 948 458
 920 454
 958 454
 904

35 32
 353 232
 2

1648
5.4

$\epsilon = -3.4$
 $\epsilon_0 = -3.4$

W 286 18 364
750
432
434
466
470
472
474

912 918
922 958
984 950
964 964
872 794

E 188 40 2090
92
112
110
112
136
142
154

912
914
932
948

$B = 742.6$
 $t_g = 20.1$
 $t_p = 5.4$

3100
~~0.000000~~

0.82 150
0.80 352

18.11.1983

VT
1530-1900

$B = 742.6$
 $t_g = 20.1$

glaze
BERPO TML

$t_{p1} = 0.4$, 62%, $t_d = -0.1$, $t_0 = 0.9$

1215

W 304 27 448
438
480
490
500
510
494
500

108 8.1
310 270

91
1630

nije bojenje kopirano
350 pucnjoj akciji

KE 171 11 0

$R_0 = 0.02$

1531

$t_3 = 0.0$ $t_{w} = -0.4$

			-0.39		
VE	277	19	480	8.2	6.2
			480	284	251
			510		
			522		
			530		
			536		
			532	10.078	
			520	072	
				110	

			.24		
VW	198	20	100		
			.98		
			110		
			100	10.064	
			140	062	
			142	050	
			122		
			124		

120	11.2
322	800

270

-0.2 -0.4

			.04		
VW	267	54	260	11.2	10.8
			348	31.5	294
			400		
			392		
			420		
			426		7.670
			400		700
			404		682

			.48		
VE	207	43	270		
			364	7.630	5
			364	660	4
			370	670	3 energy
			388		
			398		
			404		
			390		

71	6.8
276	255

(915)

-0.9, 70%, -0.3, -0.5

-0.09

KE 200 10 50
 42
 34
 32
 70
 60
 52
 64

71 64
 274 253

9. 478
 482
 440

LN 275 29 18
 260
 280
 346
 340
 358
 352
 334
 338

9. 498
 510
 520

119 111
 321 300

(788)

LN 234 07 258 120 48
 250 324 305
 394
 280
 280
 294
 302
 290

справка в
 Бакаревском от

KE 241 30 47

(795)

$t_1 = -0.5$ $t_w = -0.3$

KE	204	34	.44		
			482	64	60
			496	270	249
			484		
			490		
			504		
			504		
			522	10.	130
			512		194
					200

KE	271	05	.02		
			80		
			82		
			114		
			122	9.	868
			150		802
			158		748
			128		
			120		

90	81
292	270

(803)

-0.5 -0.8

KE	255	31	.06		
			300	91	8.4
			298	296	274
			330		
			328		
			350		
			354	6.	350
			358		332
			346		380

KE	220	15	.14		
			520		
			530	6.	530
			544		550
			546		580
			542		
			550		
			570		
			572		

5.2	50
262	239

(809)

-0.4 , -0.7

KE	212	08	420	51	49
			410	258	239
			410		
			412		
			440		
			436		
			438	9.	380
			442		398
					404

-0.17

KW	263	30	418		
			420		
			468	9.	280
			468		274
			492		236
			504		
			480		
			476		
				104	101
				310	290

(910)

-0.4 , -0.7

KW	291	36	150	106	100
			150	310	240
			220		
			218		
			262		
			264		8.682
			218		714
			212		690

KE	184	02	408		
			390		
			400	8.	430
			394		404
			400		370
			408		
			428		
			420		
				76	70
				281	259

(1572)

-0.4 , -0.6

LE	221	35	190	72	68
			192	280	258
			230		
			238		
			220		
			230	10.050	
			252	084	
			248	046	

-0.02

KW	254	04	408		
			402	10.304	
			440		
			448	252	
			452	212	
			460		
			438		
			450		

40	8.2
298	272

(372)

-0.4 , -0.6

KW	300	02	290	90	82
			280	296	272
			364		
			366		
			382		
			392	9.440	
			350	460	
			362	422	

-0.09

KE	125	37	0.2		
			588		
			10		
			12	9.430	
			0.4	322	
			594	328	
			0.2		
			0.6		

70	65
274	254

830

-24 -0.8

KE	219	55	.12		
			408	6.3	61
			408	270	251
			426		
			438		
			442		
			458		
			472	9.902	
			460	920	
				934	

KE	255	44	.03		
			122		
			138		
			168		
			164	9.964	2
			196	890	1.5
			200	830	1.000
			178		
			162		
				11.2	10.9
				320	299

1648

-0.7, 72% -0.5, -0.9

			-.42		
KE	279	02	286	111	109
			294	319	299
			340		
			338		
			360		
			370		
			360		
			350	9.032	
				000	
				8.980	

KE	196	36	.17		
			402		
			408		
			400	8.976	
			390	964	
			440	930	
			432		
			442		
			430		
				50	4.9
				258	288

0.945.4 94.4 22.11.1973 ✓
 1.2 94.2 93
 2.4 9.6 3.6 0730 2040 J 1730

30180 44505147
 (2074-2)

1534
 20 22 11

2.5
 60' 1.2 9.7
 1.3

NW 198 19 30 286 103 122
 242 223 509
 229
 242
 282
 292
 298
 304

NE 277 19 30

$T_2 = -60^\circ$

6-25 .932 .943 E-0 N-3

To 82.0 I=3

20000
 3.6 94.4
 1.2 94.2
 2.4 9.6

5.2
 570

12
 0.7 1.2 0.8
 1.2

4 .49
 NE 207 44 10.54 95 98
 50 296 289
 58
 62 201 176
 100
 92
 96
 100
 898
 908
 904
 894
 898

5 .09
 NW 267 53 10.64
 64
 112
 116
 102
 158
 130
 128
 880
 882
 858
 848
 830

100 100
 303 289
 202 177

28 March 1947

(915)

1 - 0.17 05
2 - 10

NE 295 28 50 422 100 102
438 203 298
492
488 202 186
502
398
504
498
214

SE 200 70 208
204
190
190
222
222
216
226

58 50
263 299
205 189

(988)

10

9.5

NE 241 31 10 50 53 19
52 257 248
94
80 204 189
92
106
99
87

NE 234 07 548
590
572
580
572
592
508
452
426

103 103
308 293

205 189

795

KW 271 04 20 392 402 402
 330 306 289
 392
 396
 402
 406
 390
 386

KE 204 34 40

Barina
 0.570g
 2.460g

1645

6-943.7 74.6 19.1.1984.4C
 10-19.9 19.8 3.0 2.1
 10-28 0100 200 Y 1430

56
 16 15 2130

3.2190 6.225 6.225 (0.017 40.8 17.4)
 6.225, 6.225 4.2

2020 91

$T_0 = 7^{\circ}54'16''$ $T_8 = 46.75$
 $B = .47$ $.932$ $.743$ $E = -.21$ $N = 20$ $P = 0$

$T_0 = 139.5$ $I = 4$

1043

14
75 ± 10.5 + 0.2
4 ± 0.6

1 13
KE 304 18 382 300 82
382 300 281

2.1
498
456 210 199
458
468
450
452

-11
KE 171 20 30592
800
830
832
808
822
844
830

93 87
303 388
290 201

1643

173 ± 0.8 + 0.3

6 -0.03
KE 290 09 420 88 83
420 298 283

2.2
494
492
522
514
532
534
570

7 0.15
KE 185 22 850
852
860
856
867
867
890
899

518
532
514
538
552

23 77
297 298

How to say I am

MP E 1A 2

(63)

10.5
E = +0.97 ± 0.3
+1.0

KE 219 02

23
480 82.74
477 292.274
506
520 210 2.00
526
528
545
547

10.432
426
417
400
412

1 W 256 38

07
220
222
248
244
270
296
290
290

10.388
318
392
330
312

29 83
300 283

211 200

MP 2.

