

1.14
PS

10000 15 046 02 05

9504
1324281

-0001 +004 V H
0 +0006

-0917

11
/

-0895 +0095

763
1484

6069
1346

0900
0026
+1.0
0123
4.55

1509+322

18 09.4 +32 16

G9175

0.15-63 296.1 75N0

022±004

-140 K164

June

14.11 000

8697	-	AS50	1556
-484	5122	0124	9551
			+3.15

10. 27 9-
5A 2
2

"

018N

3.6 ✓

15140 1444

15 141 121 44

7668 550-

685

7428-

865

6677

1810-

881-

501-

0576

021

74

Tommy . 15 21 1951

OK OK

1040 [1919-
KSSC 7166

has

64315 and 643

1041

1922

1041

137792
+1503024

15 25.1 +17 48

2 20"
8.08 + 0.455 + 0.02

964

Raise
AP sup. 26

Conclump

-0043 +030 vH

8.53
5.22
3.31

Any 1963
02

-0042 +0345

183
1976

-0048 +040
-0047 +042

-0600
-057 +030

7772
-0781 -9088
-0783 4172

0673
-0089
-465

P = 59.0
a = 0.206

1.58 +34 1958
8.21 +40 1/20

0040
5.22
3.15
2.5

-0424



66

VEL. :
DULUS :
STANCE :
DET. :
P. A. :
DEC. :
P. A. :
15.400
17.300
0.000
0.000
0.000
10
0.000

P3 :
P2 :
P1 (U) :
-0.497
0.000
-0.238
0.000
0.000

R.A. :	15.400
DEC. :	17.800
R.A. :	0.000
DEC. :	0.000
STANCE :	0.000
ODULUS :	10
VEL. :	0.000
q1 (U) :	-0.497
q2 (U) :	0.681
q3 (U) :	-0.538
q4 (U) :	0.000
q5 (U) :	0.000

Tom 235 15 254 + 25 45 04

1029-038 km

not put

1110	1935	0465
	1935	2010
	1935	
	1935	
		-42

4.55

167

✓ V q3 (W) : -0.56
dV : -395.24
V : -12.52

q1 (W) : -0.56
q2 (W) : 0.81
q3 (W) : 0.10
dW : -228.78
W : -21.39

R.A. : 15.45
DEC. : -42.74
PM. R.A. : -76.00
PM. DEC. : -95.00
DISTANCE : 4.45
MODULUS : 78
RAD. VEL. : -34.45

q1 (U) : -0.48
q2 (U) : -0.13
q3 (U) : -0.86
dU : 191.25
U : 44.54

q1 (V) : 0.66
q2 (V) : 0.58
q3 (V) : -0.47
dV : -437.24
V : -17.76

q1 (W) : -0.56
q2 (W) : 0.80
q3 (W) : 0.19
dW : -212.14
W : -23.04

DISTANCE : 4.45
PM. DEC. : -95.00
PM. R.A. : -76.00
DEC. : -42.74
R.A. : 15.45

R.A. : 15.450
 DEC. : -48.750
 PM. R.A. : -77.000
 PM. DEC. : -94.000
 DISTANCE : 4.450
 MODULUS : 7
 RAD. VEL. : 2
 DU : 45
 U : 90

q1 (U) : 0.666
 q2 (U) : 0.527
 q3 (U) : -0.528
 DU : -395.24
 U : -12.52
 q1 (M) : -0.565
 q2 (M) : 0.811
 q3 (M) : 0.10
 DM : -228.78
 M : -21.39

