

OFFICE OF COUNTY ENGINEER  
RAMSEY COUNTY, MINN.

PLAN

Survey

MC KNIGHT ROAD

From Upper Aften To Burns

Road Acc't. No. 68

BK 43

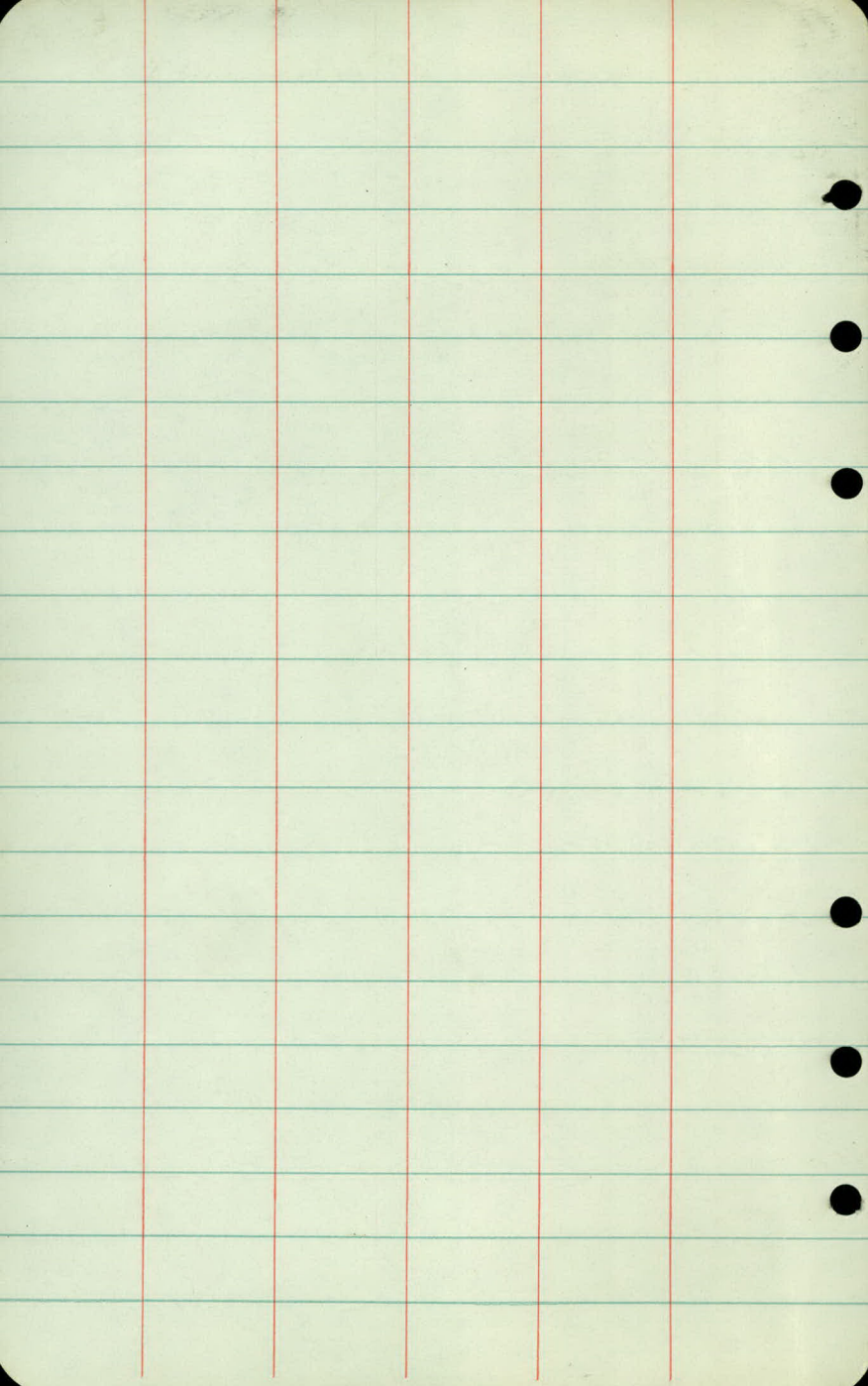
Date Filed 6-21-62

File Dr. 9

1  
PLAN SURVEY

Mc Knight Road

Upper Afton to Burns



FK  
RB  
DS

Jan 4, 1962 2  
Overcast Cold Windy  
Snow Flurries

Alinement



| Sta | Point | $\Delta L$ | $\Delta R$ |
|-----|-------|------------|------------|
|-----|-------|------------|------------|

|          |      |  |  |
|----------|------|--|--|
| 67+07.29 | P.I. |  |  |
|----------|------|--|--|

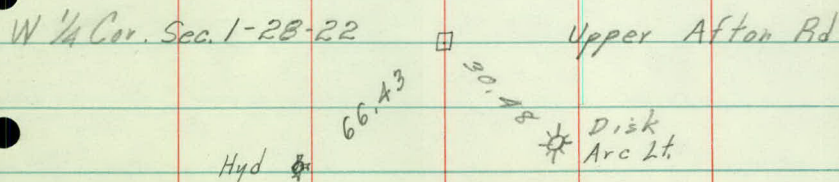
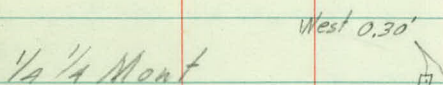
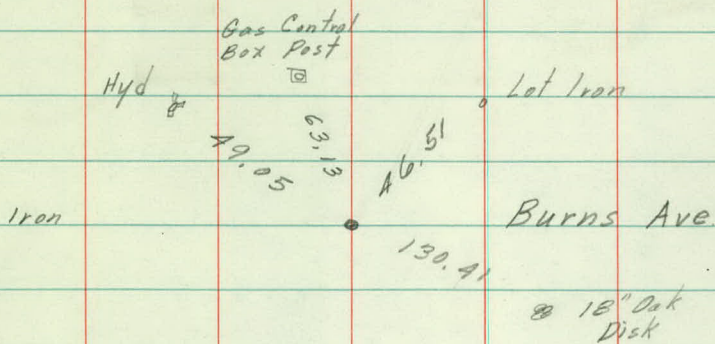
|  |  |                            |  |
|--|--|----------------------------|--|
|  |  | $0^{\circ} 22\frac{1}{4}'$ |  |
|--|--|----------------------------|--|

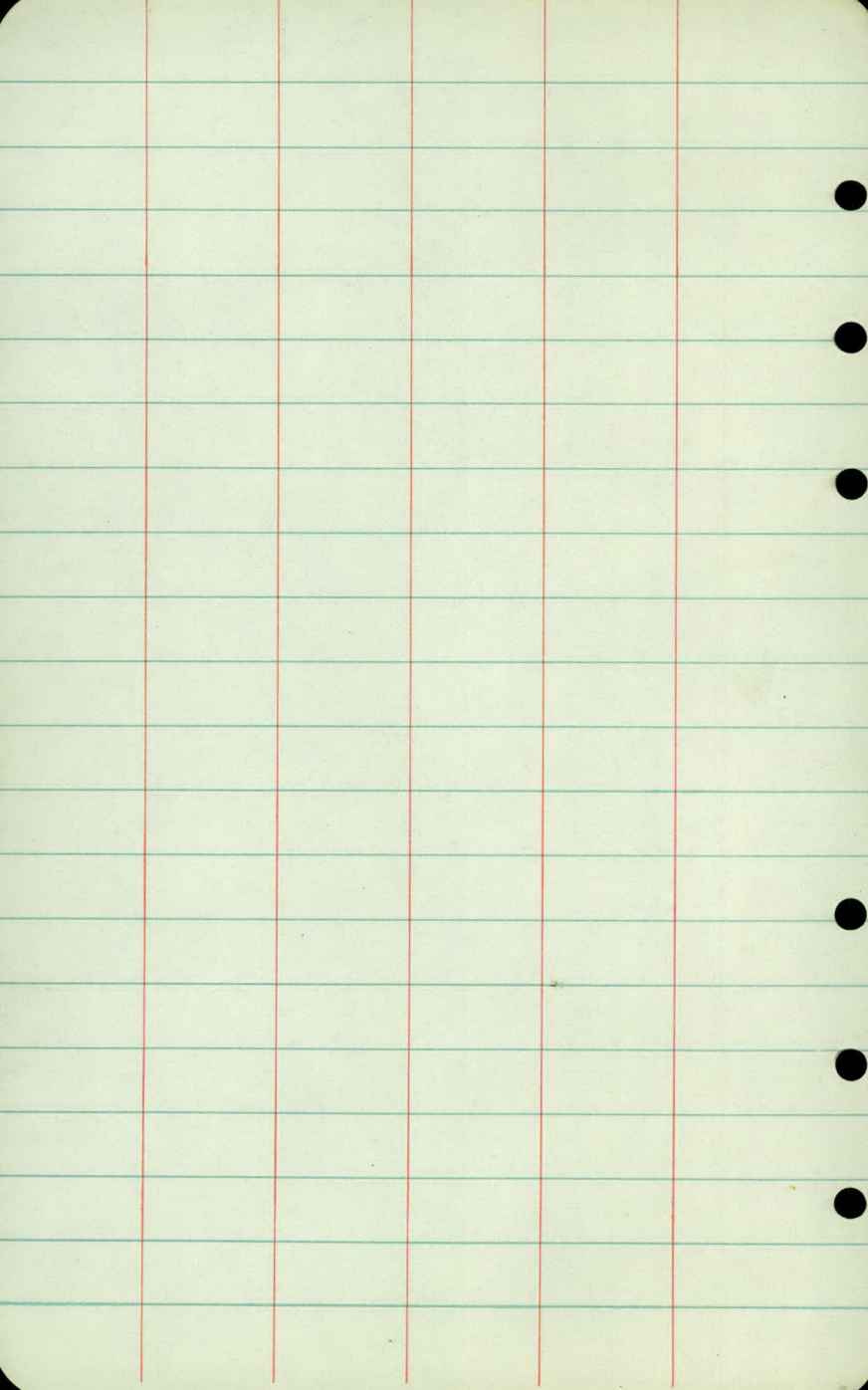
|          |       |  |  |
|----------|-------|--|--|
| 52+54.32 | P.O.T |  |  |
|----------|-------|--|--|

|          |      |                            |  |
|----------|------|----------------------------|--|
| 39+42.05 | P.I. | $0^{\circ} 03\frac{1}{2}'$ |  |
|----------|------|----------------------------|--|

Jan. 4, 1962

3





Jan 4, 1962

4

# TOPOGRAPHY

pages 4-10



44

+64  $\frac{PP}{45}$

43

+48  $\frac{MH}{6}$

42

+70  $\frac{PP}{45}$

41

40 +11  $\frac{PP}{45}$

+80  $\frac{SEP}{53}$   
stop Sign  
+66  $\frac{50}{50}$

+80 Beg Culvert 2+1 Rt

+55 Edge BT

+71  $\frac{STP}{66}$

+42 Upper Atton

39

For Intersection See Bk 31 - Dr 9 Pg 13

R6  
WM  
FS  
LB  
DS

Feb 14, 1962  
Overcast, 25°

5

MHO

Ca 1x

Ca 1x

π

22'

Upper Hfton

Rd.

22'

$$49 \quad +00 \quad \frac{\text{Ditch}}{161}$$

$$+62 \quad \frac{\text{Beg 4' Ditch}}{77}$$

48

$$+06 \quad \frac{\text{End Ditch}}{29}$$

$$+54 \quad \frac{\text{PP}}{46}$$

$$+50 \quad \frac{\text{Ditch}}{70}$$

47

$$+00 \quad \frac{\text{Ditch}}{104}$$

$$+91 \quad \frac{\text{Ditch (4' Bottom)}}{129}$$

46

$$+54 \quad \frac{\text{Hyd}}{27} + 61 \quad \frac{\text{PP}}{46}$$

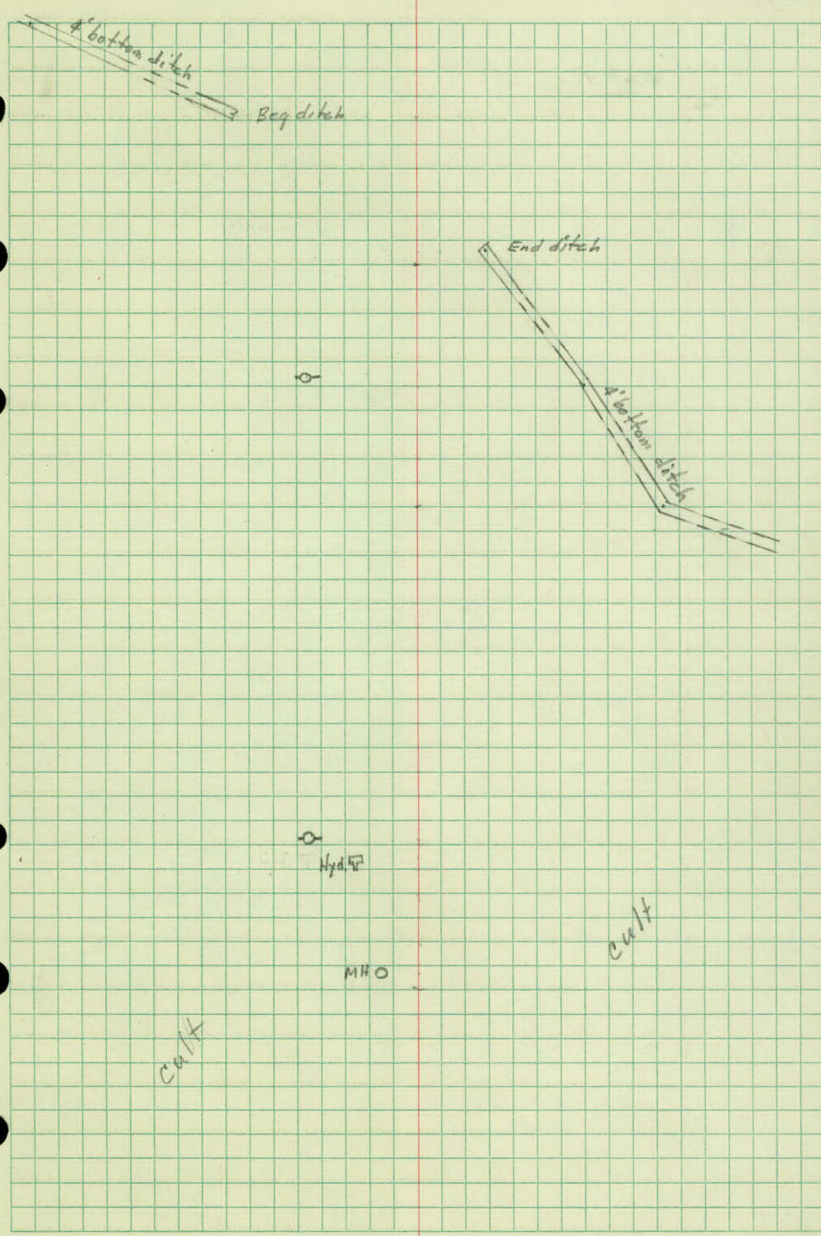
$$+14 \quad \frac{\text{MH}}{6}$$

45

44

Feb 14, 1962

6





54

+74 W50  
40

W. End 60' x 30' CM

+71 creek (8')

