

015632

MAGNETIC SURVEY

OWL CLAIMS

INSTRUMENT: Shorpe MF-1

OPERATOR: P. Dean

July-August 1970

LINE	STN	T	RDG	Scale
BLO	0	504	2000	3000
	4W	6	1900	
	8	508	1900	
	12		2140	
	16	<del>5.11</del>	2550	
	20	5.15	2160	
	24		2100	
	28	5.20	2260	
	32 W	5.23	1740	
	0	5.38	2000	
<hr/>				
BLO	0		1940	3000
LO	1N	8:25	1940	3000
	2		1940	
	3		1850	
	4		1750	
	5	8:30	1600	
	6		1450	
	7		1250	
	8N		1100	

	$\delta$	CORR.	FINAL VALUE
	2000		2000
	1950		1900
			1900
			2140
			2550
			2160
			2100
			2260
			1740
			2000
		+60	2000
		+60	2000
			2000
			1910
			1810
			1660
			1510
			1310
			1160

<del>RDG</del>	STN	T	RDG	scale
LO	9N		1060	3000
	10	835	1060	
	11		1100	
	12		1100	
	13		1140	
	14		1150	
	15		1160	
	16	840	1160	
	17		1200	
	18		1180	
	19		1160	
	20		1160	
	21		1160	
	22	845	1160	
	23		1160	
	24		1150	
	25		1160	
	26		1160	
LO	27 N		1160	

Y

CORR.

FINAL  
VALUE

+60

1120

1120

1160

1160

1200

1210

1220

1220

1260

1210

1220

1220

1220

1220

1220

1230

1220

1220

+60

1220

L	STN	T	RDG	Scale
LD	28 N	850	1150	3000
	29		1150	
LO	30 N	851	1150	
L4W	30 N	900	1150	
	29		1150	
	28		1150	
	27		1150	
	26		1150	
	25		1160	
	24	905	1160	
	23		1160	
	22		1180	
	21		1200	
	20		1180	
	19		1180	
	18	910	1200	
	17		1180	
	16	<del>910</del>	1200	
L4W	15 N		1160	

Y	CORR.	FINAL VALUE
	+60	1210
		1210
	+60	1210
	+50	1200
		1200
		1200
		1200
		1210
		1210
		1210
		1230
		1250
		1230
		1230
		1250
		1230
		1250
	+50	1210

L	STW	T	R	S
L4W	14N		1150	3500
	13	945	1160	
	12		1150	
	11		1120	
	10		1100	
	9		1100	
	8	920	1140	
	7		1250	
	6		1400	
	5		1550	
	4		1640	
	3	925	1720	
	2		1780	
	1 N		1850	
L4W	0	928	1880	
BLO	0	9:30	1950	

	$x$	$c$	F.V.
		+50	1200
			1210
			1200
			1170
			1150
			1150
			1190
			1300
			1450
			1600
			1690
			1770
			1830
			1900
		+50	2000

L	STN	T	R	S
BLO	0	155	2000	3000
LO	1		1980	
	2		1980	
	3		1950	
	4		1850	
	5	200	1560	
	6		1340	
	7		1300	
	8		1320	
	9		2160	
	10	205	1450	
	11		1740	
	12		1300	
	13		1650	
	14	2:10	1350	
	15		1620	
	16		2140	
	17	2:45	2500	
20	18s	2	2050	

Σ	COST	F.V.
	0	2000
	0	1980
	0	1980
	0	1950
	0	1850
	0	1560
	-20	1320
		1280
		1300
		2140
		1430
		1720
		1280
		1630
	-20	1330
	-40	1480
	-40	1580
	-40	2460
	-40	2010

L	S	T	R	S
LO	195	220	1440	3000
	20		2050	
	21		1300	
	22		1200	
	23	225	1200	
	24		750	1000
	25	230	1240	3000
	26		660	1000
	27	235	760	"
	28		1300	3000
	29		760	1000
LO	30S	240	900	1000
L4W	30S	243	1100	3500
	29		4400	10K
	28		1400	3000
	27		680	1000
	26	245	3050	10
	25		960	3
L4W	245		1700	3

$\delta$	C	FV
	-40	1400
	-40	2010
	-40	1260
	-40	1160
	-40	1160
	-40	710
	-40	1200
	-60	600
	-60	700
	-60	1240
		700
		840
		1040
		4340
		1340
		620
		2990
		900
	-60	1640

<u>E</u>	S	T	R	S
L4W	235	250	890	1
	22		800	1
	21	255	1640	3
	20		1760	4
	19		2000	4
	18		2650	4
	17	300	2580	4
	16		2350	4
	15		1980	
	14		1940	
	13	305	1640	
	12		1500	
	11		1700	
	10		1800	
	9		1350	
	8	310	1460	
	7		1500	
	6		1550	
L4W	55		1650	