R.A. : 15.45
 DEC. : -48.75
 PM. R.A. : -77.00
 PM. DEC. : -94.00
 DISTANCE : 4.45
 MODULUS : 78
 RAD. VEL. : -34.40

q1 (U) : -0.48
 q2 (U) : -0.22
 q3 (U) : -0.84
 DU : 218.80
 U : 45.97

q1 (U) : 0.66
 q2 (U) : 0.527
 q3 (U) : 0.527

20

188165

15

29

06

-58

01

24

522001

882 16

-0070 -013

-4 -9

-0000 -013

-0005 -009

-0005 -009

-0005 -009

+0005 -009

-0010

-0055 -057

-0070 -065

-0062 -062

0812

-0493

-057 -010

NSN

-0774 0541

-056

-055 -062

A-059 -014 C

-047 -055

B-077 -044 C

-044 -066

0900

5.00

595+

0110

0726

43D 104 105 489

ADS 9426 15 22.6 +37 31 -8.8a

137391
20724
8919

.0290

76 +083 67 N30
-0127
-0126 ± 0.9 +085 ±

-147 +080 6-
-151 +083 N30
-147 +083 FN3
-145 +082

4.30 +0.30 +0.08
6.50 +0.59 +0.13

1544
1188
1125

8928 -8046 1687
0884 4555 0151

-848 278
-84 278

8.8 8.8 8.8
8.8 8.8 8.8
8.8 8.8 8.8

-774 -634 609 793 -148 +082 -8.8 050 -5 305

-115 039 094 -032 -393 630 -7.0 +4 +5 0290

-10 +27 +6

+26 -13 +8

137891/2

15

226

+37

33

F07E

HR 57314

Shelton

200

434 + 13 + ~~10~~ 599

2028

57 (m) Box

1200 158

170

③SPR-2745

⑤Cat

214 + 3

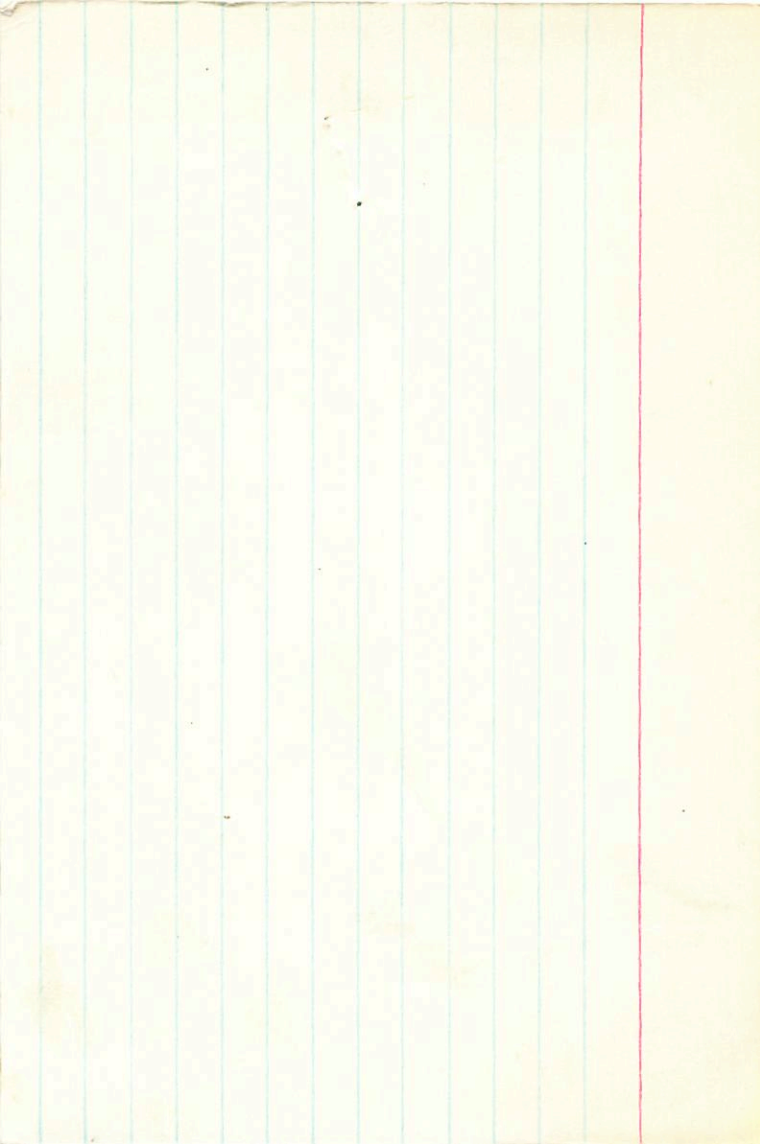
699

6.51 + 60 + 13 599

2.20

+26.0 - 12.2 + 5.1

+651 - 230 + 358



-773 -634 609 793 -145 +104 -8.5 051-5317

-114 039 094-032 -389 630 -7.0 +4 +5 032

$$\boxed{-8 + 25 + 5}$$

$$-4 + 15 + 1$$

$$\boxed{+14 - 9 \quad 0}$$

05

88

R.A.	:	15.400
DEC.	:	37.500
PM. R.A.	:	0.000
STANDBY	:	0.000
MODULUS	:	10
AD. VEL.	:	0.000
q1 (U)	:	-0.497
q2 (U)	:	0.822
	:	-0.277
	:	0.000

