

GRANT A. HENDRICKSON, P.GEOPH.

NOVEMBER 21, 1990.

TABLE OF CONTENTS

·_-·

Introduction	••	••	• •	••	••	Page	1.	
Location Map	• •	••	••	••	••	Fig.	#1.	
Personnel	••	••	••	••	• •	Page	2.	
Equipment	••	••	••	••	••	Page	2.	
Data Presentati	on	••	••	••	••	Page	3.	
Survey Procedur	e	••	••	••	••	Pages	s 4 -	6.
Discussion of t	he Dat	a	••	••	••	Pages	s 7 -	9.
Conclusions and	Recom	menda	ations	••	••	Page	10.	
References	••	••	••	••	••	Page	11.	
Statement of Qu	alific	atior	ì	• •	••	Page	12.	
Induced Polariz	ation	Line	8700N	••	••	Fig.	#2.	
Induced Polariz	ation	Line	8800N	••	••	Fig.	# 3.	
Induced Polariz	ation	Line	8900N	••	••	Fig.	#4.	
Induced Polariz	ation	Line	9000N	••	••	Fig.	#5 .	
Induced Polariz	ation	Line	9500N	••	••	Fig.	#6.	
VLF-EM Profiles Horizontal Fi	Verti eld St	.cal] rengt	[n-Phas ch	se &	••	Fig.	#7.	
Filtered VLF-EM	Plan	(Fras	ser)	••	••	Fig.	#8.	
Total Field Mag	netic	Profi	iles	••	••	Fig.	#9.	
Total Field Mag	netic	Plan	••	••	• •	Fig.	#10.	
Appendix - Hjel Indi	t and vidual	Frase Line	er Filt es of N	cer Se /LF-EN	ection 4 Data	ns of a.	the	

INTRODUCTION

At the request of Noramco Mining Corporation Ltd., Delta Geoscience Ltd conducted Induced Polarization, Resistivity, VLF-EM and Magnetic surveys on the Kena Copper South Grid. Approximately 15kms of line were surveyed during the period September 23 to October 1, 1990.

The Kena Copper project is located in the Nelson Mining District, approximately 8kms south of the town of Nelson, B.C.

The exploration target is bulk tonnage copper and gold mineralization hosted in Jurassic age volcanic and intrusive rocks of the Rossland Group.

The geology of the survey area is described in more detail in an internal Noramco report referenced at the back of this report.

Steep topography and dense forest characterize the survey area. Overburden thickness is minimal (less than 10 meters). Fortunately a good network of logging roads provides access to most of the grid for four wheel drive vehicles.



 $\overline{}$

PERSONNEL

Craig Raynes	-	Geophysicist Field Crew Chief.
Tom Bokenfohr	****	Geophysical Technologist.
Grant Hendrickson		Senior Geophysicist/Supervisor.
William Lewis	~~	Noramco Geologist (assisted the
		Delta Crew).
1 local helper		provided by Noramco.

EQUIPMENT

- 2 Scintrex IGS VLF/MAG Receivers.
- 1 Scintrex MP-3 Base Station Magnetometer.
- 1 BRGM IP-6 Induced Polarization Receiver.
- 2 Huntec 2.5kva Induced Polarization Transmitters.
- 5 King VHF Radios.
- 1 Toshiba 3200 Field Computer.
- 1 Toshiba DL2600 Printer/Plotter.
- Toshiba 1200 Field Computer.
 Toyota 4x4 Truck.

DATA PRESENTATION

Maps of the Fraser filtered vertical in-phase VLF, VLF vertical in-phase combined with VLF horizontal field strength and total magnetic field strength are presented as stacked profile plans and contour plans. The I.P. and Resistivity data is presented as pseudo-sections of each line with filtered profiles of each parameter at the top of the pseudo-section. The metal factor is also presented as a pseudo-section on the same plot as the chargeability and resistivity. Metal factor is defined as chargeability divided by resistivity times 100. All of these maps are at a scale of 1:2500.

Profile plans aid in interpretation since the profile shape (the wavelength) is directly related to the depth, attitude and width of anomalous areas. Profile data is presented increasing to the right or north from a base level (value at line position). Stacked profiles give an overall view of the data prior to any contouring bias.

Contoured plans give a good spatial view of the data's intensity and continuity.

The VLF-EM data was recorded using the Annapolis, Maryland station, NSS, transmitting at 21.4khz. Separate profile sections of the filtered VLF data for each line have been prepared, with the Fraser and Hjelt filtered values posted below the profiles. These sections have been appended to this report.

SURVEY PROCEDURE

Noramco established a grid with a line spacing of 100 meters and a station separation of 25 meters.

VLF-EM and magnetic readings were taken at 12.5 meter intervals along the grid lines. The VLF station NSS was chosen for this survey since it is approximately on strike with the expected strike of the geological features of interest. Note that for optimum electromagnetic coupling, the conductive features (mineralized shear zones?) should strike directly towards the VLF transmitter.

Three components of the VLF-EM electromagnetic field were measured: the horizontal field strength, vertical inphase and vertical quadrature. All of the vertical in-phase data was subsequently filtered using the Fraser and Hjelt filters. These filtering techniques help in understanding the spatial position of conductive zones, both along strike and downdip. Filtering also minimizes topographical effects in the data, an important consideration for this survey area.

Technical details of the filtering procedures are referenced at the end of this report and the reader is urged to refer to them.

Skin depth is an important parameter of VLF surveying which should be considered. It is a useful term for describing the depth of penetration of electromagnetic waves. A good conductor buried at one skin depth will yield a signal at the surface with an amplitude equal to approximately 10% of the incident signal. Detection of this weak a signal is difficult in the presence of any noise. Skin depth decreases with an increase in frequency, or a decrease in the resistivity of the bedrock and/or overburden. Skin depth for this relatively high resistivity survey area is estimated to be approximately 200 meters.

