

17.1692

23 18 24 16 15 04

23 ~~18~~ 16 31

18.8

175 2

8.41

1088 589024

~~170~~

~~1720~~

~~4038-1095~~

~~6035-103~~ (copy)

1050-103

-53

103

840

17206

10

R.A.	:	23.150
DEC.	:	-16.500
R.A.	:	-53.000
DEC.	:	-103.000
ANCE	:	8.400

SD

~~-54.1 G~~~~W14568~~~~23 11.3~~~~+39 09 2d F6~~~~-32d Mel(3)~~

CC1407

10.62 {+0.42}

-55.0 ± 3.1

-52.6 ± 1.9

+38°4955

+0.45

~~-54.0~~

+62 -18

+77

-36

Lin 20

7.4

+174
116

-299

52 ± 13 M(6)

-211 976 632 776 +44 -136 -32 -228 -20 -1322 ✓

093 -048 430 -223 1.497 1.810 -24.8 -24 +5 0075 ✓

+174 +246 -196

+139 -172 -285

85151(2)

+3904955

23

11.3

+89 09

ADFS

G190-15

ROADS

11.07+0.62-0.18 ①

-500

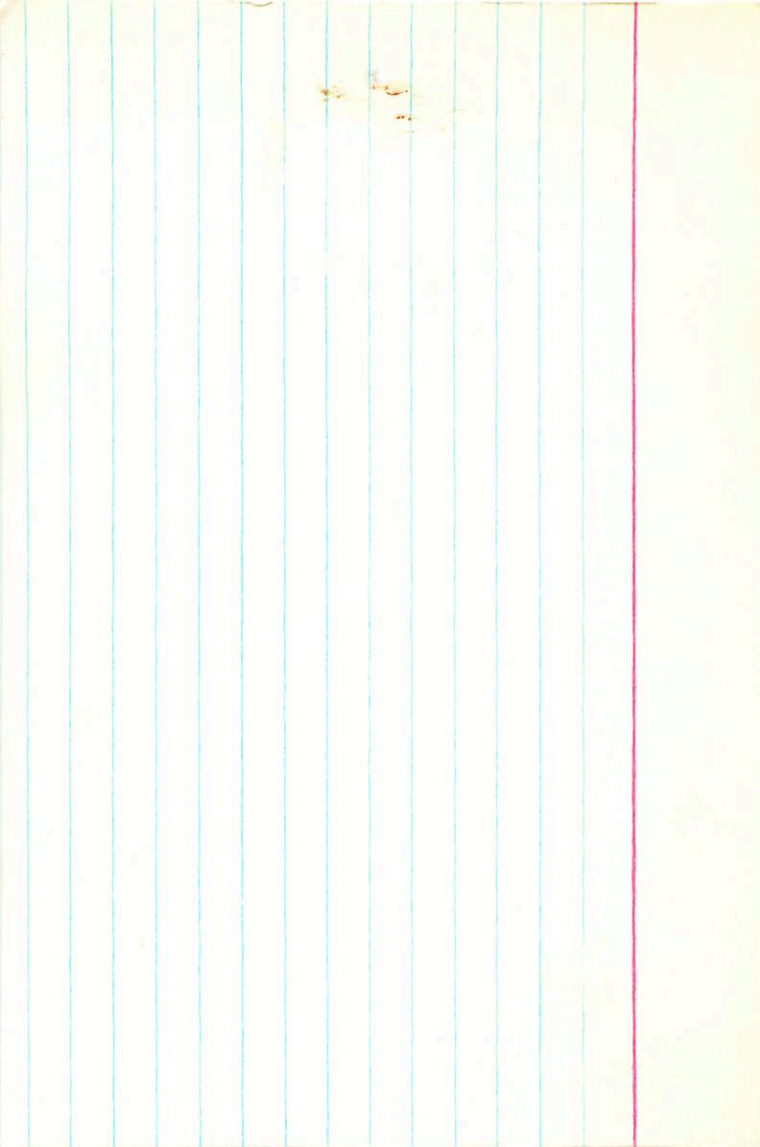
+170-245 π(M)

+170-305 Knots (2)