139129 15 35.1 -52

21007 87.5 34.4
73.25 34.9
74.8 34.85
74.6 34.8

9021 5.731 1910.6 -52 12 34.34 1907.8

5748 189
9166 920
924 5.832
-33
799

11054-0-0 37.2
1889-0808 34.1
PKS

1486
743
1777

05.709-1777
-22
1.687

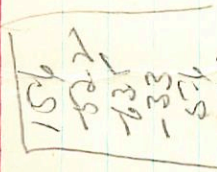
-0049 ± 4.9 -036 ± 3.9 9440 1780 048
-0048 -042 -300 -823 2100
1340 5.5 A0 -11.98
-044

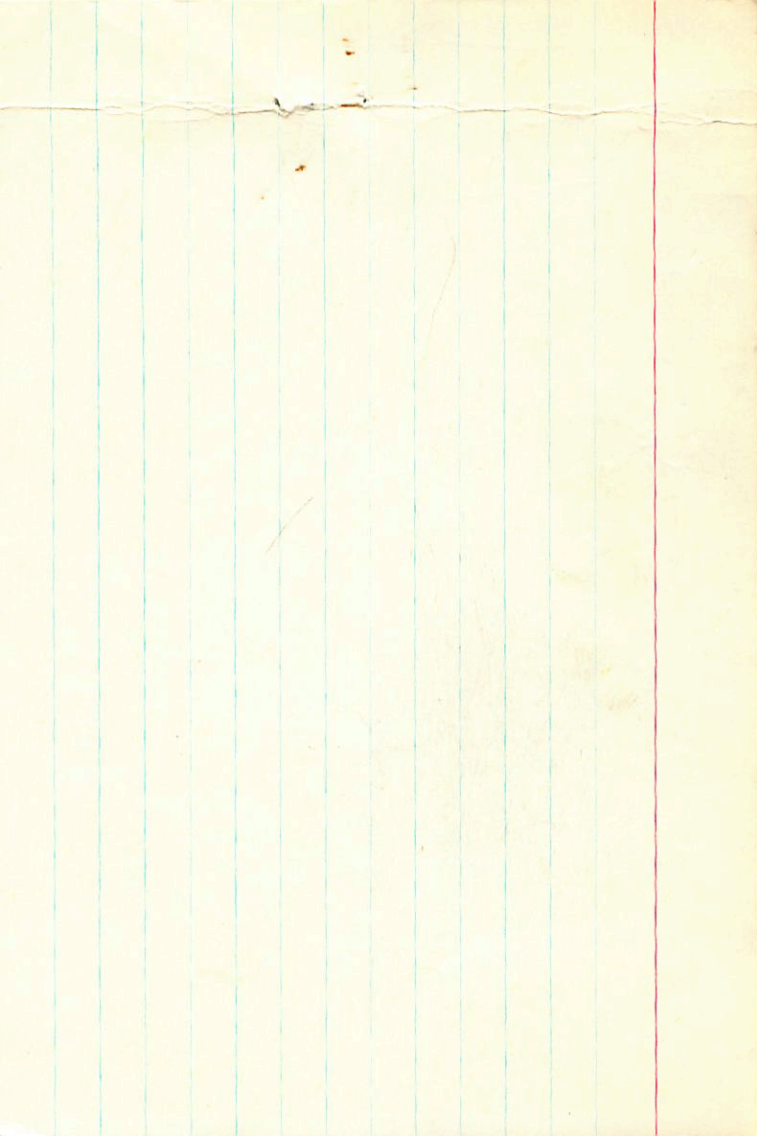
15.6
52.2
63.5
-33
57.6
71.9
956.8

33.82 1934.99
-24
34.50
-1.66

34.75 1955.69
-18 8403 4091 048
34.93 8420 4117 002

35.18 70.45
360
1.677





188 1515
012 ~~012~~
009 128 157 2877 am

5798
18 351 -52 13 052

189129
-0030 -038 Pentak

21007
-033
-034.5 -03.5

-0048 / 039 sking
-00425 -034

-0391
-041 1620
15.1
-52.2
-56.5
-55.5
5.5

Bucks 1
-11.9
525
545

~~033~~ / 030
-11.9

5.43 00 00 2 599 5022
1.155

5.44 009 128
1.167 2.807 1277/135

123
246
1165
1411
1.437

-0.1
555

-04
246
591 1165
104 1165

69



5798.800*

18.000*

35.100*

-52.000*

-13.000*

-0.000*

-0.000*

5.550*

128.825

-11.900

0.022

-0.904

13.658

-0.189

-0.270

-21.107



69

-0.331

15.849

5798.000*

15.000*

35.100*

-52.000*

-13.000*

-0.041*

-0.031*

123.450*

11.900



22

~~15.600~~
-52.200
-56.500
-35.500
5.500
126
-11.900

-0.459
-0.293
-0.839
124.554
25.664

0.663
0.515
-0.543
-195.607
-10.169