(521)

12
E = 0.8 ± 0.5
1.1

1 W 308 34 244

87 72
295 298

11

9.424
510
524
542
512

29
224
282
288
308
316
287
280

211 200

E 107 0.7566

9.508
512
482
418
420

0.12
527
581
566
578
544
588
568

92 87
303 287

211 200

80

0.6 1.4 4.4 1.2
E. 1.0 2.0
1.2

E 289 06 362 83 76
312 294 287
428
428 211 201
9. 822 436
820 446
862 438
870 436

W 186 32 2050
57
74
80
82
98
98 104
812 94
562

98 91
308 292

210 201

1399

W 297 13 30 154 93 86
152 303 287
222
236 212 201
582 243
583 278
588 259
548 244

E 178 25 30 180
190
204
210
207
210
224
216
588
530
498
492
508

93 88
283 269

210 221

1085

1.2

1.3

E 306 16 464
454
528
532
550
544
544

76 70
287 292
211 202

9.226
224
222
242

169 22 20780

398
398
404
392
400
400
404

9.198
158
144
130

93 87
304 287

211 200

114

1.5

1.5

W 212 41 408
400
402
416
432
448
460
442

92 88
303 283

8.084
088
102
056

211 200

E 262 54 322

536
581
598
604
608
600
600

8.666
88
86
192

82 74
292 274

1093

9.5
08 1.2 0.9
1.4

2.2 2.1 - .21
E 279 18 22 280 p2 p3
282 292 293
318
330
340
350
368
338

1.13
W 196 20 40 174
172
167
174
210
248
218

97 87
308 287

1636

9.5
08 1.2 0.8
1.4

3.3 6 - .23
W 277 51 50 708 92 80
508 303 280
600
680
482
486
482
590

6 - .04
E 197 47 10 74
92
88
82
92
102
92
112

92 83
282 263

129

KE 219 28 10 56

3.3

3.724
732
722
748
724

38
58
59
90
112
124
118
116

71 63
262 263

W 256 10 10 366

work

3.736
732
708
700
682

380
402
414
432
438
412
420

94 87
207 267

Backup

133

W 284 17 500

2.2

5.578
581
578
570
582

4 -2
492
548
538
578
598
560

135
08 1.10 00
104 1.13

94 87
305 284

E 211 2X 10 217

5.532
550
534
552
589

280
284
280
278
316
327
318

110 92
321 279

39
(151)

£ 9

-27

KE 276 40 20 798 104 94
400 315 283

2.2

10.136
132
152
164
438
446
466
474
482
492

3 -53

U 198 17 40 234

10.110
120
110
098
242
232
240
298
280
288
292

93 86
203 287

41
(154)

45
0.3 0.5
1.1

-23

W 186 09 402 93 89
412 303 287

2.2

8.322
292
278
250
432
432
424
432
444
452

.21

E 289 29 300

8.212
250
252
264
92
20
92
78
108
114
100
100

92 80
303 222

5.2
(120)

12
t = 1.0 6.8
L = 1.2

12
E 286 23 482
2.2 469
303 283
92 83
21' 200
S. 448
476
482
480
532
538
540
538
536

25
W 189 15 20 474
472
492
502
502
502
528
524
S. 402
382
352
342

93 87
303 287
210 200

Spur 1240120

MEAN 2

11
(168)

12.1
t = 1.0 8.6
L = 1.2

138
W 209 30 304
2.2 306
303 287
92 87
S. 408
466
398
396
314
320
338
354
372
374

0
E 266 08 302
208
242
242
242
2170
268
254
254
S. 422
438
486
514

108 97
318 298

HPERA 2.

912

13
t. 0.8 0.4
41 0
1.0

E 184 42 40 782

109 106
328 307

22
3148
114
118
170
162
488
482
498
500
508
524
526

W 290 56 40 334

248
420
408
438
452
424
426
212
232
198
222
240

98 88
309 289
211 201

HPERA 2.

183

13
t. 0.8 0.6
41 1.2

W 236 49 20 198

101 93
312 293

22
7.250
840
874
860
892
192
238
248
260
248
252

E 238 49 40 112

122
158
148
192
188
178
172
7.918
938
958
838
894

99 89
308 289

4 PEMA 2.

(194)

E 290 49 462

434

512

522

542

554

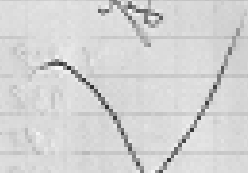
532

522

96 86
307 287

W 184 49 20

2411 Dec. 283
Dec. 12



отраж.
прона.

отраж. в воде

3 44.6
43 19.7
4.3.6

21.30

3. 740 3 739.8 31. 1. 1984 год
42 19.0 19.0 2.2
43 2.0 2.1 0.0 0.0 10.0 10.0
01800740E

15.30 - 18.00

TP=20.25

$T_0 = 8^{\circ} 41' 35''$ $T_1 = 151$ $I_1 = 1$
10 09

$Z_0 = -0.3$ $.932$ $.943$ $F_1 = -0.24$ $N = 5$ $P = 0$

1043

1215

W 177 20 332 8.0 173
 329 272 259
 318
 348
 338
 338
 340
 352

E 304 18 30

File you
for!

1043

2.2

D

E 185 29 68 8.18
 3.3 64 278 267
 68
 10.208 78 192 189
 212 82
 206 92
 224 94
 200

W 290 09 10 -09

10.214 557
 220 620
 210 614
 216 636
 238 642
 627
 622

67 58
263 247

196 189

63

10.5
3.2 0.8
3.6

3
0.07
219 02 10 298 67 63
258 36 307 187 252

7.830
854
858
890
862

328
247
343
327
332

E 258 36 20.22

2-4 219 01 576

8.898
912
922
888
902

482
494
608
604
620
618
616

90 92
273 259

26
521 0

12
01 4.30 2.6
6.2

3
E 167 07 482 404 79 573
476 408 296 263

10.082 5.5
158
132
119 8

428 408 178 158
627
404
410
628
426

12.9
2.006

2 .35 2.11 1.9
U 308 37 20 168
184 1.02 1.6

10.142 4
122
178
218
202 2.5

224
232
250
252
208
216

1.170
1206

15 57
259 274
1850 1490

5.7
(20)