618

108

45



2800 23 14.6 +0.3 01 9 65 -13.64
 219615 4852
 0032415 3.68 +0.82 +0.58 $\frac{M}{R} 2.811$
 W14600 +0.506 119 +0.21 1130
 +0.866 $\rightarrow 1108 = .10$
 45632 +0.506 50.7 +0.22 30.866 +0.52 - ETC
 +204648 w(1+1.2)
 +1.606w

4129 -55 -34 .525 +0.5075 +0.222 1130 +756 +0.22 CC
 +107 -47 -28 -0.30 +760 -13.6 3A
 +79 -37 -18 .040 +762 +0.18 148 3.29 +35
 8-2 565 $11,275$ 3.32 +37.35
 2-4 838(890) $1,325$ 3.31 +355
 2 21A(16) 2 98
 3FM(8) 245
 18Y(10) 2
 2645

11

13.2

1801

330



1881
 1882
 1883
 1884
 1885
 1886
 1887
 1888
 1889
 1890
 1891
 1892
 1893
 1894
 1895
 1896
 1897
 1898
 1899
 1900

11

11

1881

1882

1883

1884

219615.000*

23.000*

14.600*

3.000*

1.000*

0.762*

0.018*

2.000*

25.119

-13.600

11

3.180

-0.080

116

80.971

-1.184

0.610

51

-38.029

-1.241

-0.788

34

-20.452

219829

G-3245E

W14620

Y5640

Y04894

AOS 16665 9.0586 gm.

+45 -37 -13 .04
+54 -45 -21 .031

+

170493

219134

23 16.3

705 08

AK1

-14.3644

8.00 70.82 70.43 K02 R

22.04

W(15.8)

-110
-108 303
310

4472 706

+463 -108

+466 -108

60M(7)

45X(8)

-142(6)

25(4)

200(10)

1556

PPM

4032-100

48-100

455
120

312

156

46

7.6 143

716

991

454

7363

62

62

-189982 089 556 +466-106 -14.3 -010 -1.512

058-002 458-098 464 2.056 -14.2 -14 +3^{13.9} +174.15, 0305

-009 460 2.170

.1 66.0 -8.4

0.7 -33.6 -13.5

-1.2 -12.2 -8.4

-0.2 50.0 -6.4

-1.2 -25.5 -10.4

+2.1 -9.3 -6.4

+57.47 -21

+14 +750 +180 03

+57.5 -46.4 -218

-2.4 +56.9 -13.8 04

+43.4 -37.1 -13.6

B.A 23, 34

16665 ^{PT} 23 16.3 +5 08

$R = 7.00$
 $R-F = +0.215$ (2) ϵ_{95}

8.00 +0.82 +0.43 100% R

1400h

P	T	e	A	B	F	G	a	L	
94.40	1405.03	0.78	-0.142	+0.640	-0.714	-0.131	0.744	30.0	96.19
1.4	.06	.01	.005	.002	.009	.006	.010	2.0	

~~The~~ $M_I = +5.70$

$m-m = 2.24$

$m-a = 2.50$

1875.80	300.4	1.07	4 DEM	-1.7	-0.03
1881.69	312.2	0.91	3 Bur	+4.0	-0.10
1888.71	319.5	0.92	4 Bur	+2.0	+0.06
1891.57	322.5	0.69	3 Bur	+0.2	-0.09
1898.78	243.1	0.62	4 A	-0.4	+0.13
1900.75	254.4	0.42	2 A	-1.4	+0.04
1901.88	9.6	0.32	2A	+2.4	+0.02
1903.65	47.2	0.20	2A	+3.9	+0.01
1904.73	91.6	0.16	2A	+0.5	+0.01
1905.65	136.4	0.17	2A	+0.6	0.00
1906.52	163.7	0.18	2A	-0.3	-0.03
1907.67	198.4	0.28	2A	+1.8	0.00
1908.66	202.9	0.30	3A	+3.5	-0.03
1910.27	213.4	0.48	5A	-0.2	0.00

219829
 32458
 23 16.3 + 5.08
 +0316542
 +0307
 -106 ± 3.4
 -106
 -14.38

ADS16665
 19620

~~0338~~ 0338

+ 463 -10814

20.299 1598.8 + 5 > 859.91 1892.4

$$\begin{array}{r} 1.618 \\ \hline 18.681 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 6.11 \\ \hline 6.02 \end{array}$$