-0.591
0.805
0.042
-38.493
-5.350

Ca

1900 1901 1902 1903 1904 1905 1906 1907 1908 1909 1910 1911 1912 1913 1914 1915 1916 1917 1918 1919 1920 1921 1922 1923 1924 1925 1926 1927 1928 1929 1930 1931 1932 1933 1934 1935 1936 1937 1938 1939 1940 1941 1942 1943 1944 1945 1946 1947 1948 1949 1950 1951 1952 1953 1954 1955 1956 1957 1958 1959 1960 1961 1962 1963 1964 1965 1966 1967 1968 1969 1970 1971 1972 1973 1974 1975 1976 1977 1978 1979 1980 1981 1982 1983 1984 1985 1986 1987 1988 1989 1990 1991 1992 1993 1994 1995 1996 1997 1998 1999 2000 2001 2002 2003 2004 2005 2006 2007 2008 2009 2010 2011 2012 2013 2014 2015 2016 2017 2018 2019 2020 2021 2022 2023 2024 2025 2026 2027 2028 2029 2030 2031 2032 2033 2034 2035 2036 2037 2038 2039 2040 2041 2042 2043 2044 2045 2046 2047 2048 2049 2050 2051 2052 2053 2054 2055 2056 2057 2058 2059 2060 2061 2062 2063 2064 2065 2066 2067 2068 2069 2070 2071 2072 2073 2074 2075 2076 2077 2078 2079 2080 2081 2082 2083 2084 2085 2086 2087 2088 2089 2090 2091 2092 2093 2094 2095 2096 2097 2098 2099 2100

BB

15.600
-52.200
-63.500
-33.000
5.600
132
-11.900

-0.459
-0.293
-0.839
130.416
27.176

0.663
0.515
-0.543
-202.989
-20.303

-0.591
0.805
0.042
-16.926
-2.735

64

GD140

15 42.1 +18 16

1471-050-075 Durham

↓

11.12

10 16.5 A.