E. end 60' CM

creek

+57 41+64 12+70 50

12" Birch

(Elec. cable) Gas Line?

+64 15" SCP?+46 36+46 33+27 28

6" Birch

exposed  
portion PP+80 creek  
65+18 34

13" Cott

+22 stump  
2453 +07 46+05 62

6" Birch

+09 5" Elm  
60+95 72

12" Oak

+81 Water Mont.  
51+83 56

52

+67 MH  
6+14 PP  
46

51

+04 Fe Rge T18  
89 Fe (Stock Fe)  
+91 47

50

+55 PP  
46

49

+00 Ditch  
161

Feb 14, 1962

7

Pasture

WSO O  
5' 8" x 30' CM  
creek  
exposed portion

cult.

cult.

WATER  
MONT.

MHO

cult.

3' stock fence  
wood posts

cult.

59

$$\begin{array}{r} \cdot \text{PP} \\ +96 \overline{46} \end{array}$$

58

57

$$\begin{array}{r} \text{PP} \\ +94 \overline{46} \end{array}$$

56

$$\begin{array}{r} \text{ERI} \\ +10 \overline{95} \end{array}$$

$$\begin{array}{r} +81 \text{ 10' Road} \\ \times 5 \text{ E} \end{array}$$

$$\begin{array}{r} \text{ERI} \\ +50 \overline{97} \end{array}$$

55

$$\begin{array}{r} \text{PP} \\ +95 \overline{46} \end{array}$$

54

Feb 14, 1962

8

cult.

Cult.

Gravel

Road

Pasture



64

$$+00 \quad \frac{\text{Brush}}{30}$$

$$+64 \quad \frac{10'' \text{ Elm} + \text{Brush}}{41}$$

63

$$+85 \quad \frac{\text{PP}}{46}$$

$$+96 \quad \frac{18'' \text{ Elm}}{66}$$

$$+64 \quad \frac{18'' \text{ Elm}}{67}$$

62

$$+00 \quad \frac{\text{Brush} + \text{Trees}}{100+}$$

61

$$+97 \quad \frac{\text{PP}}{46}$$

$$+00 \quad \frac{\text{Brush} + \text{Trees}}{47}$$

$$+71 \quad \frac{\text{Brush} + \text{Trees}}{38}$$

$$+35 \quad \frac{\text{Big Brush} + \text{Poplars (3-4'')}}{38}$$

60

59

Feb 14, 1962

9

Brush

3

4

Brush & scattered  
small poplars; catt.

68

67

+07.29 & Burns Ave

$$+71 \cdot \frac{PP}{45}$$

+65 end low land

$$+53 \frac{stp}{10}$$

66

$$+09 \frac{stp}{21}$$

65

$$+98 \frac{PP}{46}$$

$$+50 \frac{stp}{10}$$

$$+54 \frac{\text{Clamp Brush } 20'}{\text{clump Brush } 25}$$

+31

$$+36 \frac{\text{Clamp Brush } 35}{}$$

+50 Beg low land

64

Feb 14, 1962

10

For intersection notes see BK 31 Dr 9 Pg 19

III III III III III III III

low land

n

o

low land clump brush

III

III

III

n

III

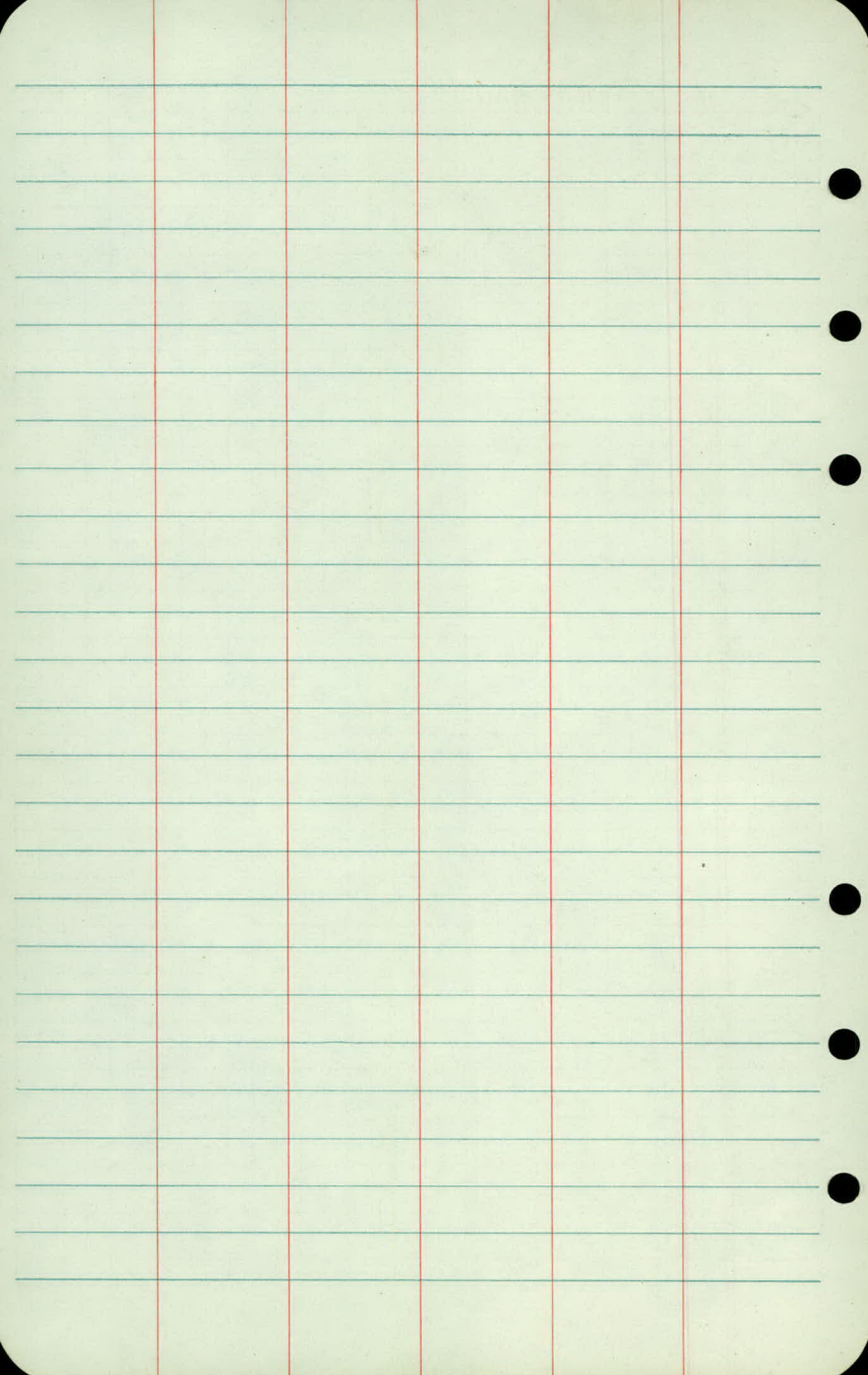
III

III

III

clump brush





RG  
WM  
ES  
LB  
RB  
DS  
WS

Feb 14, 1962  
P.C. 350

11

## X-Sections

pages 11-33

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|    |      |        |  |        |
|----|------|--------|--|--------|
| BM | 6.80 | 920.85 |  | 914.05 |
|----|------|--------|--|--------|

|       |  |  |     |  |
|-------|--|--|-----|--|
| 39+42 |  |  | 5.1 |  |
|-------|--|--|-----|--|

|       |                |  |  |  |
|-------|----------------|--|--|--|
| 39+59 | North Shoulder |  |  |  |
|-------|----------------|--|--|--|

|     |        |  |  |  |
|-----|--------|--|--|--|
| +72 | Gutter |  |  |  |
|-----|--------|--|--|--|

✓

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +82 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 2.64 | 920.31 | 3.12 | 917.73 |
|----|------|--------|------|--------|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 40+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

Feb. 14, 1962

Lt

f

Rt

12

Spike in 24" Elm 130'E. of Sta 39+75 ✓

4 Upper Hutton Rd. 12 16.1 15.8 915.7 15.0 14.9 14.7 14.7

17.1 12.0 16.2 16.1 15.8 915.7 15.0 14.9 14.7 14.7

3.8 3.9 4.7 4.8 5.1 5.2 5.9 6.0 6.2 6.2

100 94 59 30 13 5.2 18 56 75 100

13.4 15.3 15.7 13.8 13.1 12.3 12.0 10.7 10.6 09.5 07.7

7.5 5.6 5.2 7.1 7.8 8.6 8.9 10.2 10.3 11.4 13.2

65 56 27 13 3 23 43 64 82 90

04.1

6.8  
100

09.6

11.3  
100

916.90

13.95  
90  
in 30"  
SCP

14.3

13.3

13.5

16.5

15.9

13.3

11.9

11.1

10.2

09.6

09.0

07.5

07.7

09.2

6.6

7.6

7.4

4.4

5.0

7.6

9.0

9.8

10.7

11.3

11.9

13.4

13.2

11.7

100

82

58

51

25

16

20

41

61

80

84

97

100

13.0

12.8

12.9

16.1

15.5

12.2

11.0

10.2

10.0

09.5

09.6

08.8

2.4  
1008.0  
777.5  
574.3  
494.9  
248.2  
16

9.4

10.2  
1410.4  
3710.9  
6210.8  
8011.6  
100

14.4

14.1

14.1

14.6

15.0

12.6

12.1

11.1

10.1

09.4

08.9

6.0

6.3

6.3

5.8

5.4

7.8

8.3

9.4

10.3

11.0

11.5

100

88

58

52

21

13

25

50

78

100



| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 920.37 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +87 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 41 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 42 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 2.00 | 916.97 | 5.40 | 914.97 |
|----|------|--------|------|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 43 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

Feb. 14, 1962

LT

E

RT

13

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 15.6 | 15.6 | 14.8 | 15.9 | 15.1 | 13.7 | 13.8 | 12.8 | 11.8 | 11.2 | 10.3 |
| 4.8  | 4.9  | 5.6  | 4.5  | 5.3  | 6.7  | 6.6  | 7.6  | 8.6  | 9.2  | 10.1 |
| 100  | 81   | 57   | 51   | 25   | 14   |      | 26   | 57   | 79   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 16.5 | 14.9 | 14.4 | 15.3 | 14.7 | 13.8 | 13.6 | 13.2 | 12.2 | 11.5 | 10.5 |
| 4.9  | 5.5  | 6.0  | 5.1  | 5.7  | 6.6  | 6.8  | 7.5  | 8.2  | 8.9  | 9.9  |
| 100  | 83   | 57   | 50   | 25   | 20   |      | 25   | 51   | 76   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 12.5 | 13.5 | 14.4 | 14.4 | 14.2 | 13.7 | 13.8 | 14.0 | 13.5 | 12.5 | 10.0 |
| 7.9  | 6.9  | 6.0  | 6.0  | 6.2  | 6.7  | 6.6  | 6.4  | 6.9  | 7.9  | 9.4  |
| 100  | 60   | 53   | 29   | 25   | 18   |      | 16   | 40   | 70   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 10.3 | 11.6 | 12.3 | 13.5 | 13.6 | 13.4 | 13.8 | 13.8 | 13.8 | 13.0 | 11.5 |
| 10.1 | 8.8  | 8.1  | 6.9  | 6.8  | 7.0  | 6.6  | 6.6  | 6.6  | 7.4  | 8.9  |
| 100  | 78   | 61   | 54   | 27   | 20   |      | 25   | 48   | 78   | 100  |

|     |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 9.0 | 10.8 | 11.4 | 12.8 | 12.6 | 12.6 | 12.9 | 13.3 | 13.3 | 12.9 | 11.4 |
| 8.0 | 6.2  | 5.6  | 4.2  | 4.4  | 4.4  | 4.1  | 3.7  | 3.7  | 4.1  | 5.6  |
| 100 | 75   | 58   | 51   | 28   | 19   |      | 25   | 52   | 78   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 08.8 | 10.7 | 11.1 | 12.4 | 12.1 | 11.9 | 12.3 | 11.7 | 11.6 | 10.6 | 09.4 |
| 8.2  | 6.3  | 5.9  | 4.6  | 4.9  | 5.1  | 4.7  | 5.3  | 5.4  | 6.4  | 7.6  |
| 100  | 73   | 58   | 49   | 25   | 17   |      | 32   | 58   | 80   | 100  |

