

X

~~AN.~~

015941

GRAN CLAIMS

MAGNETOMETER  
SURVEY

- J. M. BRITTON

STN	T	R	SC.	γ
32-0 16E	9:15	910	1680	
8E	:19	940		
0+00	:23	920		
8W	:30	16-2	3000	1020
16W	:35	1800	3000	1680
23W	:40	950	1000	
24W		940		
25W	:42	940		
16E	10:04	950		
<del>16E</del> 32-0	10:10	960		
1N		}	CREEK	
2N				
3N				
4N				
5N				
6N				
7N				
8N	:45	970		
9N		960		

	$\Delta$	F.V.	
	0	910	
	0	940	
	-10	910	
	-10	1010	
	-20	980	
	-20	930	
	-20	920	
	-20	920	
	-40	<u>910</u>	
	-50	910	
		-	
		-	
		-	
		-	
		-	
		-	
		-	
		-	
	-50	920	
		910	

STN	T	R	SC	8
16E				
10N	10	970	1000	
11N		970		
12N		980		
13N		990		
14N		990		
15N	20	970		
16N		970		
17N		970		
18N		980		
19N		1000	3000	10000
20N		980	1000	
21N	25	980		
22N		970		
23N		960		
24N		970		
25N		980		
26N		970		
27N	30	970		
28N		980		

<u>V</u>	F.V.
-50	920
	920
	930
	940
	940
-60	910
	910
	910
	920
	940
	920
	920
	910
	900
	910
	920
	910
	910
	920

STN	T	R	SC	$\gamma$
76E				
29N	10:	980	100	
30N	1:33	980		
31-0	1:50	980		
32-0				
33W	1:40	10.5	300	1050
24W		10.5		1050
25W		10.5		1050
32W	1:45	1000		1000
40W	1:52	11.5		1150
25W		10.5		1050
24W		10.5		1050
23W	2:02	10.5		1050
8E				
31-0	12:50	10.5	3000	1050
1S		10.6		1060
2S		10.5		1050
3S		10.5		1050
4S		10.5		1050
6S		10.5		1050
6S		10.4		1040
7S		10.5		1050

4

F.V.

-80

920

-80

920

-70

910

} -130

920

870

1020

} -130

920

-110

940

950

940

940

940

940

930

940

STN	T	R	SC	Y
8E 8S		10.0	3000	1025
9S		10.5		1050
10S	12:55	10.5		1050
BL-0	1:00	10.5		1050
-0				
BL-0	11:15	10.0	3000	1000
1N		10.11		1050
2N		10T		1075
3N		11		1100
4N		11R		1125
5N		11		1100
6N		11		1100
7N	12:00	11		1100
8N		11		1100
9N		11		1100
10N		11		1100
11N		10T		1075
12N		10T		1075
13N		10H		1050
14N	12:25	10H		1050

<u>+</u>	F.V.
-110	915
	940
	940
-110	940
-90	910
	960
	985
	1010
	1035
	1010
	1010
	1010
	1010
-150	1000
	1000
	975
	975
	950
	950

STN	T	R	SC	$\delta$
L-6 15N	115	10H	3080	1050
16N		10H		1050
17N		10H		1050
18N		10Q		1025
19N		10H		1050
20N	30	10H		1050
21N		10H		1050
22N		10Q		1025
23N		10H		1050
24N		10.6		1060
25N		10H		1050
26N		10H		1050
27N		10H		1050
28N	35	10H		1050
29N		10H		1050
30N	37	10H		1050
L-8E 30N	42	10H		1050
29N		10.6		1060
28N		10H		1050

	<u>±</u>	F.V.	
	-100	950	
		950	
		950	
		915	
		950	
		950	
		950	
		925	
		950	
		960	
		950	
		950	
	-110	940	
		940	
		940	
		940	
		940	
		950	
		940	

LN	T	R	SC	γ
28E				
27N	11:	10H	3000	1050
26N		10T		1075
25N	=45	10H		1050
24N		10H		1050
23N		10T		1075
22N		11.		1100
21N		10T		1075
20N	=50	11		1100
19N		11		1100
18N		11		1100
17N		11		1100
16N		10T		1075
15N		11		1100
14N	=55	11Q		1125
13N		10T		1075
12N		10H		1050
11N		10T		1075
10N		11		1100
9N		10H		1050

<u>±</u>	F.V.
-110	940
	965
	940
	940
	965
-120	980
	955
	980
	980
	980
	980
	980
	955
	980
	1005
	955
	930
	955
	980
	930

SPN LBE	T	R	SC	Y
8N	11:	10H	3m	1050
7N		10H		1050
6N		10-6		1060
5N	12:00	10H		1050
4N		10H		1050
3N		10H		1050
2N		10H		1050
1N		10H		1050
BL-0	03	10H		1050
--0				
<del>BL-0</del>	07	10.9		1090
<del>40W</del>				
BL-0	300	12.0		1200
1N		11		1100
2N		10.5		1050
3N		10H		1050
4N		10H		1050
5N		10H		1050
6N	05	10Q		1025
7N		10Q		1025
8N		10Q		1025