19.821
 932
 38.9

19.917 19.874
 +1.193

1.24 1586.50

$$\begin{array}{r} 1.3 \\ \hline 1.37 \end{array}$$

1.06 1538.9

$$\begin{array}{r} 2.43 \\ \hline 1.22 \\ \hline -4.80 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 154 \\ 377 \\ \hline 4513 \end{array}$$

-184 582 084 556 +463 -105 -143 -010 -1 -512 ✓

085-002-455-010 464 2.146 -11.3 -14 43 0335

⁴³

0 +46 -16

+51 -42 -15

-5 +46 -11

05

2

220838

23

276

-27

16

-22-8⑧

-27.7831

G4/8 CofW

27/11/14

10001-010 CofW

10

10

1

10

11

1001-010

01

1

7

8

10

010

950

100

10

228

13

R.A. : 29.400
DEC. : -27.258
R.A. : 2.000
DEC. : -10.200
STANCE : 10.000
COLLUS : 1000
VEL. : -22.000

P1 (U) : 0.875
P2 (U) : 0.098
P3 (U) : -0.184
U1 : -11.284
U : -0.11

P1 (U) : -0.240
P2 (U) : 0.217
P3 (U) : 0.174
U1 : -4.120
U : -29.022

R
P1 (U) : 0.352
P2 (U) : 0.034
P3 (U) : -0.240
U1 : -4.148
U : 000.11

R.A. : 23.400
DEC. : -27.250
R.A. : 2.000
DEC. : -10.000
DISTANCE : 10.000
MODULUS : 1000
VEL. : -22.800

q1 (U) : 0.872
q2 (U) : 0.398
q3 (U) : -0.284
dU : -11.496
U : -5.021

q1 (V) : -0.368
q2 (V) : 0.917
q3 (V) : 0.154
dV : -46.567
V : -50.086

q1 (W) : -0.322
q2 (W) : 0.038
q3 (W) : -0.946
dW : -4.146
W : 17.430

B

164511

23 240 27 10

23 24.27.14 15 29.1
14168.47 211 5816
933 110

2320
2250

32807E

2250

11811.1E-

1023 -063
8104
1027 -085
1023 -062

1466
808

842 252 289 728

214 46

2250

23.6
-2725

26
62

10

-37

10/11

00083

10.16

266 -185
-185

313.34 -289

-15.34 -12.4

M

PM. 01 : 26.000
DISTA : 62.000
MODL : 10.000
RAD. VE : 1000
-37.000

d1 : 0.875
d2 : 0.419
d3 : -0.343
-37.154
-18.154

d1 () : -0.394
d2 () : 0.208
d3 () : 0.137
-310.235
-315.288

d1 (N) : -0.278
d2 (N) : 0.023
d3 (N) : -0.290
-37.241
-1.210

PM. 01
DISTA
MODL
RAD. VE

d1
d2
d3

d1 ()
d2 ()
d3 ()

d1 (N)
d2 (N)
d3 (N)

M

DISTANCE : 9.80×10.000
MODULUS : 1000
RAD. VEL. : -37.000

will
q1 (U) : 0.875
q2 (U) : 0.419
q3 (U) : -0.243
dU : -27.156
U : ~~-18.154~~

18.8
q1 (V) : -0.396
q2 (V) : 0.908
q3 (V) : 0.137
dV : -310.235
V : -315.288

M
589
q1 (W) : -0.278
q2 (W) : 0.023
q3 (W) : -0.960
dW : -37.241
W : $+1.4 - 1.710$

SD

+5902723

23 24.2

+60 20

-105.5 661)