	$\alpha$	C	FV
		-60	830
		-80	720
		-80	1560
		-80	1680
		}	1920
			2570
			2500
			2270
			1900
		}	1860
			1560
			1520
			1620
			1720
		/	270
		-80	1480
		-100	1400
		-100	1450
		100	1550

L	S	T	R	S
4W	4S	315	1800	3
	3	<del>315</del>	1950	
	2		2020	
	1S		2000	
4W	0		2020	
BLO	0	320	2100	
<hr/>				
L8W	0	1005	1950	3
	18		1800	
	2		1750	
	3		1850	
	4		1640	
	5	1010	1500	
	6		1560	
	7		1540	
	8		1650	
	9	1015	1440	
	10		1500	
	118		1750	

$\delta$	C	F.V.
	-100	1700
	-100	1850
	-100	1920
	-100	1900
	-100	1920
	-100	2000
<hr/>		
	-50	1900
	-50	1750
	<	1700
	:	1800
	-50	1590
	-60	1440
	}	1500
	}	1480
	}	1590
	}	1380
		1440
	-60	1690

		T	R	S		
L8W	128		1560	3		
	13	1020	2060	}		
	14		1760			
	15		2300	3		
	16		3100	10		
	17		2800	3		
	18	1025	2700	3		
	19		2200	}		
	20	1030	2000			
	21		1750			
	22		980			
	23	1035	2060			
	24		1560			
	25		1200			
	26	1040	1220			
	27		1640			
	28		2050			
	29		1240			
L8w	30S	1145	1160			

	$\delta$	C	FV
		-60	1500
			2000
			1700
			2240
			3040
		-60	2740
		-80	2620
		-80	2120
			1920
			1670
			900
			1980
			1480
		-80	1120
		-100	1120
			1540
			1950
			1140
			1060

		T	R	S	
L12W	30S	1050	1360	3	
	29		1200	}	
	28		1300		
	27		1560		
	26		1720	3	
	25	1055	280	1	
	24		2020	3	
	23		1400	}	
	22		2250		
	21	1100	1700		
	20		2300	}	
	19		2250		
	18		2450		
	17		2840	3	
	16	1105	3600	-1	
	15		2400	3	
	14		2280		
	13		2050		
	12S	1110	1750		

$\gamma$ 

C

F.V.

-100

1266

1106

1200

1460

1620

180

1920

1300

2150

1600

2200

2150

2350

-100

2740

-120

3480

-120

2280

2160

1930

-120

1630

		T	R	S
L12W	11 S		1700	3
	10		1750	
	9		1800	
	8		2000	
	7		2050	
	6	11 15	2160	
	5		2200	
	4		2150	
	3		2120	
	2		2080	
k	1 S		2140	
k 12W	0	1120	2250	
L8W	0:	1125	2040	
	1 N		2120	
	2		2080	
	3		1800	
	4		1660	
	5		1550	
L8W	6 N	1130	1420	

$\delta$ 

C

F.V.

-120

1580

1630

1680

1880

-120

1930

-140

2020

2060

2010

1980

1860

2000

2110

-140

1900

-140

1980

-140

1860

-140

1660

-140

1520

1410

-140

1380

		T	R	S	
L8W	7 N		1340	3	
	8		1300		
	9		1300		
	10		1280		
	11		1280		
	12		1300		
	13	1125	1340		
	14		1360		
	15		1350		
	16		1340		
	17		"		
	18	<del>1130</del>	"		
	19	1130	"		
	20		"		
	21		"		
	22	<u>1140</u>	"		
	23		"		
	24	1140	"		
L8W	25 N		"		

X C

F.V.

-140

1200

1160

1160

1140

1140

1160

1200

1220

1210

1200

1200

1200

1200

1200

1200

1200

1200

1200

-140

1200

		T	R	S
L8W	26N		1340	
	27		1340	
	28		1340	
	29		1340	
L8W	30N	1145	1340	
L12W	30N	1155	1350	
	29		1340	
	28		1300	
	27		1300	
	26		1300	
	25	1200	1300	
	24		1300	
	23		1350	
	22		1340	
	21		1300	
	20		1300	
	<del>19</del>	1205	1300	
	<del>18</del>		1300	
L12W	<del>17</del> N		1300	

$\delta$	C	F.V.
	-140	1200
		1200
		1200
		1200
	-140	1200
	-150	1200
		1190
		1150
		1150
		1150
		1150
		1150
		1200
		1190
		1150
		1150
		1150
		1150
	-150	1150

		T	R	S
L12W	16N		1320	3
	15		1400	
	14	1210	1360	
	13		1260	
	12		1260	
	11		1260	
	10		1260	
	9		1260	
	8		1260	
	7	1215	1340	
	6		1560	
	5		1700	
	4		1800	
	3	1220	1900	
	2		2020	
	1 N		2270	
L12W	0		2240	
L8W	0	1225	2050	

