

31560      4    53.7    -28    38    125

10.17

.024 (17)

6.65

8.15 + 1.06 + 0.955 (2)

7.68 + 0.39 (2)

Dividend

247

276

<sup>4</sup> +181 -256 IT (C)

+190 -210 Yalc

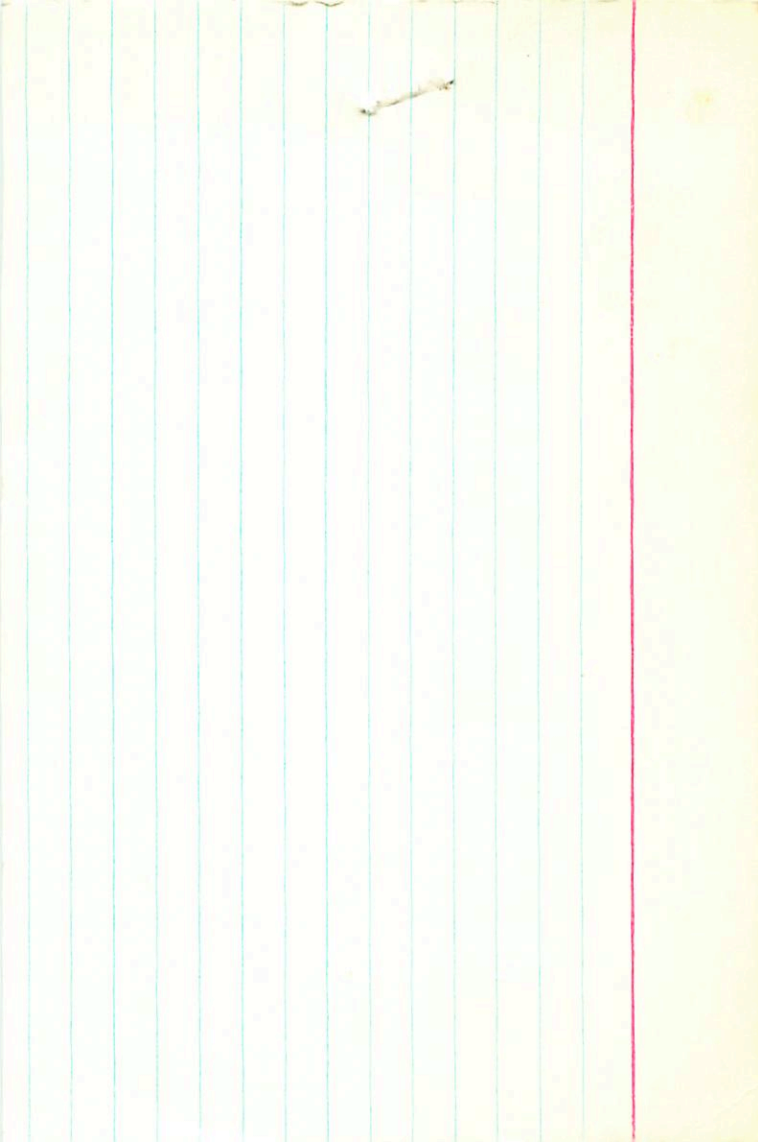
196 -233

Try days number bet.

+125

190-235

2.8



1874  
1875  
1876  
1877  
1878  
1879  
1880  
1881  
1882  
1883  
1884  
1885  
1886  
1887  
1888  
1889  
1890  
1891  
1892  
1893  
1894  
1895  
1896  
1897  
1898  
1899  
1900

31560.000\*

4.000\*

53.700\*

-28.000\*

-38.000\*

0.190\*

-0.235\*

1.800\*

22.909

12.500

0221

327

-0.763

0.519

570

-10.990

-1.114

-0.612

579

-33.165

0.479

-0.596

141

3.522

31560 on M 21.5 demand 4 53.7 -28 35 12.5 +12.5 3 sec

S = -10

8.12 + 1.08 (2.24) + 190 - 270 Y → 0.0  
 + 2 - 1

760  
 705 (15)  
 600  
 205  
 1192 - 211 →

+181 -256 CR /  
 +197 -258

From New Class?