Magnetic field measurements were corrected for any diurnal variation and to a common datum, through the use of the MP-3 base station magnetometer which sampled the field every minute for the duration of the magnetic survey. The earth's magnetic field was relatively quiet (±30nt) for the survey period. The pole-dipole array was chosen for the Induced Polarization survey work, since we were tying into a previous pole-dipole survey. A dipole size of 25 meters was used with readings at N=1, 2, 3 and 4. The remote current electrode was kept to the west of the grid. This small array size gives good horizontal resolution, with the prime depth of investigation focused in the 20 to 50 meter range.

These geophysical surveys have been designed to help solve four main exploration problems:

- a) spatial position and quantity of subsurface disseminated sulphide mineralization.
- b) spatial position of structures, both along strike and cross-cutting.
- c) respond to the different lithologies to assist in geological mapping.
- d) cost effective surveying in rough terrain.

The Induced Polarization (chargeability) was expected to respond primarily to disseminated sulphide zones and only moderately to changes in lithology.

The Resistivity survey was expected to respond primarily to the lithology and moderately to structures (linear resistivity lows). Any correlation of high chargeability with resistivity lows would be significant exploration targets. Generally, disseminated sulphide mineralization has to be quite concentrated (>10%) in order to substantially reduce the bulk resistivity of the rock.

The VLF-EM survey was expected to respond primarily to conductive shear zones.

The magnetics were expected to respond primarily to near surface pyrrhotite/magnetite mineralization and moderately to lithology, due to slight changes in the magnetic susceptibility of the underlying bedrock. Mafic volcanic rocks or intrusives normally have a higher magnetic response than felsic volcanics or intrusives. Felsic intrusives are generally magnetic lows, however the response of intrusives depends largely on the amount of disseminated magnetite mineralization present - something which varies considerably between intrusives. Intense hydrothermal alteration of mafic volcanics and intrusives can destroy magnetite mineralization, thus these rock types can display a very "local" magnetic low in areas of interest.

DISCUSSION OF THE DATA

Induced Polarization & Resistivity:

Line 8700N, Fig. #2 - from approx. 5+50W to 2+00W the chargeability background doubles to approx. 24msec, which suggests approx. 3% disseminated sulphide is present in this zone. At 4+12W there is a minor peak in the chargeability response. This peak falls on the immediate west side of a buried ($\approx 50m$ deep) high resistivity, low chargeability zone. This high resistivity zone (2375W) is likely due to silicification.

Line 8800N, Fig. #3 - the increase in chargeability background noted on L.8700N appears more concentrated to the area between 5+00W and 4+00W on this line. The average sulphide concentration has probably increased to approx. 5%, which is enough to produce a small coincident resistivity low. Correlating weak VLF responses in this area suggest a steep east dip.

- the high resistivity zone on L.8700N, 375W has a similar response at 3+25W on this line.

- a modest I.P. response at 0+40W correlates with a weak decrease in resistivity. The Hjelt filtered data indicates a VLF-EM conductor is improving with depth along the west flank of this I.P. anomaly.

Line 8900N, Fig. #4 - a broad, near surface, modest I.P. response occurs between 3+50W and 2+25W. There is little, if any effect on the resistivity. Sulphide concentration in this zone is likely approx. 3%. No correlating VLF response was detected.

Line 9000N, Fig. #5 - a broad, near surface, modest chargeability response was detected between 4+00W and 2+00W. This increase in chargeability does not correlate with any significant change in the resistivity. Sulphide concentration is likely approx. 3% in this zone. No correlating VLF response was detected.

- the chargeability background has increased slightly on the east end of this line.

Line 9500N, Fig. #6 - a broad, moderately strong increase in chargeability occurs between 3+25W and 1+75W. Sulphide concentration in this zone is likely 5 to 6%. A modest resistivity low is coincident with the chargeability response. A significant VLF-EM conductor at 2+25W appears to be related to this build-up in chargeability. The VLF-EM data suggests a steep west dip for this zone.

- a second very significant strong increase in chargeability occurs between 0+25W and 1+35E. This response is likely due to two strongly chargeable zones close together. The higher chargeability zone has a significant resistivity low directly associated with it. A strong VLF-EM conductor is also coincident with this anomaly. The Hjelt VLF-EM filter section indicates the anomaly is dipping steeply east and improves with depth. The VLF anomaly continues on to the north, which is encouraging. The magnetics suggest this anomaly lies within the contact area between mafic rocks to the east and more felsic rocks to the north. A relatively modest magnetic low immediately west of the baseline on lines 9300N to 9800N may be due to an alteration effect (up-dip and possibly in the footwall) associated with the increase in sulphide mineralization in this area. The spatial extent of the stronger VLF responses agrees quite well with this magnetic low.

<u>VLF-EM - Figs. #7 & 8:</u>

The VLF data (Fig. #7) shows some effects from the steep topography of the grid. The generally high resistivity of this survey area and the minimal amount of overburden on the slopes help lessen the topographic influence. Conductive anomalies are indicated by cross-overs (positive to negative) in the vertical in-phase data as you go west to east. These cross-overs should occur with a coincident peak response in the horizontal field strength. Filtering of the data also helps reduce the topographic effects.