14704

10.0

-100 d S Med

100023

315

11 55

+473 +.055 MCR

+467 +041

3 1/2

60

468 850 4700

-26 016876

23 593

2005

-26 01

600000

+2915

+20.7

+17.1

.2150

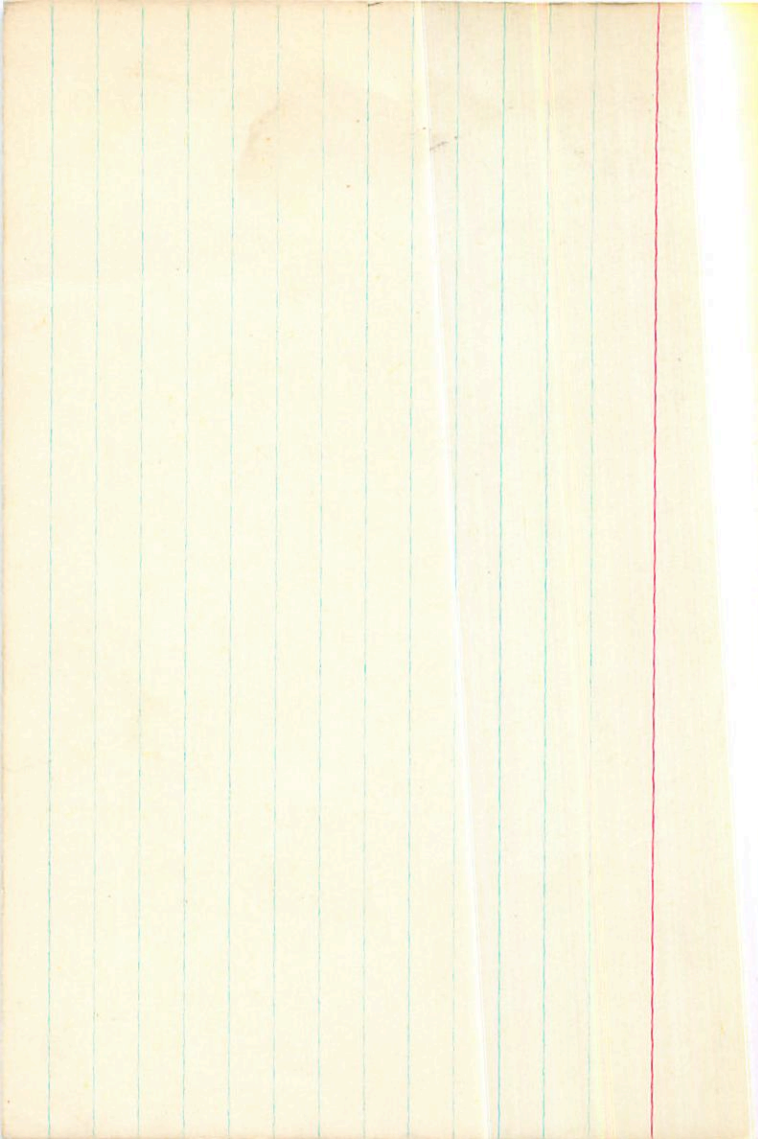
10 23

71

2.2

12.9.6 = 75.6.81

.00167



45 93 ③

G-217-8

+590 2723

23 24.2 +66 21

R 000 233

Prod 14-571

Prod 15 1410

Dist 107

Ag. 5 93 240

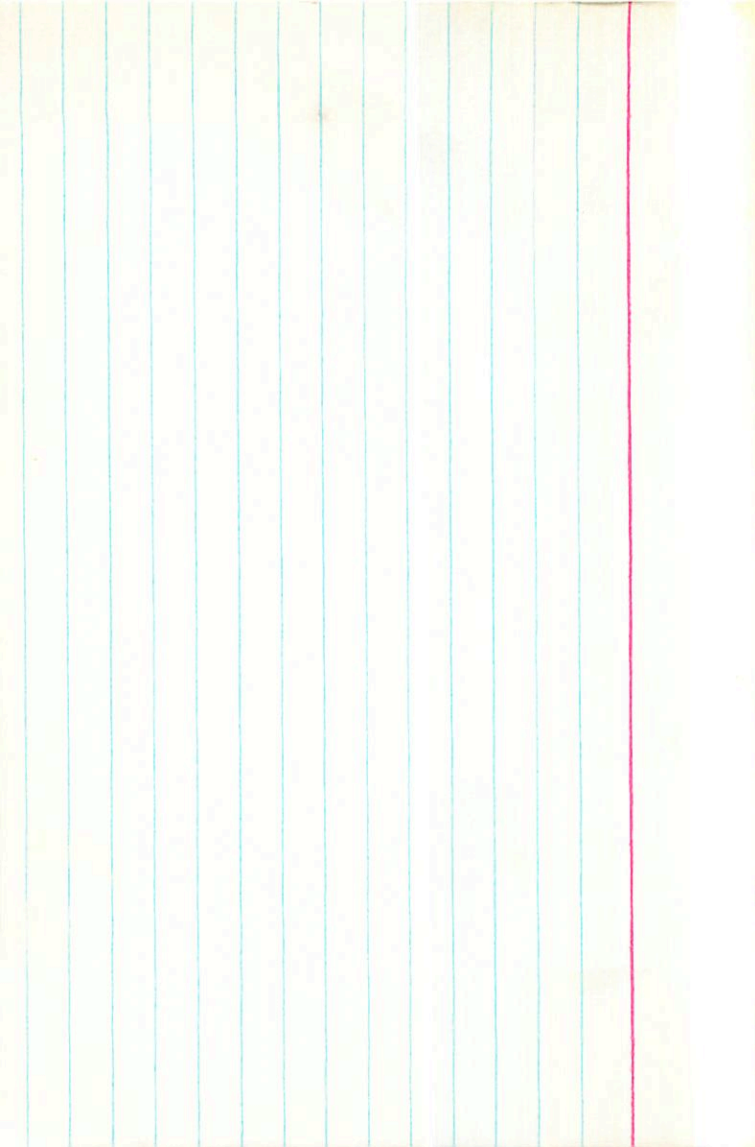
-103.04

44.5 +5.5 (2)

+445 7055 (2)

10.52 +0.46 0.24 ③





8974

222404

222404 32875
14526

23 37.3 +77 21 2g/11 -42.4a

3.22 +1.03 +0.92 $\overline{110}$

-0201¹⁰⁵ +152⁹⁸ 130

-0211²⁰ 6+154⁵⁰ 66²⁰⁰

w(+2.1)

v(+3.2)

$\delta = -02$

-065 +154 66

-065 +152 w

-070 +157 F

-067 +154

-22 -38 +1

m₁ 474 -

246

+35 66a(2)

282 +36 35

282 +36

6455

f-y +610
+622
f-b 1084

976 219

220 ⁸³⁵~~720~~

23 24.6 27 15

66/8(III)W

27.16314

Badly overlapped in blue; probably
Very weak lined.

P felt
1/21.1

²⁵
+003 -063 ✓
-5 +3

+018 -060
leaf -055

+022 -062

+20
-22
10.5
-22.5

B

253.0-
 000.0
 000.0
 000.0
 000.0
 000.0

200.022
 300.338
 410.0
 510.0
 600.0

278.0
 300.0
 400.0
 500.0
 600.0

000.000
 100.000
 200.000
 300.000
 400.000
 500.000

12