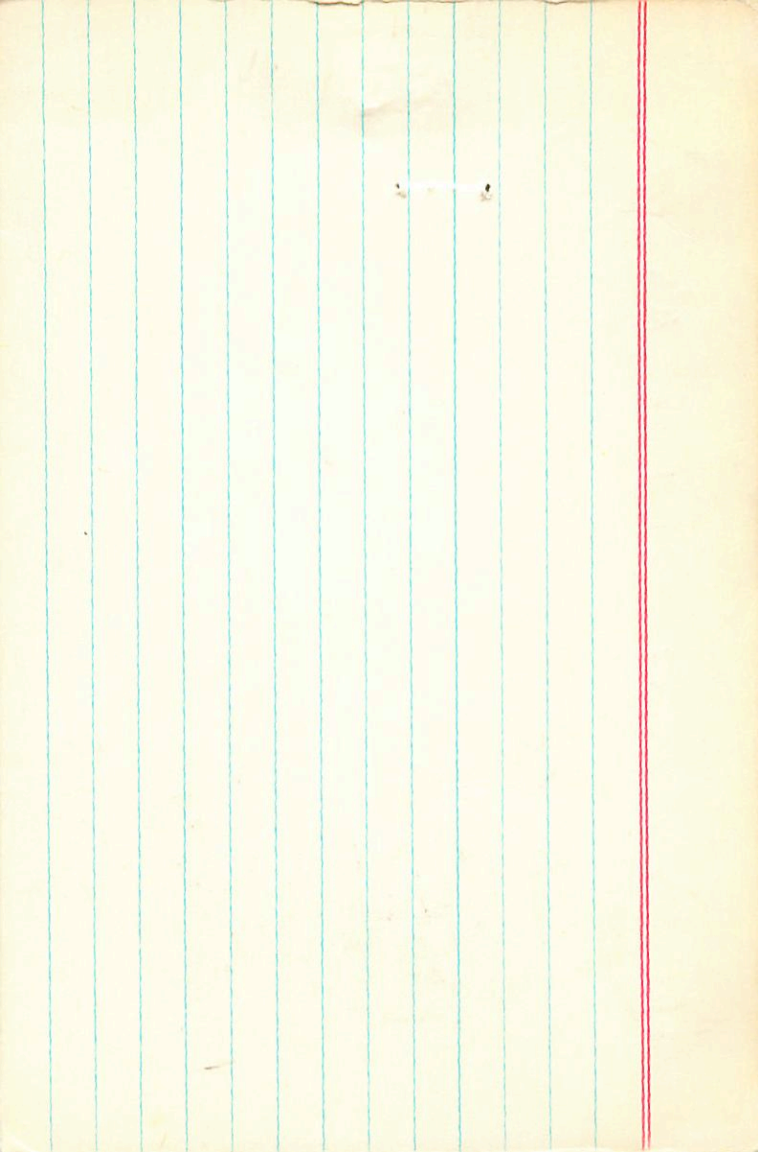
7.30  
 7.85  
 7.95

7.68 + 0.34 2E

New?

8.15 + 1.06 + 0.55 2E

7.30  
 6.95  
 7.180



23428

5

08.0 05

H16 222

120

+160715

685-47

8.58 766 513 436

8.55 + 1.22 + 1.17 (2)

8.04 + 0.47 (3)

766 460 (4)

5.9

(1.1) MS

-5.6

+60946 -215 Bordeaux

+160-2354ab

+163-231 6c

+161-229 F154

+162-231

226 685 921

+0098 -208 F154

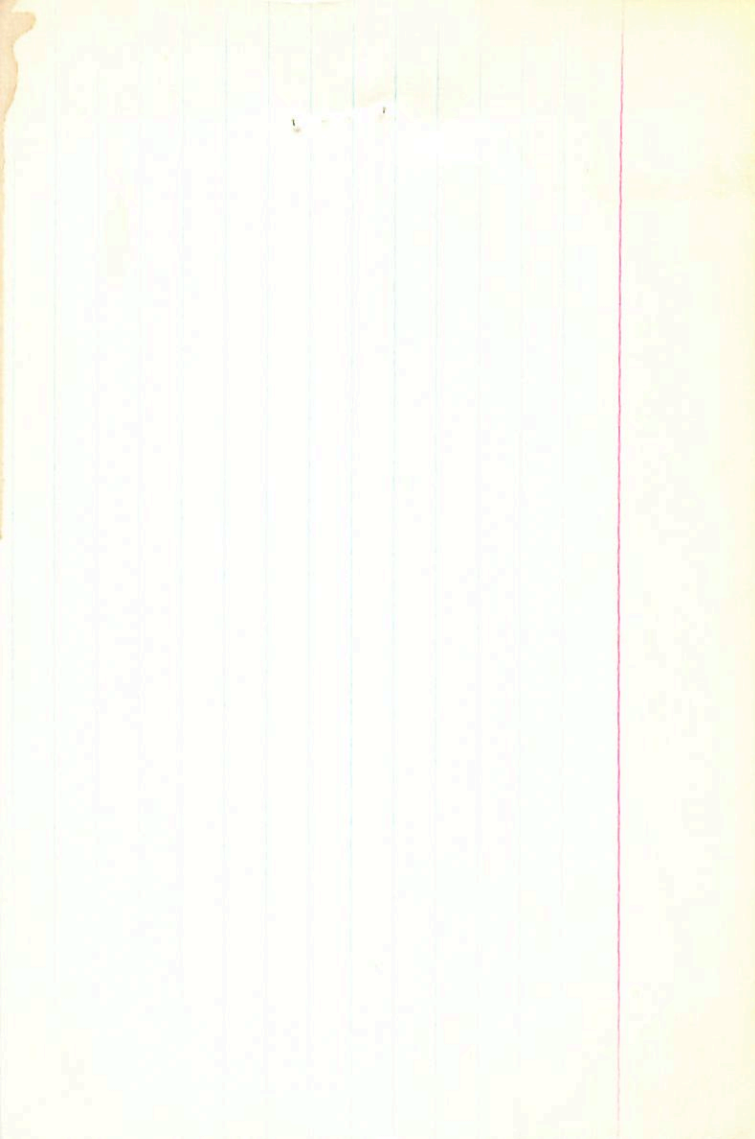
+141

1281

+172 -245 Buchholz

1.250 977 210

(50)





Handwritten notes on a piece of paper, possibly a receipt or ledger, with a vertical yellow strip on the right edge. The text is faint and mostly illegible due to fading and bleed-through. Some legible fragments include:

- Top left: 100
- Top right: 100
- Middle left: 100
- Middle right: 100
- Bottom left: 100
- Bottom right: 100

0048  
LNO

5.000\*  
8.000\*  
16.000\*  
22.000\*  
0.162\*  
-0.231\*  
1.100\*  
16.596  
~~0.000~~  
109.2  
-0.140  
0.967

176.4

103.27  
~~11.609~~

-1.330  
-0.105

289.0

33.53  
~~21.064~~

0.016  
-0.234

2202

25.28  
~~2.514~~

2 Ave

3441

W3155

666444

4053886

11199

+3401248

14m29  
8p40

777 -45 +8

775 -39 +4 -072-

447 +205

445 +20

446 +205

446 +205

5 15.6

1005 W17 07H

4.71 70.67 +0.10 0.02 J+M

22.11

116

70460 -657 N30

70459 = 1.4 -659 = 1.1

790 03 d60

765.76

766.66 (5)

766.00 (4)

764.38 (3)

764.8 W(3)

04591 -61616 W810

04592 -6620

7528

7529

-659

-657 N30

5073

526 -W20

5728

7005

687

0.90 + 45.7

65A(14)

65m(17)

658(6)

