

3 7395

to 25.6

to 12.4

to 12.4

5. 08. 85 50 $\sqrt{\quad}$ 20⁰⁰ - 22²⁰

3 E 490 74.0
max. 8.50

$\sqrt{21}$

$B_1 = 0.51$ $F = .11$ $N = 5$ $P = 2$
 $\delta_1 4$

CRISTIANE
REINER about 40 years old

(20)

1737.4

W 299 01-30 222 83 119
214 350 392

11

287
284
280
292 3.316
312 360
300 302
362
296

E 178 45 50 518 62 63
518 329 315

600
594
587
586
620
618 3. 294
292
290
292
222

page from the
4 wrongy?!

(585)

210

E 206 44 307 60 98
306 327 311

11

312
302
298
310
312
314
5.462
440
436
432
420

W 271 02 50 159 63 105
146 332 357

172
187
166
192
190
202
5.472
416
452
422
442

2008

P.5
133
136

VEDDYH
AP OF 13 - 22 17 27, 17

1-212

W 179 50 20 176 72 113
180 340 385

22 202
208
194
176 5.108
238 98
232 96
20

E 305 57 72 50 31
132 318 844

114
132
120
160
154

5.034 7222
72 180
34 218
58 204

Здесь уга, рожен на 10000
на 10000 на 30 10000

985

P.5
133
136

W 249 17 10
10000

W 258 22 20

1/4 can during 96

2.9 + 10
 (632) 2.5

SL/ 3-6 m/40

10 1005

11 168 42 10 99 91 10
 106 311 389

11 122 132 112 110 0 540 170 148 12
 138

E 309 05 10 170 92 109
 190 342 362
 232 226 208 168 1248 259

5.028 82 128 62

RAV 10.05

2.9 19.2 128
 (1485)

E 305 04 302 92 109
 11 342 362

207 378 330 347 398 398 4.832 868 492 268

11 172 42 562 73 113
 564 343 368

582 571 572 602 592

4. - 892 904

739.1 25.7 1850

22 30

1.014

[6.08.85 г.]

20⁰⁰-22³⁰

(состояние неба и температуры)

8-7316

4-266

4-128

4-115

(857)

4-256

4-258

4-288

45

102

66

93

307

325

2.2

92

68

97

96

60

58

4.088

118

154

4.12

4 189

08

22

112

108

182

158

132

122

174

162

92

119

333

351

4.030

68

82

22

3.12

4.1

4.6 1.1

оба вери упроста
и правде

10
4-25.7
4-26.7

(824)

1896

24

202

198

35

118

333

352

2.2

218

107

150

162

192

202

5.068

46

4.984

976

4 301

23

0

82

90

118

112

92

90

122

132

92

100

302

332

5.012

40

70

50

675

t = 25.5
t = 25.7

19.50

W 281 63 110

103 132
347 563

2.2

110
136
140

120
116

126
130

5.018
44
42
54
32

E 206 44 40 228

228

92
316

102
333

210
208

200

208

249

250

5.058
92
92
114
120

2008

WEDJH

18.05.08

E 305 57 05 96

67 35

94
126
120

312 327

110

116

137

156

W 171 50 20

2.018

Среднее значение
по 10 разам

685

15.0

t.
t.

3

W 258 28 20

unsp

E 219 19 0

for comparison
2205 whole pl

692

2.9

10

t.

24.9

t.

25.0

E 309 05

222

62

93

234

308

929

11

268

260

250

258

297

282

4.908

872

922

998

W 468 42

40

62

92

112

58

324

340

91

90

48

52

62

70

4.942

926

910

924

1485 $t = 24.5$
 $t_p = 25.1$

W 172 42 536 82 112
 524 328 346

22

502
 492
 498
 496
 528
 590

5.04
 72
 32
 4.990

E 305 04 30 368 96 105
 342 323 339

406
 395
 392
 382
 400
 402

5.046
 72
 62
 120

731.9
 26.6

$t_p = 18.8$
 $t = 18.50$

2230

24 Nov 104

172.08.85 ep $\checkmark$ 55
 2100-2245

1745
 24.6
 18.
 1750

82.12

F = -09 N = 6 T = 0

(687)

4.0

2.1

20.8

2.5

20.6

17.5

E 280 45 0 48 82 113
32 52 358 357
107
91
92
90
121
132

4.682
696
800
980

1) 197 02 80 124 37 97
126 293 38

110
117
132
122
188
192

4.662
692
618
592

Answers and

$\frac{1}{2} + \frac{1}{3} = \frac{5}{6}$

22



1	277	17	40	68	30	68
				78	270	343
				102		
				107		
				82		
				96		
				128		
				130		
						5.177
						172
						478
						100
						502

5.57
5.72
4.78
5.00
5.02

12 3
 1485

W 172 42 50 518 32 77
 516 298 323
 11 830
 538
 498
 492 4.982
 444 968
 51 960
 998

E 305 04 20 280 88 93
 280 318 339
 342
 342
 320
 322 4.992
 350 930
 350 974
 988

45 11 20.2
 1489 200

E 288 26 402 57 95
 406 380 342
 1.1 698
 470
 467
 488
 498
 484
 3.044
 102
 126
 140

W 189 20 40 62 69 109
 536 332 352
 550
 540
 520
 588
 592
 5.124
 122
 110
 60

$\frac{4.8}{260}$ $\frac{4.11}{20.3}$
 $\frac{4.5}{20.0}$

$\frac{297}{11}$ $\frac{04}{102}$ $\frac{0}{58}$ $\frac{62}{323}$ $\frac{97}{343}$

$\frac{103}{92}$
 $\frac{96}{182}$
 $\frac{138}{488}$
 $\frac{488}{122}$
 $\frac{184}{184}$

$\frac{180}{E}$ $\frac{43}{2}$ $\frac{20}{598}$ $\frac{62}{523}$ $\frac{98}{346}$

$\frac{622}{628}$
 $\frac{592}{602}$
 $\frac{602}{362}$
 $\frac{406}{412}$
 $\frac{412}{414}$

$\frac{8.9455}{1.9}$
 $\frac{1.7}{1.40}$

Area under curves

0.00166

225

RAV = .079

$\frac{8.9461}{1.252}$
 $\frac{1.184}{1.175}$

13.08.85

2045-2415

BEPPU TUNO

Myloplan bonie

some live and some
 frozen from various
 sources

Part of plot measurements

$\frac{3.18}{1.1}$

$\frac{1.08}{1.13}$ $\frac{1.1}{1.1}$

43°
 677
 17.9.17

199 02 220 32 116
 218 343 355

22 198
 200
 212
 202
 258
 246
 1098
 46
 92
 48

E 280 45 80 49 94
 82 299 313

150
 120
 100
 106
 138
 138
 5. No
 124
 190
 188

20.11.17

10 13
 6.2 21.8
 21.1

18.15 10.773

E 219 12 302

2.2

306
 338
 326
 308
 300
 308
 562

80 88
 313 328

5.012
 14
 26
 38
 14

W 258 28 600

804
 656
 658
 600
 608
 644
 644

93 102
 329 342

5.032
 18
 4.990
 888
 5.012

10.5
 6.2 21.7
 21.2

1646
 277 14 502

1.1

540
 578
 527
 564
 580

93 99
 327 339

4508
 476
 512
 544
 572

E 200 32 30302

306
 194
 182
 186
 248
 246

69 95
 322 335

4.504
 802
 882
 614
 554

58 + 3
 (1485)

E 305 04	360	58 87
11	352	313 329
	408	
	417	
	496	
	397	1.188
	420	240
	420	208
		242

U 172 42	3	1038	82 89
		36	323 337
		58	
		62	
		10	
		10	
		62	
		62	
		0	
		1.268	
		286	
		236	
		198	

Ref. p. 180

45 + 3
 (1489)