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev. |
|-----|---|-------|---|-------|
|-----|---|-------|---|-------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 916.97 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +30 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +61 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 44 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 45 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|     |      |        |      |        |
|-----|------|--------|------|--------|
| TBM | 0.19 | 911.19 | 5.97 | 911.00 |
|-----|------|--------|------|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +15 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

Feb 14, 1962

14

| Lt  |      |      |      | Rt   |      |      |      | Rt   |     |     |  |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|-----|-----|--|
| 0.4 | 11.2 | 11.6 | 11.7 | 11.9 | 11.8 | 11.9 | 11.6 | 10.7 | 0.9 | 0.8 |  |
| 7.6 | 5.8  | 5.4  | 5.3  | 5.1  | 5.2  | 5.1  | 5.4  | 6.3  | 7.1 | 8.5 |  |
| 100 | 71   | 54   | 44   | 25   | 18   |      | 26   | 50   | 70  | 100 |  |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |      |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|
| 0.7 | 0.9 | 0.3 | 0.9 | 1.7 | 1.2 | 1.8 | 0.1 | 0.7 | 0.2 | 0.7  |
| 9.2 | 8.1 | 7.7 | 6.1 | 6.3 | 6.8 | 6.2 | 7.9 | 9.1 | 9.8 | 10.3 |
| 100 | 73  | 57  | 52  | 27  | 22  |     | 28  | 58  | 78  | 100  |

|     |      |     |     |     |     |     |     |      |     |      |
|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|-----|------|
| 0.5 | 0.7  | 0.9 | 1.3 | 1.3 | 0.8 | 0.0 | 0.6 | 0.7  | 0.5 | 0.2  |
| 9.5 | 10.8 | 8.1 | 6.7 | 6.7 | 8.2 | 8.0 | 9.4 | 10.3 | 8.5 | 10.8 |
| 100 | 78   | 58  | 48  | 26  | 20  |     | 24  | 51   | 76  | 100  |

|     |     |     |     |     |     |      |      |      |      |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|------|------|-----|
| 0.6 | 0.7 | 0.1 | 0.1 | 0.3 | 0.7 | 0.0  | 0.0  | 0.1  | 0.2  | 0.6 |
| 8.4 | 7.3 | 7.9 | 7.9 | 8.7 | 9.3 | 10.0 | 10.9 | 10.8 | 10.4 |     |
| 100 | 70  | 56  | 28  | 18  |     | 20   | 52   | 75   | 100  |     |

|     |     |     |     |     |     |      |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|-----|-----|-----|
| 1.3 | 0.4 | 0.8 | 0.8 | 1.1 | 1.1 | 0.6  | 0.7 | 0.6 | 0.3 |
| 6.7 | 7.6 | 8.2 | 8.6 | 9.3 | 9.9 | 10.2 | 9.5 | 9.4 | 8.7 |
| 100 | 70  | 54  | 29  | 19  |     | 23   | 51  | 80  | 100 |

Top Hyd 27' Lt Sta 45+54

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 1.0 | 1.6 | 3.0 | 2.7 | 3.1 | 3.8 | 4.3 | 4.4 | 4.0 | 3.4 | 3.0 |
| 100 | 73  | 61  | 53  | 27  | 20  |     | 25  | 50  | 76  | 100 |



| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 911.19 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +75 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 46 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +75 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 47 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 1.04 | 905.91 | 6.32 | 904.87 |
|----|------|--------|------|--------|

Feb. 14, 1962

15

Lt

L

Rt

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 0.6 | 0.1 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.2 | 0.9 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.1 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 2.6 | 3.5 | 4.2 | 3.2 | 3.2 | 4.0 | 4.3 | 4.1 | 4.1 | 3.8 | 3.4 | 3.5 |
| 100 | 73  | 57  | 51  | 40  | 29  | 23  |     | 23  | 52  | 77  | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 0.5 | 0.4 | 0.6 | 0.8 | 0.3 | 0.8 | 0.1 | 0.1 | 0.2 | 0.1 | 0.2 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 3.7 | 4.4 | 4.6 | 3.4 | 3.9 | 4.4 | 4.1 | 4.1 | 4.0 | 4.1 | 4.0 |
| 100 | 72  | 59  | 49  | 30  | 20  |     | 25  | 49  | 75  | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 0.6 | 0.1 | 0.0 | 0.4 | 0.3 | 0.2 | 0.5 | 0.9 | 0.1 | 0.3 | 0.9 | 0.5 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 4.7 | 5.1 | 5.0 | 3.8 | 3.9 | 4.0 | 4.7 | 4.3 | 4.5 | 4.9 | 5.3 | 5.7 |
| 100 | 83  | 60  | 52  | 41  | 25  | 20  |     | 25  | 47  | 73  | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |      |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|-----|
| 0.6 | 0.0 | 0.2 | 0.3 | 0.4 | 0.1 | 0.5 | 0.1 | 0.1 | 0.2 | 0.8  | 0.6 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0    | 0   |
| 6.6 | 6.2 | 6.0 | 4.9 | 5.3 | 6.1 | 5.9 | 6.1 | 7.5 | 9.0 | 10.4 | 0.6 |
| 100 | 74  | 59  | 51  | 28  | 21  |     | 10  | 33  | 58  | 80   | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |      |      |      |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|------|-----|
| 0.1 | 0.6 | 0.1 | 0.2 | 0.5 | 0.4 | 0.6 | 0.3 | 0.8  | 0.9  | 0.5  | 0.1 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0    | 0    | 0    | 0   |
| 7.1 | 6.6 | 6.5 | 5.0 | 5.7 | 6.8 | 6.7 | 8.2 | 10.4 | 11.7 | 12.5 |     |
| 100 | 71  | 64  | 50  | 25  | 18  |     | 25  | 50   | 76   | 100  |     |

|     |     |     |     |     |     |     |      |      |      |      |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|------|------|-----|
| 0.1 | 0.6 | 0.1 | 0.5 | 0.2 | 0.5 | 0.0 | 0.8  | 0.9  | 0.4  | 0.1  | 0.1 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0    | 0    | 0    | 0    | 0   |
| 7.5 | 7.6 | 7.5 | 5.4 | 6.0 | 8.7 | 8.2 | 10.4 | 11.8 | 13.5 | 15.1 |     |
| 100 | 75  | 59  | 51  | 25  | 15  |     | 24   | 50   | 76   | 100  |     |

Rock by PP Lt sta 47+50±

| sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 905.91 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 47+50 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +88 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +91 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 48 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| TP |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|  |  |      |        |  |
|--|--|------|--------|--|
|  |  | 1.65 | 904.26 |  |
|--|--|------|--------|--|

Feb 14, 1962

Lt

£

Rt

16

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 99.6 | 00.2 | 05.0 | 04.6 | 01.9 | 89.7 | 98.0 | 95.8 | 91.6 | 97.1 | 98.7 |
| 6.3  | 5.7  | 0.9  | 1.4  | 4.0  | 6.2  | 7.9  | 10.1 | 14.3 | 8.2  | 7.2  |
| 100  | 61   | 49   | 28   | 19   | 34   | 51   | 65   | 69   | 83   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 98.4 | 94.9 | 03.8 | 04.2 | 03.9 | 00.1 | 98.4 | 97.0 | 95.8 | 95.2 | 91.6 | 96.8 | 91.6 | 99.2 |
| 75.6 | 02.1 | 1.7  | 2.0  | 5.2  | 7.5  | 8.9  | 10.1 | 10.7 | 14.3 | 9.1  | 8.3  | 6.7  |      |
| 71   | 58   | 52   | 40   | 27   | 20   | 11   | 16   | 32   | 44   | 48   | 60   | 78   | 100  |

97.3  
98.6  
8.6 7.3  
85 100

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 96.1 | 96.4 | 97.1 | 04.5 | 04.2 | 03.5 | 01.0 | 98.2 | 96.6 | 95.4 | 92.4 | 95.1 | 96.8 | 97.7 | 94.2 |
| 9.8  | 9.5  | 8.3  | 1.4  | 1.7  | 2.4  | 4.9  | 7.7  | 9.3  | 10.5 | 13.5 | 10.8 | 9.1  | 8.2  | 6.7  |
| 100  | 81   | 65   | 50   | 40   | 28   | 22   | 10   |      | 27   | 37   | 41   | 52   | 56   | 80   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 96.4 | 94.1 | 03.7 | 04.1 | 04.1 | 00.3 | 97.8 | 96.4 | 94.8 | 92.1 | 95.1 | 96.6 | 98.6 | 94.5 |
| 9.5  | 6.8  | 2.2  | 1.8  | 1.8  | 5.6  | 8.1  | 9.5  | 11.1 | 13.8 | 10.8 | 9.3  | 8.3  | 6.8  |
| 69   | 60   | 53   | 41   | 28   | 20   | 11   |      | 25   | 33   | 37   | 46   | 53   | 78   |

96.0  
95.7  
9.9 10.2  
88 100



| Sta  | +    | $\pi$  | - | Elev   |
|------|------|--------|---|--------|
| T.P. | 1.38 | 906.25 |   | 904.87 |

48+22

✓

+34

+45

+75

49

✓

R6  
WM  
FS  
RB  
WS

Feb 16, 1962  
Windy 20°

Lt

£

Rt

17

Rock by PP Lt Sta 47+50 ±

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 95.1 | 95.1 | 94.2 | 90.4 | 91.3 | 95.8 | 94.5 | 95.5 | 96.3 | 97.1 |
| 10.6 | 2.6  | 2.1  | 5.9  | 9.0  | 10.5 | 11.8 | 10.8 | 10.0 | 9.2  |
| 68   | 51   | 30   | 21   | 4    |      | 23   | 33   | 42   | 67   |

93.9  
12.4  
100

99.1  
7.0  
100

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 93.8 | 96.5 | 91.0 | 94.0 | 94.1 | 97.8 | 96.4 | 95.1 | 95.9 | 96.9 | 98.9 |
| 12.5 | 10.8 | 5.3  | 2.3  | 2.2  | 8.5  | 9.9  | 11.2 | 10.4 | 9.4  | 7.4  |
| 75   | 68   | 55   | 48   | 28   | 8    |      | 27   | 39   | 69   | 100  |

93.5  
12.8  
100

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 99.3 | 94.0 | 94.0 | 90.1 | 98.9 | 97.1 | 95.8 | 96.0 | 96.9 | 98.2 | 99.2 |
| 7.0  | 23   | 23   | 6.2  | 7.4  | 9.2  | 10.5 | 10.3 | 9.4  | 8.1  | 7.1  |
| 69   | 50   | 28   | 20   | 11   |      | 20   | 37   | 59   | 88   | 100  |

93.1  
13.2  
79

93.3  
13.0  
100

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 91.0 | 94.1 | 95.5 | 97.1 | 93.8 | 90.4 | 98.8 | 97.3 | 97.3 | 98.1 | 98.7 | 99.7 |
| 15.3 | 12.2 | 10.8 | 3.6  | 2.5  | 5.9  | 7.5  | 9.0  | 9.0  | 8.2  | 7.6  | 6.6  |
| 100  | 81   | 66   | 51   | 28   | 16   |      | 16   | 31   | 60   | 76   | 100  |

95.0  
95.8  
93.5  
93.7  
91.9  
90.0

11.3 10.5 2.8 2.6 4.4 5.3

73 66 50 27 21 13

91.0  
90.4  
99.0  
99.8  
99.9  
90.3  
90.4

5.3 5.9 7.3 7.0 6.4 6.0 5.9

17 27 47 69 89 100

93.1  
13.2  
83

93.0  
13.3  
100

Sta

+

$\pi$

-

Elev

906.25

+40

TP 8.57 912.82 2.00 904.35

+75

50





Sta

+

$\pi$

-

Elev

912.82

+50

51

+14

+50



Feb 16, 1962

Lt

E

Pt

19

98.4 99.8 99.9 98.0 99.0 98.0 98.3 98.1 98.2 98.3 98.3  
 14.4 12.0 9.9 9.8 10.8 9.8 10.5 10.7 4.6 3.5 2.5  
 100 71 57 50 35 17 27 42 81 100

97.5 99.6 99.6 98.5 98.1 98.2 95.1 96.9 98.8  
 15.3 13.2 11.3 10.3 10.7 10.6 7.1 5.9 4.0  
 100 62 52 73 28 46 75 100

99.1 99.1 98.1 98.1 98.3 98.0 98.0 98.4 98.2 98.1 98.2  
 13.7 12.7 10.7 11.1 10.5 10.8 10.8 8.4 7.6 7.1 6.6  
 63 56 50 34 16 26 39 58 81 100

97.9 97.1  
 14.9 15.7  
 73 100

98.3 98.6 98.9 98.4 98.0 98.8 98.1 98.1 98.9 98.0  
 11.5 12.2 10.9 11.4 10.8 11.0 7.1 7.1 5.9 4.8  
 52 49 39 28 17 28 47 72 100

98.5 98.5 96.6  
 14.3 14.3 16.2  
 58 74 100

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 912.82 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

52

TBM

|  |  |      |        |
|--|--|------|--------|
|  |  | 9.21 | 903.61 |
|--|--|------|--------|

+67

|  |  |       |        |
|--|--|-------|--------|
|  |  | 10.23 | 902.59 |
|--|--|-------|--------|

+15

✓

+62

✓

Feb 16, 1962

Lt

£

Rt

20

95.2 96.4 01.4 01.7 01.9 01.3 01.5 06.3 09.0 11.2  
 17.6 16.4 11.4 11.1 10.9 11.5 11.3 6.5 3.8 1.6  
 100 62 49 37 16 30 42 75 100

52+80± Lt, Top Water Mont.