66 = 6

1.05  
78.2  
-801  
151

4.818	:	W
388.388	:	QM
0.852	:	(M) 3
0.288	:	(M) 2
0.814	:	(M) 1
-42.824	:	V
N-3288.844	:	QB
0.212	:	(V) 8
0.292	:	(V)
-0.271	:	(V)
77.078	:	U
823.824	:	UB
0.274	:	(U)
-0.184	:	(U)
0.182	:	(U)
62.788	:	12
1000	:	1000
1000	:	1000
1000	:	1000
40.028	:	40.028
0.228	:	0.228

1000  
1000

1000  
1000

1000

1000

..	:	5.250	
..	:	40.050	
..	:	687.000	
..	:	-602.000	
E	:	6.900	
JS	:	15	0571
L.	:	65.700	67
(U)	:	0.105	
(U)	:	-0.189	
(U)	:	0.976	
du	:	853.894	<del>84.0</del>
U	:	77.073	9.1
(V)	:	-0.571	
(V)	:	0.792	
3 (V)	:	0.215	
dV	:	%-3909.849	
V	:	-45.079	144
11 (M)	:	0.814	
12 (M)	:	0.580	
13 (M)	:	0.025	
MP	:	209.309	
M	:	4.818	131

?

+10465 +124 Candy  
+696 +124

dk's +85.2 80013

34673

5 16.7 -0.3 0.8

GC6513

s = 112

W3169

7.77 +1.05 +0.82

4<sup>1201</sup>

OMS

s = 48%

-301061

972-1006

7.75 +1.05

2.56  
+2.18 spray

A053500 12~M2

2260.4

679

+0963 +181

+79 -49 +4 -09

+0960 +180

+726 ±6

'64 +128 ±6 G-C

+79 -56 +16 .068

684

+700 ±7

+136 ±7 Y

+81 -54 +14 -071

not E and 684

+702 ±5

+142

eye Ref

+630137 697

691 +124

92 Y (12) +710

595 (4)

691

1 03.4 124 40

0.60

129

0.27

7155

+05.2

+0485 ± 5.8  
+0462  
+0463

+128 ± 6.4  
+125  
+138

40.267

1899.1

-3 7

35.69 1898.1

- 2.469

798

37.

29.427

431

24.03

15015

39.045

058

38.963

18394

89.197

+1.399

27

65.94

3

40.869

32.97

896

32.94

30.3

42.33

37.46

1933.90

40

37.06

14.3

1925.0

0690

37.40

135

38.75

0

+ 3.92

589

29.45

31.3



148.0	:	(U)	8P
287.250	:	UB	
89.250	:	U	
152.0-	:	(V)	1P
227.0	:	(V)	2P
288.0-	:	(V)	3P
1428.184	:	UB	
201.25-	:	U	
818.0	:	(M)	1P
844.0	:	(M)	2P
278.0-	:	(M)	3P
3244.448	:	UB	
822.2	:	U	

U : 80.326

neg

q1 (V) : -0.571

501

q2 (V) : 0.724

22

q3 (V) : -0.386

dV : -1458.184

V : -52.106

q1 (W) : 0.814

q2 (W) : 0.440

q3 (W) : -0.379

dW : 2944.446

W : 6.544



4P

118-52

05 28.3

+51

57

118-266 ~

7307

3347

240

6827

7423

022

+2.55

0413

142

1342

129

110

1713

1103

1811

1131

9.4

LP119-5 ✓ 05 28.3 + 57 58

115 - 266

7307 347 } 290  
6827 - 9423 } 022  
                  } 40.58

0914

192

0-96-48

05 296 494 47

172 0.364 052-365

6437  
7653 }  
3603 } 359  
-9328 } 783  
-67

NO

0749-27/25

05 55.5 + 48 09

1614 4274

1586 1176

374 - 1113

1050 (7)

Method

8814 1472 } 1156

4724 - 989 } 206

1346

- 278

WPT408

17.0E

05 19.6 -> 5.20

L31-84

076 1105

321  
-1105

0.80

17



1000

R.A. : 2.300  
 DEC. : -78.350  
 R.A. : 371.000  
 DEC. : -1102.000  
 DISTANCE : 0.800  
 MODULUS : 14  
 RAD. VEL. : -17.000

p1 (U) : 0.000  
 p2 (U) : 0.250  
 p3 (U) : -0.250  
 QU : -4243.073  
 U : -22.380

p1 (V) : -0.257  
 p2 (V) : -0.192  
 p3 (V) : -0.801  
 QU : 833.140  
 U : 32.493

p1 (M) : 0.819  
 p2 (M) : -0.243  
 p3 (M) : -0.250  
 QU : 1222.232  
 M : 31.482

R.A. : 5.300  
DEC. : -78.350  
PM. R.A. : 371.000  
PM. DEC. : % -1105.000  
DISTANCE : 0.800  
MODULUS : 14  
RAD. VEL. : -17.000

q1 (U) : 0.093  
q2 (U) : 0.950  
q3 (U) : -0.298  
dU : % -4943.073  
U : -66.386

q1 (V) : -0.567  
q2 (V) : -0.195  
q3 (V) : -0.801  
dV : 822.140  
V : 25.493

q1 (W) : 0.819  
q2 (W) : -0.243  
q3 (W) : -0.520  
dW : 1565.235  
W : 31.465

CPS 1955

05 55.5 -46 57

0916

46.206860

0.024  
0.0186

+ 50 +483

~~1063~~ +483 Cape  
+070 +491 Cape

9076	1606	7881	496
589	980	920	010
6585	9091	519	0.07
		0.26	0.40
		102	0.97

9.00	0.77
<del>588</del>	<del>0.70</del>
<del>784</del>	<del>0.70</del>
786	

5.60	10.75
588	
986	
786	

G 192-15

8 586 + 49 82

1122

1445 184 206 146

179.8 0.801

077-797

7721 + 2106 } 796  
6354 - 9776 } 042  
41

(25)

0107  
154

05 586 445 544 1080

1754 0859  
645-910

15 9600

6218 1688 848  
7211 1486 982  
9891 910  
1277

1277

-0.53

L380-35

6 09.4 43 24

28:18

122 730

168

730

0.5

28:

7662

6426

0848

9914

~~28~~

ma

28

010010

~~28~~

0.00

ND

28.000 : RAD. VEL. :  
 8 : MODULUS :  
 -0.200 : DISTANCE :  
 730.000 : PM. DEC. :  
 148.000 : PM. R.A. :  
 -43.400 : DEC. :  
 0.120 : R.A. :

33.227 : U :  
 3224.210 : BU :  
 0.222 : d3 (U) :  
 0.242 : d2 (U) :  
 -0.101 : d1 (U) :

38.048 : U :  
 481.201 : BU :  
 -0.823 : d3 (V) :  
 0.218 : d2 (V) :  
 -0.472 : d1 (V) :

-1.223 : W :  
 1329.310 : WM :  
 -0.428 : d3 (W) :  
 0.258 : d2 (W) :  
 0.874 : d1 (W) :

R.A. : 6.150  
DEC. : -43.400  
PM. R.A. : 168.000  
PM. DEC. : 730.000  
DISTANCE : -0.500  
MODULUS : 8  
RAD. VEL. : 28.000

q1 (U) : -0.101  
q2 (U) : 0.949  
q3 (U) : 0.299  
dU : 3224.210  
U : 33.997

q1 (V) : -0.475  
q2 (V) : 0.211  
q3 (V) : -0.851  
dV : 481.500  
V : -20.040

q1 (W) : 0.870  
q2 (W) : 0.220  
q3 (W) : -0.420  
dW : 1296.310  
W : -1.690



+34° 366-893

6 45.4

+33 29

482

6 51.6 37.8

+33 22.00

w4506

5.2  
269

y 1609 1785(28) 9.87 +1.57 +1.23 114

+44+w3

+21 md

162M  
155V  
170±4

4636 -2519  
8800 -9678

10.3 MS +9.8

+0.163

Ci 20.400 - .75 - .43

-0.717 -0.360

-708 - VVA

-707 -348  
-426 A

8.72 +1.08 15

-708 -412  
-848  
-412

8.73 +1.12 Weiss

-778 -431 Kuhn -141

+23

449 - 3331

8516 - 3213

10819

6341 - 4441

1176

- 208

0151

145

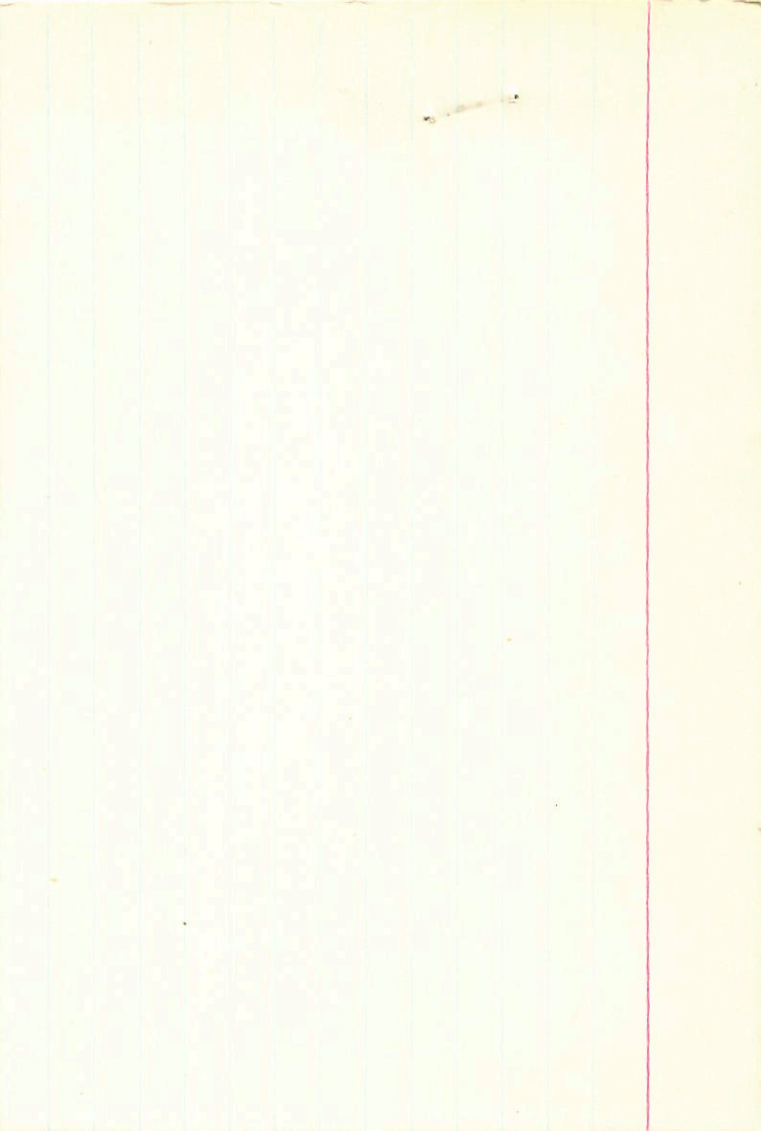
9.50  
18

452

134 366-893

10.3 Vg.

9.90 + 1.60 + 1.20 (2)