U 189 20	50	497	66 93
		490	322 339
		496	
		496	
		487	5010
		502	28
		507	4.998
			972

E 288 26	30	358	52 99
		362	307 320
		422	
		422	
		427	
		427	
		428	4.998
		430	4.032
			62
			80

45/2 2 m/sec

4.8 t. 21.8
 260 25 21.3

E 180 43 108 88 89
 102 313 328

1.1
 4.8
 430
 94
 86
 148
 142

5.02
 34
 64
 62
 32

W 297 0.4 10 192
 190
 244
 252
 224
 224
 298
 296

99 120
 353 361

5.194
 88
 104
 122
 116

12
 20 t. 21.6
 220 25 21.2

W 193 0.4 408 106 132
 404 362 393
 1.1 418 422

378
 390
 448
 432

4.814
 788
 824
 892

E 304 42 402 58 86
 402 317 328
 462
 462

438
 472
 458
 466

4.810
 882
 830
 872

72%

E 299	39	20	158	57	87
			142	313	328
			192		
2.2			198		
			188		
			180		0
			210		1.796
			220		626
					880
					916

W 178 of 104
 104
 138
 136
 90
 92
 132
 172

74
 8/3/3 103
 645

8
 4830
 822
 792
 806

9/21/10 4:25 PM
9/21/10, 4:25 PM

1509 $\begin{matrix} 1.2 \\ 1.2 \\ 1.2 \end{matrix}$

194 17 20 190 83 103
 198 332 345
 100
 120
 122
 127
 129
 218
 8.3
 4704
 8.6
 870
 881

29
 E 286 38 0 530 57 86
 528 46 928
 010
 606
 787
 892
 620
 014
 4.628
 730
 770
 858

55 ± 10 21.8
 4.2

E	299	59	50	512	86	86
				514	813	328
				562		
				568		
				578		
				572		4.790
				590		858
				588		888
						882

177	47	30	399	90	113
			362	948	555
			382		
			390		
			300		
			320		
			382		4.834
			398		834
					778
					250

844 f.c. 34.5
t. 21.0
t.p. 21.0

D	483	18	509		90	115
			500		372	257
			507			
			514			
			492			
			486			
			532			
			532			
						6949
						816
						878
						138

E 294 28 302 92 94
312 301 312
390
392
392
392
397
399
4.902
968
990
5.014

Chloe T. H. E.

(532) 50 11218
20 210

20 2431

185 26 10 95 113
34 354 381

11

64
56
22
24
54
80

5408
390
264
242

E 312 21 20 392 46 66
582 300 308

418
416
412
408
418
438

5492
482
112
482

MP 2

(577) 13 12
E 128
L 120

20 40 50

E 238 28 10 77 99 93
86 906 317

2.2

100
88
88
92
112
128

4890
892
882
912
902

239 19 10 214 109 129
204 363 391

222
226
222
210
296
232

4900
892
890
992
964

9992

Crude Syrup

R-22-19

-120.96

20.17 02.96

-12.21 09.55

-12.27

2005

L-22.7

LS-22.9

W 175 45 35 322

108 132

338

362 396

2.2

352

340

300

16 5.758

302

D 3.552

362

D 3.510

382

C 5.842

E 302 05 45 428

67

B 86

428

323 330

482

482

480

480

2406

2332

2350

2390

2361

2342

2110

9465

25.1

D 5.858

C 3.508

E 3.500

D 5.870

RAW-032

1-21" 10

24 15

14.8.85 op

73.

3-745.9

4-25.8

4-18.8

5-17.55

0.6

42870 71.00

42845 71.50

42800 71.00

2100-2945

1491

t-81.2

e-20.8

12.10

W 212

15

50 444

82

107

50 10

2.2

472

378

342

452

447

452

447

499

489

4.204

232

250

182

E 265 31 20 122

18

17

120

315

328

152

162

138

156

168

160

4.212

324

322

380

B-0.72

K-0.08 M-13 P-1

720

50% ~ 100%

711
5. 21.0
4. 20.6

18.54.10

E 239 46 100 59 PP
108 317 332

83

118
104
128
122

148
142

4.952
972
936
948
932

W 238 04 10 199 67 97
210 325 357

220
205
198
192

238
246

4.940
902
874
830
802

720
30 1. 21.2
4. 20.8

W 173 04 40 394 73 102
370 334 356

2.2

412
407
382
378
432
420

4.942
914
872
846

E 304 42 40 432 82 162
438 240 354

422
470
480
408

488
496

4.924
918
942
930

827 F.L. 8

E 299 39 154 80 109
 158 338 351
 1.1 249
 240
 202
 208
 242
 248
 4.852
 886
 996
 992

W 178 08 25 120 74 103
 112 339 347
 142
 142
 92
 96
 150
 118
 4.814
 860
 842
 892

1.69 4.2 1.2 20.9
 20.9

W 191 17 20 130 71 102
 232 999 716
 2.2 132
 239
 208
 208
 251
 268
 4.986
 958
 928
 900

E 286 29 15 584 13 22
 516 513 925
 619
 617
 622
 632
 618
 616
 4.922
 920
 996
 948

дождь 17.00 - 18.00

1.5
 10
 (192) 20.7
 20.6

E 299 59 55 88 82 82
 862 812 317

2.2
 810
 858
 872
 808
 842
 832

0
 1.059
 1.50
 108
 142

W 177 49 40 420 82 109
 412 472 352

427
 420
 367
 368
 429
 432

0
 1.072
 82
 42
 16

5.6
 10.5
 (984) 20.9
 20.9

W 183 18 50 690 83 110
 790 843 355

1.1
 518
 512
 468
 484
 546
 540
 5019
 4.960
 918
 884

E 294 28 30 312 93 117
 312 357 363

402
 402
 482
 387
 422
 422

0
 4.882
 980
 950
 960

$\textcircled{302}$ $\begin{matrix} 0.0 \\ 11 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 2.0 \\ 21.0 \end{matrix}$

$E \ 164 \ 07 \ 10 \ 82 \ 102 \ 103$
 $92 \ 567 \ 695$

9.1
 104
 102
 102
 66
 102
 110

4.846
 830
 822
 862
 842

$\downarrow \ 313 \ 40 \ 10 \ 162 \ 92 \ 97$
 $157 \ 333 \ 343$

117
 196
 196
 190
 220
 228

4.704
 806
 818
 852
 834

$\textcircled{215}$ $\begin{matrix} 55 \\ 13 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 4 - 20.8 \\ 21.0 \end{matrix}$

$\downarrow \ 305 \ 32 \ 10 \ 122 \ 92 \ 97$
 $122 \ 733 \ 343$

8.1
 170
 182
 182
 162
 140
 192

4.582
 802
 818
 832
 802

$E \ 172 \ 15 \ 10 \ 02 \ 83 \ 103$
 $0 \ 346 \ 356$

22
 18
 -18
 -10
 32
 28

4.584
 516
 534
 508
 464

132
 80 1. 15.5
 65 10.7
 10.2

E 312 21 30 322 75 102
 318 337 348

1.1

382
 382
 382
 387
 392
 387
 4844
 790
 812
 920

W 185 25 50 820 99 102
 508 339 351

539
 528
 4896
 490
 538
 632
 4810
 884
 940
 680

13
 997
 1. 12.5
 10.6
 10.3

239 17 208 92 100
 202 339 377

2.2

802
 820
 184
 200
 238
 276
 5. 38
 98
 104
 98
 106

E 238 28 10 180 93 103
 178 335 351

180
 180
 180
 182
 187
 182
 5. 234
 210
 258
 300
 382

(2005)

Crunch

7474767

20 13 32 - 1P 2406.26
- 100.25

E: 205
L: 302

E 302 03 558
552 62 97
532 375

1.1
026
028
012
018
034
040

C 3. 530
D 5. 982
D 5. 938
G 3. 610

D 175 43 30 294
274 63 97
329 372

292
238
236
312
320

D 3. 694
G 5. 984
G 6. 022
D 3. 690

2952
2283
2340
2380
2390
2252
1.88

(795)

5.9
+ 20.8
25 20.2

21 05 50

D 292 08 50 723
490 86 86
519 733

2.2

502
574
506
509
572
538

4. 402
412
402
418
434

E 205 38 30 172
192 81 110
346 358

180
184
187
192
208
212

4. 428
408
436
460
470

2.6
 803
 149.2
 20.8
 20.4

221 10 490 87 109
 500 546 308

2.2
 428
 430
 496
 514
 548
 590
 5.112
 154
 138
 180
 104

256 36 490 98 123
 436 362 371

428
 498
 497
 506
 438
 430
 5.112
 184
 148
 148
 78

745.9
 25.8
 221.35

2445

2445 = 028

15.8.8542
 8.6
 2440 2430

940.1
 25.2
 18.7
 17.5

85800 0410

CABOOFSE

1491
 25
 22.9
 2.6

265 31 2012 92 117
 220 616 357

230
 250
 216
 230
 247
 248
 4.442
 438
 458
 446

212 18 468 33 60
 468 283 298
 458

452
 450 (450)
 444
 490
 488
 4.398
 306
 332
 306

3.43 7.09 13.13 1.1

[illegible]