The strongest VLF responses correlate quite well with the stronger I.P. and resistivity anomalies, which is encouraging and will help in the evaluation of spatial extent of anomalies, since the I.P. survey coverage of the grid was not complete. The Hjelt filter VLF-EM sections suggest that several of the stronger VLF conductors are improving with depth (see L.9500N, L.9600N, L9700N and L.9400N just east of the baseline). The overall trace of the VLF conductors (Fig. #8) likely indicates the near surface trace of significant fault structures. The local improvement in conductivity along these structures is probably due to sulphide mineralization which implies hydrothermal activity.

Magnetics, Fig. #9 & 10:

The magnetics appear to have done a good job in mapping the mafic geology of this grid. Offsets in the contour lines are likely due to lateral movement along fault lines. In other instances, a linear arrangement of narrow magnetic lows indicate a fault zone (a reduction of magnetic susceptibility due to the alteration of magnetite).

Interpreted faults based on the magnetic and VLF data can be seen in Fig. #10, the magnetic plan.

Offsets along the main E-W trending fault (crosses the grid from 8700N, 300E to 9650N, 450W) appear to be substantial (200 to 300 meters).

The effects of topography and possible shallow dips have been ignored in this discussion, since the data indicates we are dealing with steeply dipping structures and lithology.

CONCLUSIONS AND RECOMMENDATIONS

The strong I.P. anomalies and coincident VLF-EM conductors on line 9500N at 2+35N and at 0+40E should be evaluated by drilling. The apparent sulphide zones are broad, thus drill holes should be of good length.

The zone at 0+40E is the better geophysical target. This target, which appears to improve with depth, should be initially tested at the 75 to 100m depth.

If this drilling is encouraging, the I.P. survey should be expanded to cover all of the grid. Consideration should be given to using the gradient array in any further I.P. surveys, since this type of survey would likely achieve the objective in a more cost effective manner than the poledipole array.

The combined magnetic and VLF survey in this geologic setting is a very cost effective survey.

Grant A. Hendrickson, P.Geoph.

REFERENCES

- Bhattacharya, B.B., and Dutta, I., 1982: Depth of Investigation Studies for Gradient Arrays over Homogeneous Isotropic Half-Space: Geophysics, Vol.47, 1198-1203.
- Coggon, J.H., 1973: A Comparison of I.P. Electrode Arrays: Geophysics, Vol.38, 737-761.
- Fraser, D.C., 1969: Contouring of VLF-EM data: Geophysics 34. 958-967.
- Karous, M., and Hjelt, S.E., 1983: Linear Filtering of VLF Dip-Angle Measurements: Geophysical Prospecting.
- Malmqvist, L., 1978: Some Applications of IP-Technique for Different Geophysical Prospecting Purposes: Geophysical Prospecting 26, 97-121.
- Silversides, D.A., 1990: Status Report on Kena Cu-Au Prospect: Noramco Mining Corporation and Golden Lake Resources Ltd. Report, October 10, 1990.

STATEMENT OF QUALIFICATION

Grant A. Hendrickson

- B.Science, U.B.C. 1971, Geophysics option.
- For the past 19 years, I have been actively involved in mineral exploration projects throughout Canada, the United States, Europe and Central and South America.
- I am a registered Professional Geophysicist with the Association of Professional Engineers, Geologists and Geophysicists of Alberta.
- I am an active member of the S.E.G., E.A.E.G., and B.C.G.S.

Dated at Delta, British Columbia, this 2/2 day of <u>Nov</u>, 1990.

Grant A. Hendrickson, P.Geoph.



f



•

• •

. • n



•

.









GEOSOFT (im) Software for the Earth Sciences, Toronto, Canada

Q% TV	12.0 32.0	12.0 34.0	12.8 37.9	13.0 34.9	12.0 33.0	13.0 38.0	13.0 37.0	13.0 34.0	11.0 32.0	12.0 34.0	12.0 34.0	15.0 36.0	12.0 32.0	13.0 34.0	13.0 32.0	13.0 32.0	11.0 29.0	10.0 26.0	13.0 35.0	11.0 26.0	12.0 27.0	13.0 28.0	13.0 25.0	12.0 24.0	11.0 22.0	10.0 21.0	9.0 17.0	9.0 13.0	8.0 10.0	6.0 11.0	5.0 5.0	4 5
FRFLI	5610	-5	.8 4	l.0 (8.0 -8	.0 0	1.09 9	.0 5	i.0 -2	.0 -	1.0 (). 6 4	4.0 2	.0 2	.0 5	.0. 9	.0 0	.0 -6	.0 8.	.0 (.0 0	.0 6	.0 7	.0	5.0 8	.0 13	.0 1	5.0 9	.07	.0 11	.0 11	0
50	!	!	!	!				!	!	- !	!	!		!		1	ļ	!	!	!	ļ					!		!			!	
-		_	 	· · · ·			· · · ·													· · ·			; <u>-</u>			· · · · ·	· · · · ·	••••	••••		• • • • • •	••
					· • • • • • •	.			·												*	+	• - • # • •	·		·						
8		• • • • •	••••	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	• • • • •	••••	••••	· · · · ·	· · · · ·	••••	••••	••••	••••	••••	••••	• • • •	••••	• • • •	••••	••••	••••	••••		• • • •	· · · · ·		••••		••••	•••
							, , , , , , ,																									••
	:	:	:	:	•	:	:	:	:	÷	:		:	:	:	:	:	:	•	:	:	:	:		:	•	•	•		•	:	
-50	i	i	i	i_	i	<u>. i</u> .	i	i	i	i	-125 0	i	_100.0	i	-75.0	i	-59.0	i.	-25.9	i_	i 0.0	i	25.A	i	<u>.</u> 59.0	i	i 75.0	i	109.0		125.0	
12.5	-1.7	-2.7	-8.7	2.0	-2.2	-1.7	2.2	2.5	8.0	-0.5	-1.1	1.1	1.2	0.3	2.0	0.9	4.4	-3.2	0.3	5.0	-1.5	2.3	2.5	2.3	2.7	3.7	5.1	5.1	2.0	4.1	4.4	 ;
25.0	-2.8	-1.4	0.9	-2.1	-0.2	-8.6	Ø.4	2.4	2.1	-1.2	0.1	1.1	1,1	2.6	2.3	4.5	-1.1	4.2	1.7	-0.3	6.7	2.8	3.7	4.7	6.5	7.3	8.3	7.7	8.4	6.5	8.2	1
37.5	Ø.5	0.0	-4.9	-2.2	8.4	3.4	9.2	-0.3	1.3	2.4	0.6	8.3	1.6	3.1	6.7	-8.5	5.3	3.6	3.8	3.9	2.8	8.9	4.6	8.0	10.2	10.5	9.4	12.9	11.9	12.3	18.9	9
50.0	2.1	-1.7	-1.8	-0.9	1.0	1.4	2.0	0.0	1.2	2.3	3.4	1.3	2.3	5.2	0.8	7.2	4.6	5.4	6.2	6.1	5.9	5.2	12.4	10.4	12.7	13.2	14.2	13.1	14.3	14,4	13.4	14
62.5	6.6	0.6	1.5	8.9	-0.3	8.3	0.0	4.0	1.8	1.9	4.7	6.0	5.9	0.0	5.8	5.7	6.3	6.5	8.1	8.8	9.4	18.3	10.8	17.1	11.1	14.9	14.9	15.3	16.2	16.3	18.8	19
																									$(\)$							