Top North Rim MH 6' Lt

98.2 01.5 01.4 01.0 01.3 01.3 01.1 02.0 07.8 08.2  
 146 11.3 11.4 11.8 11.5 11.5 11.7 10.8 5.0 4.6  
 59 51 40 30 21 27 31 44 52

96.6 95.4  
 16.2 17.4  
 65 100

11.7 09.4  
 100 34  
 71

97.1 97.0 00.8 00.9 00.4 01.1 00.4 00.8 12.5 13.1 19.3  
 15.7 15.8 12.0 11.9 12.4 11.7 12.4 12.0 0.3 +3.0 +6.5  
 85 65 55 48 33 22 25 52 70 100

97.1  
 15.7  
 100



Sta

+

 $\pi$ 

-

Elev

912.82

+72

TBM

0.35

903.96

9.21

903.61

53

✓

+12

✓

Feb 16, 1962

LT

E

RT

21

46.9 47.2 47.3 00.8 00.5 01.2 00.3 01.2 13.2 16.8 17.3 16.8  
 15.9 15.6 15.5 12.0 12.3 11.6 12.5 11.6 +0.4 +4.0 +4.5 +4.0  
 100 85 65 48 32 21 28 54 72 90 100

Top Water Mont LT Sta 52+80 ±

47.1 46.9 46.5 00.0 49.8 49.8 00.0 49.9 00.9 05.0 45.1 45.4 45.6  
 6.9 7.1 5.5 4.0 4.2 4.2 4.0 4.1 3.1 +1.0 8.9 8.6 8.4  
 75 65 59 53 38 28 16 24 39 58 72 100

45.9 45.0  
 8.1 9.0  
 91 100

46.8 47.2 49.9 49.8 49.9 49.8 49.9 00.9 03.0 42.7 44.9 45.7  
 7.2 6.8 4.3 4.2 4.1 4.2 4.1 3.1 1.0 11.3 9.1 8.3  
 66 59 53 42 32 22 22 35 52 75 100

46.7 44.6 44.5  
 7.3 9.4 9.5  
 7.6 85 100

Sta

+

$\pi$

-

Elev

903.96

+22

✓

+38

✓

+50

✓

Feb 16, 1962

Lt

E

Rt

22

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 96.4 | 96.6 | 99.5 | 99.3 | 99.1 | 99.2 | 00.1 | 02.4 | 93.5 | 92.1 | 94.1 | 95.6 |
| 7.6  | 74   | 45   | 47   | 4.9  | 4.8  | 3.3  | 1.6  | 10.5 | 11.3 | 9.3  | 8.4  |
| 71   | 61   | 53   | 46   | 24   |      | 15   | 22   | 39   | 65   | 79   | 100  |

94.7

9.3

84

94.6

9.4

100

✓

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 94.3 | 94.9 | 92.3 | 98.2 | 98.6 | 99.1 | 98.4 | 97.8 | 97.3 | 97.4 | 93.3 | 92.9 | 92.9 | 92.9 |
| 9.7  | 9.1  | 11.7 | 5.8  | 5.4  | 4.9  | 5.6  | 6.2  | 6.7  | 6.6  | 10.7 | 11.1 | 11.1 | 16.1 |
| 98   | 72   | 56   | 52   | 36   | 18   | 7    |      | 15   | 26   | 36   | 52   | 73   | 86   |

93.3

10.7

100

✓

95.7

8.3

100

94.7

9.3

93

|                 |       |       |         |      |      |      |      |      |      |      |      |
|-----------------|-------|-------|---------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 93.22           | 93.90 | 94.51 | 97.8    | 98.4 | 98.2 | 96.6 | 94.2 | 94.1 | 95.7 | 95.6 | 95.1 |
| 10.74           | 10.06 | 9.45  | 6.2     | 5.6  | 5.8  | 7.4  | 9.8  | 9.9  | 8.3  | 8.4  | 8.3  |
| 41              | 37    | 33    | 31      | 25   | 13   |      | 19   | 42   | 63   | 80   | 100  |
| Top             | Top   | 15'   | SEPCrop |      |      |      |      |      |      |      |      |
| 60" CM Gas Pipe |       |       |         |      |      |      |      |      |      |      |      |

90.6

13.4

41-45

90.5

13.5

59

90.2

13.8

75

93.6

10.4

78

93.1

10.9

100

✓



Sta

+

$\pi$

-

Elev

903.96

53160

✓

+70

✓

TP

3.68

902.61

5.03

898.93

+82

Feb 16, 1962

L+

E

R+

23

93.22 93.19 91.6 98.2 97.4 93.6 93.1 91.9 91.5 93.2 94.2 95.0 95.1  
 10.74 10.17 6.4 5.8 6.6 10.4 10.9 12.1 12.5 10.8 9.8 8.7 8.3  
 41 39 30 26 20 13 24 39 47 66 82 100  
 Top Top  
 60" Gas Pipe 60" CM.



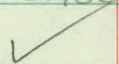
89.9 90.0 89.8 90.2  
 14.1 14.0 14.2 13.8  
 45 57 82 100

91.2 93.68 92.5 91.4 99.0 94.0 93.60 91.4 91.5 91.7 92.0 93.1 93.6 93.5  
 12.8 10.28 11.5 6.6 6.0 10.0 10.40 12.6 12.5 12.3 12.0 10.9 10.4 11.5  
 49 38 38 33 25 14 12 19 41 49 56 83 100  
 Top Top  
 Gas Pipe 60" CM.



90.1 90.0 89.8  
 13.9 14.0 14.2  
 59 73 100

Top Water Shut off Valve Sta 53+80± Left 40ft±



94.5 94.6 95.1 98.4 98.9 95.9 94.3 92.6 92.1 91.5 92.2 92.4 92.6  
 8.1 8.0 7.5 4.2 3.7 6.7 8.3 10.0 10.5 11.1 10.4 10.2 10.0  
 100 81 60 38 26 9 22 40 43 56 79 100  
 creek

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 902.61 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +91 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 54+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +55 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 55+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

RG  
WM  
LB  
WS

Feb 19, 1962  
clear 15°

24

Lt

←

Rt

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 94.4 | 95.2 | 96.2 | 98.9 | 97.1 | 95.1 | 95.7 | 95.8 | 93.3 | 93.6 |
| 8.2  | 7.4  | 4.4  | 3.7  | 5.5  | 7.1  | 6.9  | 6.8  | 9.3  | 9.0  |
| 100  | 68   | 42   | 27   | 15   | ✓    | 25   | 50   | 75   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 97.8 | 96.9 | 98.1 | 96.3 | 95.3 | 96.2 | 96.7 | 96.7 | 97.0 | 97.0 |
| 4.8  | 3.7  | 4.5  | 6.3  | 7.3  | 6.4  | 5.9  | 5.9  | 5.6  | 5.6  |
| 51   | 35   | 24   | 9    |      | 30   | 56   | 73   | 90   | 100  |

|      |      |      |
|------|------|------|
| 96.0 | 94.3 | 94.2 |
| 6.6  | 8.3  | 8.4  |
| 65   | 81   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 94.8 | 94.9 | 99.2 | 99.6 | 99.3 | 98.1 | 96.3 | 96.2 | 97.0 | 97.4 | 97.9 |
| 7.8  | 7.7  | 3.4  | 3.0  | 3.3  | 4.5  | 6.3  | 6.4  | 5.6  | 5.2  | 4.7  |
| 100  | 77   | 51   | 38   | 23   | 8    |      | 28   | 55   | 78   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 94.9 | 94.8 | 99.2 | 99.7 | 99.3 | 96.2 | 96.4 | 96.3 | 97.0 | 97.5 | 97.8 |
| 7.7  | 7.8  | 3.4  | 2.9  | 3.3  | 4.5  | 6.2  | 6.3  | 5.6  | 5.1  | 4.8  |
| 100  | 77   | 52   | 40   | 23   | 8    |      | 28   | 55   | 78   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 96.0 | 91.0 | 91.4 | 90.3 | 97.4 | 97.0 | 97.2 | 97.3 | 98.1 | 98.9 | 99.7 |
| 6.6  | 1.6  | 1.2  | 2.3  | 5.2  | 5.6  | 5.4  | 5.3  | 4.5  | 3.7  | 2.9  |
| 70   | 47   | 27   | 15   | 4    | ✓    | 24   | 43   | 75   | 91   | 100  |

|      |      |
|------|------|
| 95.9 | 95.5 |
| 6.7  | 7.1  |
| 86   | 100  |



| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 902.61 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 6.48 | 908.50 | 0.59 | 902.02 |
|----|------|--------|------|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +30 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +55 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +65 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +75 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +82 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

Feb 19, 1962

Lt

E

Rt

25

Nail in PP Lt sta 55

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 97.0 | 97.1 | 97.3 | 02.0 | 02.5 | 97.8 | 97.4 | 98.1 | 99.1 | 00.3 | 01.3 | 03.3 |
| 11.5 | 11.4 | 11.2 | 6.5  | 6.0  | 10.7 | 11.1 | 10.4 | 9.4  | 8.2  | 7.2  | 5.2  |
| 100  | 87   | 69   | 46   | 27   | 5    |      | 22   | 47   | 66   | 87   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 00.1 | 00.0 | 00.5 | 02.4 | 02.9 | 02.8 | 99.6 | 99.1 | 99.2 | 00.4 | 02.8 | 02.9 | 02.9 | 03.5 |
| 8.4  | 8.5  | 8.0  | 6.1  | 5.6  | 5.7  | 8.9  | 9.4  | 9.3  | 8.1  | 5.7  | 5.6  | 5.6  | 5.0  |
| 100  | 85   | 60   | 47   | 36   | 23   | 9    |      | 14   | 35   | 46   | 69   | 91   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 01.1 | 02.6 | 02.9 | 03.0 | 01.4 | 00.9 | 02.9 | 02.8 | 02.8 | 02.7 | 03.5 |
| 7.4  | 5.9  | 5.6  | 5.5  | 7.1  | 7.6  | 5.6  | 5.7  | 5.7  | 5.8  | 5.0  |
| 60   | 47   | 33   | 20   | 11   |      | 21   | 40   | 54   | 78   | 100  |

|      |      |
|------|------|
| 01.5 | 01.4 |
| 7.0  | 7.1  |
| 85   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 02.4 | 02.1 | 02.4 | 03.1 | 03.4 | 03.1 | 03.1 | 03.0 | 02.8 | 02.5 | 03.2 |
| 6.1  | 6.4  | 6.1  | 5.4  | 5.1  | 5.4  | 5.4  | 5.5  | 5.7  | 6.0  | 5.3  |
| 100  | 86   | 66   | 48   | 31   | 15   |      | 23   | 51   | 79   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 03.9 | 03.6 | 03.1 | 03.5 | 03.4 | 03.1 | 03.0 | 02.5 | 02.7 | 02.6 | 03.6 |
| 4.6  | 4.9  | 5.1  | 5.0  | 5.1  | 5.4  | 5.5  | 6.0  | 5.8  | 5.9  | 4.9  |
| 100  | 76   | 50   | 37   | 16   |      | 21   | 34   | 50   | 76   | 100  |

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 908.50 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +90 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 56+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +35 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|      |       |        |      |        |
|------|-------|--------|------|--------|
| T.P. | 10.11 | 918.20 | 0.41 | 908.09 |
|------|-------|--------|------|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +75 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 57+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