33

E	239	46	10	142	83	107
				135	339	346
				162		
				140		
				167		
				196		5.152
				192		180
				188		188
						242
						382

192

22

498	0
496	
602	0
462	4.632
602	799
498	818
	806

608
600
368
326
417
411

0
4.998
782
982
992

20/10/2015

Crater

46
 727
 9

W 178 08 15 158 03 98
 128 317 328
 3.3
 156
 152
 108
 127
 158
 167
 0
 5.222
 218
 184
 162

E 299 39 20 182 60 85
 192 319 329
 242
 248
 218
 223
 262
 262
 0
 5.214
 204
 208
 238

52 10
 1509
 227
 218

E 286 30 68 62 76
 74 316 326
 140
 134
 3.3
 97 119
 529 104
 112
 112
 0
 5.150
 190
 198
 252

W 191 17 20 302 69 82
 302 318 328
 270
 197
 258
 262
 312
 328
 0
 5.208
 172
 174
 140

5.5
 (1512) $t = 22.8$
 $t_s = 21.8$

W 177 47 50 512

03 88
 317 328

33

504
 506
 528
 967
 968
 922
 928

0
 5.928
 914
 902
 858

E 300 0 0 122

122
 138
 140
 140
 152
 192
 200

89 108
 343 348

0
 5.892
 910
 960
 958

5.6
 (745) $t = 22.4$
 $t_s = 21.8$

E 294 28 40 399

89 107
 392 397

33

902
 958
 978
 928
 932
 962
 988

0
 4.990
 5.012
 50
 32

W 183 18 50 549

89 107
 338 348

548
 558
 572
 578

582
 592

0
 5.058
 28
 6
 4.958

302^{0.0}
 t = 82.3
 t_s = 21.8

3
 W 313 40 20 190 25 98
 192 330 338

22
 196
 196
 188
 188
 228
 218
 4624
 656
 678
 680
 690

E 164 07 12 33 21 165
 335 335

80
 58
 0
 6
 58
 62
 4590
 686
 704
 682
 682

1215^{1.5}
 t = 22.8
 t_s = 21.8

3
 E 172 15 10 142 80 105
 152 334 377

2.2
 180
 160
 120
 110
 117
 162
 5312
 350
 322
 358
 354

W 305 32 20 374 66 87
 342 321 327

332
 332
 292
 366
 332
 332
 5318
 372
 348
 340
 320

6.0 16.5
 (1532) t = 21.6
 Lp 21.4

U, 165 26 0 48 73 98
 2.2 28 228 338

73
 26
 34
 90
 98
 5 592
 560
 572
 582

E 312 24 40 444 78 110
 474 343 352

512
 514
 500
 506
 508
 536
 5 656
 652
 658
 628

MP.2

1.3 12
 (797) t = 21.2
 Lp 21.2

E 238 28 110 93 116
 108 550 357

3.3 114
 112
 102
 114

132
 134
 4.520
 836
 798
 792
 800

U, 239 19 20 168 77 102
 184 333 343

178
 174
 108
 68

202
 196
 4.932
 710
 652
 546
 198

2005

12.5
t = 20.9
t_p = 20.8

CHURCH
JUN 1960

66%

W 175 41 30 282 90 104
298 327 347

3.3

297
298
242
252
318
316

D 4.216
C 6.492
C 6.482
D 4.074

E 302 06 10 92 19 88
102 317 331

158
168
150
148
178
178

G 4.104
D 6.468
D 6.450
G 4.150

2276
2322
2354
2300
23.32
22.50
+ 82

895

12
t = 20.8
t_p = 20.7

22 15 50

E 20.5 38 30 30

86 96
523 578

3.3

318
308
308
296
300
312
372

5.172
144
162
140
150

W 272 09 0 34 58 27
32 317 331

20
20
150
47
28
96

5.156
136
110
106
102

2.0
 803 $t = 20.6$
 $t_p = 20.2$

3
 218 36 5000 Co 22
 512 332

2.2

512
 512
 512
 512
 510 5.138
 516 5.138
 530
 522
 532

E 221 10 50 512 94 103
 512 333 347

Co
 50.92
 512
 510
 512
 520

5.512
 512
 522
 528
 534

4.07.10

3.944.9
 26.2

2.24.35

2.130

2.11.12

19.08.85 Справочная информация. Заблуждения
 на основании этих данных. Которые не
 для работы.

3.944.9
 26.2
 18.9
 17.5

13.8.85 00

5.8.
 20.45 2.415

8E 100 T4.00

0.30.10.85

3.944.9
 26.2
 18.9
 17.5

1.3

0.22 86 107
 26.9 2.97

30
 28
 42
 36
 92
 92

0
 2.198
 192
 196
 192

E 265 3X 300 82 104
 302 266 295

338
 352
 330
 340
 374
 390

0
 2.232
 242
 298
 298

3.45

f=0.06 N=13 P=1

$\frac{1}{2}$ 14
 811 E = 17.1
 L = 16.2

E 239 46 42 72 82 106
 72 266 276
 3.3 88
 72
 102
 100
 118 4822
 128 804
 830
 792
 818

W 238 01 20 184 82 104
 182 237 292
 217
 208
 147
 144
 238 4. 882
 250 884
 882
 778
 732

MR 2

30
 920 E = 17.0
 L = 16.4

W 173 04 509 89 108
 510 292 281
 3.3 500
 524
 498
 508
 554
 516 5462
 132
 150
 298

E 304 42 502 79 104
 504 268 209
 588
 552
 55
 518
 580
 492 5. 418
 408
 460
 448

Expenditure

60 1/2

827 ¹⁶ ⁹
+
+

E 299 39 210 86 107
210 213 280
210
212
212
268
312
308
1224
266
328
338

W 178 08 10222 89 122
210 213 213
212
270
196
110
268
268
1222
308
264
216

1509 ⁵² ¹⁰
+ 169
+ 162

W 191 17 202 35 120
208 283 213
210
214
199
202
198 216 4808
154 214 792
758
730

E 286 29 542 22 110
594 299 283
642
633
607
604
648
646
4788
788
204
836

1512 ^{1.5} ₁₀ 130
 132

E 300 0 0 18 27 107
 48 296 180
 129
 110
 136
 124
 150
 159
 2.2

0
 558
 550
 582
 620

177 47 40 510 22 103
 508 299 299

558
 528
 482
 498

540
 52

0
 583P
 606
 606
 57P

744 ^{1.6} _{10.5} 130
 132

183 18 504 82 103
 598 292 299
 3.3 508
 488
 492
 548
 538

0
 1020
 4.490
 812
 914

E 294 28 40 539 89 113
 540 299 288

398
 402
 582
 394
 422
 438

0
 5024
 12
 12
 42

Ref. port

$\begin{pmatrix} 302 \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\begin{matrix} 6.0 \\ 11 \\ 16.7 \\ 16.2 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 3 \\ E \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 164 & 07 & 4098 & 97 & 124 \\ & & 104 & 287 & 289 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 1.1 \\ 124 \\ 92 \\ 88 \\ 40 \\ 140 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 4.863 \\ 862 \\ 930 \\ 912 \\ 910 \end{matrix}$

$\begin{matrix} W \\ 313 & 40 & 20 & 192 & 86 & 105 \\ & & 192 & 297 & 281 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 182 \\ 190 \\ 184 \\ 187 \\ 128 \\ 228 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 1.822 \\ 860 \\ 154 \\ 102 \\ 934 \end{matrix}$

$\begin{pmatrix} 1215 \\ 0 \end{pmatrix}$
 $\begin{matrix} 5.5 \\ 13 \\ 18.7 \\ 18.0 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 3 \\ W \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 305 & 32 & 30 & 282 & 82 & 109 \\ & & & 286 & 272 & 281 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 21 \\ 328 \\ 316 \\ 330 \\ 336 \\ 387 \\ 392 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 5.424 \\ 450 \\ 380 \\ 438 \\ 448 \end{matrix}$

$\begin{matrix} E \\ 172 & 15 & 18 & 92 & 98 & 123 \\ & & & 192 & 289 & 300 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 102 \\ 198 \\ 192 \\ 162 \\ 232 \\ 224 \end{matrix}$