	KEN LINE	IA 8700	C () N.	PP 21.4	ER 1khz.	GR	ID	VL	FI	ATA	} .																							
Q%	6	.9 8	.0	8.0	10.0	12.0	13.6	0 13.(D 24.0	8 13.0 D 25.0	14.0	14.0	13.0	13.0	13.0	14.0	11.0	11.0 25.0	12.0	12.0	12.8	12.0	10.0	10.0	9.0 22.0	10.0 25 0	11.Ø	13.8	15.0 25.0	12.0 32 0	13.0	14.0 34 g	17.0 38 A	15.0 35 0	14.0 34 0
FRFLI	14	.40 10	-7.	18.6 9 -7	17.0 19.1	22.0 1.0 -!	20.4 9.0	a 24.1 -1.0	o ∠3.4 0.62 ·	4.0 -	4.0	20.0 1.0 .	20.0 1.0 -	5.0 -1	36.6 9.0 -	33.6 1.0 1	2.0 2.0	20.0 2.0 -8	.0 (6,0 0,0	6.0 6.0	6.0 (.0	2.0 -	7.0 -1	9.0 -10	.0 -9).0)	1.0	2.0 -9),0 -4	8.0 :	3.0	1.9 -2
50		!	!	!		!	!				!	!	!				!	1	!	1	ļ	<u>-</u>		!	!	- <u>-</u>		!		!	!	 		50
	-					مغن	محسب	· · · · · ·								 · · · · ·	لم. مر	<u>_</u>			<u> </u>			<u> </u>	مىشەر	بر بر ید							· · · · ·	-
						+		•••••			•-		-			-	· • - ·			} -	••••• • •		•	;		<u>+</u>		* -		<u>+</u>	·		· · · · · ·	
0	F····			· · · · ·		••••	· · · · ·	· · · · · ·	· · · · · ·	•		· · · · · ·	• • • •	· · · · ·	· · · · ·	• • • •	•			• • • •	• • •					•				:				10
	-			•••••	· · · ·	••••		••••		· · · · · · ·		••••	•••••	· · · ·	••••	· · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · ·	• • • • • • •	· · · · ·	••••	· · · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	-
-50				i	i			, i	i	i	·	i	i	·	Ì	i		i		i		i	i			i		i	i				i	50
	W65	0.0		-625.0		-609.0	3	-575	.0	-550.0	9	-525.0	3	-500.(9	-475.0)	-450.0		-425.0	0	-499.()	-375.0	3	-350.0	1	-325.0	3	-368.0)	-275.0	3	-250.0
	[<u> </u>			····		1 1		 		· 1	F		• •		· · ·	, , ,		1 1	1 1	-11	4	1 7-	• 1	1-1	+1	. ,	1 1					
12.5	-2	.2 -2	1.7	-2.6	-2.7	-4.5	-1.5	5 -0.1	2 -8.9	-1.6	-0.8	9.7	-1.3	-1.5	-3.4	2.3	3.7	-2.7	-0.9	1.8	1.6	1.8	1.6	-0.6	-4.9	-2.4	-3.8	-2.5	1.6	-1.6	-3.6	-1.9	2.3	12.5
25.9	-2	.3 -3	.8	-4.6	-6.1	-3.9	-4.1	1 -2.5	i -2.1	-2.4	-0.9	-1.0	-1.5	-4.4	8.5	8.6	0.5	2.5	-1.4	-9.8	3.5	3.3	0.3	-1.8	-2.9	-7.4	-4.2	-1.1	-3.6	-2.4	-2.3	-2.6	-2.7	25.0
37.5	-1	.7 -4	1.3	-7.6	-5.5	-5.4	-4.7	7 -5.3	2 -2.6	-0.9	-2.9	-3.7	-5.1	1.5	0.0	-2.1	-1.9	1.1	2.8	0.3	1.1	2.1	-0.7	-1.3	-4.9	-5.3	-4.7	-5.2	-5.0	-3.7	0.5	-4.0	-1.7	37.5
50.0	-1	.9 -5	5.4	-5.8	-6.6	-5.7	-6.6	6 -4.:	1 -3.9	-2.9	-2.3	-5.3	-9.8	-1.9	-2.6	-3,5	-1.9	-0.1	2.6	4.7	-9.7	-2.4	-0.2	-3.8	-3.2	-3,4	-5.7	-8.2	-6.1	-2.9	-4.5	1.2	-1.8	59.9
62.5	-2	.5 -2	2.6	-4.6	-5.4	-7.8	-6.1	1 -4,	3 -4,6	-5.5	-6.1	0.3	-2.4	-4.2	-3.6	-1.3	-2.3	-0.2	1.0	1.2	1.5	-2.6	-5.8	-1.8	-1,5	-4.6	-6.8	-6.1	-6.5	-6.9	-1.7	-3.6	-0,4	62.5
75.0	-0	.3 -1	.6	-2.5	-5.5	-5.3	-6.4	4 -6.5	5 -7.3	-8.6	-3.4	-2.3	-2.6	-3.6	-1.9	-1.2	Ø.8	0.3	-1.4	-2.6	-0.9	-2.1	-5.0	-3.5	-2.3	-5.5	-4.4	-5.2	-7.1	-5.0	-6.0	-3.3	-3.2	75.0