q1 (M) : : : :
 q2 (M) : : : :
 q3 (M) : : : :
 DM : : : :
 M : : : :
 -0.322
 0.030
 -0.946
 -42.792
 -43.192

q1 (U) : : : :
 q2 (U) : : : :
 q3 (U) : : : :
 DU : : : :
 U : : : :
 -0.368
 0.917
 0.154
 -308.238
 -470.056

q1 (U) : : : :
 q2 (U) : : : :
 q3 (U) : : : :
 DU : : : :
 U : : : :
 0.872
 0.398
 -0.284
 -24.947
 -31.285

R.A. : : : :
 DEC. : : : :
 STANCE : : : :
 MODULUS : : : :
 VEL. : : : :
 23.400
 -27.250
 25.000
 -62.000
 10.900
 1514
 -22.800

51

271054

23 263

57 18

F/62W

5111962

G band yields 578; family

5 p. 11A

extreme weak lined star

15-

+0086 +055 Synchro

+0080 +059

+28

+55

+0084 +063 Cygn

+0085 +059

+0080 +055

16

22-1580

23 80.8 - 53 57

68/NOV F

54.1034

Pointing Woods - bird nest

shrub by bridge; may be due
to overlap

P^{full}
9/99

+1254

+126-065

+0151-058 54mg

+0132-063 C

+0142-0605

214
-65

+0124-068 cage

+2 +1

+6 +4

+0132

622

17

R.A. : 23.288
DEC. : -23.250
R.A. : 214.880
DEC. : -62.888
STANCE : 0.208
DOLUS : 174
VEL. : 0.008

d1 (U) : 0.874
d2 (U) : 0.248
d3 (U) : -0.419
q1 : 442.288
q2 : 77.488
u : 0

d1 (V) : -0.885
d2 (V) : 0.881
d3 (V) : -0.288
q1 : -442.288
q2 : 174.471
v : -84.288