$\begin{matrix} 5.434 \\ 414 \\ 354 \\ 362 \\ 352 \end{matrix}$

63/

2.0
 (1532) E 18.5
 W 18.0

E 312 21 40 430 31 113
 432 272 288

1.1

668
 492
 592
 468
 502
 502
 5418
 426
 462
 550

W 185 26 662 97 100
 74 268 257

82
 79
 48
 58
 102
 103

5392
 384
 368
 398

For 10 days

4P2

1.3
 (777) E 18.8
 W 18.0

20 4000

W 239 19 20 231 91 93
 222 263 274

2.2

258
 248
 130
 222
 272
 248
 5198
 200
 230
 226
 192

E 238 28 12 112 92 99
 112 263 273

132
 122
 124
 140
 162
 158

5.174
 228
 228
 284
 382

0.10, 1.0

2.8
 803
 19.0
 15.0

492

E 221 10 152 97 122
 460 292 299

2.2

489
 488
 482
 519
 518

5012
 502
 18
 4994
 978

W 256 36 49 430 80 78
 432 293 297

402
 482
 485
 464
 498
 492

4996
 5.002
 4980
 968
 948

74.8

25.0

+ 21.35

24¹⁵

24¹⁵ 0.02

3 746.7
 12 29.8
 10 18.9
 5 120.5

[24.08.85 co]

28
 20¹⁵ 24¹⁵
 18%

3E880 10¹⁵ 00

CA 047515E

4.4 pr
 148.91
 4.4 20

E 265 31 350 32 108
 358 263 292

3.3

490
 582
 387
 382
 392
 392
 5.258
 294
 262
 304

W 212 16 80 82 100
 257 266

82
 82
 52
 52
 108
 142
 5.272
 232
 220
 162

3. = 53

5. = .06 N-15 P-1 8.

$\frac{100}{100} \times \frac{100}{100} = 100$
 $\frac{100}{100} \times \frac{100}{100} = 100$
 $\frac{100}{100} \times \frac{100}{100} = 100$

W 238 01 20 215 80 100
 222 250 263
 222
 222
 3.3 202
 192 5032
 254 50
 262 50
 52
 54

E 239 46 108 99 113
 100 243 259
 118
 110
 134
 142
 168
 158 5.060
 104
 112
 182
 230

H.P.2

30 4. 20.1
 12
 47.2
 820

E 304 42 506 93 108
 504 262 292
 2.2 157
 506
 140
 112
 502
 194
 508
 182
 230
 250

S 173 04 40 498 89 105
 492 263 268
 502
 499
 480
 494
 522
 528
 5.204
 214
 198
 178

Exams

4.6 2 3
(727)

W 178 08 20 180 83 103
172 200 267
2.2 174
174
174
174
174
207 0
200 3.382
290 324
242 270

E 299 39 20 190 82 103
184 252 267
258
268
230
292
267 0
274 5.284
304 262
290 290

4.2 10
(1509) 4 = 19.8
2.1 19.2

E 286 30 09 88 104
17 283 267
3.3 17 32
26
98
92
107
110
0
4.730
982
394
5.020

W 134 17 25 280 80 100
280 259 267
278
292
267
262
310
314
0
5.038
12
5
4.362

$\begin{matrix} 1512 \\ 1512 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 10 \\ 10 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 194 \\ 194 \end{matrix}$

W 197 47 402 21 101
 392 252 266
 22
 402
 402
 390
 362
 418
 402
 300
 292
 250
 208

E 299 59 50 198 104 120
 602 282 286
 630
 640
 658
 632
 680
 662
 1288
 338
 234
 292

$\begin{matrix} 799 \\ 799 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 16 \\ 16 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 198 \\ 198 \end{matrix}$

E 294 28 35342 103 120
 212 282 284
 402
 400
 382
 374
 424
 420
 4802
 234
 354
 274

W 183 18 502 24 102
 502 262 267
 504
 506
 102
 402
 632
 638
 4842
 718
 382
 702

6.0
 302 1 = 1197
 0 4 = 127

W 313 40 20 239 93 91
 230 250 259

3-3

262

267

284

260

237

292

5.08

142

134

122

132

E 104 07 10 830 88 107
 142 237 292

144

150

100

106

167

136

5.08

142

88

80

22

1.5 13
 1215 1 = 119.8
 0 4 = 123

E 172 15 108 89 107
 109 267 292

2.3

112

112

88

72

137

132

5.192

112

132

134

160

W 305 32 20 252 27 145
 292 267 292

190

286

294

286

312

320

5.192

146

220

244

258

16 1/2

60
 1532
 165
 197
 186

W 165 28 55 592 96 110
 544 296 297

3.3
 558
 550
 512
 520

180
 576
 4.984
 922
 877
 892

E 312 21 304 89 109
 602 268 282

329
 320
 322
 316
 364
 352

0
 4.874
 930
 932
 914

119.2

1.2
 9777

30 4.55
 E 238 28 48 90 107
 418 290 296

3.3
 128
 122
 140
 150
 148
 140

5088
 52
 30
 56
 44

W 239 19 20 232 77 97
 220 259 263

272
 210
 82
 107
 252
 252

4.992
 882
 872
 892
 810

Circle

2-22 59

7.7747E

1P 21.13
B-18 35.24-55
-46.21

2005
1-19.9
2-18.4

U 475 29 20 858 80 102
220 220 108
33

238
208

178

172

16 2.592

12 0 4.182

287 0 4.176

6 6.442

E 302 12 150 88 102
152 288 293

172

106

140

107

23.36

22.68

22.92

22.62

22.20

22.38

22.20

232

232

D 6.404

C 4.128

C 4.172

D 6.592

985

5.9

12
19.3
18.4

21 05 10

E 205 32 300 85 113
302 296 721
33

250

276

184

284

074

739

5.92

69

72

72

68

U 272 09 0 62 89 107
12 290 294

98

96

90

92

100

110

5.92

58

36

24

12

26 + 129
 803 - 104

HP 2

W 206 36 4-490 92 109
 272 276

3.3

408
 412
 408
 408

488
 488

4.332
 352
 352
 342
 342

F 221 10 4-090 13 84
 987 24222

418
 404
 387
 399
 438
 434

4.884
 870
 894
 894
 912

3-5746.7
 1-27.6
 2-24.3

2415

2415 = -0.022

3-7446
 1-25.9
 2-18.4
 3-17.5

22. 2. 85.0

3.5

20.15.25.00

18.1

32100 HUND

CA 80946E

6.2
 1646
 17.25.10
 10
 1-21.4
 4-21.0
 0.6

W 277 10 4-18 103 115
 16 289 292
 2.2 12 42

37
 28
 58
 48

4.892
 876
 928
 910
 912

F 200 32 20 244 84 86
 244 233 242

238
 222
 230
 222
 238
 292

4.888
 982
 984
 952
 980

3-49

1-05 H=17 P=1

5

0.1 10 HP. 2
 (699)

E 244 55 30320 63 70
 316 231 239
 338
 328
 308
 319
 348
 344
 5.280
 292
 242
 230
 290

↓ 232 12 0
 52

10000

Ch. 14

1.4 2
 (1499) 212 212

↓ 212 16 019 103 115
 14 290 292
 3.3 2
 2
 2
 2
 47
 48
 5.014
 18
 4.988
 992

E 265 31 30282 85 95
 264 263 255
 293
 288
 290
 292
 292
 292
 292
 4.968
 992
 5.008
 48

$\textcircled{711}$ $\begin{matrix} 9.0 \\ 13 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} E. & 20.8 \\ L. & 29.2 \end{matrix}$

$E \quad 239 \quad 48 \quad 10 \quad 122 \quad 85 \quad 99$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 124 \quad 253 \quad 257$
 $2.2 \quad \quad \quad 137$
 $\quad \quad \quad 126$
 $\quad \quad \quad 128$
 $\quad \quad \quad 114 \quad 5.062$
 $\quad \quad \quad 148 \quad 42$
 $\quad \quad \quad 146 \quad 53$
 $\quad \quad \quad \quad 63$
 $\quad \quad \quad \quad 66$

$\sqrt{238} \quad 01 \quad 20 \quad 248 \quad 93 \quad 105$
 $\quad \quad \quad 240 \quad 263 \quad 263$
 $\quad \quad \quad 982$
 $\quad \quad \quad 1150$
 $\quad \quad \quad 232$
 $\quad \quad \quad 226 \quad 5.048$
 $\quad \quad \quad 268 \quad 42$
 $\quad \quad \quad 280 \quad 8$
 $\quad \quad \quad \quad 4.938$
 $\quad \quad \quad \quad 920$

$\textcircled{720}$ $\begin{matrix} 3.0 \\ 12 \end{matrix}$
 $\begin{matrix} E. & 20.9 \\ L. & 20.5 \end{matrix}$