$\delta$	C	F.V.
	-150	1170
		1250
		1210
		1110
		1110
		1110
		1110
		1110
		1110
		1290
		1410
		1550
		1650
		1750
		1870
		2070
		2090
	-150	1900

L	S	T	R	S
L16W	0	835	2540	3
	1N		1950	
	2		1840	
	3		1800	
	4	840	1650	
	5		1620	
	6		1550	
	7		1200	
	8	845	1140	
	9		1100	
	10		1120	
	11		1140	
	12		1160	
	13		1160	
	14		1160	
	15		1200	
	16	910	1200	
	17		1200	
	18N		1200	

$\alpha$	C	FV
	(+10)	2550
		1950
		1840
		1800
		1650
		1620
		1530
		1200
		1140
		1100
		1120
		1140
		1160
		1160
		1160
		1200
		1200
		1200
		1200

		T	R	S	
L16W	19N		1200	3	
	20	855	1200		
	21				
	22				
	23	Skipped			
	24				
	25				
	26				
	27				
	28				
	29				
L16W	30N			✓	
L20W	30N				
	29				
	28				
	27	Skipped			
	26				
	25				
L20W	24N				
	3				

δ

C

FU

1200

1200

		T	R	S	
L20W	23N				
	22		skipped		
	21				
	20	900	1220	3	
	19		1200		
	18		1200		
	17		1220		
	16		1200		
	15		1250		
	14	905	1200		
	13		1200		
	12		1180		
	11		1160		
	10	910	1160		
	9		1150		
	8		1160		
	7		1300		
	6		1500		
L20W	5N		1620		

$x$ 

C

FU

1220

1200

1200

1220

1200

1250

1200

1200

1180

1160

1160

1150

1160

1300

1500

1620

		T	R	S
L20W	4N	915	1750	3
	3		1900	
	2		2100	
	1N		2150	
L20W	0		2200	
L16W	0	920	2540	
	1S		2340	
	2		2200	
	3		2300	
	4	925	1800	
	5		1520	
	6		2420	
	7		2550	
	8		2350	
	9	930	1550	
	10		1840	
	11		2150	
	12		1920	
L16W	13S	935	1640	

C

F.V.

1750

1900

2100

2150

2200

(+10)

2550

+10

2350

+10

2210

+10

2310

+10

1810

+20

1540

+20

2440

2570

2370

1570

1860

2170

1940

-20

1660

		T	R	S	
L16W	14S		1750	3	
	15		2180		
	16		2600		
	17		2820		
	18	940	2300		
	19		2280		
	20	945	2250		
	21		2300		
	22		2000		
	23	950	1800		
	24		1450		
	25		1250		
	26		1080		
	27	955	1950		
	28		1500		
	29		1650		
L16W	30S	1000	2060		
L20W	30S	1005	2200		
L20W	29S		1050		

part 1  
 15  
 14  
 12

C

F.V.

420

1770

2200

2620

2840

2320

2300

2270

2320

2020

1820

1470

1270

1100

1970

1520

1670

+20

2080

+40

2240

+40

1090

		T	R	S	
L20W	28S		2280	3	
	27		1900		
	26	1010	1850		
	25		960		
	24		2200		
	23	1015	0		
	22	1020	1700		
	21		1750		
	20		2250		
	19		2100		
	18	1025	1900		
	17		1750		
	16		1300		
	15		2500		
	14	1030	3050		
	13		2550		
	12		2150		
	11		1500		
L20W	10S		1750		

C

F.V.

+40

2320

+40

1940

1890

1000

2240

40

1740

1790

2290

2140

1940

1790

1340

+40

2540

+40

3090

+50

2600

11

2200

1550

+50

1800

		T	R	S
L20W	9s		980	3
	8	1035	1400	
	7		1900	
	6		2300	
	5		2460	
	4		2680	
	3		2760	
	2	1040	2240	
	1s		2200	
L20W	0		2150	
L16W	0	1045	2500	
L24W	0	125	2100	
	1s		2300	
	2		2560	
	3		2650	
	4	130	2600	
	5		2800	
	6		1240	
	7s	135	1050	

C

F.V.