11.5
E 2.7 2.3
E 2.9

-19
W 186 32 342 66 04

3.3 354 204 253
308
302 193 179
364
382
384
320 384

.3
E 289 06 30122

138
202
204
212
222
198
194

114 106
343 297

198 191

13.9
(1399)

.8
1 2.4 2.2
2.4

4 -125
E 178 25 30282 122 113

3.4 252 322 303
282
274 200 190
9.768 264
972 282
934 282
900 208

.744

4 .43
W 297 13 30182

184
268
250
274
270
258
252

.942

.348

282 73
282 266

mag - 0.1012 0.1012

3-739.8
4-19.0
4-3.1

18.00
Band 104.410 0.1012
from 2nd & 3rd band
from 104.410 I 104.410

26
RAN

$\Delta 737.0$ $\Delta 10.5$ $\{ 2.2.874e \}$ $\Delta 8$ $1530 - 22.95$
 19.8 19.6 2.2 2.6 2.2
 2.4 2.7 2.2 2.6 2.2

$\Delta 4$ $\Delta 7$ $\Delta 8$

began linear
 Calmja

1940 to 1945
 1945 to 1950

$\Delta 265$ 45 40 342 100 87
 wait for 398 300 298

2.12 402 200 191

6.982 398
 7.008 402
 6.998 402
 938 398
 998

194 97%

200 99%

E 209 13 262
 252
 258
 262

9.018 262
 112 286
 162 292
 52 288
 58

$T8 = 64.5$

$S_0 = .02$ $.932$ $.943$ $F_0 = -.25$ $N = 29$ P_0

$T_0 = 153$ $I_0 = 1$

87 84
 299 299

201 90

1940 to 1945

$\Delta 4$ $\Delta 7$ $\Delta 8$

$16.$
 $2.2.3$ 1.8
 92.4 2.3

E 303 40 10 93 78
 10 293 272

2.12 94 200 194

9.12 102
 46 80
 22 88
 30

W 171 59 100 160
 170
 210
 202

3.042 188
 0.24 194
 28 218
 8.998 208

83 73
 286 266

203 190

(108)

W 169 22 -07
 264
 272
 300
 300
 318
 882
 878
 810
 282

84 73
 289 262
 203 194

E 306 16 -06
 408
 407
 470
 474
 472
 476
 848
 758
 868
 800
 498
 496

88 76
 292 290

Amato
 10/20

(114)

E 262 57 -08
 280
 284
 282
 288
 287
 240
 230
 228

91 87
 293 292
 221 95

W 212 47 2 06
 40 12
 19
 30
 32
 60
 92
 54
 12
 214
 8.984
 2.962
 222

103 92
 308 289

1093

$$\begin{array}{r} 15 \\ 2.0 \overline{) 1.0} \\ \underline{2.0} \end{array}$$

	113
W 196 20	374
domestic	378
2.2	394
	382
7.950	196
932	408
946	406
958	408

303 203

7 - .23
 E 279 18 60 2
 49 8
 54 2
 54 8
 54 6
 54 6
 54 2
 54 6

92 82
296 277

1634

$\log 1000 = 9.96$ $\log 2 = 1.9$ $\log 1.5 = 1.5$
 $\log 1000 = 9.96$ $\log 2 = 1.9$ $\log 1.5 = 1.5$

E 197 476582
 590
 592
 598
 618
 626
 628
 836
 9.420
 432
 392
 408
 398

100 80
303 285

$\begin{array}{r} 2 - .26 \\ 277 \text{ J } 558 \\ 962 \\ 694 \\ 488 \\ 408 \\ 946 \\ 430 \\ 460 \\ 432 \\ 412 \end{array}$

88 68
283 263

1935-1936

129 1.3

3 .12
 W 256 10 50 440 80 92
 472 265 287
 3.3 480
 490 205 195
 492
 502
 486
 484

7 .32
 E 219 28 10 126
 114
 108
 104
 9.068 192
 96 196
 98 194
 98 184
 128

90 80
 295 297

138 4.7

13.5
 96 6. 1.7 1.3
 11 1.8

4 .24
 E 219 21 104 90 82
 200 94 295 298
 2.2 102
 114 205 196
 122
 130
 144
 128

8 -.19
 W 264 17 10329
 332
 308
 366
 402
 410
 404
 398
 3.700
 682
 706
 682
 638

63 57
 270 203
 207 195

(151) 39

W 198 52 388 51 63
380 277 200
2.2 382
376 206 200
8.072 402
18 412
04 424
02 428

E 276 37 20570
574
192
612
844
852
600
648

103 93
008 229
206 136

(154) 44

E 289 29 282
288
2.2 376
3452 276
388 380
390 384
396 374
396

W 186 10 09
40
40
52
64
82
76
80
84

3.418
362
360
336

1.15 1.3
1.2

103 92
908 288

88 77
294 274

5.2
(120)

12
t. 1.7 1.3
L 1.8

W 189 15 20 168
22 156
188
189
192
192
204
206

88 77
294 294

2.54
2.92
2.24
2.06

E 286 23 40 172
194
258
256
284
282
288
274

100 88
307 287

4 PCH 5T.2

14
(168)

13
t. 1.7 1.3
L 1.8

E 266 08 342
274
278
272
282
296
294
300
2.2
2.954
290
292
390

102 90
208 288

W 209 30 30 412
428
424
434
470
478
474
460

92 62
298 258

MP 2.

912 1.7

12
1.7 13
1.8

W 270° 18 10-52 62 16
64 268 253

3.3
7.700
032
700
036
772

134
136
164
166
140
134

E 184 42 10-150

7.712
694
656
720
680

23
152
180
168
180
178
184
172

71 82
278 299

MP 12.

183 1.7-1.8

12
1.1.6 1.2
1.8

1-4 -46
E 238 49 10-390 86 77
368 293 274

3.250
216
222
206
198

104
414
412
416
422
508

-17
W 236 49 20-509

1.208
196
198
132
96

496
546
556
534
548
508
554

103 93
310 290

0.3

HP #4 2.

11

t-18. 1.2
4-1.6

(194)

.4

W 184 49 20188

106 92

182

314 297

22

204

208

202 199

212

8. 312

218

290

224

284

236

222

41.

.46

E 290 49 40208

262

342

346

8. 286

370

254

364

346

362

354

352

28 256

282 218

106 96

313 293

from 40 218
20188

8

HP 2.

18

(202)

t-18. 1.2
4-1.7

.05

E 254 01 40332

109 100

334

217 292

4.3

364

390

388

8. 416

392

396

388

392

392

388

.21

W 221 37 204

220

252

2. 342

252

292

202

292

266

298

282

272

93 84
302 283

Chau
Dipon Wokum op

6.3
(205)

1.5
1.7 1.3
1.8

W 268 0.2 -0.5
3.3 192 297 278
7.990
8.016
7.986
987
8.004
648
646
202
664
648
640

E 207 3.8 0.33
370
372
374
393
396
416
418

2.038
009
000
42
00

26 77
294 297

5.0
(875)

1.5
1.7 1.3
1.8

E 179 37 -0.57
3.3 62 70 72
8.150
168
180
186
190
72 79
296 298

W 296 02 0.44
172
240
252
266
274
186
154

8.164
190
190
202
204

186
154

97 89
304 287

2.1
(227)

MPEN# 2.