$\sqrt{173} \quad 04 \quad 50488 \quad 99 \quad 110$
 $\quad \quad \quad 488 \quad 267 \quad 268$
 $2.2 \quad \quad \quad 190$
 $\quad \quad \quad 420$
 $\quad \quad \quad 466$
 $\quad \quad \quad 478$
 $\quad \quad \quad 517$
 $\quad \quad \quad 518$
 $\quad \quad \quad \quad 0$
 $\quad \quad \quad \quad 5.428$
 $\quad \quad \quad \quad 394$
 $\quad \quad \quad \quad 369$
 $\quad \quad \quad \quad 342$

$E \quad 304 \quad 42 \quad 50 \quad 52 \quad 99 \quad 88$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 520 \quad 299 \quad 297$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 512$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 507$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 538$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 550$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 600$
 $\quad \quad \quad \quad \quad 592$
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad 5.432$
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad 428$
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad 476$
 $\quad \quad \quad \quad \quad \quad 436$

3.2
 929
 4.9

E 299 39 20 218 97 92
 210 249 151
 208
 292
 247
 260
 288
 286
 3.2
 5.180
 200
 238
 290

N 198 08 20 192 191 126
 192 082 184
 190
 208
 198
 192
 228
 222
 5.182
 232
 192
 150

3.2
 11509
 10
 10.3
 10.2

N 191 17 30 302 102 123
 194 299 283
 296
 294
 284
 267
 314
 328
 3.1
 5.180
 180
 146
 98

E 288 30 02 69 73
 0 232 242
 20
 68
 42
 54
 38
 86
 5. -
 -
 -
 160

Quanto 10°

15 ± 10
 112

E 299 59 570 63 78
 582 235 238
 2.2 610
 608
 621
 601 0
 5.102
 648 192
 642 182
 196

W 177 47 40 460 104 112
 432 296 212
 449
 459
 382
 390
 442
 438 0
 5.186
 192
 186
 122

5.6
 115
 1149
 4 - 102
 21 - 199

W 183 18 580 103 117
 637 295 296
 2.2 532
 636
 507
 509
 57
 58
 5.48
 28
 72
 12

E 294 28 40 582 58 99
 533 232 238
 488
 599
 580
 322
 412
 452 0
 5.094
 186
 196
 112

1649

11.5

E 199 05 100 65 89
94 238 215

22

90
86
88
92
102
100

5.904
596
902
274
908

W 298 42 20 800 113 126
862 286 289

802
800
598
528
603
820

5.480
904
918
872
900

Temp. of 1475

1639

11
E 100.0
10.7

W 289 58 104 112 126
102 206 207

2.2

102
107
107
107
107

5.502
132
130
108
102

E 127 47 20 592 58 82
562 233 237

590
599
567
562
608
612

5.482
450
492
490
440

(1532)

2.5

E 312 21 448

51 70
226 232

1.1

410
416
412

440
452

498
488

0
538
452
462
460

V 165 26 0 72

47 136
292 292

unwritten

90
84
108
62
64

102
114

0
5402
374
378
412

(1537)

0.7

18 1/2

165
E - 20.1
41 19.7

20 33 15

V 198 57 102

117 136
292 292

2.2

unwritten 104
98
84

104
92
112
112

0
4592
590
534
498

E 292 50 20 182 - 12 74 94
290 - 10 250 250

20
32
12
12

50
46

0
4.624
634
642
650

(2005)

UNITEP

204938 -28
198
190

-124010.07
-112.1

E 302 20 150 112 89
50 219 252

2.2

114
100
108
102
138
138

20 3.994
2 6.134
2 6.190
6 3.880

W 175 27 240 97 112
233 273 274

248
238
208
100

2340 188 2 3.992
2300 252 2 6.062
2275 2 6.092
2328 3 3.914

23.25
22.34
2.91

(2008)

5.0

197
20.1

21 01 12

W 306 22 049 90 104
17 268 267

2.2

86
44
64
32
98
92

4.982
733
690
838
812

E 171 25 32 150 15 93
150 231 237

160
148
132
120
177
182

4.748
752
700
828
690

ϕ_2 19.8
 ϕ_1 20.0
 (1870)

E 187 57 40.2
 390
 ϕ_2 73
 ϕ_1 237

2.2
 402
 400
 398
 396
 394
 392

5448
 400
 392
 382
 376

ϕ 289 50.0
 88
 107
 284
 122
 284

150
 141
 133
 142
 128
 159

5480
 462
 514
 464
 450

5445
 25.0

2125

2400

$RAV = -0.025$

3. 7413
 237
 18.7
 17.40

[3. 3. 85 46] 1930-2315

Oxygen and Benz
 70%

1048
 12.1
 12.4
 12.7

E 200 32 30 090
 206
 208
 209
 217 250

287
 226
 222
 228
 238
 220
 222

ϕ 297 15.0
 140
 152
 150
 148
 122
 120
 112
 148

242
 242
 208
 208
 194

3.0-0.07

Found 10.12 2.1
 4.4

H.P. 2 4000 4000

10
2.1 2.3
599 21.9

U 232 12 10
12

3.3

18
14
4
16
42
78

99
209 201

4.832
816
234
820
816

E 244 55 30 107 47 99
202 209 205
202
208

202
197
202
242

4.880
890
882
932
998

H.P. 2

1.7
1931

E 205 31 308 95 98
312 105 239

3.3

328
338
400
400
398
392

5.202
222
232
222

U 212 16 0 92 93 103
unspec. 82 233 283

82
82
80
48
58
104
108

0
5.188
190
118
94

HP 2

40
(911) t. 21.5
L. 21.7

W 238 04 25 240 90 100
J. 234 231 258
3.3 252
243
224
222 5028
262 42
256 50
12
48

E 239 46 10 76 69 97
92 228 245
88
80
92
82 5024
114 82
108 92
158
498

HP 2

3.0
(920) t. 22.6
L. 22.7

E 304 42 450 62 91
452 223 450
22 514
502
498
497 508
544
4. 808
892
930
898

W 193 04 45 394 91 95
380 232 254
398
392
360
330
418
408
4. 844
810
798
793

Qmuu

927 1.0
t 3

W 198 08 20 199 83 93
190 205 200
212
210
190
187
212
258
2.04
558
124
518

E 299 39 22 284 98 98
282 210 289
300
279
298
302
330
332
5.112
610
596
654

1109 2.2
t - 23.0
t - 23.1

E 286 30 037 99 99
52 211 232
8.3
127
126
81
92
122
152
5.168
186
212
234

W 191 17 30 272 92 116
272 213 296
326
428
320
320
642
852
5.280
230
204
190

5.5 10
 (1512)

W 177 47 402 92 116
 304 203 385
 416
 406
 382
 307
 408
 414

E 299 59 50

W 177 47
 402 92 116
 304 203 385
 416
 406
 382
 307
 408
 414

11.5
 1.6 L = 23.2
 (744) 45 23.6

E 294 28 358 92 92
 390 277 252
 2.2
 440
 428
 400
 414
 472
 458

4.972
 980
 5.024
 32

W 183 18 50512 100 121
 842 252 231
 844
 846
 848
 514
 848
 848

5.018
 28
 14
 4.980

W 183 18 50512 100 121

1899 11.5

278 42 40 396 92 113
 408 265 272
 440
 440
 414
 422 4.960 1
 442 304 2.5
 448 982 2
 4.965 1.121

E 199 0 444 60 25
 450 221 294
 410
 410
 410
 414
 410
 418
 4.844 2
 4.840 2.5
 4.842 0.17

1899 11.5

1839 11.5
 23.2
 23.8

E 187 49 10112 19 85
 106 221 247
 114
 112
 88
 88
 126
 138
 5.290 1
 314 2.5
 304 2

W 289 58 20 592 183 132
 922 297 291
 997
 996
 982
 985
 992
 408
 5.330 1
 532 2.5
 320 2

1899 11.5

1532 00 1.5

W 105 26 28 119 142
 28 180 201
 20
 32
 509 - 10
 512 - 8
 38
 32

E 312 21 30
 water

Don't go to
 large
 broda
 today!