LINE 8700N. 21.4khz.

	KENA	е Сч еен.	0 PP 21.	ER 4khz.	GR	I D	VL	FD	ATA	E																							
Q% I% FRFLI	13.0 20.0	16.0 26.0	17.0 27.0	17.0 28.0 5.0 -	18.0 31.0 5.0 -	18.0 29.0 2.0 -	19.0 32.0 2.0 -	18.0 30.0 4.0	19.0 35.0 1.0 11	14.0 26.0	14.8 28.0 3.9 5	12.0 25.0 .0 3	9.0 24.0 3.0 0	10.0 26.0	10.0 23.0 1.0 -1	11.0 26.0	11.0 24.0 .0 -1	12.0 24.0 .0 -3	13.0 27.0	11.0 24.0	11.0 25.0 5.0 2	11.0 21.0	13.0 26.0 7.0 -4	13.0 27.0	12.0 24.0 3.0 -8	14.0 26.0	17.0 33.0 .0 -1	15.0 30.0 .0 4	15.0 30.0 .0 1	15.0 29.0 .0 2	15.0 30.0 2.0 3	14.0 27.0 .0 0	14.0 29.0 1.0 -1
50				·			· · · · · ·		·····	····		· · · · ·			·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				· · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			····					.		····	50
0		· · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · ·		· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · ·	· · · · · · · ·	· · · · · · · ·	· · · · ·		••••	••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	· · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			• • • • • • •		· · · · · ·	• • • • • • •	· · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 0
-50	₩600.0	:	-575.0	; ; ;	-550.	: ; 0	-525.	0	-569.0		-475.0		-450.0		-425.0	, , , ,	-490.0		-375.0		-350.0	: i	-325.6	; i }	; -390.0	i)	-275.0		-250.0		-225.0		50 -200.0
12.5	-5.4	-4.4	-1.7	-3.3	-18.7	-1.3	-0.1	-1.6	2.4	4.4	9.3	3.5	-8.9	1.0	0.1	-1.0	1.6	-2.0	8.6	8.7	1.3	-9.1	-3.6	, , 8.6	9.1	-5.3	-2.1	1.2	0.3	0.2	1.3	9.6	12.5
25.0	-3.5	-6.1	-6.3	-1.1	-2.7	-2.0	-2.6	1.5	2.2	2.8	6.4	8.3	2.7	-0.1	1.0	1.6	-2.0	8.6	-0.4	1.7	-0.5	-2.0	0.3	-3.0	-3.9	-1.5	-3.5	-2.4	1.7	1.7	0.1	0.4	25.0
37.5	-0.8	-4,9	-5.3	-5.6	-1.3	-3.6	1.1	1.3	1.2	3.7	2.0	6.6	8.4	2.4	6.2	-1.2	1.4	-2,8	2.4	-1.3	-1.5	1.3	-8.9	-4,8	-5.1	-2.6	-1.3	-2.9	-0.6	2.6	1.2	1.4	37.5
50.0	0.6	-1.2	-4.5	-6.0	-6.9	1.5	Ø.3	2.9	4.4	1.8	4.4	0.9	5.4	0.6	-0.4	9.2	-1.1	2,8	-1.2	0,8	1.0	-1.1	-3.1	-3.6	-2.7	-4.3	-2.9	0.7	-2.1	-0.3	3.0	1.3	50.0
62.5	3.7	-0.1	-1.1	-6.2	-3.2	-2.4	2,8	3.2	2.6	6.0	2.4	3.6	2.6	3.4	-0.6	0.5	2.2	-1.3	-0.9	-9.2	0.2	-4.3	-2.7	-0.2	-1.9	-1.7	-2.6	-8.9	-0.1	-2.0	-0.3	5.0	62.5
75.0	4.3	3.7	-1.5	2.0	-1.8	-2.4	0.5	2.2	3.7	2.5	5.4	4.3	3.4	3.7	5.8	2.5	0.1	-2.3	-0.7	-0.2	-5.5	-1.4	-2.6	-1.6	0.0	-0.6	-0.1	-3.6	-0.4	0.6	-0.2	1.5	75.0

- ----

KENA COPPER GRID ULF DATA.

LINE 8800N. 21.4khz.