15.5
± 1.6 1.3
± 1.8

1-4 -1.24
4 237 58 10 186 98 91
1000m 188 109 290

3.3

2.430
410
436
406
448
218
216
224
222
242
222

-1.18
E 237 90 40 406

2.554
618
642
692
732

404
438
691
682
460
454
418

103 84
311 293

Crow

5.0
(685)
D

12.5
± 1.7 1.3
± 2.0

3 16
E 167 03 20 472 104 97
2.2 488 313 287

2.2

2.948
968
916
964
9.024

498
498
476
476
510
512

.4
4 308 35 40320

9.120
166
210
226
208

330
382
390
397
406
380
378

97 86
005 285

Curry's 4 Unit

6.2
(1646)
0

10
1.6 1.7
4.5

33 W 289 50 20 330 97 88
326 306 287
407
407
420
432
408
408

2.992
1.026
-34
-04
-02

17
E 115 48 152

444
472
762
474
468
470
480

8.966
992
980
942
978

108 98
304 298

1.9
(211)

HP 2,

25

3.3 E 266 12 10 80 102 92
82 810 292
122
124 202 200
148
146
172
138

8.156
170
191
200

39
W 209 26 10 382
370

400
402
406
414
438
452

8.192
150
114
70

90 79
298 278

MP. 2

(257) -1.6

13.5
1.6 1.3
1.8

1 176 29 30 -1.03
226 93 86
242 303 284
264
276
282
282
286
298

8.598
508
500
482

E 299 17 30276
280
302
306
376
386
382
398

8.460
480
482
556

97 82
306 287

MP. 2

(262) 1.6

2001.07

10
1.19 1.3
1.5 2.0

25
E 211 31 2087 97 88
90 304 267
142
46 129 129
166
108
152
158

1.1
7.620
888
674
804

-1.01
W 164 07 186
148
222
222
202
216
232
222

7.782
888
798
753

23 97
272 297

2.0
(293)

MP. 2
C. 0.0102

1.08
V 166 42 98 72 76
96 290 294

2.2

8.994
950
910
898

128
138
104
116
132
124

7 .26
E 308 58 50 004
10
70

8.916
900
986
958

72
84
92
64
68

100 90
307 289

4.0
(729)

C. 0.0102 MP. 2

E 195 58 50

to 1000
to 1000
to 1000
to 1000

V 299 40 10

212

to 1000
to 1000
to 1000
to 1000

0.0102

4.0
22

8 = 940.5
6 = 19.6
4 = 3.4

3/27 on 7030100

(13) 3.7

2-1'30"

10.5
6.32 2.8
6.33

3 .07
W 256 36 332 82 02
328 295 257

2.2 302
306
2932 300
900 370
348 362
152 362
340

1 .22
E 219 02 587

580
612
616
622
614
634
628
7.726
748
716
762
918

72 81
266 249

(521) 3.6

12
4. 31 2.7
4. 31

3 .12
E 167 07 1072 73 66
46 207 254
66
80
48
42
74
72
1.1
8.328
300
292
322
304

.29
W 308 31 408

416
492
408
478
487
468
450
8.258
228
214
374
354

96 83
293 20

5.17
(80)

11.5
E 2.8 2.3
P2 2.8

W 186 32 332
3.3 324
338
8.227 348
240 352
198 354
182 368
362

80 54
1277 261

E 289 06 3
76
76
158
160
8.198 162
218 176
226 158
228 146

103 87
302 297

4.4
(1389)
D

9
-

W 178 25 4 -25
E 178 25 12 110 120
08 309 1292
40
50
Q 3.618 12
598 22
638 37
540 28
538

W 297 18 4 .43
50 10
12
82
3.608 78
632 82
822 98
632 92
540 92

98 83
297 294

$\bar{t}_p = 148.3$ $\bar{t}_{p.3} = 22.02.84$ ✓
 $\bar{t}_p = 183.18.6$
 $\bar{t}_p = 11.8$ 1.8 $CHBOVANE$
 $\bar{t} = 2.55$ $Apr 1982$

$38.$
 16.20 23.40

43
 1099 $2.3.35$

E 304 16 122 88 92
 132 293 292
 172
 198
 204
 204
 182
 196

$T_8 = 99.5$

$T_0 = 10^{\circ} 08' 19''$ $T_0 = 172.5$ 2.4
 $\frac{1.22}{11.30}$

$B_0 = .22 \cdot 932 \cdot 943$ $F_0 =$ $N = 29$ $P = 0$
 $- .29$

0.1000
 0.019
 $- .31$

W 174 22 10

587

W 310 19 10

E 165 19 30

149

E 296 09

2.2

8816
838
842
878

W 179

8.596
904
802
884

30 29 40

100740

42
48
82
82
86
56
72
74

87 77
295 278

5.6
(153)

92 2.86 92
+ 0.6

W 165 22 544 87 77
W 165 22 526 296 278
542
554 209 201
528
532
542
532

.18
E 310 16 10524
512
588
588
594
604
594
594

100 87
308 291
208 204

5.0
(612)

12
2-04 0
1-06

4 - .18
E 178 26 50490 106 97
488 315 302
512
524 209 205
502
496
520
526
498

2.46
W 297 12 408
468
530
528
502
534
506
538
564

82 77
292 293
290 201

(902)

5.7

13
6.97 0
6.95

25 40
W 278 29 50468
460
522
528
524
518
592
532

6.450
454
422
448
458

82 82
292 273

7 -2
E 197 08 40 498
492
492
484
510
518
518
538

8.528
538
528
538
592

92 81
302 283

(1131)

5.9

10
10 0.2 - 0.2
10 0.3

E 291 07 520
510
590
598
610
602
604
596

2.2 51
2092
122
138
152

88 94
298 278
210 204

.08
W 184 30 102
102
98
100
116
116
137
126

2194
208
188
202

93 85
283 269

210 204

39
(180)

Isod

11
6 0.1 - 0.3
6 0.3

1
-15
W 195 27 20146 73 03
158 283 267
108
157
182
202
216
220
2.2
0
1.152
92
74
108

-41
E 280 17 30 72
60
108
108
126
128
137
128
0
3.148
152
168
-228

106 106
327 309

23
(186)

11
1 - 0.1 - 0.5
4 0

.24
E 304 58 282 116 103
290 727 308
1.1 312
708 215 207
0 328
C. 688 370
660 722
692 924
728

-19
W 170 49 230
226
250
248
216
248
268
264
0
6.908
728
686
682

74 86
287 292

213 206

193

0.2

HPEN# 682 10

+

1-4

-66

W 239 00 10 74 71 62

72 283 267

1.1

7. 496

496

482

508

496

042

108

96

122

116

130

116

-33

E 236 38 3066

64

48

104

114

124

114

120

7. 580

598

578

622

9. 579

042

88 77
302 287

1637

0.5

0.21

11.5

1-0.2-0.6
43 0

E 196 43 28

2.2

26

24

20

60

72

78

88

10. 112

092

082

64

90

90 80

303 284

-46

N 278 56 528

528

568

590

612

610

612

610

10. 122

68

98

86

92

63 43
276 259

4.9
 (664) D

17
 1 -92 -0.6
 1 0

W 304³ 12 50482 03 0
 418 295 288
 11 288

434
 472
 528
 528
 526

500
 572
 574
 562
 566

-13

E 171 25 460

462
 470
 496
 492
 496
 502
 504

408
 490
 492
 384
 338

and/or
 from

110 98
 323 304

(224)

1.0

MP. 2.