Feb 19, 1962

| Lt  |     |     |     |     | Rt  |     |     |     |     | 26  |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 4.3 | 4.2 | 4.2 | 3.9 | 3.9 | 3.8 | 5.5 | 5.6 | 5.5 | 5.2 | 5.9 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 4.2 | 4.3 | 4.3 | 4.6 | 4.6 | 5.1 | 6.0 | 5.9 | 6.0 | 5.3 | 4.6 |
| 100 | 85  | 59  | 40  | 22  |     | 25  | 47  | 72  | 88  | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 5.2 | 4.5 | 3.9 | 3.9 | 4.1 | 5.0 | 3.0 | 2.6 | 2.7 | 2.6 | 4.1 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 3.3 | 4.0 | 4.6 | 4.6 | 4.4 | 5.0 | 5.5 | 5.9 | 5.8 | 5.9 | 4.4 |
| 100 | 75  | 54  | 39  | 24  | 8   | 14  | 27  | 50  | 74  | 100 |

|     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |     |
|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 1.5 | 0.9 | 1.5 | 4.9 | 1.2 | 4.3 | 3.8 | 3.7 | 4.6 | 2.9 | 3.9 | 4.6 |
| 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   | 0   |
| 1.0 | 1.6 | 2.0 | 3.6 | 3.3 | 4.2 | 4.7 | 5.3 | 5.9 | 5.6 | 4.6 | 3.9 |
| 100 | 75  | 50  | 38  | 13  |     | 16  | 31  | 49  | 71  | 90  | 100 |

Nail in P.P. Lt. Sta. 57+00

|      |     |     |     |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|-----|-----|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 10.4 | 9.5 | 9.8 | 8.5 | 6.1  | 6.0  | 6.2  | 5.9  | 5.7  | 4.7  | 3.6  | 3.6  | 1.5  |
| 0    | 0   | 0   | 0   | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    |
| 7.8  | 8.7 | 8.4 | 8.7 | 12.1 | 12.2 | 12.0 | 12.3 | 13.0 | 14.0 | 14.6 | 14.6 | 12.7 |
| 100  | 78  | 58  | 52  | 43   | 32   | 17   |      | 20   | 39   | 59   | 75   | 100  |

|      |      |      |     |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 11.9 | 10.8 | 11.1 | 9.3 | 7.1  | 6.6  | 7.1  | 6.6  | 6.5  | 5.7  | 4.2  | 3.9  | 5.0  | 1.5  |
| 0    | 0    | 0    | 0   | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    | 0    |
| 6.3  | 7.4  | 7.1  | 8.9 | 11.0 | 11.6 | 11.1 | 11.6 | 11.7 | 12.5 | 14.0 | 14.3 | 13.2 | 12.7 |
| 100  | 69   | 55   | 52  | 48   | 32   | 16   |      | 17   | 32   | 57   | 72   | 91   | 100  |



Sta

+

A

-

Elev

918.20

750

✓

58+00

+50

59+00

T.P

7.39

920.67

4.92

913.28

Feb 19, 1962

LT

E

RT

27

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 15.6 | 13.6 | 13.4 | 08.8 | 08.2 | 08.1 | 08.3 | 08.7 | 07.6 | 07.0 | 06.2 | 06.1 | 06.2 |
| 2.6  | 9.6  | 4.8  | 9.4  | 10.0 | 9.6  | 9.9  | 10.0 | 10.6 | 11.2 | 12.0 | 12.1 | 12.0 |
| 100  | 71   | 62   | 46   | 31   | 15   |      | 16   | 31   | 46   | 63   | 72   | 92   |

11.8  
100

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 18.5 | 16.1 | 15.0 | 14.9 | 11.7 | 10.1 | 09.6 | 09.5 | 09.6 | 09.5 | 10.1 | 08.9 | 07.9 | 07.6 |
| +0.3 | 2.1  | 3.2  | 3.3  | 6.5  | 8.1  | 8.6  | 8.5  | 8.6  | 8.7  | 8.1  | 9.3  | 10.3 | 10.6 |
| 100  | 79   | 69   | 61   | 51   | 47   | 33   | 21   |      | 21   | 33   | 56   | 83   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 20.1 | 18.2 | 15.6 | 11.6 | 10.6 | 10.7 | 10.4 | 10.6 | 12.0 | 11.7 | 11.1 | 10.6 | 10.1 |
| +1.9 | 9.0  | 2.6  | 6.6  | 7.6  | 7.5  | 7.8  | 7.6  | 6.7  | 6.5  | 7.1  | 7.6  | 8.1  |
| 100  | 79   | 60   | 50   | 34   | 19   |      | 18   | 32   | 50   | 69   | 87   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 20.2 | 14.7 | 13.2 | 12.3 | 12.0 | 11.5 | 11.6 | 10.8 | 11.0 | 11.9 | 12.5 | 12.8 |
| +2.0 | 3.5  | 5.0  | 5.9  | 6.2  | 6.7  | 6.7  | 7.4  | 7.2  | 6.3  | 5.7  | 5.4  |
| 100  | 76   | 64   | 46   | 31   | 17   |      | 17   | 36   | 56   | 75   | 100  |

Nail in P.P. LT Sta. 59+00

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 920.67 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 59+50 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 60+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +32 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +68 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 61+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|    |       |        |      |        |
|----|-------|--------|------|--------|
| TP | 12.71 | 931.46 | 1.92 | 918.75 |
|----|-------|--------|------|--------|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 11 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

Feb 19, 1962

LT

2

RT

28

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 15.9 | 14.3 | 13.3 | 12.4 | 12.9 | 11.4 | 11.0 | 10.5 | 10.5 | 10.0 | 10.7 | 11.8 |
| 4.8  | 6.4  | 7.4  | 7.3  | 7.9  | 9.3  | 9.7  | 10.2 | 10.2 | 10.7 | 10.0 | 8.9  |
| 100  | 77   | 58   | 34   | 24   | 19   |      | 18   | 33   | 46   | 70   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 17.3 | 15.1 | 14.7 | 15.1 | 14.5 | 11.9 | 11.2 | 10.4 | 9.9  | 9.1  | 8.8  | 8.9  | 8.3  | 8.4  |
| 3.4  | 5.6  | 6.0  | 5.6  | 6.2  | 8.8  | 9.5  | 10.6 | 10.8 | 11.2 | 11.9 | 11.8 | 12.4 | 12.8 |
| 100  | 84   | 61   | 43   | 24   | 19   | 13   | 4    |      | 23   | 46   | 69   | 84   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |  |  |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|--|--|------|------|
| 19.5 | 15.7 | 15.1 | 16.0 | 14.0 | 12.1 | 11.6 | 10.0 | 8.6  | 8.4  |  |  | 8.2  | 8.2  |
| 1.2  | 5.0  | 5.6  | 4.7  | 6.7  | 8.0  | 9.1  | 10.7 | 12.1 | 12.3 |  |  | 12.5 | 12.5 |
| 100  | 72   | 54   | 32   | 21   | 14   |      | 19   | 39   | 55   |  |  | 76   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 21.7 | 17.2 | 16.1 | 16.9 | 16.3 | 14.7 | 12.9 | 12.6 | 11.6 | 10.4 | 9.0  | 9.1  | 9.9  |
| 1.0  | 3.5  | 4.6  | 3.8  | 4.4  | 6.0  | 7.8  | 8.1  | 9.1  | 10.3 | 11.7 | 11.6 | 10.8 |
| 100  | 73   | 59   | 45   | 29   | 10   |      | 10   | 21   | 35   | 54   | 71   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 23.5 | 19.5 | 18.3 | 18.2 | 18.2 | 17.4 | 17.4 | 16.5 | 16.6 | 15.9 | 14.9 | 13.5 | 13.2 | 13.6 |
| 7.8  | 1.2  | 2.4  | 2.5  | 2.5  | 3.3  | 3.3  | 4.2  | 4.1  | 4.8  | 5.8  | 7.2  | 7.5  | 7.1  |
| 100  | 76   | 62   | 54   | 44   | 31   | 13   |      | 23   | 35   | 46   | 61   | 81   | 100  |

Nail in PP Lt Sta. 61+00



STA

+

A

-

Elev

931.46

+35

+50

+69

+90

62 ✓

62+00

BM

6.17

936.16

1.47

929.99

929.98

RG  
WM  
RB  
WS

LT

March 2, 1962  
Cold 0° windy  
RT 29

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 25.3 | 23.5 | 23.6 | 20.6 | 18.8 | 18.6 | 17.9 | 18.0 | 19.3 | 22.6 | 21.3 | 21.5 |
| 6.2  | 8.0  | 7.9  | 10.9 | 12.7 | 12.9 | 13.6 | 13.5 | 13.2 | 8.9  | 10.2 | 10.0 |
| 100  | 78   | 59   | 54   | 46   | 21   |      | 23   | 40   | 50   | 69   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 27.2 | 25.5 | 24.0 | 20.0 | 18.8 | 18.6 | 19.1 | 19.8 | 23.3 | 24.4 | 24.8 | 24.9 |
| 4.3  | 6.0  | 7.5  | 11.5 | 12.7 | 12.9 | 12.4 | 11.7 | 8.2  | 7.1  | 6.7  | 6.6  |
| 100  | 79   | 56   | 48   | 21   |      | 22   | 43   | 51   | 69   | 90   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.6 | 27.3 | 25.1 | 22.0 | 19.9 | 19.5 | 18.9 | 19.7 | 20.9 | 24.5 | 26.5 | 26.7 | 26.0 |
| 1.9  | 4.2  | 6.4  | 9.5  | 11.6 | 12.0 | 12.6 | 11.8 | 10.6 | 7.0  | 5.0  | 4.8  | 5.5  |
| 100  | 85   | 61   | 53   | 46   | 22   |      | 30   | 43   | 54   | 64   | 78   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.6 | 28.6 | 25.8 | 23.0 | 20.8 | 20.3 | 19.7 | 20.2 | 20.8 | 23.6 | 26.5 | 25.3 | 26.3 |
| 1.9  | 2.9  | 5.7  | 8.5  | 10.7 | 11.2 | 11.8 | 11.3 | 10.7 | 7.9  | 5.0  | 6.2  | 5.2  |
| 100  | 81   | 61   | 54   | 48   | 25   |      | 25   | 45   | 49   | 52   | 60   | 68   |

|      |      |
|------|------|
| 26.2 | 26.4 |
| 5.3  | 5.1  |
| 100  | 87   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 30.0 | 29.5 | 29.5 | 24.5 | 21.0 | 20.8 | 20.1 | 20.1 | 21.5 | 26.0 | 25.6 | 27.6 | 26.2 | 26.2 |
| 1.5  | 2.0  | 2.0  | 7.0  | 10.5 | 10.7 | 11.4 | 11.4 | 10.0 | 5.5  | 5.9  | 3.9  | 5.3  | 5.3  |
| 100  | 83   | 67   | 54   | 46   | 21   |      | 26   | 45   | 55   | 60   | 69   | 93   | 100  |

Bent Spike in 18" Oak 90' Lt Sta 62+80

5.3  
72

sta

+

$\pi$

-

Elev

936.16

+35

+50

+73

63+00

+30

+58

March 2, 1962

1+

2

RT

30

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 32.1 | 31.0 | 31.0 | 25.2 | 21.6 | 21.6 | 21.4 | 21.0 | 23.0 | 26.1 | 29.1 | 28.5 |
| 4.1  | 5.2  | 5.2  | 11.0 | 14.6 | 14.6 | 14.8 | 15.2 | 13.2 | 10.1 | 7.1  | 7.7  |
| 100  | 80   | 69   | 53   | 42   | 19   |      | 25   | 46   | 59   | 69   | 93   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 32.4 | 31.8 | 31.6 | 23.1 | 21.9 | 21.7 | 21.4 | 22.8 | 28.5 | 30.7 | 29.7 | 29.1 |
| 3.8  | 4.4  | 4.6  | 13.1 | 14.3 | 14.5 | 14.8 | 13.4 | 7.7  | 5.5  | 6.5  | 7.1  |
| 100  | 84   | 66   | 46   | 24   |      | 29   | 47   | 60   | 69   | 88   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 31.9 | 31.7 | 29.7 | 25.7 | 23.4 | 22.6 | 22.1 | 22.0 | 23.9 | 27.4 | 30.1 | 28.5 |
| 4.3  | 4.5  | 6.5  | 10.5 | 12.8 | 13.6 | 14.1 | 14.2 | 12.3 | 8.8  | 6.1  | 7.7  |
| 100  | 82   | 62   | 54   | 48   | 24   |      | 27   | 48   | 57   | 66   | 88   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.2 | 29.5 | 29.6 | 25.5 | 24.1 | 23.6 | 22.8 | 22.9 | 24.7 | 26.7 | 26.7 | 25.3 |
| 7.0  | 6.7  | 6.9  | 10.7 | 12.1 | 12.6 | 13.4 | 13.3 | 11.5 | 9.5  | 9.5  | 10.9 |
| 100  | 83   | 65   | 52   | 44   | 20   |      | 30   | 47   | 49   | 75   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 28.5 | 28.2 | 27.8 | 24.6 | 24.6 | 23.7 | 23.4 | 24.6 | 24.3 |
| 7.7  | 8.0  | 8.4  | 11.6 | 11.6 | 12.5 | 12.8 | 11.6 | 11.9 |
| 100  | 85   | 61   | 47   | 20   |      | 24   | 49   | 67   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 28.4 | 27.7 | 27.0 | 25.3 | 25.1 | 25.0 | 24.4 | 24.7 | 24.2 | 21.8 |
| 7.8  | 8.5  | 9.2  | 10.9 | 11.1 | 11.2 | 11.8 | 11.5 | 12.0 | 14.4 |
| 100  | 73   | 59   | 48   | 28   |      | 22   | 45   | 60   | 74   |



| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 936.16 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +78 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| TP |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|  |      |  |  |  |
|--|------|--|--|--|
|  | 4.62 |  |  |  |
|--|------|--|--|--|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 934.16 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|  |  |  |      |  |
|--|--|--|------|--|
|  |  |  | 6.62 |  |
|--|--|--|------|--|

|  |  |  |  |        |
|--|--|--|--|--------|
|  |  |  |  | 929.54 |
|--|--|--|--|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +91 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 64+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 65+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