Q%. I%	15.0 30.0	8 15 8 29	.0 15 .0 30	.0 1 .0 2	4.0 7.0	14.0 29.0	14.0 28.0	13.0 29.1	0 13. 0 28.	8 10 0 26	3.0 5.0	9.0 26.0	7.6 22.0	7.0 21.0	4.9 18.0	5.0 19.0	3.0 17.0	4.0 19.0	3.0 13.0	4.0 14.0	4.0	4.0 11.0	5.0 9.0	5.0	7.0	7.0	8.0 10.0	8.0	9.0 12.0	8.6	6.8	5.0 5.0	5.8) 5.0 1 3 A	4.0	2.0
FR	LI	1.0	2.0	3.0	0.	0 -1	.0	0.0	3.0	5.0	6.1	9	.09	.0	6.0 3	.0 1	1.0	4.0	9.0	6.0	4.0 (5.0	6.0	1.0 -	-5.0 -	2.9	1.0 -	2.0 -	2.0	5.0 1	1.0).0 :	5.0	6.0	6.0	5.0
	10			!	!	!	!	!			!		!	!	!	<u> </u>	· · · ·	!	ļ	!	!	. !	!	ļ	İ.	!	!	1	j	!	ļ	j	i i	j	ļ	50
	F		• • •	<u>.</u>	. .	· * ·			 i					· · · ·	· · · ·															•		• • • • • •	• • • • • •			
	t			•	•			; .	•••••	••	•		· · · ·							i	·												•			
	0 F	· · · · ·	• • •		•••• •	••••	••••	•••	••••	· · ·		••••	••••	· · · · ·	1178-5-		7.7.4.7	•••••		• • • • •		····	•••••			· · • •	· · · ·		· · · · ·							- 0
									• •			•	:	:		:	:		:	:	:	:		:		:	:	:	:		:	:		:	:	
					•		:					:				· · · · ·						••••		• • • •			••••	• • • •	••••	••••	••••	••••	••••	••••	· · · · · ·	1
-		i			i	<u>i</u>		i	i		<u>i</u>	i	i	i		i	i.	i	i	i	i.	i	i	i	i	i	i.	i	i	i	i		i.	i		
	-230,	6	-66	9.0	-	200.0		-175.	6	-15	0.0		-125.0		-100.0		-75.0		-50.0		-25.0		0.0		25.0		50.0		75.0		109.0		125.6	}	150.0)
	ļ	1 . 1	'		, ,	1 1	. 1		· ·		1 1					,	1	, , ,		, , , .			, ,, ,	·	, ,		· · · · · ·		1 1	·1····1	· · · ·	*	1	¥	- 	7
12	5 3	0.	2 1	.3 ().6 ·	-0.5	0.5	-0.1	2.:	31	.4	3.0	3.3	2.7	1.5	1.4	6.4	2.6	3.3	0.9	2.6	1.5	1.9	-0,9	-1.6	8.4	-0.2	-0.7	9.4	3.1	3.7	2.4	1.7	3.0	1.4	12.5
25	0 7	1.	7 0	.1 (1.4	1.4	0.2	2.4	1.1	84	.6	4.2	5.4	4.8	3.8	2.1	3.9	4.1	3.4	4.9	2.7	3.7	0.9	0.6	0.1	-10.8	0.1	0.6	2.2	3.6	5.3	5.2	4.4	3.1	5.3	25.0
37.	5 6	2.	61	.2 1	.4	8.7	2.4	0.6	5.4	4 4	.8	7.5	5.9	6.4	4.9	5.9	4.7	4.2	5.6	5.3	7,2	2.2	3.0	2.1	1.3	-0.5	-0.3	3.4	4.5	4.5	5.3	7.6	6.3	6.4	5.2	37.5
50.	٥µ	-0,	33.	0 1	.3	3.1	2.0	5.9	4.:	36	.7	6.0	7.9	6.0	8.2	7.4	6.4	6.2	6,3	7.6	5.3	6.4	3.7	3.4	1.8	1.4	2.5	3.4	5.5	6.3	6.8	7.5	9.7	8.8	6.8	50.0
62.	5 1	-2.	9 -9,	35	.0	3.0	5.9	5.5	7.5	i 4	.3	7.2	5.4	9.0	8.3	9.6	9.8	8.9	8.9	6.8	6.0	6.0	6.5	2.8	4.0	5.1	5.4	4,4	5.2	8.9	7.9	9.2	9.3	9.5	9,8	62.5
75.	0 4	0,1	5 -0.	2 1	.5 	6.7	6.2	7.3	6.6	37.	.9	4.8	9.5	8.4	18.6	10.9	10.9	11.7	8.5	7.5	6.4	6.5	5.8	6.4	5.5	7.8	7.3	7.4	7.5	6.0	9.9	8.6	8.6	10.2	11.9	75.0