.09

E 1275 12 380 100 88
 366 313 293
 11 428

8. 612
 616
 612
 600

432
 438
 490
 454
 448

.16

W 200 26 328

232
 238
 244
 252
 268
 272
 284

8. 672
 638
 592
 588

54 46
 268 253

4.3
(1463)

-0.06

W 216 17 462 13 13

462 265 250

2.2

8822

812

898

820

8

467

468

474

486

500

498

-0.08

E 259 21 218

212

267

8 896

908

932

956

268

272

274

282

282

116 103
329 310

5.7
(233)

3

-0.2

E 216 54 462 118 107

462 333 313

2.2

3.974

918

918

936

932

470

488

492

512

532

518

-0.22

W 258 44 892

892

898

898

898

898

898

898

3.980

938

918

898

898

91 87
287 268

2.0
 (243)
 175 06 432 73 07
 432 267 293
 448
 460 274 206
 472
 488
 492
 494

E 300 32 40

11.5
 1.03-0.7
 2.1 -0.2

11.5
 1.03-0.7
 2.1 -0.2
 -27
 E 283 48 509 90 97
 418 303 284
 498
 502 212 209
 528
 522
 518
 522

49 -44
 W 191 50 10320
 328
 340
 348
 354
 363
 376

exodon

73 64
 287 272

-1.6

MP. 2

$$\begin{aligned} & \frac{13}{\pm -0.3 - 0.7} \\ & \frac{1}{\pm -0.2} \end{aligned}$$

(257)

-0.03

W 176 22 40 32 2 73 67
324 289 273

2.2

12. 108

60

32

11. 980

348

358

344

350

378

364

E 299 17 20 420

420

408

456

530

522

12.064

64

58

36

528

528

122 107
356 315

4.8

(260)

Crown

3.

1

E 205 38 292 130 117
272 343 327

280

290

213 205

308

322

322

330

3.3

3.832

820

808

818

804

E 179 27 20 420
W 270 20 30 248

242

278

284

308

3.890

862

886

834

800

312

308

306

99 69
293 279

216 205

5.9
(1485)

9
t - 0.4 - 0.8

W 200 32 02
00
72
20
52
62
74
68

8.362
728
894
884

E 275 08 40
82
136
172
162
186
158
142

8.802
974
998
9.036

93 83
308 294

4.8
(729)

13
t - 0.4 - 0.8
t - 0.3

E 175 58
11
8.470
530
580
550
542

84
40
74
86
52
64
54
80

98 32
313 298

W 299 39 282
288
368
382
384
404
398
506

6.464
492
538
584
518

94 63
288 292

4.8
(1193)

10
t

W 205 04 328 80 73
328 093 280

3.3
328
336 218 208
366
374
383
398

0
3.020
26
208
8.994

-21
E 270 34 2028

430
448
460
488
500
498
488

0
3.002
78
104
148

Mo 100
325 308

218 218

0.5
(291)

MP 2

10
t -0.6-1.0
2.4 -0.4

-37
E 277 20 254 110 98
366 423 309

0
718
720
714
736
706
478
486
496
470

E 277 20 486
W 198 18 20486

7.082
840
816
822

492
490
486
472
526
508
574

0.67 60
283 262

Up to 100!

35
(1204)

MP 2

12
2-26-08
25-24

.04

W 168 15 92

67 62
83 269

2.2

9.932
910
920
870

84
108
112
116
122
122
124

216 207

-.04

E 307 23 40 790

9.930
966
968
968

392
462
402
486
480
480
484

98 28
314 297

(1647)

6.5 ex 14

3.5
2-26-08

6

-.38

E 187 16

172 108 99
182 727 309

3.3

3200
218
214
206
208

180
196
202
208
212
210

3

.23

W 288 22

48
36
126
122
148
112
148
112

9.238
232
252
219
268

59 50
290 258

(12N)

5.5

± 10.5
-9.0 -1.0
-0.5

3

-0.3

W 267 31 50440

60 83
204 202

3.3

6.572

582

814

610

594

644

648

642

642

508

508

577

.23

E 214 08 30888

6.616

634

842

654

672

588

588

584

652

604

618

618

128

117

344

324

(314)

1.4

10

-0.39

E 239 23

82

129

116

3.3

8.168

128

126

518

128

82

943

724

118

124

138

174

138

152

-0.31

W 236 18

560

570

548

544

8.548

126

510

498

404

566

572

568

572

13 47

262 253

770
0

12
2 - 0.6 - 1.0
4 - 0.6

W 298 0.5 360
364 49 43
284 202

11
2.108
84
88
86
104

432
438
408
674
604
408

-1.2

E 177 33 72

2.90
84
100
50
004

07
40
40
54
76
60
82

ME 106
332 313

17
1915
0

10
10

E 185 07 602
412 116 104
412 432 313

2.2

10.178
210
232
252
218

+12

412
412
422
436
472
414
456

.29

W 290 34 200

10.258
230
306
290
296

218
308
308
722
324
214
316

17 50
274 62

33
(334)

~~HP~~

$\frac{1}{2}$
1 - 0.8 - 1.0
2 - 0.6

W 199' 02 50 448
448 207 267
434
440 215 210
480
494
500
570

22

0
2286
268
244
250

- .23

E 276 36 40302
390
431
430
402
444
402
448

0
2222
262
294
332

92 21
307 289

215 202

795
D

~~Ch~~

$\frac{1}{2}$
1 - 0.8 - 1.0
2 - 0.5

E 180 42 1098
106 313 298
128
138
128
138
154
144

11
7.048
38
28
58
84

.46

W 294 58 442
414
438
498
518
526
530
522

7.058
120
92
76
136

67 60
283 268

Ch

(8030)

1452

4 10
43

2 .4
W 310 26 502 07 19
502 203 200
502
570
588
594
590
576

E 165 11 20

Rebucell

(8090)

3.3

1452

72 4 = 09-1.1
45 20.9

4 -.21
E 173 09 4032 118 108
1.1 42 935 942
574
68
74
72
82
96

8. 982
868
890
860
882

W 302 29 40092

8. 758
672
694
684
684

.48
563
658
672
672
684
674
674

RAV 159

60 52
297 281

8 = 747.3
40 = 18.6
40 = 1.8
2 = 100

CHBUTHE

23 40

3.1
1030 1050

$$\psi \geq \varepsilon \quad \forall \quad t \geq t_0$$

no 97 1/6

$$\begin{array}{r} 122 \\ 11 \overline{) 1354} \\ \underline{11} \\ 24 \\ \underline{22} \\ 24 \\ \underline{22} \\ 24 \end{array}$$