+50

1030

1450

1950

2350

2510

2730

2750

2290

2250

2150

+50

2550

0

2100

2300

2560

2650

2600

2000

1240

0

1050

		T	R	S
L24W	8	135	1120	3K
	9		2060	
	10		1940	
	11		1920	
	12		2000	
	13	140	2180	
	14		2260	
	15		2300	
	16		1460	
	17	145	1580	
	18		1420	
	19		2350	
	20	150	2400	
	21		2640	
	22	155	1450	
	23		1650	
	24	200	1200	3K
	25		470	1K
L24W	26S	205	3100	10K

	C	F.V.
	-	1120
	-	2060
	-	1940
	-	1920
	-	2000
	-	2180
	-	2260
	-	2300
	-	1460
	-	1580
	-	1420
	-	2350
	-	2400
	-	2040
	-	1450
	-	1650
	-	1200
	-	470
	+20	3120

L24W	275		1800	3	
	28		820	3	
	29		2160	}	
	305	210	1250		
L28W	305	215	1850	}	
	29		1700		
	28		2940	3	
	27	220	4500	10	
	26		260	1	
	25		6200	10	
	24		1250	3	
	23		1820		
	22	225	1600		
	21	230	1700		
	20		1950		
	19		2200		
	18		2300		
	17	225	1700		
L28W	165		2050	3	

$\delta$ 

C

F.V

+20

1820

840

2180

1270

1870

1720

2980

4520

280

6220

1270

1840

1620

1720

1970

2220

2320

1720

+20

2070

L	STW	T	R	S
L28W	15S		1620	3K
	14		1850	
	13		1800	
	12		1360	
	11	2:40	1740	
	10		1660	
	9		1740	
	8		1850	
	7		1700	
	6		1800	
	5		1760	
	4	2:45	1300	
	3:		1700	
	2 :		1700	
	1S		2200	
L28W	0'		2250	1
L24W	0		2060	3K

C

F.V.

+20

1640

1820

1820

1380

1760

1680

1760

1870

1720

1820

1780

1320

1720

1720

+20

2220

+102

+20

2260

+40

2100

L	STN	T	R	S
L 32W	0	950	1860	3
↑	1 S		1600	
	2		1660	
	3		1700	
slope on bottom of gully to summit	4		1860	
	5		1250	
	6	955	1680	
start of second slope →	7		2140	
	8		2060	
	9		1520	
flat slope	10		1620	
	11	1000	1400	
	12		1940	
break in slope ↘	13		1800	
	14		1600	
	15	1005	1920	
	16		2100	
	17		1950	
L 32W	18 S	1010	2350	

A

C

F.V.

-120

1740

1480

1540

1580

1740

1130

1460

2020

1940

1700

1500

1280

1820

1680

-120

1480

+100

1820

2000

1850

2250

		T	R	S
L32W	19S		2000	3K
	20	1015	2300	
	21		2500	
	22		1800	
	23	1020	1800	3K
	24		020	1K
	25	1025	1160	3K
TOP OF RIDGE	26		4000	10K
	27		1650	3K
	28		1220	
	29		1700	
	30 S	1030	1320	
	<del>31</del>		<del>1</del>	
L32W	0	1150	1820	
L28W	0	1155	2340	
	1 N		2100	
	2		1900	
	3		2200	
	4 N		2100	
	-			

C

F.V.

-100

1900

2200

2400

700

1700

820

1060

3900

1550

1120

1600

-100

1220

-80

1740

-80

2260

2020

1820

2120

2020

		T	R	S
L28W	5N		2040	
	6		1800	
	7		1460	
	8		1240	
	9	1150	1160	
	10		1180	
	11		1180	
	12		1200	
	13		1220	
	14		1240	
	15	1105	1250	
	16		1260	
	17		1320	
	18		1280	
	19		1280	
L28W	20N		1280	
<del>L28W</del>	20N		1280	
	22	1110	1250	
L28W	23N		1260	

C

-80

F. V.

1960

1720

1380

1160

1020

1100

1100

1120

1140

1160

1170

1180

1240

1200

1250

1200

1200

1190

-50

1180

		T	R	S	
L 28W	27N		1260		
	26		1250		
	25		1260		
	24		1260		
	23		1260		
	22	1145	1260		
L 28W	30 N		1260		
L 32W	30N	1155	1240		1260 1220
	29		1240		check at 35
	28		1240		
	27	1140	1240		
	26		1240		
	25		1240		
	24		1250		
	23		1250		
	22		1250		
	21 N		1240		
L 32W	20		1250		
L 32W	19N		1220		
L 32W					

C

F.V.

-80

1180

1170

1180

1180

1180

1180

1180

1160

1160

1160

1160

1160

1160

1170

1170

1170

1160

1170

-80

1140

		T	R	S
L32N				
<del>L24W</del>	①7	1150	1220	
Lake	<del>②</del>			
	③		1220	
	④		1200	
	⑤		1200	
	⑥	1155	1200	
	⑦		1160	
	⑧		1160	
	⑨		1160	
	⑩		1240	
	⑪		1540	
	⑫	1200	1740	
	⑬		1760	
	⑭		1760	
	⑮		1850	
	⑯		1880	
	⑰	1205	1900	
L32W	⑱		1800	
L28W	⑲	1210	2340	

2

C

F.V.