March 2, 1962  
10° - Windy

|  | Lt   |      |      |      |      | Rt   |      |      |      |
|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
|  | 27.6 | 28.0 | 26.3 | 25.8 | 26.1 | 25.2 | 23.7 | 23.0 | 22.2 |
|  | 8.6  | 8.2  | 9.9  | 10.4 | 10.1 | 11.0 | 12.5 | 13.2 | 14.0 |
|  | 100  | 73   | 49   | 21   |      | 13   | 29   | 40   | 49   |
|  |      |      |      |      |      |      |      |      | 69   |

Top iron Fe. post 50' Lt sta 63+70

|  |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
|  | 26.9 | 25.8 | 26.8 | 26.0 | 25.9 | 24.8 | 23.3 | 21.7 | 21.2 |
|  | 7.3  | 8.4  | 7.4  | 8.2  | 8.3  | 9.4  | 10.9 | 12.5 | 13.0 |
|  | 100  | 78   | 48   | 21   |      | 25   | 35   | 54   | 75   |

|  |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
|  | 26.4 | 26.2 | 25.6 | 26.1 | 26.5 | 24.9 | 23.4 | 21.8 | 21.8 |
|  | 7.8  | 8.0  | 8.6  | 8.1  | 7.7  | 9.3  | 10.8 | 12.4 | 12.4 |
|  | 100  | 91   | 63   | 39   | 13   |      | 23   | 48   | 75   |

|  |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
|  | 26.4 | 27.6 | 27.5 | 27.6 | 27.9 | 26.0 | 24.4 | 23.1 | 21.9 | 22.0 |
|  | 7.8  | 6.6  | 6.7  | 6.6  | 6.3  | 8.2  | 9.8  | 11.1 | 12.3 | 12.2 |
|  | 100  | 69   | 56   | 25   | 5    |      | 23   | 45   | 71   | 100  |

|  |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|--|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
|  | 27.5 | 26.7 | 28.6 | 28.9 | 27.8 | 27.7 | 25.7 | 25.7 | 25.3 | 24.2 | 24.7 |
|  | 6.7  | 7.5  | 5.6  | 5.3  | 6.4  | 6.5  | 8.5  | 8.5  | 8.9  | 10.2 | 9.5  |
|  | 81   | 65   | 50   | 29   | 15   |      | 13   | 38   | 53   | 58   | 67   |

28.5  
5.7  
100

25.1  
9.1  
86

| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 934.16 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +50 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|   |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|
| ✓ |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +77 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|       |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|
| 66+00 |  |  |  |  |
|-------|--|--|--|--|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 4.09 | 937.92 | 0.33 | 933.83 |
|----|------|--------|------|--------|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +34 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +59 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

March 2, 1962

Lt

Rt

32

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 28.6 | 30.0 | 29.9 | 29.4 | 29.3 | 28.8 | 28.6 | 27.1 | 28.4 | 27.4 | 26.9 |
| 5.6  | 4.2  | 4.3  | 4.8  | 4.9  | 6.2  | 5.6  | 7.1  | 5.8  | 6.8  | 7.3  |
| 67   | 60   | 49   | 31   | 17   |      | 9    | 21   | 36   | 41   | 58   |

28.6  
5.6  
81

29.0  
5.2  
100

27.4  
6.8  
100

26.6  
7.6  
85

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.0 | 29.1 | 30.2 | 29.9 | 29.1 | 29.6 | 28.2 | 27.8 | 29.4 |
| 5.2  | 5.1  | 4.0  | 4.3  | 5.1  | 4.6  | 6.0  | 6.4  | 4.8  |
| 100  | 79   | 51   | 22   |      | 25   | 53   | 75   | 100  |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.3 | 29.7 | 29.5 | 30.2 | 29.7 | 29.7 | 28.9 | 28.1 | 29.2 |
| 4.9  | 4.5  | 4.7  | 4.0  | 4.5  | 4.5  | 5.3  | 6.1  | 5.0  |
| 100  | 83   | 66   | 36   | 25   |      | 26   | 58   | 86   |

nail in PP Lt. Sta 66+91

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 29.9 | 30.1 | 31.7 | 32.3 | 31.9 | 30.4 | 30.2 | 29.6 | 28.9 | 29.1 | 29.8 |
| 8.0  | 7.8  | 6.2  | 5.6  | 6.0  | 7.5  | 7.7  | 8.3  | 9.0  | 8.8  | 8.1  |
| 95   | 77   | 53   | 31   | 24   | 11   |      | 17   | 39   | 66   | 90   |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 30.0 | 29.7 | 30.3 | 31.9 | 32.6 | 31.4 | 31.2 | 30.3 | 29.4 | 28.8 | 28.9 | 29.9 |
| 7.9  | 8.2  | 7.6  | 6.0  | 5.3  | 6.5  | 6.7  | 7.6  | 8.5  | 9.1  | 9.0  | 8.0  |
| 100  | 75   | 61   | 50   | 26   | 12   |      | 8    | 13   | 32   | 55   | 86   |



| Sta | + | $\pi$ | - | Elev |
|-----|---|-------|---|------|
|-----|---|-------|---|------|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 937.92 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +71 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +79 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +91 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +92 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +93 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| 67 |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|     |           |  |  |  |
|-----|-----------|--|--|--|
| +07 | Burns Ave |  |  |  |
|-----|-----------|--|--|--|

|    |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|
| BM |  |  |  |  |
|----|--|--|--|--|

|  |      |        |  |  |
|--|------|--------|--|--|
|  | 2.02 | 935.90 |  |  |
|--|------|--------|--|--|

|  |  |        |  |  |
|--|--|--------|--|--|
|  |  | 935.91 |  |  |
|--|--|--------|--|--|

March 2, 1962

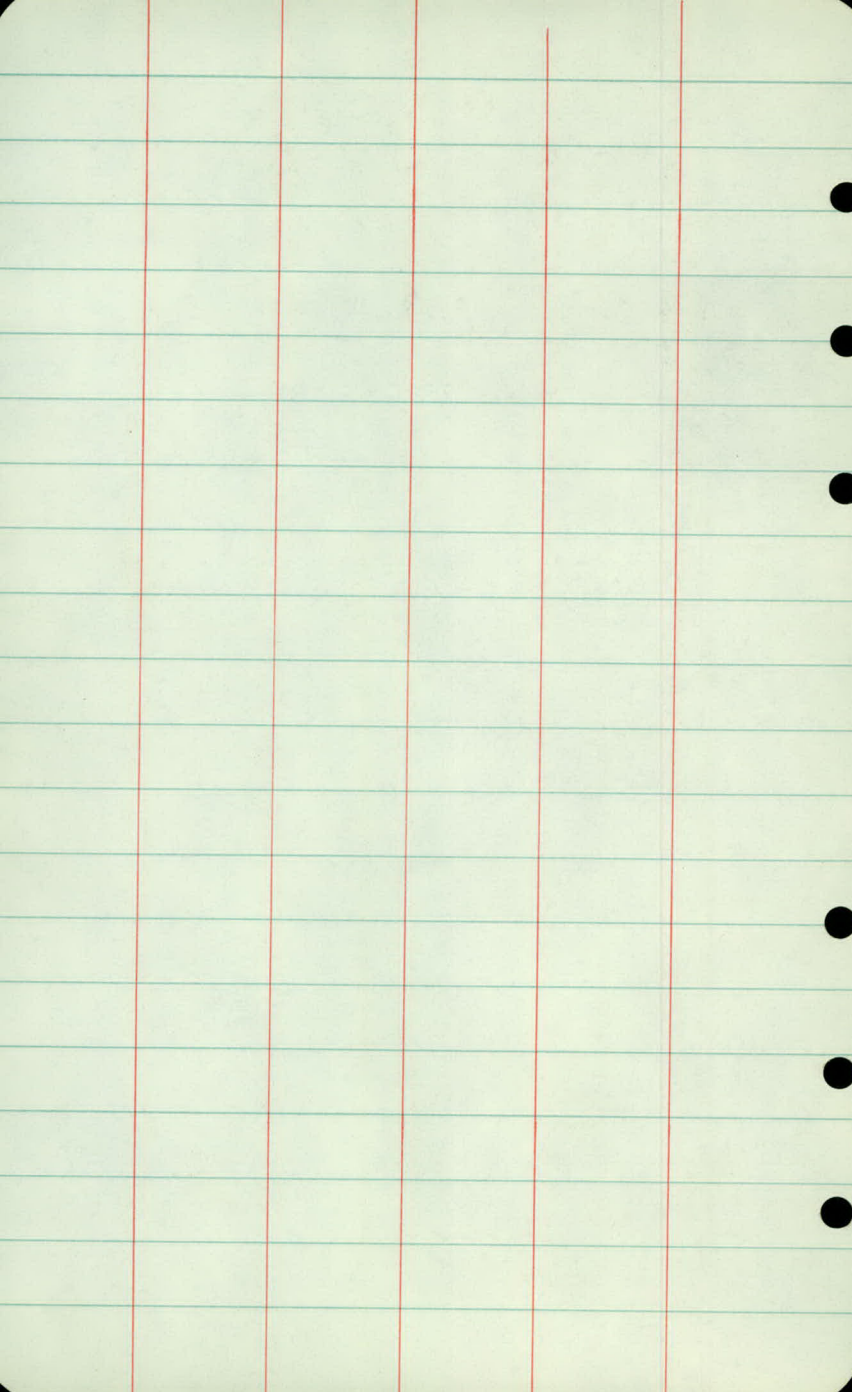
Lt

RT

33

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 30.8 | 30.2 | 30.5 | 32.5 | 32.0 | 31.5 | 31.8 | 32.1 | 28.8 | 28.5 | 28.9 | 29.6 |
| 71   | 77   | 74   | 55   | 59   | 64   | 61   | 58   | 91   | 94   | 90   | 83   |
| 100  | 85   | 69   | 54   | 34   | 15   |      | 9    | 14   | 40   | 69   | 91   |
| 33.3 | 32.6 | 32.0 | 32.0 | 31.9 | 32.1 | 32.0 | 32.2 | 30.0 | 29.9 | 28.4 | 30.1 |
| 46   | 53   | 59   | 59   | 60   | 58   | 59   | 57   | 79   | 80   | 95   | 78   |
| 100  | 84   | 67   | 54   | 34   | 17   |      | 11   | 16   | 26   | 45   | 71   |
| 33.3 | 33.0 | 33.1 | 32.6 | 32.2 | 32.2 | 32.0 | 29.7 | 28.5 | 28.7 | 29.3 | 30.4 |
| 46   | 49   | 48   | 53   | 57   | 58   | 59   | 82   | 94   | 92   | 86   | 75   |
| 100  | 86   | 59   | 39   | 20   |      | 20   | 29   | 44   | 66   | 81   | 100  |
| 33.1 | 32.8 | 33.0 | 32.5 | 32.3 | 32.2 | 32.0 | 29.7 | 28.5 | 28.7 | 29.3 | 30.4 |
| 48   | 51   | 49   | 54   | 56   | 57   | 59   | 82   | 94   | 92   | 86   | 75   |
| 100  | 71   | 42   | 31   | 14   |      | 20   | 29   | 44   | 66   | 81   | 100  |
| 33.1 | 32.9 | 32.7 | 32.5 | 32.3 | 32.0 | 31.0 | 29.2 | 30.0 | 30.8 |      |      |
| 48   | 50   | 52   | 54   | 56   | 59   | 69   | 87   | 79   | 71   |      |      |
| 100  | 85   | 44   | 17   |      | 20   | 35   | 59   | 79   | 100  |      |      |
| 33.2 | 33.0 | 32.6 | 32.8 | 32.6 | 32.1 | 31.1 | 30.0 | 29.7 | 30.6 | 31.2 |      |
| 47   | 49   | 53   | 51   | 53   | 58   | 68   | 79   | 82   | 73   | 67   |      |
| 100  | 74   | 44   | 23   |      | 20   | 35   | 54   | 66   | 85   | 100  |      |

Top Hyd. NW Cor M<sup>5</sup> Knight & Burns Ave



MCKNIGHT ROAD

TREE COUNT



51.