Καθημερινά με 2000 αναστοίχες σελίδες
320,00

2020 2021

AP 2



6.39	8.9
6.4	4.5

E 290 49 402 44 57
388 262 248

2.2

880
881
882
883

479
480
485
492
493
496

4
W 189 49 334

8. 812	340
890	358
888	360
864	372

106 98
304 292

Page 2 of 2

4. 2010

13
(262)

HP2

1. 3.6 3.0
4.5 4.5

2.2 221 39 312 103 95
324 301 287
344
338
328
340
350
348

2.204 382
280 384
276 380
204 388
382

54 48
203 240

to 5 new 1/2 1/2 1/2 1/2
do flc
50
(612)
D

55 1/2 4.5 3.3
4.5 5.1

2.97 42 4.2 71 81
118 265 252
177
182 174 171
194
612 188
652 188
616 188
618 188
624

8 -18
E 178 27 28
76
90
102
92
94
92
88
7.574
550
588
540
522

78 72
292 263
135 191

Exp. 1970-1971 (1970-1971)

(408) 07

07
 $t = 4.2 \quad 3.2$
 $t = 4.8$

05
 E 197 08
 462 08 52
 472 293 263

313

458
 458 180 91

1478
 444
 480
 458
 478

488
 492
 498
 488

-42

U 278 30 20 104

480
 524
 532
 522
 524
 532
 572

3. 492
 482
 456
 468
 488

3. 792.0
 $t = 19.3$
 $t = 2.6$

1850

60 52
 146 243
 196 191

Don't forget to check

0 790.2
 $t = 20.6$
 $t = 2.6$

15.03.1984

58
 100-2415
 80-906

(912)

E 184 42 309

302 798 59
 332 266 246

gloss

C9 Kpa 19

328
 338
 332
 348
 344

180 86
 210 92

78-120

$T_0 = 194.25 \quad L = 1$

U 290 56 10

$t = -23 \quad 999 \quad 1.031 \quad F_0 = -0.34 \quad N = 31 \quad P = 0$

rel. to

g (1970-1971)

183

422

13
L 2.9 2.5
W 2.9

14 -17
 N 236 49 20 168 180 115
 164 330 305
 158
 198 190 190
 202
 208
 212
 208
 7.390
 392
 404
 180
 188

8
 E 238 49 20 562
 562
 574
 568
 596
 602
 607
 602
 7.412
 620
 462
 494
 580

56 24
202-226

184

422

11.5
L 2.6 2.2
W 2.5

.46
 E 290 49 40 382 52 30
 382 249 222
 462
 452 175 175
 468
 490
 502
 516
 8.859
 867
 902
 916

.4
 N 184 49 50 318
 348
 438
 372
 386
 388
 366
 8.880
 858
 846
 842

125 102
323 293

1.8
(202)

~~HP 2~~

¹²
E = 32.2 1.7
45 32.2

W 221 37 208 122 98
248 318 292

33

8.232

232

238

218

.21

248

242

248

244

250

252

252

E 254 01 60 248

8.258

282

300

352

-0.05

224

252

254

270

270

270

270

264

54 37
252 232

0.7

0.7
(205)

¹³
1 19 1.5
4 1.5

E 207 36 40

9.506 2.1

504

508

542

522

522

518

520

W 268 03 40 380

9.106

512

548

490

418

.38

40

40

12

22

22

40

48

48

-0.05

380

322

400

420

422

438

448

438

133 110
333 306

200 276

50
(6740)

296 02 41
20 130 107
34 350 303
86
100 200 130
102
112
108
108
9.910
886
932
906
914

E 179 34 6 -37
00 308
Wentham 302
328
336
302
9.900 318
878 334
862 344
862
842

58 43
262 242

21
(227)

237 40 50 118
114 38
258 239
Wentham 482
530
3.2 514
532
9.322 520
334 546
304 548
234
298

237 58 10 124
399
700
522
920
9.264 424
230 424
210 452
182 442
146

Gjajka

103 86
307 283

(685)
D

Crude

12.5
1.2 0.8
1.2

2.2

8.978
982
948
968
958

362
370
628
437
454
452
444
434

100 80
304 298

16
E 187 03 40 344
346
378
362
338
352
392
389
348

43
263 243

82
(1848)
D

10.5
1.1 0.9
1.0

3.3

1.682
690
698
698
698

17
162
402
480
466
492
468
510
502

52 42
258 292

35
W 289 50 20890
582
648
848
680
862
692
610
780

118 100
324 304

8r

1.9
(254)

47.2

	209	26	438	123	107
			432	330	357
3.1			442		
			458	225	200
8.350			482		
348			464		
332			498		
338			786		

	266	12	10	168
				164
				192
				108
				230
8.410				232
408				220
410				224
462				

ошибка! у II тура
то есть туров
(Итого 2 тура по 2-м турам?)

57	42
263	293

Скелет

5.3
(255)

12.5
1.0 0.6
1.1

	239	01	10	104	87	41
				108	267	245
8.3				159		
				138		
				157		
				159		
				174		
				156		
				8.002		

	236	37	10	489
				482
				412
				508
				508
				522
8.992				538
932				572
910				
878				
818				

146	126
354	327

AP 2

262

$$t = 0.703$$

W	164	07	20	120	152	132
				124	341	373
				152		
				146		
P	598			132		
	518			150		
	474			170		
	498			168		

E	301	31	2038	25
			28	
			54	
			86	
F	494		108	
	540		122	
	492		110	
	518		110	

266 243

Environ. Res.

AD 2

27

273

		26	
E 308	56	50494	16 42
		496	267 243
3.3	0	512	
	8.174	510	
	196	502	
	202	508	
	232	500	
		500	

	1	.09
山 166 号		518
(10-57A05)		530
		572
		592
		122
R. 68		522
80		568
48		568
72		

107	13
317	299

5.8
296

1-4 -15
W 233 56 20 220
with 222

3.3

252
258
262
268
276
282
P. 500
516
524
506
496

-11
E 241 42 40 342

352
388
390
386
396
392
400
P. 32
52
588
610
674

77 02
207 264

210 202

21
285

P. 1
20.5 0.2
to 0.6

28
E 274 17 30 202
214 72 89

2.2

2. 990
P. 32
90
24

262
274
286
288
291
282

.4
W 201 21 30 190

P. 006
984
962
944

192
194
196
222
228
250
272

136 178
346 323

4.9
(497)

8.5
+ (53)

W 173 23 30 22.8
22.8
22
22
22.8
250
200
268

8.566
516
518
512

210 218

E 302 15 33 34.8
330
420
424
428
440
434
430

8.540
532
538
542

67 12
298 213

avda?