07 11.5
 1538 t = 23.2
 45 23.2

E 278 50 10 81 98 65
 water 92 198 223
 2.1 118
 126
 102
 108 140
 140 50.50
 12
 92
 92

W 198 59 20 290 108 192
 292 269 290
 242
 297
 242
 297
 297
 298 5.168
 100
 94

crna

INDUTED

R=21.75

21.71

(200)

15 20 43 60 12 58 48.55 (127)
 $t = 233$ 44 28 22 13 11 12.05 - 45.33
 $t = 237$ - 43.20

175 07 36 272 110 152
 3.3 280 271 290
 286
 282
 234
 232 12 4.002
 302 6 6.200
 292 6 6.192
 2 3.880

E 302 40 45 02 16 92
 12 17 237
 68
 58
 32
 42
 68
 90
 2138
 2580
 2327
 5245
 2278
 2198
 4.85

capitell.
 from girdle
 from girdle

(1)

(338)

50 11
 $t = 22.8$
 $t = 23.7$
 E 171 25 202 63 87
 492 224 245
 2.1 100
 198
 180
 190
 410 5 150 3
 212 158 2
 204 1

306 22 216 120 171
 207 299 698
 252
 236
 282
 232 5.279 15
 278 322 4
 292 322 3

245

1840

289 50 0 22 187 174
 19 298 298
 86
 90
 92
 92
 92
 92

E 187 57 40

Winnona
 Hewitt 400
 1000

741.6
 235
 2125

2315
 RAN-02

4.9.85

2 745.6 946.7
 1 22.6 22.6
 3 17.8 21.8
 2 17.5 21.8

BELO 2185 2185

OF 2185

1945-2315

2185

2185 2185 2185 2185
 17 2185

3.132

F = -0.01 N = 15 + P = 1

1494

12 46

W 212 16 0 32 97 79
 20 293 292
 34
 44
 58
 64
 108
 102
 5.102
 192
 150
 142

E 265 31 30 290 129 113
 292 323 307
 322
 330
 328
 338
 396
 272
 5.258
 300
 312
 320

100.000

711

4.0
 11
 4 = 12.8
 4.2 = 13.4

E 239 46 10 22 129 117
 90 327 310
 110
 108
 120
 122
 109
 102
 5.082
 46
 12
 26
 42

W 238 01 28 103 87
 232 302 281
 260
 250
 242
 232
 310
 312
 5.058
 32
 4.972
 724
 872

3.0
 12
 120 t. 13.8
 132

173 04 50 514 105 92
 504 304 224
 2.2
 540
 226
 518
 526
 574
 592
 5400
 498
 390
 358

E 304 42 40 502 127 113
 488 326 308
 540
 532
 574
 518
 572
 588
 5490
 476
 492
 454

4.6
 3
 727 t. 13.7

E 299 39 20218 127 113
 218 327 308
 2.2
 298
 308
 224
 274
 334
 338
 5382
 422
 472
 498

178 02 10 222 94 88
 227 254 277
 246
 232
 212
 222
 286
 226
 5.432
 356
 368
 372

1.2
 10
 15.9
 15.8
 15.4

W 191 17 30 280 95 79
 280 298 294

2.3
 286
 288
 266
 268
 339
 342
 5.208
 198
 200
 107

E 286 30 30 0 140 126
 24 344 322

132
 128
 112
 112
 152
 158
 5.260
 288
 290
 342

1.5
 10
 15.12
 15.1
 15.1

E 300 0 50 170 124
 52 340 701

3.3
 132
 134
 140
 132
 177
 180
 5.250
 614
 716
 702

W 177 47 40 122 104 88
 514 306 123

144
 132
 494
 496
 152
 152
 5.256
 618
 584
 578

5.6
 1794
 $E = 10.5$
 $L = 13.7$
 $L_s = 13.2$

W 183 18 5.80 103 87
 553 309 283

23
 594
 598
 598
 614
 622

5.308
 248
 234
 220

E 294 28 40 358 123 107
 370 334 303

428
 438
 432
 422
 494
 472

5.314
 310
 348
 350

5.0
 302
 $E = 12.5$
 $L = 13.7$
 $L_s = 13.2$

E 164 07 10 114 132 112
 120 333 287

23
 192
 140
 82
 102
 170
 174

5.020
 4
 4.994
 4.010
 14

W 313 40 20 174 102 87
 172 303 283

230
 230
 232
 242
 238
 296

5.449
 182
 48
 202
 232

6.9
 1839
 4.5
 t - 13.7
 t - 13.2

W 289 58 302 103 27
 302 304 283
 3.3

376
 378
 368
 372

408
 418

5.882
 882
 830
 880
 848

E 187 49 10 202 128 117
 198 331 313

226
 236
 208
 214

282
 224

5.592
 516
 572
 582
 568

25/10

8.0
 1832
 t -
 8.5

E 312 21 350 123 109
 372 329 304
 2.2

408
 402
 416
 418
 492

0
 5.188
 314
 308
 340

W 165 26 0 18 73 62
 18 287 259

30
 42
 14
 12
 19

5.228
 186
 184
 210

69 137 12.5 13.2

no 334

U 198 57 30 240 92 60
 242 295 258
 242 238
 238 246
 318 324
 592 582 648

E 278 50 0 152 128 12
 148 328 310
 192 198
 200 200
 292 298
 548 528 584

INITIALS

R 2162

2005 20 42 32 -19 07 1/02 (10.7)

E 302 47 40 302 41 200 188 280 272 264 308 309
 2.2 2.0 5.992 3.942 3.998 6.082

475 06 10 028 91 98
 U 474 53 20 294 299
 46 49 12 12 98 92
 2230 2288 2374 2300 2305 2180
 + 1.17 6.012 3.858 3.682 6.002

2005 10/10

6.2
 1546
 60.70.15

W 187 10 10 154

6.2

W 187

154

190

174

130

142

212

224

92 40

297 272

6.254

112

198

122

E 340 37 20 532

W 187

134

586

580

598

602

638

692

114 99

312 298

6.230

242

264

282

6.0
 788
 6. - 13.3
 6. - 13.0

E 242 35 0 90

3.2

W 187

64

102

104

98

102

170

144

118 105

322 303

5.182

152

194

184

196

W 235 12 30 312 12 174 62

312 20 292 260

272

280

292

264

312

322

5.180

102

102

84

42

5.9 13.3
 795 13.0

W 272 09 058 27.0 258

3.3

98
 92
 88
 84
 130
 140
 158
 160
 176
 202
 192

E 205 32 30 264 150 137
 274 254 336

250
 268
 286
 294
 350
 344
 192
 178
 224
 230

2.6 13.3
 803 13.0

E 221 10 45 432 150 136
 438 353 335

3.3

472
 468
 442
 460
 520
 516
 5.150
 170
 130
 122
 138

W 256 36 45 544 100 88
 498 304 228

548
 536
 510
 516
 580
 598
 5.170
 174
 164
 158
 120

8-946.0
 22.2
 21.30

23.5
 2.120 = .093

$\bar{X} = 79.2$ $\sigma = 10.5$
 $\bar{X}_1 = 78$ $\sigma_1 = 10$
 $\bar{X}_2 = 85.0$ $\sigma_2 = 10$
 $\bar{X}_3 = 77.5$ $\sigma_3 = 10$

CARATAGE

$\bar{X} = 79.2$
 $\sigma = 10.5$
 $\bar{X}_1 = 78$
 $\sigma_1 = 10$

$E = 265$ 31 30 122 122
 229 339 322
 3.3 310
 320
 312
 328 1088
 368 100
 358 100
 108

$\bar{X} = 212$ 16 50 113 100
 40 31.5 301
 48
 50
 50 50.54
 62 32
 120 4.398
 118 958

$\bar{X}_1 = 66$ $\sigma_1 = 10$ $N = 14$ $P = 1$
 370

$\bar{X} = 79.2$
 $\sigma = 10.5$
 $\bar{X}_1 = 78$
 $\sigma_1 = 10$

$\bar{X} = 238$ 01 25 232 108 94
 33 230 309 295
 212
 210
 244
 332 5.054
 302 48
 314 62
 78
 54

$E = 239$ 46 10.54 128 113
 CC 330 365
 88
 90
 104
 108
 148
 140 5.104
 112
 140
 176
 234

NP 2

3.0
 920 5 - 12.6
 4.0 11.8

E 304 42 40 416 122 106
 416 324 307

2.2

499
 482
 442
 492
 402
 518

0
 4.382
 5.020
 09
 92

W 173 04 40 442 27 77
 427 273 277

400
 450
 432
 446
 497
 490

0
 4.138
 388
 354
 898

Howell Road!