6 53.1 + 40 09

240

+40° 17.55

9.12 + 1.12 + 1.05 ② 8.41 + 0.43 ②

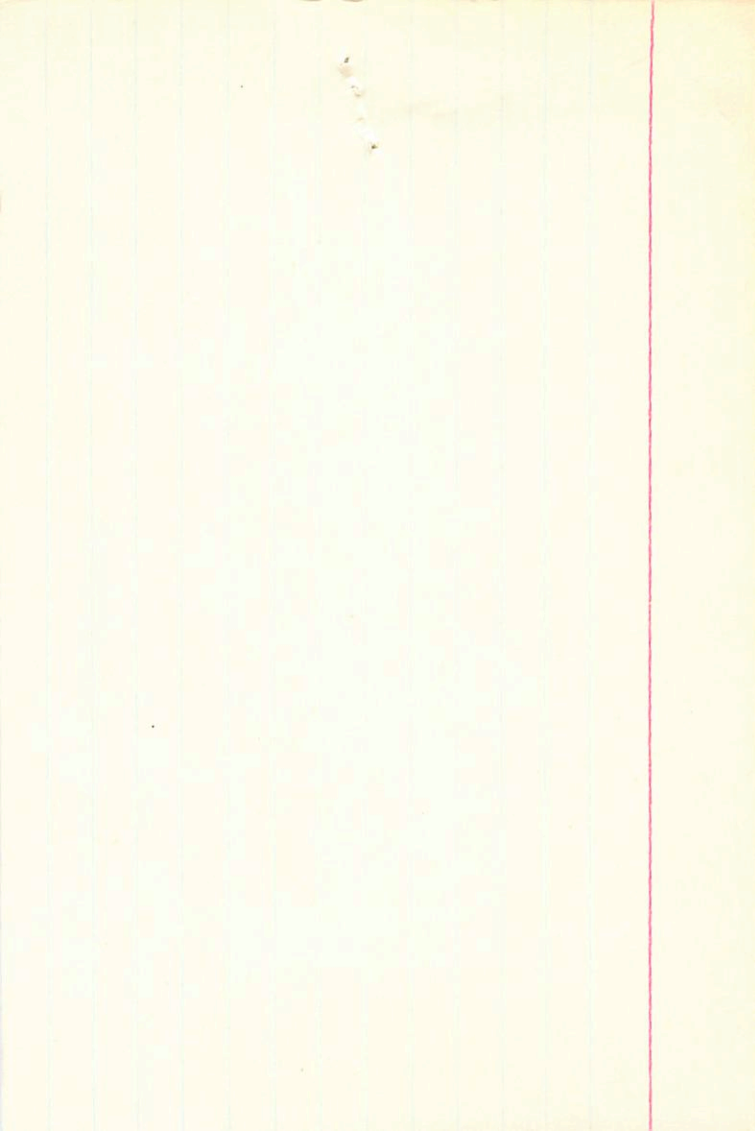
16.160

11.10 + 1.43 + 1.20 ② 10.09 + 0.81 ①

125  
 +106 227 68  
 +106 - 458 1  
 +114 - 440 7  
 -----  
 +110 - 440 + 187  
 2.55

57.5  
61.5  
65

+1/5.0





33

240.000\*

6.000\*

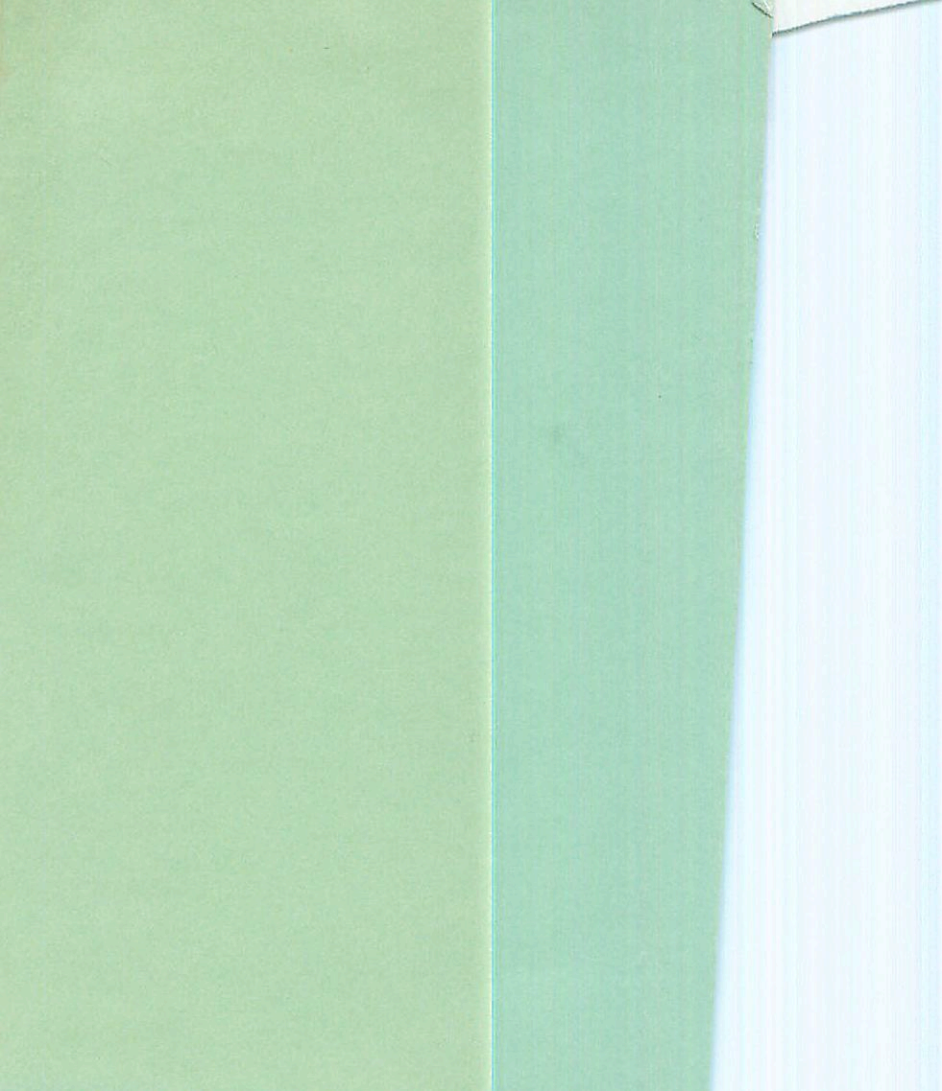


07 130 + 83 15

2013

1924 0155 -105 443

ON  
Suo  
Shh  
Krech h88  
Shog-Shu



$-40.0$   
 $-32.2$   
 $-88.17$

$19.7$   
 $19.5$   
 $+9$   
 $+8$   
 $00$   
 $55$

$10.40$   
 $+47$   
 $-15$   
 $12$   
 $+19$

$5.45$   
 $89-13$   
 $9.34$   
 $+91$   
 $+68$   
 $12$   
 $-02$

$+90$   
 $16.27$   
 $-328$   
 $+179$   
 $-2$   
 $+186$   
 $-326$   
 $11$

The McCombs College Section of *Pygostipes* C-89-13 in Yale Col. mostly  
 separate G-89-14