-80

1140

~~1140~~

1170

1120

1120

1120

1080

1080

1080

1160

~~1460~~

1660

1680

1680

1770

1800

1820

-0

~~2220~~

2260

L	STN	T	R	S
24W	0	1220	2200	3K
	1 N		2040	
	2		1900	
	3		1860	
	4		1900	
	5	1225	1930	
	6		1780	
crack. ~us	7		1590	
	8		1300	
	9		1240	
	10		1200	
	11	1230	1240	
	12		1240	
	13		1286	
	14		1280	
crack (E-W)	15		1300	
	16		1300	
	17		1300	
	18 N		1300	

8

C

F.V

-1.00

2100

"

1940

1800

1760

"

1800

"

1850

●

1680

"

1490

1200

1140

1100

1140

●

1140

1180

●

1180

1200

●

1200

1200

-1.00

1200

L	STN	T	R	S
L24W	19N		1300	
	20N	1235	1300	
L24W	0	1245	<del>1300</del> 2220	
BLO	0	230	2160	
	32E	240	1460	
	28		1300	
	24	245	1400	
	20		2500	
	16		2180	
	12	250	2720	
	8		2540	
	4	255	2240	
	0E	300	2100	
L32E	0	315	1460	
	1S		1460	
	2		1600	
L32E	3S		1650	

Chem  
Orz posts  
1000FW

$x$	$C$	F.V.
	-100	1200
	-100	1200
	-120	2100
	-160	2000
	-140	1320
	-140	1160
	-140 <del>-120</del>	1260
	-120	2380
	-120	2040
	-120	2600
	-120	2420
	-100	2140
	-100	2000
	140	1320
		1320
		1460
	-140	1510

		T	R	S
L32E	4S		1800	
	5		1900	
	6		1900	
	7	320	1840	
	8		1850	
	9		2180	
	10		2800	
	11		2040	
	12	325	1910	
	13		1880	
	14		1960	
	15		2260	
	16		1720	
	17		1560	
	18	330	1620	
creek	19		2300	3K
SWSE	20		3350	10K
	21		2300	3K
L32E	22 S		2180	

$\delta$ 

C

F.V.

-140

1660

1760

1760

1700

1710

2040

2660

1900

1760

1740

1820

2120

1580

1500

1480

+160

2140

3190

2140

2020

		T	R	S	
L32E	235	335	1880		
	24		1620		
	25		1540		
	26		1520		
	27		1420		
	28	340	1220		
	29		1200		
L32E	30S		1150	25	
L28E	30S	405	1240		
	29		1250		
	28		980		
	27		1050		
	26		1480		
	25		1300		
	24		1400		
	23		1450		
	22	410	1850		
	21		2220		
L28E	20S		2000		

$\delta$ 

C

F. V.

-160

1720

1460

1380

1360

1260

1060

1040

990

1080

1090

820

890

1320

1140

1240

-160

1290

-180

1670

2040

-180

1820

L	S	T	R	S
L28E	199		1940	
	18		2300	
	17		2160	
	16	415	2700	
	15		2000	
	14		2060	
	13		2080	
	12		1960	
	11		1750	
	10	420	2280	
	9		2760	
	8		2800	
	7		2800	
	6		2100	
	5		1640	
	4		2200	
	3	425	2220	
	2		2340	
L28E	1st		<del>1340</del>	
	2		1640	

c

Q

FU

-180

1760

2120

1980

2520

1820

1880

1900

1780

1570

2100

2580

2620

2620

1920

1460

2020

2040

2160

1460

L	S	T	R	S
L28E	0 <sup>-</sup>	430	1350	3K
L32E	0	435	1500	
L32E	0	1010	1440	3K
	1N		1380	
	2		1300	
	3		1260	
	4		1240	
	5		1240	
	6		1250	
	7		1260	
	8		1280	
	9	1015	1300	
	10		1360	
	11		1380	
	12		1400	
	13		1400	
	14		1420	
L32E	15N	1020	1420	

$\gamma$  C  
(-190)  
-180

FV  
1160  
1320

-120

1320

1260

1180

1140

1120

1120

1130

1140

1160

1180

1240

1260

1280

1280

1300

-120

1300

		T	R	S
L32E	16 N		1450	
	17		1450	
	18		1360	
	19		1350	
	20		1350	
	21		1350	
	22 <sup>h</sup>		1350	
	23 <sup>h</sup>		1340	
	24	1025	1340	
	25 <sup>h</sup>		1320	
	26	(1026)	1310	
	27	Creeks		
	28			
	29			
L32E	30N			
L28E	30N			
	29	Creeks		
L28E	28 N	1030	1320	

C

F.V.

-120

1280

1280

1240

1230

~~1230~~

1230

~~1230~~

1230

~~1230~~

1230

~~1220~~

1220

~~1220~~

1220

~~1200~~

1200

1290

1190

-120

1200

		V	R	S
L286	27.N		1360	
	26	10 35	1350	
	25		1350	
	24		1350	
	23		1350	
	22		1350	
	21		1380	
	20		1360	
	19		1380	
	18	1040	1400	
	17		1400	
	16		1400	
	15		1400	
	14		1420	
	13		1400	
	12		1380	
	11	1045	1350	
	10		1340	
L28E	9.N		1280	

C

F-V.