CP 119

9.6 8
 929

W 178 08 20 188 107 90
 174 309 293

2.2

306
 212
 180
 194
 240
 292

0
 5.352
 340
 302
 298

E 299 39 20 190 27 92
 134 279 275

106
 220
 242
 216
 288
 202

0
 5.380
 408
 458
 418

5.2 10
 (1509) 6 12.3
 1.5 12.6

2 286 29 560 90 73
 2.2 337 29.6 277
 348
 350
 348
 338
 398
 370
 5.002
 20
 48
 82

W 194 17 30 350 126 113
 312 333 319
 314
 310
 310
 312
 312
 392
 5.042
 18
 28
 928

5.5 10
 (1592) 4 12.3
 6.5 11.6

W 177 47 50492 129 113
 2.2 492 133 319
 514
 564
 572
 586
 540
 576
 5.600
 564
 580
 582

E 299 79
 300 0 0.87 88 92
 572 299 276
 818
 618
 638
 637
 668
 662
 5.608
 646
 636
 616

183	18	570	153	419
		862	840	322
		880		
		190		
		864		
		590		
		834	5	802
		838	4	788
				854
				850

E 164	07	10	92	92	27
			92	307	290
			92		
			308		
			308		
			372		
			368		
					602
					90
					80
					54
					40

0.9 11.5
 1039 12.1
 11.8

E 187 49 10 92 92 83
 98 307 219

2.2

130
124

128

132

182

198

5.362

362

364

872

358

W 289 82 20 282 139 122
 294 348 329

382

350

348

352

390

407

5.434

418

454

416

420

0.0 8.8
 1532

20 27 2

W 185 26 0 54 148 132
 92 358 338

2.2

94

122

390

82

132

142

0

5.360

306

260

242

E 312 21 30 288 102 88
 266 312 293

11.11.11

328

332

342

338

382

378

0

5.310

382

312

352

6.9 2
 (1537) t 11.2
 20 23 15 2.5 0.5

E 298 56 100 102 89
 312 293
 148
 180
 3.3 180
 172 5.320
 214 314
 204 382
 392

W 198 57 20 300 193 118
 292 374 326
 288
 296
 320
 312
 398 5.342
 386 318
 288
 284

Do 2.4.1945

2005 2042 20 -17 -17 02 57.7 (41.7)
 21.52
 22.11
 22.19

W 174 58 40 390 135 121
 3.3 307 796 928
 412
 418
 408
 402 1.6 6.056
 400 3 3.722
 407 0 3.736
 6 5.960

E 302 48 50 320 90 93
 312 309 281
 394
 402
 392
 400
 434 5 5.820
 434 8 3.714
 2318 6 3.722
 2224 0 5.960
 2162
 2238
 22.35
 21.7
 + 98

20

4.2

(1546)

1

6

100 50 50

E 310 37 30 264 132 898 72
 14 constant 234 238 299 300 280
 220 225 220 200 266 262
 260 240 240 230 282 272
 260 260 260 260 282 282
 280 280 280 280 280 280
 280 280 280 280 280 280
 280 280 280 280 280 280

4.780
 762
 764
 898

U 187 78 0 590 133 117
 constant 546 343 324
 580
 594
 598
 594
 590
 590

4.732
 732
 792
 780

4.0

(588)

2 - 11.2
 4 - 11.4

U 235 12 35 336 130 113
 constant 342 340 322
 3.2 368
 368
 378
 368
 400
 412

5.414 2
 504 3
 392 4
 5.403

E 242 35 60 118 102
 62 428 709
 98
 92
 100
 92
 118
 150

5.372 9
 414 3
 462 2
 5

constant

5.449

6000m 1000m 1000m

795 12 11

E 205 38 258 119 106

258 310 313

254

252

258

250

354

324

5324 4

322 11

318 1

318 1

300 1

W 292 09 0 12

12

1002

198

192

196

130

242

136 119

349 324

5. 340 7

322 1

326 1

288 11

288 1

1000m 1000m

203 2.6 1.1

W 258 36 1212 137 119

512 918 329

120

152

184

194

210

214

E 221 10 40

1000m 1000m

3. 148.4

13. 19.0

1. 2130

22 45

R/N = .08

B. 9429 97.5
 to 19.0 12.9
 1p 14.8
 2p 12.0 21.9

M. J. P. V. C. P. 7.6.
 1975-22.5

SE 490 12.0

CH 34345E

1491 4.4
 11.70 15.0
 15.1 14.8

W 212 16	10 152	121 109
	124	315 298
3.3	120	
	134	1.4
	134	0
	144	5.582
	148	5.58
	148	5.50
		5.46

E 265 31	30 352	416 96
11.70	302	310 290
	382	
	384	
	384	0
	394	5.572
	432	618
	420	642
		690

3.143 E-01 N=15 P=1
 8.35

711 9.0 14
 14.8
 14.8

E 239 45 SE 534 113 99
 3.3 11.70 546 309 872

548
 548
 572
 582
 4.322
 398
 368
 364
 396

W 238 01 20 122 118 103
 118 314 297

140
 134
 140
 129
 180
 182
 4.342
 318
 306
 258
 176

HP.2

3.0
 720 t = 74.8
 12
 14.8

W 173 04 50 470 123 106
 464 220 300
 490
 498
 492 5.248
 492 220
 522 120
 528 182

E 304 42 40 192 100 82
 468 299 299
 50
 52
 570
 524
 548 5.408
 552 414
 388
 406

Counter

46
 727 t = 3

E 299 39 102 103 85
 37 299 281
 192
 166
 158
 168 4.820
 202 280
 210 912
 940

W 178 08 20 112 110 105
 157 316 302
 160
 157
 137
 192
 192
 198 4.912
 906
 912
 904

5.2
 10
 1509 t = 15.0
 L_r = 14.6

U 131 17 380 120 105
 380 318 302
 2.2 396
 366
 392
 389
 422
 430
 0
 5.604
 608
 518
 542

E 286 30 0 12 102 25
 58 299 221
 132
 122
 122
 124
 162
 162
 0
 5.566
 562
 574
 612

5.5 6. 10
 1512

E 300 0 18 100 25
 10 297 221
 3.3 88
 82
 82
 94
 118
 120
 0
 5.554
 592
 618
 652

U 177 47 50320 122 105
 518 318 302
 428
 522
 482
 492
 534
 550
 0
 5.602
 582
 550
 550

$\textcircled{744}$ f.e. 10.5
 $t = 14.3$
 $t_s = 14.4$

Δ 183 19 0
 0
 2.2 10
 12
 -2
 2
 0.2
 50
 122 105
 319 304
 0
 5.422
 423
 388
 392

E 294 28 392
 398
 420
 448
 462
 478
 486
 492
 117 99
 113 103
 0
 5.442
 472
 460
 508

$\textcircled{302}$ f.e. 12.5
 $t = 14.2$
 $t_s = 14.2$

E 164 07 10 97
 90
 3.2 118
 110
 94
 80
 142
 142
 120 105
 317 302
 5.042
 50
 34
 34
 146

Δ 313 40 20 232
 236
 267
 264
 270
 272
 379
 304
 113 99
 342 293
 5.200
 170
 198
 176
 178

1539 #4 115
 0 138
 170

W 289 58 20196 114 92
 178 313 293

2.3
 298
 253
 252
 206
 298
 292

4.576
 992
 990
 994
 980

E 187 59 25.02 117 102
 30 313 293

48
 52
 54
 42
 22
 100

4.844
 868
 832
 842
 822

next day 1 1000000

1532 6.0 8.5
 0 1

E 312 21 252 110 93
 212 310 290

2.2
 302
 298
 310
 306
 314
 340

4.952
 844
 826
 852

W 185 28 570 110 102
 182 316 299

582
 592
 582
 558
 628
 614

4.932
 874
 822
 754

67
 1138
 20 33 15
 1.2
 13.9
 1.2

1138

W 198 57 25 212 114 108
 224 315 298
 208
 200
 220
 228
 294 5.122
 298 158
 130
 130

E 278 50 154 114 97
 90 315 294
 108
 120
 118
 120 5.200
 158 208
 180 238
 292

2005
 20 42 03
 1.2
 14.1
 1.2
 14.0
 1.2
 14.1

770478

E 302 49 40 424 113 97
 418 314 293
 492
 480
 480
 490 26 3.552
 518 5.236
 512 5.834
 512 3.660

W 174 57 40 382 113 120
 372 353 312
 382
 394
 382
 358 3.600
 428 5.200
 428 5.244
 428 3.584
 2280
 22.50
 21.12
 2.37