d1 (W) : -0.308
d2 (W) : -0.888
q1 : -84.388
M : -2.421



R.A. :
DEC. : 23.500
R.A. : -53.950
DEC. : 214.000
STANCE : -65.000
DULUS : 6.200
VEL. : 174
0.000

q1 (U) :
q2 (U) : 0.874 *60*
q3 (U) : 0.246
dU : -0.419
U : 445.909
77.490 *707*

q1 (V) :
q2 (V) : -0.382 *-742*
q3 (V) : 0.881
dV : -0.280 *56*
V : -499.471
-86.798

q1 (W) :
q2 (W) : -0.300
MP : -0.085
M W : -54.386
-9.451

17

221914

GC32814

W14789

Y5710

+1704946

23 33.5 +18 10 dG5 -2528 W15)

7.63 +0.70 +0.22 G5VR

S = .03

+97 -40 +13 .03 ✓

+79 -37 +13 .04

4.18

+680^{±5} +212^{±5} GC

+690^{±5} +210^{±6} Y

+685 +211

23158

+1815

+703

210

300

-28

36 ± 13 M(6)

$$+0477 \pm 5.2$$
$$+0470$$

$$+212 \pm 5.2$$
$$+216$$

$$32.234 \quad 19020$$

$$-2.290$$

$$\hline 29.944$$

1.825

$$31.761$$

$$\hline 769$$

2.751

$$15.50$$

$$15.50$$

$$31.00$$

$$038$$

$$-50$$

$$\hline 30.984$$

$$31.375$$

$$+1.484$$

30.5

$$+18 \quad 9 \quad 47.31 \quad 19026$$

$$-10.05$$

$$\hline 37.26$$

8

$$44.89 \quad 1939.86$$

$$\hline 17$$
$$45.06$$

$$24.9$$

$$17.45$$

$$\hline 42.35$$

$$14$$

$$42.49$$

$$-13$$

$$\hline 4236$$

$$1925.1$$

$$742$$

$$43.71$$

$$+6.45$$

$$64.96$$

$$32.5$$

$$\hline 29.9$$

221998

23 344

59 47

0-6/8/8 W

-10.7W

-0W2 -00C W

P 10/11
57

-000.5 -003.5

-000 -00.5

-008

-008-010

-11

-0016 . 000 C

-8 -7

+6.5 +3.5

-0017.5 -003.5

-10
7.9

588

-65

-316

989

109

R.A. : 23.800
DEC. : -22.800
R.A. : -18.800
DEC. : -18.800
STANCE : 7.200
MODULUS : 388
VEL. : 0.800

d1 (U) : 0.875
d2 (U) : 0.555
d3 (U) : -0.430
q1 : -43.981
u : -18.691

d1 (U) : -0.378
d2 (U) : 0.839
d3 (U) : -0.378
q1 : -34.839
u : -9.399

d1 (M) : -0.558
d2 (M) :

R.A. : 23.600
DEC. : -59.800
. R.A. : -16.000
. DEC. : -10.000
STANCE : 7.900
MODULUS : 380
. VEL. : 0.000

q1 (U) : 0.875
q2 (U) : 0.222
q3 (U) : -0.430
dU : -43.901
U : -16.691

q1 (V) : -0.396
q2 (V) : 0.839
q3 (V) : -0.373
dV : -24.636
V : -9.366

q1 (W) :
q2 (W) : -0.278
q3 (W) :

222794 23 41.0 757 48 2.0 d64 -67.18
 +485 ±3.8
 +483

32947

14860 59.078 18973 +57 47 46.07 1894.2

-2.530
 $\frac{348}{56,}$

-27.06
 $\frac{15.11}{}$

486.67

12.168

57.832

$\frac{1370}{970}$

15.1 1926.4

$\frac{19.18}{}$

$\frac{34.28}{9}$

$\frac{34.37}{26}$

$\frac{26}{34.63}$

$\frac{26}{44.18}$

$\frac{26}{43.6}$

$\frac{16862}{58431}$
 38.6

$\frac{1851}{39.20}$

$\frac{20}{1945.34}$

$\frac{20}{}$

7174

$\frac{35.9}{}$

$\frac{41.7}{}$