$+178$   
 $-327$



6-10-16

07 36.4 433 85

1185 145

0.003 2.00

163 181

1.00		
0.478		
2.7		
4.22	}	8457
2.42		5272
		8130
		5323

185524

07 449 624 10  
10887

(11)

205.2 6146

2050 044

1278-585

290-594

-3527 699

659

-9354 -57

-862

NO

-3.5

0963

2181

0687

047

R.A.	:	7.800
DEC.	:	0.100
PM. R.A.	:	265.000
PM. DEC.	:	-744.000
DISTANCE	:	-0.250
MODULUS	:	9
RAD. VEL.	:	52.000

*1148*  
*0.30*

q1 (U)	:	-0.450
q2 (U)	:	0.480
q3 (U)	:	0.740
dU	:	%-2273.3
U	:	18.639

*141*

q1 (V)	:	-0.235
q2 (V)	:	0.740
q3 (V)	:	-0.620
dV	:	%-2924.3
V	:	-58.493

*575*

q1 (W)	:	0.859
q2 (W)	:	0.460
q3 (W)	:	0.227
dW	:	-543.090
W	:	<i>7.1</i> 6.950

0.000 :  
0.480 : (U) Sp  
0.740 : (U) Sp  
0.2752-N : Ub  
18.930 : U

0.330 : (U) Sp  
0.740 : (U) Sp  
0.920 : (U) Sp  
0.4524-N : Ub  
0.480 : U

0.820 : (M) Sp  
0.480 : (M) Sp  
0.550 : (M) Sp  
0.000 : Mb  
0.000 : M



6112-50 MS

07 Y913

10008

+52:0E

in (2008)