4.2
 1546

20 50 55

U 167 10 0 42
 32

2.2

42

54

12

22

80

98

138 122
 307 320

0
 5.460

432

380

350

E 310 37 380
 384

402

418

452

438

490

462

116 100
 317 292

0
 5.410

444

478

422

4.0 8.5
 788 14.2
 15 140

E 242 35 80
 33 74

92

96

110

112

132

154

118 103
 319 202

5.282

262

262

264

1.5

2

3

7

U 235 12 30350
 340

354

378

390

362

390

402

128 113
 334 312

5.242

222

180

156

19
 (795) E 12
 137
 138

W 272 09 107 129 110
 110 328 309
 134
 3.3 138
 132
 148 5.088
 190 124
 192 36
 38
 112

E 205 38 202 117 103
 207 320 302
 194
 182
 220
 206
 268
 264 5.032
 90
 106
 142
 148

2.6 E - 14.2
 (803) 13.2

E 221 10 40 380 117 103
 387 320 302
 2.2 410
 408
 390
 410 5.131
 454 120
 456 116
 124
 110

W 256 36 50 548 128 114
 542 331 343
 580
 570
 584
 528 5.136
 628 158
 624 128
 124
 102

8-749.5
 to 18.9
 2-2130

22 45
 21.9 21.3
 40769
 21.1 0.18

$\bar{y} = 744.5$ $\sigma_{\bar{y}} = 7$ 18.09.85 $\bar{y} = 7.5$
 ± 19.2 $\sigma = 2$ $1900 - 2230$
 ± 14.8
 ± 1800 2435 *gypsum nitro*
 65%

CRASH TIME

$\bar{y} = 7.7$
1491 ± 15.5
 ± 18.2

10×10
 $E \ 265 \ 31 \ 32 \ 198 \ 114 \ 87$
 $290 \ 300 \ 275$
 $3.3 \ 326 \ 342$
 $322 \ 328 \ 357 \ 3252$
 $360 \ 260 \ 232 \ 252$

$W \ 212 \ 16 \ 10 \ 80 \ 104 \ 80$
 $58 \ 292 \ 262$
 $60 \ 68$
 $60 \ 60$
 $122 \ 5. \ 240$
 $128 \ 188 \ 142 \ 112$

$\bar{y} = 3.5$ $\sigma = 0.2$ $N = 15$ $P = 1$
 820

$\bar{y} = 7.0$ $\sigma = 1.4$
711 ± 15.3
 ± 15.0

$W \ 238 \ 01 \ 101 \ 103 \ 89$
 $112 \ 292 \ 262$
 $3.3 \ 130 \ 130$
 $122 \ 104 \ 196 \ 174$
 $4458 \ 510 \ 496 \ 508 \ 492$

$E \ 239 \ 45 \ 1590 \ 133 \ 109$
 $264 \ 320 \ 298$
 $584 \ 598$
 $574 \ 572$
 $602 \ 632$

$4. \ 542$
 588
 588
 654
 698

117.2

3.0 12
 720 ± 15.6
 4.0 0.0

E 304 42 408 129 108
 412 317 294
 492
 492
 482
 490
 498
 500
 0
 4.918
 750
 798
 834

W 193 04 50 402 129 107
 408 316 297
 480
 412
 396
 402
 488
 492
 0
 4.968
 728
 760
 730

117.2

4.0 3
 727 ±

W 193 08 202 130 108
 192 318 298
 218
 218
 192
 204
 238
 236
 0
 5.412
 400
 354
 320

E 299 39 12192 122 97
 182 312 287
 252
 236
 216
 252
 280
 288
 0
 5.358
 360
 356
 366

$\begin{matrix} 5.2 \\ \textcircled{1509} \end{matrix}$
 $\begin{matrix} 10 \\ \pm = 15.9 \\ \pm = 15.0 \end{matrix}$

E 286 30 50 123 100
 44 319 290
 2.2 130
 128
 122
 116
 143
 148
 0
 5.222
 244
 282
 258

W 191 17 30 344 122 109
 310 318 299
 338
 336
 314
 330
 382
 399
 0
 5.292
 250
 254
 200

$\begin{matrix} 5.5 & 10 \\ \textcircled{1512} & \pm \end{matrix}$

W 197 47 500 107 103
 490 317 299
 512
 502
 460
 468
 512
 524
 0
 5.942
 716
 708
 634

E 300 0 0 42 103 108
 34 313 292
 108
 104
 112
 100
 148
 152
 0
 5.694
 708
 722
 730

W 92 40

$\textcircled{744}$ $\begin{matrix} 10.5 \\ t = 10.0 \\ t_p = 15.6 \end{matrix}$

E 294 28 40 392 173 109
 400 323 199
 3.3 408
 402
 400
 458
 490 5212
 500 242
 252
 278

W 183 19 0 50 125
 8 342 319
 12
 16
 -2
 -6
 58
 50 5.230
 242
 212
 160

$\textcircled{302}$ $\begin{matrix} 12.5 \\ t = 11.8 \\ t_p = 11.8 \end{matrix}$

W 313 40 20192 193 117
 200 394 308
 1.1 238
 244
 244
 250 4.982
 282 794
 282 808
 782
 784

E 184 07 10 103 82
 20 296 292
 30
 32
 -6
 8
 50
 54 6.870
 820
 774
 792
 738

1639 0.4 11.5
 1.0 12.0
 1.0 16.0

E 127 49 102 104 20
 34 296 294

2.2

128

120

110

100

188

182

5.432

448

462

408

372

289 58 22 300 119 91
 292 312 282

368

352

352

364

388

402

5.416

420

484

480

450

1532 6.0 2.5
 1.0

W 125 28 0.14 127 102
 28 317 293

2.2

38

36

12

26

68

96

5.482

422

370

344

E 312 21 30 372 125 91
 372 318 292

412

416

422

404

452

452

5.392

422

364

376

67 9.5
 (1539) E

20 33 15

E 278 50 2546 128 102
 104700 42 320 293
 2.2 82
 102
 82
 82
 124
 112
 122
 122
 138
 142
 174

U 198 57 20 182 127 102
 182 320 293
 166
 160
 178
 178
 232
 250
 4.238
 516
 968
 732

JY1747EP

2-2126

(2085) 10
 t = 16.2
 18.6

220 40 49
 -12.6

19 14 31 13 1983
 -12.66

U 174 53 118 128 104
 112 322 297

2.2 124
 128
 82
 88
 154
 158
 0 4.484
 C 6.638
 C 6.632
 D 4.394

E 302 54 20 312 130 106
 310 323 298

386
 390
 308
 321
 2164
 2258
 1218
 2214
 2824
 2120
 2.98
 4.376
 6.634
 6.638
 4.422

①

(153)

(154) 4.2 t

20 3 E 310 37 25 372 132 165
E 2.2 372 323 297
2.3 412 400 617

422 0
450 5.0 22
454 72
102
130

W 167 70 0 550 122 59
W 167 70 580 314 297
W 167 70 582
W 167 70 588
W 167 70 592
W 167 70 598
W 167 70 592 5.0 94
W 167 70 598 82
W 167 70 592 70
W 167 70 598 74

(728) 6.0 9.5 t = 16.2 t = 16.6

W 235 12 392 119 93
3.3 392 312 287

404 400
444 392 5.6 22
402 624
430 630
434 628
434 614

E 242 35 0 120 127 101
116 317 292
142
142
144
142 5.6 92
192 702
292 720
792 792
242 242

$\bar{t} = 16.2$
 $\bar{t}_s = 16.5$

$E 205 \quad 38 \quad 20182 \quad 128 \quad 103$
 $2.2 \quad 188 \quad 322 \quad 297$

180
 184
 192
 192
 248
 242
 5086
 48
 52
 50
 32

$W 272 \quad 09 \quad 102 \quad 107 \quad 80$
 $102 \quad 301 \quad 272$

140
 132
 128
 128
 168
 164
 5.062
 62
 36
 42
 2.990

MP.2

$\bar{t} = 16.2$
 $\bar{t}_s = 16.9$

$W 255 \quad 36 \quad 502 \quad 108 \quad 82$
 $2.2 \quad 500 \quad 301 \quad 293$

522
 528
 528
 572
 590
 5.044
 22
 18
 2
 22

$E 224 \quad 10 \quad 40 \quad 354 \quad 142 \quad 116$
 $350 \quad 334 \quad 308$

370
 392
 397
 390
 420
 418
 5.038
 44
 62
 70
 82

$W 245.7$
 $\bar{t} = 19.2$
 $\bar{t}_s = 21.35$

22 30

$2441 = 1032$