	KE	NA	C(PP	ER	GR	ID	VL	F	DAT	A.																			•	-			
	LINE	896	BON.	21.	4 k h z	•																												
Q%.	_	0.0 3 p	2.0 -5.0	2.0 -4 0	2.6	2.0	1.0	8 1.	8 2. R (Ø 3.	8 2.	8 2.8	3.0	5.0	7.6	8.0	8.0	9.0	10.0	11.0	10,0	9,0	9.0	10.1	9.0	10.0	10.0) 10.0	9.0	8.0	8.6	8.0	9.0	9.0
FRFL	Л	010	1	.0 ().Ø	3.0	7.0	2.0	-6.0	-1.0	7.0	2.0 ·	-7.0 -5.0 -	-3.0 9.0 -1	-1.1 1.0	а ю.ю -6.Й –	6.6 4.6 -	3.0 -7.0 -	9.19 - 19.19	-6.02	0.12 0.0	10.6 10.6	1 5.16 -410 -	118.1 .9 D	89.10 -80 -	10.0 .20 -	11.0 49 -	i 12.0	11.0 2.0	9.0 1 D	10.0 2 0	8.0	8.0 1 0	12.0
56	3	<u> </u>	j	<u> </u>	!	<u>!</u>	i	· !	!	<u> </u>	i				Ţ	!			1		1.0	<u></u>	1.0	2.6	1.10	4.10	1.10		3.19	4.0	:10	3.4 -	2.0 -	7.0 -
		•		•				•	•			•	:	:	:		:	:		•	:		•	:	:	:	•	•	:					340
					•		••••					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			• • •		••••		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · ·	••••				• • • •	• • •	•••••	••••	• • • •		••••	• • • •	4
6	,		*				· · · · •		 P	<u>÷</u>	····•				د ور سوري :	• • • • • • • • • • •		-						معدو		ŧ		anna a fean						
						· · ·	÷	! -	#-	_	·	<u></u> +				•	:				:	•	•	•	:			•	:		:		•	10
	<u>-</u>	· · ·		••••	••••	· · · ·	•••	· · · ·		• • • •	••••			••••	•••		••••	· · · ·	· · · ·		• • • • •	••••	· · · · ·	• • •	· · · · ·	· · · ·	· · · ·		· · · ·	· · · ·				4
-59		:	:	•	•	÷		-	:		:		÷					•				:	÷		:			•	÷			•	:	
)	N8	69.0	- J	-775.0	1	-750.0)	-725.	0	-709	.0	-675.	8	-650.0	i 3	-625.0		-609.		-575.	- '_ 0	-550.	0	-525.	0	-508.0	<u> </u>	-475.(i	-450.0	i a	-425.1	<u>i</u> a	_] -50 -430.0
	[-,	• • • • •	,	1 1	·	,		_,,		· · ·		, ,						, ,	- ,					- 		· 		· ····			
12.5	;	1.6	0,5	8.5	0.3	1.5	2.2	-0.7	-1.9	9 1.6	i 1.9	-1.7	-1.6	-3.8	-3.5	-1.2	-2.6	-2.5	-2.4	-1.5	9.5	0.2	-2.9	-2.5	-0.4	-1.6	-0.9	-0.2	1.8	9.6	0.4	1.3	-2.5	12.5
25.0		8.8	1.4	0.2	2.0	2.7	0.8	0.6	8.6	ð -0.5	j 0.5	i 0.3	-5.4	-5.6	-4.4	-4.5	-3.5	-5.2	-4.6	-2.1	-1.3	-2.5	-2.4	-3.1	-3.7	-1.8	-1.0	-0.3	-0.1	2.2	1.5	-1.8	-0.5	25.0
37.5		8.6	0.5	3.3	2.4	-0.2	-0,8	1.7	1.9) -1.6	1 -2.4	1 -3.5	-2.5	-5.2	-6.9	-7.4	-7.7	-4.6	-3.5	-4.0	-5.0	-3.8	-2.4	-3.4	-4.8	-4,4	-0.2	-0.9	1.1	1.4	-0.6	-0.6	-1.8	37.5
50.0	-	9.8	1.3	1.7	1.2	-0.6	1.3	1.1	0.1	-0.1	-4.3	-5.2	-3.9	-4.7	-8.2	-9.0	-8.8	-6.1	-4.0	-6.1	-5,4	-4.7	-5.3	-4.4	-4.2	-3.3	-3.5	0.2	-0.3	-1.6	-0.5	-0.3	-0.6	50.0
62.5		8.1	0.3	-0.3	-8.9	2.5	1.6	0.2	-0,8	-3.3	-3.4	-5.7	-7.3	-6.3	-6.6	-8.8	-7.3	-6.9	-9,0	-6.5	-6,1	-7.2	-6.1	-4.6	-2.0	-3.6	-3.0	-3.1	-2.4	-2.3	-2.1	-1,0	0.1	62.5
75.0	-1	.1 -	-1.4 	-1.8	1.5	1.1	1.2	-0.3	-3.8	-3.9	-4.3	-4.9	-7.8	-9.1	-7.2	-5.8	-8.4	-10.9	-9.3	-8.9	-7.4	-7.4	-6.6	-3.7	-4.3	-1.6	-2.4	-4.9	-5.0	-2.7	-2.4	-1.9	-0.3	75.8