LT

STUMPS

P -

40.0

33.0

33

40

+50

4

0

4

50 + 100

3

2

+50

5

49

2

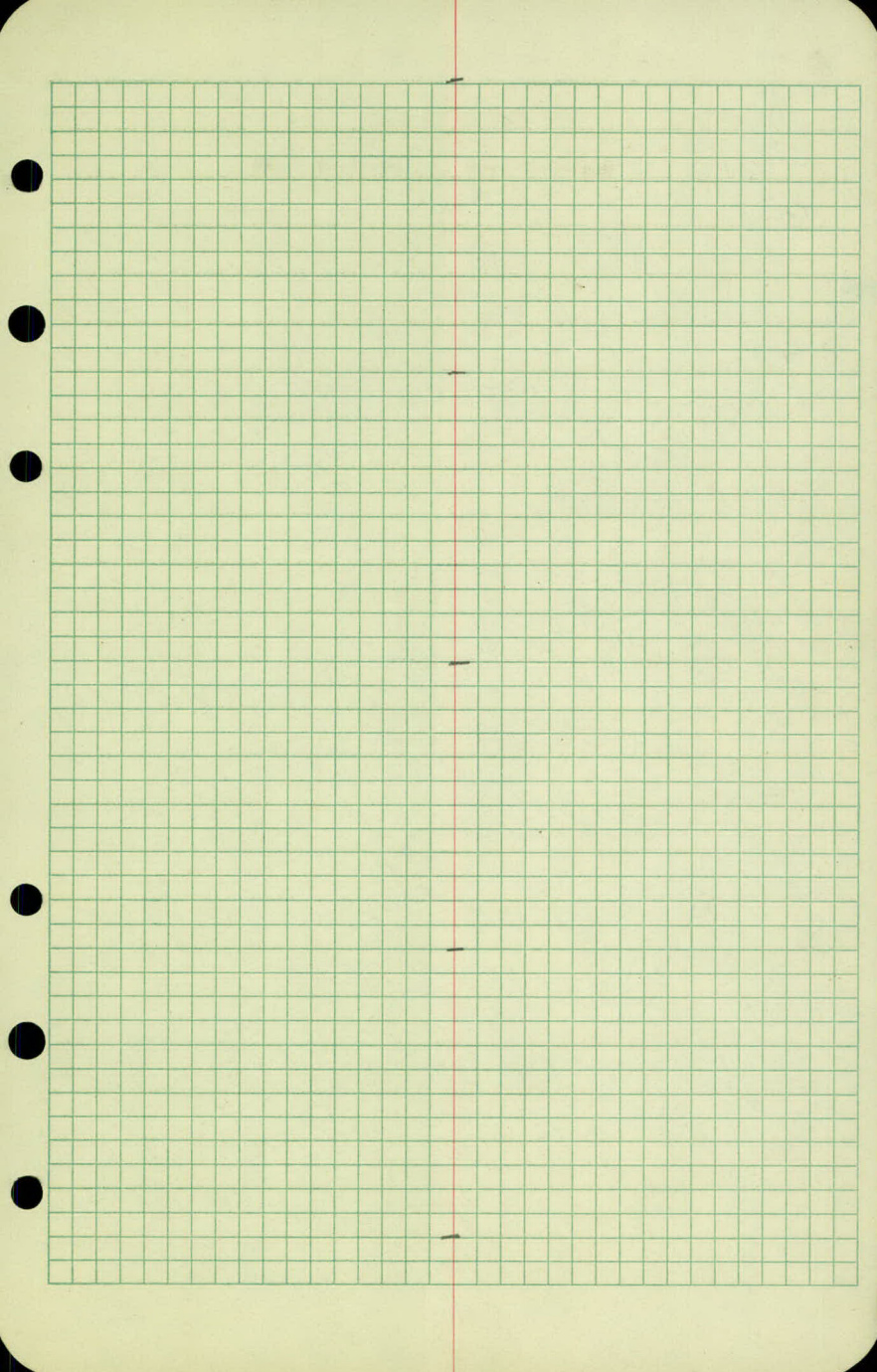
2

+50

48

+50

47



STUMPS

47

33.0

40.0

3 3.0

40.0

2

9

0

1

46

0

0

0

0

45

44

43

6

3

1 RT

42

5

17

41

110

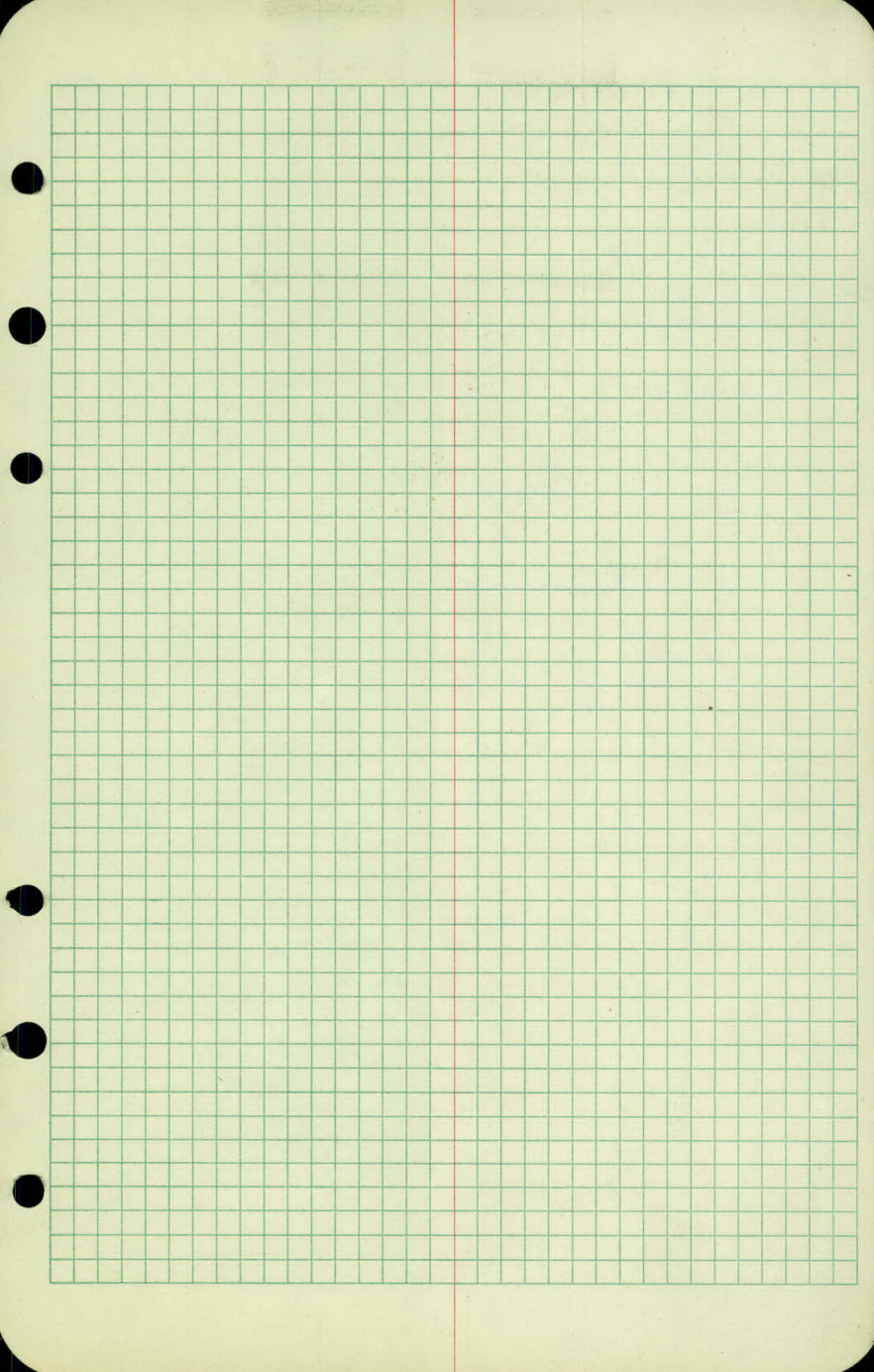
40

6

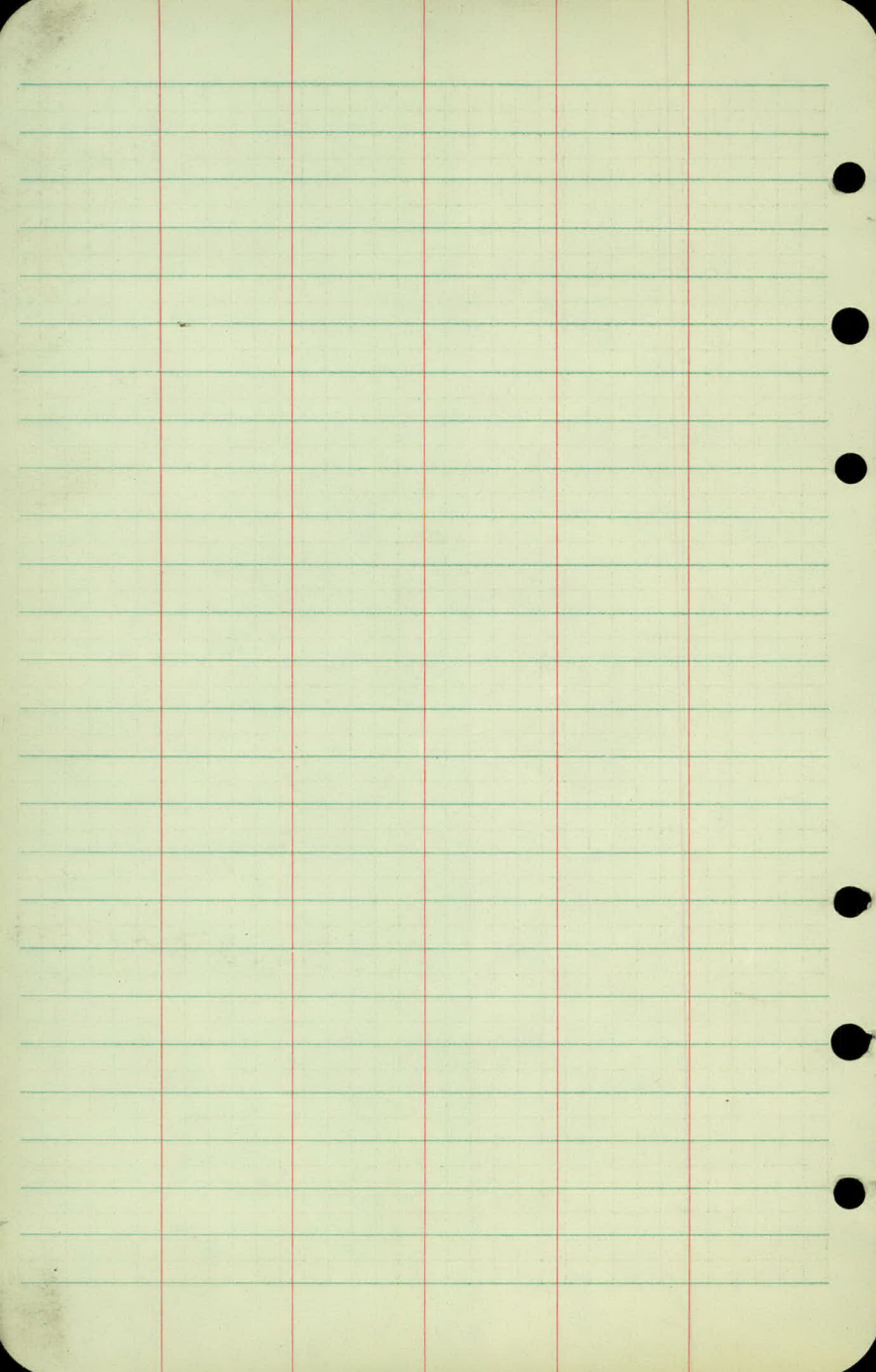
16

1

39







25 OCTOBER 1960 1.

K.P.

J.H.

L.B.

R.B.

McKnight Road  
Upper Afton Rd to Burns Ave  
Drainage Ditch  
WORKFARM PROPERTY

0+00 IS CULVERT APPROX.  
700 FT. WEST OF BLDGS.  
ON WORKHOUSE FARM UNDER  
DIRT ROAD.

4 pages

Finished alignment 10-25-60

Finished grade 10-26-60

| Sta   | P.G<br>+ | P.G.R.<br>π | -           | ELEV.  |
|-------|----------|-------------|-------------|--------|
| 0+00  | 5.33     | 105.33      | 00.5        | 100.00 |
| 0-14  |          |             | 4.8<br>00.8 |        |
| 0-25  |          |             | 4.5<br>00.8 |        |
| 0-75  |          |             | 4.5<br>01.1 |        |
| 0-100 |          |             | 4.2         |        |
| 0+50  | 99.94    | C 1.66      | C 1.0       |        |
| 1+00  | 99.88    | C 1.82      | C 1.0       |        |
| 1+50  | 99.82    | C 2.38      | C 2.0       |        |
| 2+00  | 99.76    | C 2.94      | C 2.0       |        |
| 2+50  | 99.70    | C 3.2       | C 3.0       |        |
| 3+00  | 99.64    | C 3.86      | C 3.0       |        |

25 OCTOBER 1960 2.

LT.

±

RT

TOP STAKE

⑤ 12.0

FL. N. END 24" X 14.0 CM.