-120

1240

1230

~~1240~~

1230

1230

1230

1230

1260

1240

1260

1280

1280

1280

1360

1280

1260

1230

1220

-120

1160

		T	R	S
L286	8.N		1350	3M
	7		1280	
	6	1050	1250	
	5		1240	
	4		1200	
	3		1200	
	2		1240	
	1.N		1260	
L286	0	1055	1260	
L32E	0	1100	1440	
L24E	0	1120	1360	
	1S		2120	
	2		2400	
	3		2560	
	4		2150	
	5	1125	2500	
	6		2080	
L24E	7S		1980	

C	F. U.
-120	1180
'	1160
'	1130
'	1120
'	1080
'	1080
'	1120
'	1140
(-100)	1160
-120	1320
-100	1260
	2020
	2300
	2460
	2050
	2400
	1980
-100	1880

		T	R	S
L24E	8S	1130	2400	3K
	9		2540	
	10		2650	
	11		1740	
	12	1135	1900	
	13		2200	3K
	14		3300	10K
	15		2620	3K
	16		1960	
	17	1140	1860	
	18		1700	
	19		1740	
	20		1400	
	21		1160	
	22		1070	
	23	1145	1020	3K
	24		880	1K
	25		910	1K
L24E	26S		1100	

C

FV

-100

2300

2440

1950

1640

1800

2100

3200

2520

1820

1660

1600

1640

1300

1060

900

920

780

810

-100

1000

		T	R	S
L24E	27.5		950	1K
	28.1		1050	3K
	29		1840	
L24E	30.5	1150	1620	
L20E	30.5			
	29			
	28			
	27			
	26	1155	1000	3K
	25		1360	
	24		1360	
	23		1380	
	22		1350	
	21		1350	3K
	20	1200	760	1K
	19		880	1K
	18		1140	3K
	17		1720	
L20E	16.5		1000	

not cut yet

C

FU

-100

750

950

-100

1740

-80

1540

920

1280

1280

1300

1270

1270

680

800

1060

1640

-80

920

	ck	T	R	S
L20E	13514	1205	890	1K
	14		1900	3K
	13		2000	
	12		1600	
	11		1440	
	10		1540	3K
	9		570	1K
	8		2500	3K
	7		2560	
	6	1210	2200	
	5		2750	
	4		2500	3K
	3		3500	10K
	2		3450	10K
L20E	1	1215	2460	3K
L20E	0			
L20E	0			
L20E	0	1220	1340	3K

13514  
 14  
 13  
 12  
 11  
 10  
 9  
 8  
 7  
 6  
 5  
 4  
 3  
 2  
 1  
 0

C

FV

810

1820

1920

1520

1360

1460

490

2420

2480

2120

2670

2420

3420

3370

-80

2380

-80

1260

		T	R	S
L20E	0	1030	2500	
	1 N		1880	
	2		1640	
	3		1600	
	4		1300	
	5		1180	
	6		1160	
	7		1200	
	8		1200	
	9		1220	
L20E	10 N	1035	1250	
L24E	10 N		1300	
	9		1280	
	8	1040	1250	
	7		1210	
	6		1200	
	5		1200	
	4		1250	
L24E	3 N	1045	1240	

	$\gamma$	C	F.V.
		-120	238.0
●			1760
			1520
			1480
●		-120	1180
		-100	1080
●			1060
			1100
			1100
			1120
			1150
			1200
●			1180
		-100	1150
●		-80	1130
			1120
			1120
●			1170
			1160

L	S	T	R	S
L24E	2 N		1280	
	1 N		1160	
L24E	0		1350	
L20E	0	1050	2440	
L12E	0	1055	2660	
	1		2340	
	2		2000	
	3		1700	
	4		1650	
	5		1550	
	6	1100	1250	
	7		1180	
	8		1160	
	9		1180	
L12E	10 N		1200	
L16E	10 N		1220	
	9	1105	1200	
	8		1180	
L16E	7 N		1160	

$\delta$	C	F.V.
	-80	1200
	-80	1080
80	[ -90 ]	1260
	-60	2380
	-60	2600
		2280
		1940
		1640
	-60	1590
	-80	1470
		1170
		1150
		1080
		1100
		1120
		1140
		1120
	-80	1100
	-100	1080

L	S	T	R	S
16E	6		1180	
	5		1300	
	4		1440	
	3	1110	1660	
	2		1820	
	1 N		1950	
L16E	0		2150	
L12E	0	1115	2500	

$\delta$ 

C

F.V.