211

265 -744 ✓

1614

265

-744

0.25

TF 10008

LP424-y

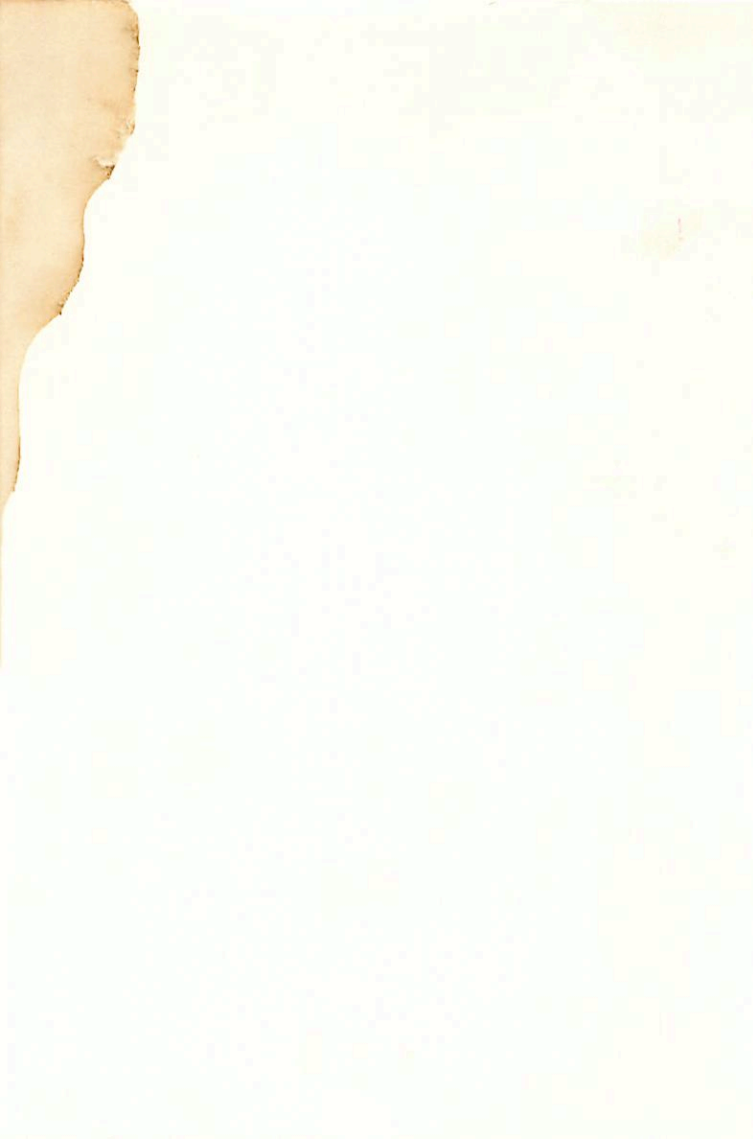
07 563 +15 32-

182-049

4150-9451 } 188  
1545-013  
9098-3269 } 1.3

0469

1684



G113-20 8 13.6 +01 27

-374 +061 0.114

8874

4601 -9804 } 374

8879 1973 } 013

✓ +0.8

ND

0.857

0.31

0-113-20

8

1316 +01 27

0-370 237

-367 048

41601 -9805 } 364  
8874 1973 } 026  
1253 } +116  
0836

0.124

08148-7600

08 148-76 00

10.62+1033

9.89 +1042

380 515

6523	6523
0280	0280
+19	+19
1594	1594
- 4651	- 4651
4883	4883
6211	6211
945	945

515x

0687

18.0

447

518

8 16.4 -15 03

-1402464

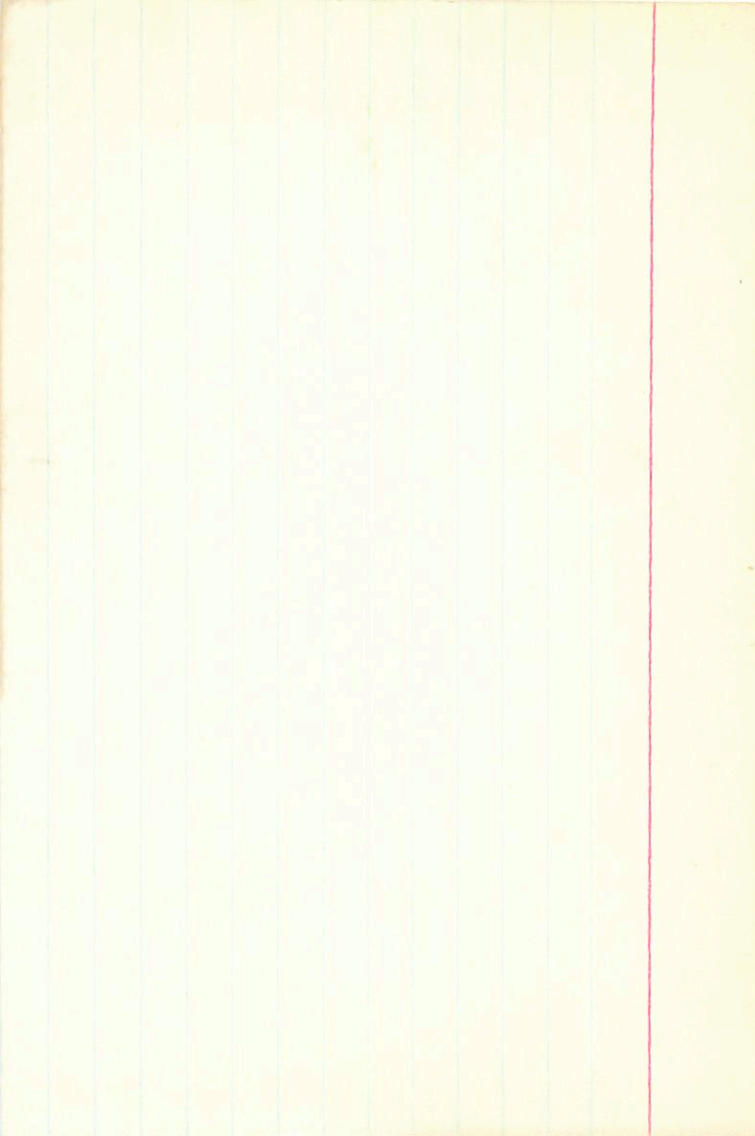
9.87 +1.12 +1.05 (2)

+0.455 (2)

=2182

+55 Sp. B.

+0.055 -0.045 M<sub>0</sub> - AC





651-15 8 269 +26 8-7

1263

1111-603 17.34 1.895

10.11  
2.41

5888	-8713	1264
<del>8125</del>		
8125	-4907	-0.14

2255  
2.45

WHS 2/8  
JFC SHH

6874

8 26.9

+26 57.2

CW

Attune

Attune

Cy8

64025

245,262

~~246,119~~

-285,119

5389

8424

+24

054

1.33

08 28844 SP

14,813

280

033

69-8

8

288

+19 84

40-26

2664

-256-114

4150

CW 600  
CV

17

5889-9427	287
8424-3336	627
	1235

0543

1.32



HP 209-52

8

93.4

+41

13

0.224 230

171 144

1471

100

129

100

1471

1224

1471

1471

1471

1471

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

100

347740

8 570  
~~101~~  
~~13~~

~~144~~

19725

1326 1105

50: RE

18221

1-10524

640 -730

1

805

-730

115

450

8.250	:	R.A.
-31.000	:	DEC.
805.000	:	PM. R.A.
-730.000	:	PM. DEC.
1.150	:	DISTANCE
17	:	MODULUS
20.00	:	RAD. VEL.
-0.25	:	p1 (U)
0.71	:	p2 (U)
0.24	:	p3 (U)
N-4813.	:	bu
-00.01	:	u
-0.03	:	p1 (V)
0.27	:	p2 (V)
-0.25	:	p3 (V)
N-1147.	:	bu
-07.22	:	u
0.22	:	p1 (M)
0.23	:	p2 (M)
0.19	:	p3 (M)
220.17	:	bu
12.71	:	u



R.A. : 8.95  
DEC. : -31.00  
PM. R.A. : 805.00  
PM. DEC. : -730.00  
DISTANCE : 1.15  
MODULUS : 17  
RAD. VEL. : 50.00