FL. S. END 24" CULVERT

IN DITCH

" "

" "

|     |     |
|-----|-----|
| 0.8 | 0.6 |
| 0.0 |     |
| 4.5 | 3.7 |
| 0.1 | 0.7 |
| 4.2 | 3.6 |
| 0.6 | 0.2 |
| 0.0 |     |
| 3.7 | 3.1 |
| 0.7 | 0.7 |
| 3.6 | 2.6 |
| 0.1 | 0.9 |
| 0.0 |     |
| 3.2 | 2.4 |
| 0.7 | 0.5 |
| 0.0 |     |
| 2.6 | 1.8 |



| Sta             | +       | $\pi$             | -    | ELEV.  |
|-----------------|---------|-------------------|------|--------|
|                 |         | 105.33            |      |        |
| T.P. 1          | 6.88    | 110.41            | 1.80 | 103.53 |
| 3+50            | 99.58   | <sup>c</sup> 4.22 | C4.0 |        |
| 4+00            | 99.52   | <sup>c</sup> 5.58 | C5.0 |        |
| 4+50            | 99.46   | <sup>c</sup> 7.04 | C6.0 |        |
| 4+57.3 - 4+77.3 | CULVERT |                   |      |        |
| 5+00            | 99.40   | <sup>c</sup> 7.2  | C6.0 |        |
| 5+50            | 99.34   | <sup>c</sup> 7.16 | C7.0 |        |
| 6+00            | 99.28   | <sup>c</sup> 6.92 | C6.0 |        |
| 6+50            | 99.22   | <sup>c</sup> 7.38 | C7.0 |        |
| 7+00            | 99.16   | <sup>c</sup> 7.24 | C7.0 |        |

25 OCTOBER 1960 3.

LT.

~~LT.~~

RT.  
TOP STAKE  
③ 12.0

TOP STAKE 12.0 RT STA 3+00

|      |      |
|------|------|
| 03.0 | 03.4 |
| 7.4  | 6.6  |
| 04.2 | 05.1 |
| 6.2  | 5.3  |
| 05.3 | 06.5 |
| 5.1  | 3.9  |
| 05.6 | 06.6 |
| 4.6  | 3.8  |
| 05.4 | 06.5 |
| 5.0  | 3.9  |
| 05.3 | 06.2 |
| 5.1  | 4.2  |
| 05.3 | 06.6 |
| 5.1  | 3.8  |
| 05.1 | 06.4 |
| 5.3  | 4.0  |

| Sta | + | $\pi$  | - | ELEV. |
|-----|---|--------|---|-------|
|     |   | 110.41 |   |       |

|      |       |              |              |  |
|------|-------|--------------|--------------|--|
| 7+50 | 99.10 | $\angle 6.8$ | $\angle 6.0$ |  |
| +87  |       |              |              |  |

|      |       |               |              |  |
|------|-------|---------------|--------------|--|
| 8+00 | 99.04 | $\angle 2.76$ | $\angle 2.0$ |  |
|------|-------|---------------|--------------|--|

|      |      |        |      |        |
|------|------|--------|------|--------|
| TP 2 | 2.37 | 104.18 | 8.60 | 101.81 |
|------|------|--------|------|--------|

|      |       |               |  |  |
|------|-------|---------------|--|--|
| 8+50 | 98.98 | $\angle 0.52$ |  |  |
|------|-------|---------------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +56 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +69 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |       |                 |  |  |
|-----|-------|-----------------|--|--|
| +73 | 98.95 | $\angle 2.75$ ✓ |  |  |
|-----|-------|-----------------|--|--|

|     |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|
| +82 |  |  |  |  |
|-----|--|--|--|--|

|     |       |  |  |  |
|-----|-------|--|--|--|
| +86 | 98.94 |  |  |  |
|-----|-------|--|--|--|

|     |       |  |      |       |
|-----|-------|--|------|-------|
| +91 | 98.93 |  | 7.20 | 96.98 |
|-----|-------|--|------|-------|

|      |      |        |      |        |
|------|------|--------|------|--------|
| TP 2 | 7.92 | 109.73 | 2.37 | 101.81 |
|------|------|--------|------|--------|

|  |  |  |      |        |
|--|--|--|------|--------|
|  |  |  | 9.72 | 100.01 |
|--|--|--|------|--------|

100.00

25 OCTOBER 1960

£

RT.  
TOP STAKE  
@ 12.0

|      |      |
|------|------|
| 05.2 | 05.9 |
| 5.2  | 4.5  |
| 05.0 |      |
| 5.4  | 01.6 |
| 02.0 | 01.6 |
| 8.4  | 8.6  |

TOP STAKE 12.0 RT STA 8+00

|      |      |
|------|------|
| 08.4 | 09.5 |
| 08.4 |      |
| 5.4  | 4.7  |
| 09.3 |      |
| 4.9  |      |
| 01.9 |      |
| 2.3  |      |
| 01.7 |      |
| 2.5  |      |
| 09.0 |      |
| 5.2  |      |
| 09.1 |      |
| 5.1  |      |

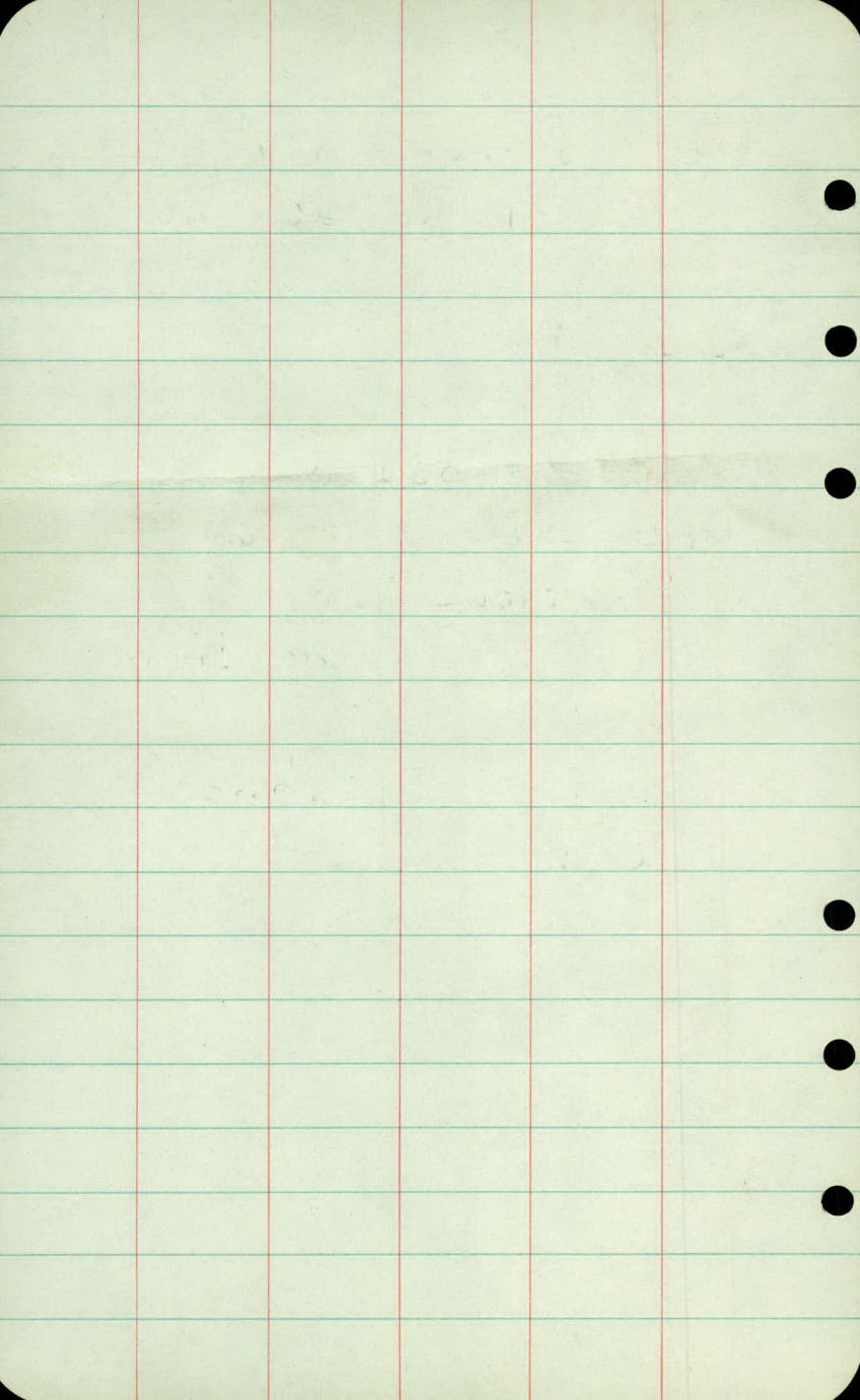
01.70  
98.95  
-----  
2.75

£ BATTLE CREEK

TOP STAKE 12.0 RT. STA 8+00

F.L. N. END 24" X 14.0 CMP.



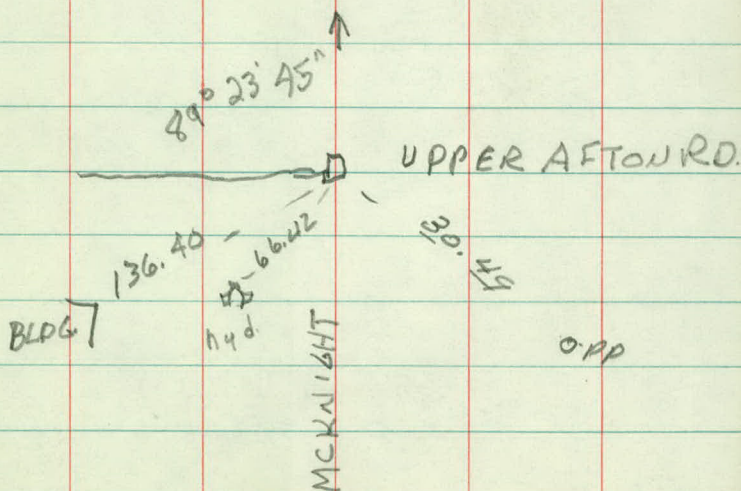


K.P.  
J.H.  
L.BORG  
R. BOCK

27 OCT. 1960

McKnight Road  
Upper AFTON RD TO Lower AFTON RD.  
P.G. STAKES AT W. prop. line

W  $\frac{1}{4}$  Cor. Sec 1-28-22



Sta PG PGR

BM 11.22 925.27

914.05

± UPPER AFTON

915.81

39+00 15.77 9.50

38+90 MH

917.72

38+50 16.56 8.71

38+00 18.49 6.78

37+50 20.99 4.26

TP 9.48 933.49 1.26 924.01

37+00 23.49 10.0

36+50 25.99 7.50

36+40 MH

926.28

27 OCT. 1960

LT

~~E~~

RT

SPIKE IN 24" ELM 130' E STA 39+75

50.0

916.39

915.81

✓  
8.5  
C 1.0

✓  
6.21  
C 2.5

4.78  
C 2.0

1.26  
C 3.0

TOP STAKE STA 37+50 : 50' LT

7.5  
C 2.5

6.5  
C 1.0



|       |       |        |      |        |  |
|-------|-------|--------|------|--------|--|
| Sta   | PG    | PGR    |      |        |  |
|       |       | 933.49 |      |        |  |
| 36+00 | 28.49 | 5.0    |      |        |  |
| 35+50 | 30.99 | 2.50   |      |        |  |
| 35+00 | 33.49 | 0.0    |      |        |  |
| TP    | 13.29 | 946.77 | 0.01 | 933.48 |  |
| 34+50 | 35.99 | 10.78  |      |        |  |
| 34    | 38.49 | 8.28   |      |        |  |
| 33+50 | 40.99 | 5.78   |      |        |  |
| 33    | 43.34 | 3.43   |      |        |  |
| 32+50 | 44.97 | 1.80   |      |        |  |

27 OCT. 1960

LT

~~E~~

RT

50.0

4.0  
C 1.0

1.50  
C 1.0

6R  
0.0

TOP STAKE STA 35400 50.0' RT

6R  
10.78

8.28  
6R

5.78  
6R

3.43  
6R

0.80  
C 1.0

| Sta | P6 | P6R    |
|-----|----|--------|
|     |    | 946.77 |

|       |       |      |
|-------|-------|------|
| 32+00 | 45.71 | 1.06 |
|-------|-------|------|

|       |       |      |
|-------|-------|------|
| 31+80 | 45.79 | 0.98 |
|-------|-------|------|

|       |       |     |
|-------|-------|-----|
| 31+00 | 44.77 | 2.0 |
|-------|-------|-----|

|       |       |      |
|-------|-------|------|
| 30+30 | 42.17 | 4.60 |
|-------|-------|------|

|       |       |      |
|-------|-------|------|
| 30+00 | 40.70 | 6.07 |
|-------|-------|------|

|       |       |      |
|-------|-------|------|
| 29+50 | 38.26 | 8.51 |
|-------|-------|------|

|    |      |        |       |        |
|----|------|--------|-------|--------|
| TP | 1.10 | 934.58 | 13.29 | 933.48 |
|----|------|--------|-------|--------|

|    |      |        |       |        |
|----|------|--------|-------|--------|
| TP | 0.94 | 924.96 | 10.56 | 924.02 |
|----|------|--------|-------|--------|

|    |      |        |      |        |
|----|------|--------|------|--------|
| TP | 1.04 | 920.19 | 5.81 | 919.15 |
|----|------|--------|------|--------|

|  |  |  |      |        |
|--|--|--|------|--------|
|  |  |  | 6.14 | 914.05 |
|--|--|--|------|--------|

914.05

27 OCT. 1960

LT

E

RT

50.0

1.06  
GR ✓

0.98  
GR ✓

0.0  
C2.0 ✓

2.6  
C2.0 ✓

6.07  
GR ✓

6.51  
C2.0 ✓

TOP STAKE 35+00 50.0 LT

TOP " 37+50 " "

TOP HYD. S.W. Cor McKnight & UPPER  
AFTON RD.

SPIKE IN 24' ELM 130' E ST 39+75