-100

1080

1200

1340

1560

1720

1850

-110

2040

-100

2600

L	STN	T	R	S
BLO	<del>30 w</del>	<del>840</del>	<del>1840</del>	
	<del>31</del>		<del>1980</del>	
BLO	32		1880	
	36	845	1650	
	40		1650	
	44	850	1780	
	48 w	855	2000	
<del>BLO</del>	<del>30</del>	<del>805?</del>	<del>1820</del>	<del>(reliable)</del>
	<del>31</del>		<del>1950</del>	
	32 w	905	1850	
L 36 w	0	910	1650	
	1 s		1600	
	2		1360	
	3		1620	
	4		1800	
	5		1450	
	6	915	1500	
L 36 w	7 s		1550	

F.v.

-140 1740

-130 1520

-120 1530

-120 1660

-120 1880

~~25~~  
~~130~~

-50

(-110)

1740

-130

~~130~~

1520

1470

1230

1490

1670

1320

1370

-130

1420

L	S	T	R	S
L36W	8 S		1440	
	9	920	1650	
	10		1520	
	11		1300	
	12		1440	
START OF	13		1380	
↓ SLOPE:	14	925	1200	
	15		2500	
	16		1800	
	17	930	1900	
	18		2180	
	19		2390	
	20	935	2180	
	21		1750	
	22		1780	
	23		2050	
	24	940	1400	
	25		1340	
L36W	26 S		1950	

C

F.V.

-130

1310

1520

1390

1170

1310

1250

1070

2370

1670

-130

1770

-120

2060

2260

2060

1630

1660

1930

1280

1220

-120

1830

L	S	T	R	S	
L36W	27S		1250		
	28		1120		
	29	945	1100		
	30		1250		
	31		1540		
	32		1150		
	33		1260		
of the mt.	34		1400		
	35		1120		
	36	950	1150		
	37		1140		
	38		1140		
	39		1160		
	L36W	40S	955	1160	
L40W	42S	1000	1500		
	41		1500		
	40		1200		
	39		1420		
L40W	38S		1250		

	$\bar{c}$	C	F.V.
		-120	1130
			1000
			980
			1130
			1420
			1030
			1140
			1280
			1000
			1030
			1020
			1020
			1040
			1040
			1380
			1380
			1080
			1360
		-120	1130

L	S	T	R	S
L40W	375		1480	
	36		1300	
	35		1160	
	34		1200	
	33	1605	1420	
	32		1560	
	31		1600	
	30		1820	
TOP OF RIDGE	29		2700	
	28		1320	
	27	1010	1120	
	26		950	
MIT	25		1520	
	24	<del>10</del>	1500	
	23	1015	1840	
	22		1860	
	21		2060	
	20		2140	
L40S	195		1960	

D

C

F.V.

-120

1360

1180

1040

1080

1300

1440

1480

1700

2580

1200

-120

1000

-100

850

1420

1400

1740

1760

1960

2040

1860

L	S	T	R	S
W40W	18		1760	
	17	1020	1760	
	16		1600	
	15		1460	
	14		1460	
	13		1360	
	12		1440	
	11		1460	
	10	1025	1340	
	9		1380	
	8		1500	
	7		1450	
	6	1030	1600	
	5		1500	
	4		1460	
	35		1460	
	25		1550	
	15		1270	
L40W	011	1035	1520	


  
 W40W 1920

$\delta$ 

C

F.V.

-100

1660

1660

1500

1360

1360

1260

1340

1360

1240

1280

1400

1350

1500

1400

1360

1360

1450

-100

1520

(-90)

1530

L	S	T	R	S
L36W	0N/3	1040	1620	
L36W	0N	1055	1680	
	1N		1650	
	2N		1720	
	3N		1800	
	4N		1800	
	5N		1860	
	6N		1920	
	7N		1650	
	8N		1500	
	9N		1200	
L36W	10N	1100	1150	
L40W	10N	<del>1100</del>	1200	
	9		1200	
	8	1105	1240	
	7		1300	
	6		1460	
L40W	5N		1680	

$\delta$	$c$	$F U$
	-100	1520
	-160	1520
		1490
		1560
		1640
		1640
		1700
		1760
		1490
		1340
		1040
		990
		1040
		1040
		1080
	-160	1140
	-140	1320
	-140	1540

L	S	T	R	S
L40W	4N		1870	
	3		1750	
	2		1750	
	1N	1110	1700	
L40W	0		1640	
L36W	0	1115	1660	
BLO	0			
L12E	0		2760	
	1S		2850	
	2S		2750	
	3S		2650	
	4S		2320	
	5S	905	2100	
	6S		2000	
	7S		1850	
	8S		1710	
	9S	910	1400	
L12E	10S		1230	

$\gamma$ 

C

F.V.