q1 (U) : -0.65  
q2 (U) : 0.7  
q3 (U) : 0.2  
dU : % -4613  
U : -66.0

q1 (V) : -0.03  
q2 (V) : 0.29  
q3 (V) : -0.95  
dV : % -1147.  
V : -67.22

q1 (W) : 0.75  
q2 (W) : 0.63  
q3 (W) : 0.16  
dW : 259.17  
W : 12.71

08572 +4646

8 877.2 +4647

13.37

GIC-42

-467 -585

-472 -509

-491 -524

0973 MON AM

-497 -524

0908

0900

1211

7872	-	7814
6166	-	6291
1629	-	1629

6815  
10801  
+154

0900  
0856

+435

305-864-

91

6929

9110

C115-42

08 57.2 446 47

222.8 0.655

-472 -510

-0.7814

-0.6241 NO

A057139

77175

12462

5925

58.5 +15 28

8.6 div 6 -12.66

-0066 \* 5.2  
-319  
-0077

-12.2 2/3

31.181 1902.7 +15 27 55.03 1895.2

$\frac{312}{493}$

$\frac{18.41}{13.44}$

108  
127

291 293  
2.9 1928.7  
 $-\frac{10}{2.80}$

31.2633 -200  
293

-0054 \* 5.2  
-0089  
+15 28 0.59

-323 \* 3.5  
-330

31.335 1902.1

17.67  
 $\frac{17.67}{18.26}$

1895.3

375

31.327  $\frac{90}{345}$

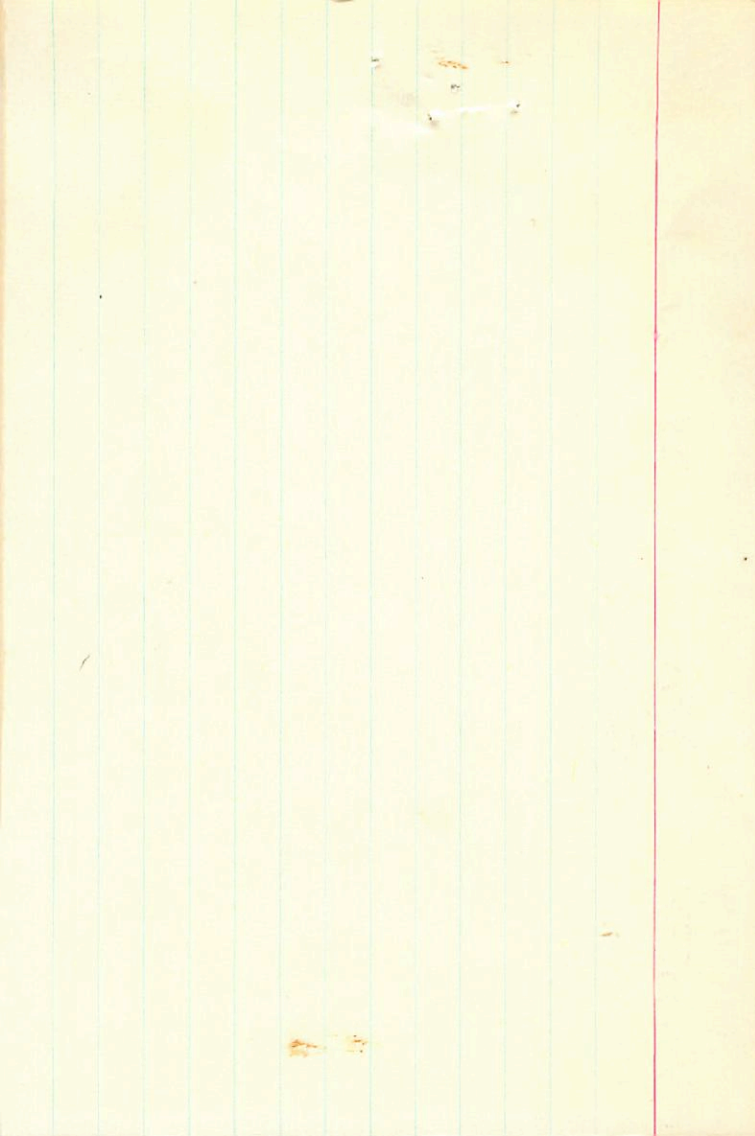
4.57 1486.9

30.7

31.33  $\frac{33}{363}$  -273

112.7  
 $\frac{5.88}{7.20}$

7.13 1928.7  
45.6  
32.8



000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000

000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000

000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000

000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000  
000.000

100

100

8.950  
-15.500  
-100.000  
-320.000  
0.500  
13  
-12.600

-0.657  
0.311  
0.687  
-160.014  
-10.666

-120

-0.039  
0.896  
-0.443  
-1373.313  
-11.705

-24.5

0.753  
0.318  
0.576  
-865.404  
-18.157

-25.6

+33°18'14      9 0.7      +33 25      540

FL 331      9 6.531.7      +33 1.97

10.03 1.00  
9.96 1.30

50  
249  
8      634=104      +91

9.03 0.71

71

McCAC - .329      - .609      9.1      10.0 192 +9.0  
+33.0

-392

-3297 -6200 VV      -609      330 -626

1.15      330 1019

335 -610

+9.1

332 -615

396

-615

1.50  
+9.1





(0, 0, 0)

(0, 0, 1)

(1, 1, 1)

(1, 0, 0)

(0, 1, 0)

	9.100	
	33.000	
-	392.000	
-	609.000	
	1.150	
	17	
	9.100	0.050)
-	0.679	1.50
	0.105	
	0.726	
755.	000	
	19.440	21.7
-	0.013	
	0.988	
	0.154	
-	2832.419	
-	40.505	57.9
	0.734	
	0.114	
	0.670	
-	1472.151	
-	10.900	23.3



RAD. VEL. : 9.100  
 MODULUS : 20  
 DISTANCE : 1.200  
 PM. DEC. : -615.000  
 PM. R.A. : -396.000  
 DEC. : 33.000  
 R.A. : 9.100

p1 (U) : -0.979  
 p2 (U) : 0.185  
 p3 (U) : 0.758  
 q1 : 783.708  
 U : 21.849

p1 (V) : -0.813  
 p2 (V) : 0.288  
 p3 (V) : -0.154  
 q1 : 2-2820.3  
 V : -28.474

p1 (W) : 0.734  
 p2 (W) : 0.114  
 p3 (W) : 0.970  
 q1 : 2-1487.0  
 W : 2-33.250

R.A. : 9.100  
DEC. : 33.000  
PM. R.A. : -396.000  
PM. DEC. : -615.000  
DISTANCE : 1.500  
MODULUS : 20  
RAD. VEL. : 9.100

*0.506*  
q1 (U) : *u18* -0.679  
q2 (U) : 0.105  
q3 (U) : 0.726  
dU : 763.708  
U : 21.849

*21.7*  
q1 (V) : -0.013  
q2 (V) : 0.988  
q3 (V) : -0.154  
dV : %-2860.3  
V : -58.474

*579*  
q1 (W) : 0.734  
q2 (W) : 0.114  
q3 (W) : 0.670  
dW : %-1487.05

*22.3*  
W : -23.574

G114-33

9 02.5 + 3 02-

303 042

6394 - 9936 } 306  
7688 - 1007 }  
1132 - 075 }

0499

1.7

+33.1819

9 06.5

+33 01

+5.6 (1) Apr

Uyo 570

T<sub>60</sub> 029 ✓

1063 140

$\frac{+9.15}{9.2}$

(10.71)

9.86 136

(7)

-330 -626

1R=6.27

S-14 600

A-N 150

-393

-126

W<sub>1</sub> 151

114

Vm 07/20 WA 9 Det 471 5 46

208 250

195 071

744 4369 } 208  
-1000 }  
644 3369 } 00  
6441 } 0301

1266  
123  
1213  
106  
1137  
1167  
261  
906

1446  
186  
1310  
116  
1194  
1231  
261  
978

261