~~11.12~~ 11.12

9996 7578
0284 -6583

14123

V-5-51

110.59

6-1-17 11.26

50195

10

12.6

11

11

.10 135

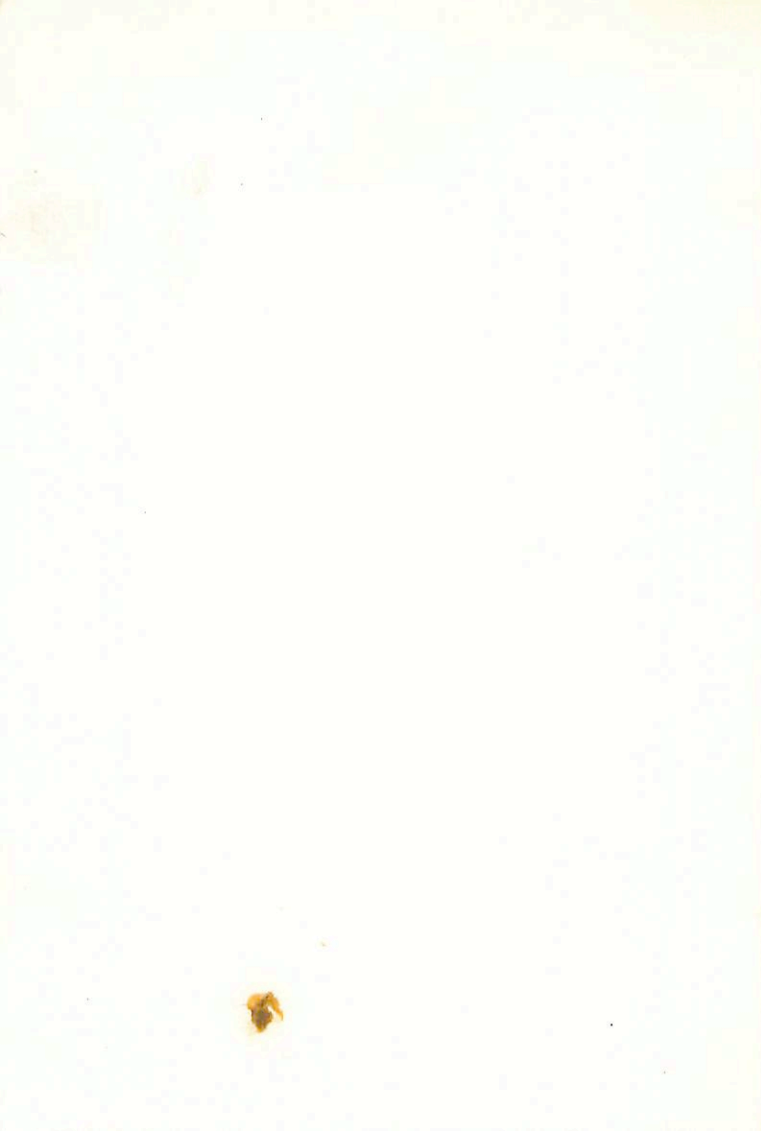
15.53-11-54

2-14

18

12.

10.



146564
+103191

16 143 + 1 20?

60

AD 50000

10.2
206
4.6

AG 143

-040 + 015

No Phat plus

1 + 0
22431400

D.429

-038 + 017

554 9658

-8288 9888

0411

-0066

-4.0

0096

5.54

1987

will layer
P. 23.57

AD II

1.75
1.23.57

John King

$$\sqrt{\frac{1.8}{1.25}} = 1.2$$

6089

14 13.5 -52 57 45

146145

21874

6.80 + 29 (60) 6

(2)

624 067 1.238

6.32 153 178 867 2787 1113,20,2

158 178 868 2772

1074-089

[-067-089]

-53
-58
487
-244

+121
848

1717 +
8026
-5924

6717
-2408



850-050
-084-056

-64 -54 -74

(7)

52

146745 76 13.5 -52 58 A7K -244±2.5

F-0987

6.31 10.30 (1.58) 239

~~6621874~~ ~~of do. 0.1~~ ~~15720~~

(-0116) -076-80
-0068±10.0 -063±6.3

27.753 1401.9 0061 -47.16 1894.1

470059

327
28080

3524

93.64 7060 26714 078
-5419 -7411 2024
-115

6.32 154 151 866 2.764
6.33 156 187 768 3.728
31666

-0050 -071

-045 58.66 1427.81

1438.5 48.42

47.07

0101

46.6

4701

444

27.64

27.80
809
-16
793

47.01

4701

444

4701 1933.2

85

87

R.A. : 16.200
DEC. : -52.950
R.A. : -93.000
DEC. : -58.000
DISTANCE : 4.870
MODULUS : 94
VEL. : -24.400

q1 (U) : -0.337
q2 (U) : -0.354
q3 (U) : -0.873
dU : 186.588
U : 38.870

0.643

SD 10.9

6129 16 25.1 -8 15 Am

148367 10
22134 10
1000000
1000000
1000000

4.64 +18 +08 C

4.65 086 193877. 2.866 1/3, 7, 1, 1

330

915 67

11404 89500
Heat 680

49

208
416
860
1276
1434

99=60

2000

also 1000

4964
181.74
4964
10230

9785 078 8147 950
086 108 860 2866