12
(295)

HP. 2

E 254 33 20 204
292
254
278
252
260
266
268

8.808
854
794
796

67 59
298 259

W 221 05 40 484
484
492
498
504
508
504
504
508

8.920
704
694
658

47 103
330 308

5.0
 1207

0.000 4

2
 t = 0.4 0.1
 0.5

219 50 20 242 119 303
 248 330 308
 274
 204
 282
 298
 318
 302
 8.968
 908
 968
 964

E 255 48 40

0.000 4

8.988
 9.030
 20
 12

300000 1000000!

6.0
 302

12.5
 t = 0.4 0.2
 0.6

3 -03
 E 222 15 30 150 62 40
 180 273 187
 190
 188
 198
 206
 232
 222
 8.002
 7.968
 990
 8.002
 008

0.02
 253 23 30 212
 208
 240
 272
 086
 286
 288
 272
 8.010
 22
 04
 16
 9.986

142 122
 253 329

1639

11.5
+ 0.2
0.2

W 277 07 10 80
3.3

8. 228
948
964
966
964

140 119
353 524
210 225
146
138
152
156
168
157

E 198 31 10 287

8. 814
900
912
924
912

264
244
246
272
290
316
326

84 12
297 257

1221

11.5
+ 0.3
0.3

E 306 34 468
32

0
8. 404
402
428
440

468
482
520
532
548
544
538
544

57 43
292 249

W 169 04 2072

0
8. 354
392
390
392

97
98
100
104
110
114
122

144 126
358 332

area

325

52

2.5
E = 0.0 - 0.1

W 180 38 00 52

-17
54
104
106
92
112
128
134

146 126
557 333

2.2

0
898
698
692
680

E 295 01 00 328

36
520
412
396
422
482
432
427

0
3. 806
866
874
892

54 42
268 248

1230

5.2

10.5
E 92 - 0.2
L 0.1

8
E 285 58 20 312

-13
294
308
348
900
410
394
407

2.3

0
5.554
594
582
584

54 42
268 248

8
W 189 38 40 312

-32
308
324
326
428
344
343
307

5. 574
542
526
538

128 113
343 322

3.38

11
t. 0.2 - 0.1
L 0.2

3.3
U 260³ 42 50 -15
478 125 108
474 338 317
542
532
540
578
544
546

E 214 56 10^{.22}
124
128
128
142
142
178
194
182
178

38 29
252 239

1640

115
t. 0.2 - 0.2
L 0.1

E 198⁶ 23^{.23} 436
152
178
142
188
180
182
198
3.3
8.08
522
516
524
526

U 277 15⁻³³ 430
426
482
478
498
494
574
506
8.528
490
530
514
534

148 130
363 337

MP 1

(354) 2.2

2
t. 0.1 - 0.2
0.3

W 184 27 30 12

280 138
280 397 346

3.3

2.958
924
916
892

280
302
294
307
312
337
338

E 291 11 30 128

written

414
492
500
520
516
522
512

9.002
8.998
9.108
18

46 36
260 243

MP 2

(910) 4.6

10
t. 0.2 - 0.1
0.7

E 201 14 10 133

120 13 45
267 252

3.3

2.654
648
634
652
648

120
128
130
182
162
190
184

W 274 24 15

498
490
526
518
572
552
548
560

113 98
325 306

Chamber Curves

(1572)⁴⁵
D

10.1
1 - 0.2 0
45 0.7

W 311³ 55 30 190
194 105 99
238 329 307

33

8.192
238
112
106
224
247
282
287
218
264

E 163 43 30 260
258

8.238
248
240
238
204
282
287
210
208

58 49
293 257

(1257)⁹⁰

6. 95

E 290 10 322
332 50 42
267 248

33

8.742
884 1784
788
782
400
396
422
432
434
446
214 208

W 185 28 40 328
370
328
336

8 738
708
714
688
348
376
390
382

124 113
339 320

Correct

830^{5.3}
0

$t = 10$
 $t = 982 - 91$
 $t = 891$

W 310 10 20362
3.3 382
428
432
444
458
472
448
10. 278
64
32
59
42

118 109
933 313

E 165 22 40 214
246
242
294
220
234
242
252
10. 62
28
9 998
24
18

46
269 253

1648^{5.4}
0

$t = 10.5$
 $t = 91 - 92$
 $t = 92$

E 188 40 064 87 46
3.2 62 107 25
78
78
92
98
108
108
8.248
284
250
216
230

W 286 59 00352
352
422
436
442
452
454
454
8.240
284
280
294
270

106 93
521 302

Mealy's Algorithm

389

01 - 02
15 - 02

W 176 18 10 122 114 102
124 330 310

13

9.732
852
892
844

148
148
138
144
168
174

E 299 20 1 254
246
326
332
358
362
364
356

9.782
804
796
832

48 37
283 245

For 1000000

162

1.1

3.8 3.4
3.8

W 209 30 10 212
230
232
237
262
256
208
292

7.922 1.5
948
902

924

844

E 208 08 10 88
98
112
114
117
138
124
125

9.910
924
932

922

844

QAN

92 50
263 237

2.1-2.4 2015

2.1-2.4 2015

$\bar{u}$ $\bar{v}$ $\bar{w}$
 2.742 132 19.8 6.072 80 42 820 113 99 102.67 3
 922 349 32.7 57 276 252 530 330 502 85 223 123
 730 241 22.45 62 162 163 872 22.420 301 19.5 16.8
 742 37 20.7 74 27.6 100 832 112 101 76 102 100
 720 96 82

9.926 2.0704 9.8376 3.073

742 127 115 70 18.56 274 112 107 24 97 27
 954 343 323 70 274 219 82 337 3/2 04 294 207
 750 215 212 94 16.6 101 172 22.8 21.2 948 52.4 12.10
 770 78 790 482
 754 28 779 98

9.956 2.0804 9.9804 2.054

818 119 102 150 42 34 570 718 137 112 112 50 40
 806 330 312 172 273 243 910 353 332 132 106 2.50
 822 222 207 182 150 13.25 090 235 263 112 12 12.5
 804 156 720 142
 818 190 712 172

9.8196 8.164 9.742 8.1392

1-0.9-0.6

6.882 9.3 6.95
 4.108 4.65 9.15
 6.882 6.9
 8.520 4.7
 6.811 7.2
 8.544 8.7
 7.616
 6.44
 6
 3.936
 9.04

8 839.6

4.2 20.2

1.2 8.7

24.15

RAN 282

5 742.3 74.1 {20.3.84 42} ✓
 19.5 19.3
 3.2 3.2 BEAPO BETAP
 3.2 74.1
 570 140 14.0

2.2

3.2

E7 40 33°

CA 80 716 E

1970 73

80

TB = 84.25

T = 199.25 I = 1

8 = -26 1 = 732.973

E = -35 N = 10 T = 0

168

$$y = 3x^2$$

E 266	OS	127	130	103
		120	323	297
		122		
		134		
		172		
		170		
		170		
		174		

U-209 30 30

01.07.2023
~~but you~~
Power increases!