-140

1680

1610

1610

-140

1560

-140

1520

-160

~~2000~~ 2000

2600

~~2440~~

2690

2590

2490

2160

1940

1840

1690

1550

1240

-160

1070

L	S	T	R	S
112E	11S		1350	
	12S	915	1760	
	13S		1850	
	14S		1790	
	15S	920	1546	
	16S		1500	
	17S		1680	
	18S		1910	
	19S	925	1380	
	20S		1600	
	21S		1370	
112E	22S		1750	
	23S		1400	
	24S	930	1220	
	25S		1000	
	26S		1210	
	27S	935	200	
	28S		1750	
112E	29S		1080	

$\gamma$ 

C

F.V.

-160

1190

1600

1670

1580

1380

1340

1720

1250

1220

1440

1210

1610

1240

1060

~~840~~

1050

40

1590

-160

920

L	S	T	R	S	
L12E	30S	940	1280		
L16E	30S	————	————	————	MISSING
	29S		1220		
	28S		1840		
	27S		1110		
	26S	945	1400		
	25S		750		
	24S		1180		
L16E	23S		1400		
	22S		1180		
	21S		1580		
	20S	950	1800		
	19S		1540		
	18S		1770		
	17S		1300		
	16S		1340		
	15S	955	1340		
	14S		1260		
L16E	13S		1190		

$\gamma$ 

C

F.V.

-160

1120

1060

1680

950

1240

590

1020

1240

1020

1020

1420

1380

1610

1140

1180

1180

1100

-160

1030



$\gamma$ 

C

F.V.,

-165

1100

1110

1160

1510

2260

3040

2630

2170

2180

2470

2740

2610

(-210)

2040

(-160)

2600

L	S	T	R	S
L4E	0	845	2150	
	1S		2160	
	2		2100	
	3		2100	
	4		2140	
	5		1980	
	6		1820	
	7	850	1740	
	8		1650	
	9		1500	
	10		1700	
	11		1420	
	12	855	1300	
	13		1300	
	14		1350	
	15		1480	
	16		1250	
	17		1200	
L4E	18S	900	1440	

	$\lambda$	C	F.V.
		-0	2140
			2160
			2100
			2100
			2140
			1980
			1920
			1740
			1650
			1500
			1700
		0	1420
		-20	1280
			1280
			1330
			1460
			1230
			1180
		-20	1420

L	S	T	R	S
4E	19S		1350	3K
start of steps	20		2080	
	21		1300	3K
	22	905	900	1K
	23		950	JK
	24	910	680	1K
	25		1250	3K
	26		1100	3K
	27	915	920	1K
	28		1220	3K
	29		880	1K
4E	30S	920	1360	3K
8E	<del>29S</del>	9:30	1100	3K
	208		1950	1K
	<del>28</del>		1240	
	26		640	
	25		500	
	24	935	880	
8E	<del>23S</del>		1140	

$\Delta$ 

C

FV

-20

1330

2060

1280

880

930

660

1230

1080

900

1200

866

-20

1340

-40

1060

910

1200

600

460

840

-40

1100

L	S	T	R	S
3E	239	<del>          </del>	1350	
	22	<del>          </del>	1050	
	21	<del>          </del>	1860	
	20	<del>          </del>	1460	
	19	<del>          </del>	1450	
	18	940	1150	
	17	<del>          </del>	1080	
	16	<del>          </del>	1320	
	15	<del>          </del>	1500	
	14	<del>          </del>	1360	
	13	<del>          </del>	1920	
	12	<del>          </del>	1600	
	11	<del>          </del>	1500	
	10	<del>          </del>	1800	
	9	<del>          </del>	1700	
	8	945	1660	
	7	<del>          </del>	1660	
	6	<del>          </del>	1750	
8E	5 s	<del>          </del>	<del>1500</del>	

	$\gamma$	C	F.V.
		-40	1310
			1010
			1820
			1420
			1410
			1110
			1040
			1280
			1460
		-40	1320
		-60	1860
			1540
			1440
			1740
			1740
			1600
			1600
			1690
		-60	

L	S	T	K	S
L8E	4E		<del>2050</del> 1860 etc.	
	3		<del>2260</del> 2050	
	2		2360	
	1E	9:50	2600	
L8E	0		2580	
L4E	0	9:55	2200	
	1N		2160	
	2		2050	
	3		1940	
	4		1760	
	5		1650	
	6		1600	
	7	1000	1520	
	8		1260	
	9		1240	
L4E	10N		1200	
L8E	10N		1200	
	9	1005	1240	
L8E	8N		1250	

$x$ 

C

F.V.

 $-60$ 

1800

1990

2300

 $-60$ 

2540

 $(-80)$ 

2420

 $(-60)$ 

2140

2100

1990

1880

1700

1590

1540

1460

1200

1140

1140

 $-60$ 

1140

 $-60$ 

1180

 $-40$ 

1160



$\delta$ 

C

F.V.

-40

1260

1510

1580

1710

1840

2060

2360

2460

-40

2140