	$\pm$	F.V.	
	-120	930	
		930	
		940	
		930	
	-130	920	
		920	
		920	
		920	
		920	(940)
	-130	<u>910</u>	
	-180	1020	
		920	
		870	
		870	
		870	
		870	
		845	
		845	
		845	

STN	T	R	SC	X
L40 9N	3:	10 H	3000	1050
10N		10 Q		1025
11N		10 Q		1025
12N		10 Q		1025
13N	:10	10 Q		1025
14N		11.0		1100
15N		10 Q		1025
BL-0	:17	12.0		1200
<del>32 N</del> BL-0	10:00	950	1000	
1S		950		
2S		940		
3S		940		
4S		940		
5S		97		
6S		100	3000	1025
7S		10H		1050
8S		10H		1050
9S		10		1000
10S	:07	10		1125
BL-0	:15	910		

	I	F.V.	
	-180	870	
		845	
		845	
		845	
		845	
		920	
	-	845	
	-180	<u>1020</u>	
	-80	870	
	-80	870	
	-80	860	
	-70	870	
	-70	870	
	-70	900	
	-70	955	
	-60	990	
	-60	990	
	-60	1040	
	-60	1065	
	-40	870	

STN	T	R	SC	Y
<del>32N</del> BL-0	9:30	940	1880	
1N		940		
2N		940		
3N		940		
4N		950		
5N		940		
6N		940		
7N	9:35	940		
8N		920		
9N		930		
10N		940		
11N		940		
12N		960		
13N	9:40	940		
14N		940		
15N	9:42	940		
BL-0	9:50	950		

	I	F.V.	
	-70	870	
		870	
		870	
		870	
		880	
		870	
		870	
		850	
		860	
		870	
		870	
		870	
		890	
	-50	860	
		860	
		860	
	-80	870	

SN	T	R	SC	Y
<del>24</del> BLD	10:30	930	1000	
1N		930		
2N		930		
3N		930		
4N		930		
5N		930		
6N		940		
7N	:35	930		
8N		920		
9N		930		
0N		930		
11N		910		
12N		910		
13N		910		
14N		890		
15N	:40	910		
BLD	:47	930		
<u>          </u>				

	4		E.V.	
	-10		920	
			920	
			920	
			920	
			920	
			920	
			930	
			920	
			910	
			920	
			920	
			900	
			900	
			900	
			880	
			900	
	5/10		920	

STN	T	R	SC	δ
24W BLD	10:50	94	1000	940
1S		96		960
2S		97		970
3S		99		990
4S		101	3000	1000
5S		103	↓	1025
6S		104		1100
7S		107		1175
8S		108		1150
9S		11		1100
10S	10:57	107	↓	1075
BLD 16W BLD	11:04	920	1000	920
1S				
2S				
3S				
4S				
5S				
6S				

4

F.V.

-20

920

940

950

970

980

1005

-10

1090

1165

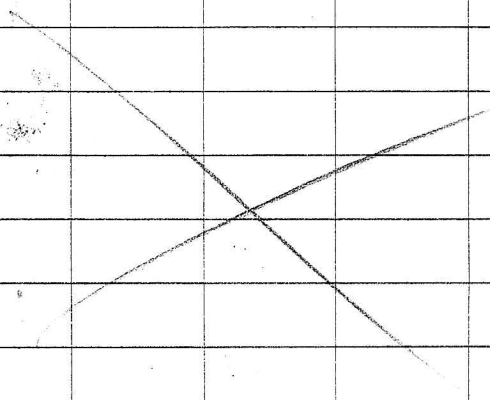
1140

1090

1065

0

920



STN  
-16W  
75

T

R

SC

$\gamma$

85

95

105

~~BL-0~~  
~~-0~~  
BL-0

15

25

35

45

55

65

75

85

95

105

BL-0

A

F.V.

~~9/10~~

9/10

STN	T	R	SC	Y	
-18W BLD	1:10	940	1000		
1N		970			
2N		960			
3N		930			
4N		930			
5N		930			
6N		940			
7N		930			
8N	1:05	930			
9N		920			
10N		910			
11N		900			
12N		910			
13N		910			
14N		920			
15N	1:10	910			
<u>BLD</u>	1:17	950			

	$\pm$	F.V.		
		980		
		1010		
		1000		
		970		
		970		
		970		
		980		
		970		
		970		
		960		
	+80	940		
		930		
		940		
		940		
		950		
		940		
	+80	980		

STN	T	R	SC	Y
8W BLD	430	1000	3000	2500
1N		10H	↓	1050
2N		9		1025
3N		10		1000
4N		8		1025
5N		10		1000
6N		10		1000
7N		98	2000	980
8N		98		980
9N		96		960
10N		99		990
11		94		940
12		94		940
13		92		920
14		91		910
1K	45	90		900
BLD	47	1000	3000	2500

$\pm$	F.N.		
+10	1010		
	1060		
	1035		
	1010		
	1035		
	1010		
	1010		
	990		
	990		
	970		
	1050		
	950		
	950		
	930		
	920		
	910		
+10	1010		