④

U 195 28 20 596 27 59
596 286 203
592
596
596
619
632
630

\$ 280 12.00

WILEY

Primo

(183)

13
t 1.6 1.0
t 1.4

1-4
E 238 49 40 338 127 97
distance 332 326 293
348
23 336 117 110
292
390 8. 106 15
382 910
382 924
900
910

-29
W 236 49 20 392
388 67 36
407 264 233
409
424 220 117
423
452 288
448 848
848
850
794
- 842
938

(194)

11
t 1.0 0.3
t 0.7

1-4
W 184 49 288 90 38
296 292 237
300
298 202 219
322
328
338
377
0
3194
170
122
122

.46
E 290 49 480
476 162 126
478 363 325
474
474 271 293
474
482
482
0
3144
176
144
158

18
4.5
(202)

1.5 - 0.2
0.2

E 254 01 40 390 163 130
280 766 330
408
442 273 270
442 0
440 8.122
447 574
442 520
516

W 221 37 20 220
232 67 37
250 269 239
262 205 270
262
272
292
288 8.520
874
854
402

4.7
(664)
0

W 304 13 282 57 30
274 263 232
332
324
352
358
318
352

E 171 25 40

Heber

50 ± 8
 675
 0

E 179 36
 462 120 92
 352 328 297
 384
 486
 492
 472
 507
 568

W 296 02 10
 WOTRAC

~~Dallas~~
 Kellogg
 ca

2.4
 227

15.5
 + -0.6 -1.2
 -0.6
~~412~~

W 237 58 10 302 77 50
 WOTRAC 308 286 254
 728
 332
 342
 352 3022
 372 94
 392 96
 120
 72

E 237 40 58 482
 480
 528 132 105
 537 353 312
 542
 540
 560
 586
 2402
 138
 174
 232
 254

2. 6 13.7

(685)

10 2 12.5 Ck. 1/4

E 167 03 40464 133 110
 452 376 317
 490
 474
 472
 468
 418
 408

W 308 35 101...

tel. 07

(1646)

6.2

10.1
 6.2 - 1.4
 4.7 - 1

-1

W 289 50 20188 62 38
 198 275 217

3.3

1.35

198

200

200

296

290

294

294

2.136

152

130

132

148

E 185 48 40 124 103 137
 242 398 347
 202

1.17

124

242

202

250

262

262

292

294

2.118

122

120

126

124

8.5

19

251

MP.2

3.2

E 266	12	10	66	482	431
			78	372	372
			90		
			98		
			130		
			126		
			122	7.982	1.95
			132	986	
				980	
				9.983	.981

V 209	26	50	348	308	42
			302	2.93	2.53
			318		
			322		
			346	7.930	
			338	906	
			354	890	
			352		

Calc 1/19

DATE 10 N

12.1

+1.3 -1.7

-1.3

6.3

255

3.3

V 236	37	40	042	62	38
			20	278	250
			60		
			50		
			60		
			64	2.988	
			66	104	
				118	
				104	
				110	

E 239	01	50	392	136	113
			307	353	923
			402		
			390		
			422		
			418	2.124	
			438	142	
			432	198	
				216	
				258	

16
(268)

HP.2
+ 9.5
- 1.8
- 1.4

E 3M 31 20724
392 132 105
438 350 318

1.1

450 212 212
492
490
492 0
492 8.996
492 7.086
078
120

W 164 07 20452

450 374 03
472 293 285
492
492 219 212
494
506
504 0
3160
342
270
250

20 +
(273)

1.5 HP.2

W 166 42 10292
287 72 12
320 290 203

2.2

320
324
308
418
544
337

0
10.272
178
134
118

E 308 56 50310

320
362
382
400
400
388
398

108 138
388 303

0
10.152
174
166
144

276

5.8

t

-1.8
-1.6

E 241 42 480 173 143
780 192 306

3.2

197
196
100
114
130
139
8.930
708
912

8.717 449

W 233 16 242
230 86 63
242 305 297
282
292
288
298
308

8.674
852
614

8.647

744.1
19.3
3.2

2-20 35

Good Kp 1.9
Cautious alpha
spinning 1.4
white spinning
green 1.1

1915

739.6 741.5 {27.3-84.2
206 207
2.0 6.2

200-103.2

1800-2545

CH 84 54 5E

t = 10.0 9.6

64
285

W 204 21 802 103 63
154 269 224
134
144 104 101
134
138 8.132
112 96
150 92
56

E 274 17 3462 110 06
266 294 228
300
304
290
296
294
294
104 104
104
104
170

8.126
102
104
170

T8 = 1143.75

T0 = 206.0 I = 1

20 = -20 -932.943 F0 = -34 N = 36 P = 0

1197

E 302 15 30 290 107 63
282 292 229

3.3

348
340 165 168

332

332

324

318

0
2542

546

592

616

W 173 27 30 580 112 93
mutine 592 277 237
588

582

534

544

556

558

0
2552

522

540

516

295

W 221 05 40 356 112 92
mutine 356 277 235

3.3

13

356

356

366

352

340

340

354

342

0
2152

174

182

184

E 254 33 20 156 128 90
mutine 154 294 213

-09

156

154

172

172

160

156

142

158

0
8. 252

258

296

330

1207

2.5
11.7
E 255 48 40 372 131 90
W 255 48 40 372 299 253
33 374
370 153
368
372
372
362 7.82
872
886
896

115
W 219 50 20 44 110 69
W 219 50 20 44 297 233
62
60 164
64
50 7.858
50 842
48 804
866

302

12.5
9.5 9.2
11.7
3
-02
W 253 23 30 216 106 63
W 253 23 30 216 273 228
220
248
256
234
236
218
214 8.024
14
22
36
18

-03
E 222 15 30 208 106 66
208 293 232
222
207
204
204 8.114
218
214 126
134
132
162

1639
 11.1
 3.5 3.1
 11.5

E 198 31 40 146
 426 105 66
 273 232
 3.3 908
 608
 394 8.648
 419 642
 822 642
 418 640
 655

-35
 W 277 07 10 242
 648 97 59
 286 265 224
 284
 282
 284
 264 8.689
 266 676
 652
 664
 652

1221
 1.6
 1.5 9.9 9.1
 11.7

W 169 04 20 714
 314 102 83
 267 228
 3.3 314
 328
 296 10.164
 298 138
 302 112
 68

-22
 E 306 34 40 728
 328 116 73
 338 284 239
 370
 364
 362
 378
 354
 10.096
 98
 94
 126

(325)

1.2

1.3

2.7 1.8
11.2

E 295 01 000
000

122 80
291 255

3.3

68
56
54
44
52
44

7. 422
436
512
504

W 180 32 00 166

170
192
192
148
146
152
172

100 16
269 223
0
2. 440
420
406
386

(1230)

1.2

12.5
10.6 11.0
11.8

W 189 39

-32

342
532
332
338
308
320
418
418

38 55
267 222

3.3

9. 112
076
12
22

E 285 59 20 506

13

490
416
450
432
544
577
578

127 87
497 253

9. 072
104
132
146