	K	EN Ine	A (8988N	C0	PP:	ER	GR	I D	VI	F I	DAT	A.																							
Q% 1%	8.0 9.0	8. 10.	08. 08.	.0 .0	9.0 8.0	9.0 12.0	10.0 11.0	11.0 12.0	8 10. 0 11.	0 10. 0 11.	09, 010.	0 9.0 0 12.0	8.9 11.0	8.0 11.0	9.0 12.0	8.0 11.0	10.0 13.0	9.0 12.0	9.0 13.0	9.0 12.0	8.0 10.0	8.0 10.0	8.0 11.0	7.0 10.0	7.0 9.0	6.0 9.0	5.0 9.0	4.0 6.0	3.0 5.0	1.0 3.0	0.0 1.0	0.0 1.0	0.0 0.0	0.0 2.0	0.0 -2.0
FRFL	1	2.0	3.0	-2.1	9 -7	.0 -	3.0	0.0	1.0	2.0	0.0	-2.9	0.0	0.0 -1	L.Ø -1	1.0 -2	2.6 -	1.0 (9.6	3.0 5	.0	1.0 -1	1.0	2.0 3	.0 :	1.0 3	.0	7.0 7	.0	7.0 6	.03	.0 0	.01	1.0 1	0.0 1
56	3 	! 				1	! 				! 			· · · · · ·	· · · ·										· · · · ·	-						!			50
	-												····															<u> </u>							
6	;	• • •	· · · · ·		· · ·	· · · · · · ·	· · · · ·	· · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • •	· · · · · ·	• • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					· · · · ·	<u>-</u>				• * * • • • •				- 0
-50	,	· · · · ·	• • • •		· · ·	· · · · · ·	· · · · · ·	· · · · ·	· · · · · ·	• • • • •	· · · · · i	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · ·	· · · · · · · ;	· · · · · ·	· · · · · · ;	· · · · · · ·	••••			••••	•	• • • •	• • • •	••••	••••	· · · · · · ·	•	· · · · · ·	••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · ·	50
	450. (8	-425	5.0		-469.	8	-375.	.0	-350	.0	-325.	8	-300.0)	-275.0		-250.0)	-225.0		-200.0)	-175.0	!	-150.0		-125.0		-100.0		-75.0		-50.0] 30
	F	, ,					· - · · - · ·	, ,	. 1			_,	, ,	<u>, 9</u>	·	· ·	····	· · ·	1 1		1 1	1-1	1		, , .	, ,	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 	- , ,		· • - 1 - • •		·	·]
12.5	5 6	0.	41.	3	-2.5	-1.5	-0.1	-0.3	8 0.	5 0.1	6 -0.5	i -0.7	0.7	-0.9	0.1	-0.7	-0.6	0.3	-0,1	1.8	1.2	-0.3	9.2	1.2	0.9	0.4	2.2	2.7	2.0	2.9	1.2	1.2	9.2	1.5	12.5
25.6	12	1.5	5 -1.	8 ·	-0.5	-2.1	-1.7	0.6	. 0.	5 -0.4	4 -0.5	i -0.1	-1.2	0.6	-0.8	-0.5	-0.7	-0.4	1.8	1.3	1.2	1.5	1.1	1.1	2.1	3.0	2.7	3.7	5.3	4.0	3.8	1.0	2.2	4.6	25.0
37.5	i 4	-0,1	6 -0.	6	-1.8	-0,9	-1.8	-1.2	8.	1 0,1	8 8.6	-0.6	-0.1	-2.0	0.1	9, 1 -	-0.2	1.2	1.0	1.5	1.9	3.0	2.2	1.3	2.5	4.2	5.2	6.1	5.1	5.4	2.6 /	4.7	5.8	5.5	37.5
50.0	6	-0.1	5 -0,	3 -	9.6	-1.8	-9.8	~2.5	i -1.	7 9.1	7 -19.4	1.0	-8.8	-0.7	-1.6	0.1	0.7	1.4	1.5	1.3	3.0	2.1	2.8	4.6	3.9	4.7	6.3	5.4	5.7	4.9	7.3	8.2	7.9	4 .i	50.0
62.5	i 3	-2.3	1 -1.	8	0,1	0.0	-1.8	-1.6	-2.	1 -2.1	7 0.6	-1.1	0.5	-8,4	9.4	8.8	1.8	0.7	9.8	2.2	2.4	3.4	4,1	5.4	5.7	5.4	5,5	7.1	5.7	7.3	9.8	19.5	5.9	5,7	62.5
75.Q	17	-2.4	4 -1.1	9 -	8.3	-8.6	-8.4	-1.6	-1.	6 -1.6	5 -2.7	9.1	-0.8	8.9	1.4	1.3	0.6	X.s	2.4	1.6	2.4	3.4	4,9	5.6	7.4	7.6	6.7	5.8	8.4	19.5	19.0	1.2	8.2	6,5	75.0

, Chi

200

1

200-2005

	KI	ENA NE 89	η C (900Ν.)PP 21.	ER 4khz.	GR	ID	VLI	FD	ATA	.																							
₽% I%	0.0 1.0	0.8 0.0	0.0 2.0	0.0 -2.0	-3.0 -6.0	-4.0 -7.0	-1.0 -2.0	0.0 -3.0	0.0 -3.0	8.0 -3.0	0.0 -4.0	0.0 -6.0	0.0 -10.0	-1.0 -8.0	-2.0 -10.0	-1.0 -10.0	0.0 -12.0	0.0 -10.0	0.0 -12.0	0.6 -13.0	-3.0 -15.0	-4.0 -18.0	-5.0 -18.0	-4.0 -17.0	-4.0 -18.0	-4.0 -18.0	-3.0 -18.0	-3.0 -17.0	-2.0 -19.0	-2.0 -20.0	-4.0 -20.0	-6.0 -23.0	-5.0 -21.0	-4.0 -20.0
IRL	1 0		1.0 10	.4 1	3.14	1.10 -	8.19 -	3.10 1	1.0	L.10 4	1.10 9		3.10 2	2.0 2	.0 4	.0 ž			3.0 6	.10	8.8 8	3.18	2.0 -:	1.6 1				3.0	4.0 4		.0 4	.0 -2	<u>.0 </u>	5.9 -9
50		:		:	:	:	:	:			•	:			•	:		:			-		:	-	:	:	:	:						50
	+	••••	••••	••••	••••	••••	••••	••••	· · · · ·	••••	••••	· · · · ·	••••	• • • •	••••	• • • •	••••	••••	• • • •	• • • •	••••	••••	• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	••••	• • •	••••	•		• • • •	
6											.		.					-					•	• • • • • •		• • • • • •					•			- 0
		•	:		~- <u>-1</u>	<u> </u>	, ,	-1				·									······································		+-	· · · · · · · · ·		· · · • • · ·							••••	
	+	· · · · ·	••••	••••		· · · · ·	••••	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · ·	· · · · · · · ·	• • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	• • • •	· · · · ·	· · · · ·		••••	••••		•••••	· · · . ·	••••			· · · · ·			Ŧ
-50		· i	i	· i					· i	· i	· i	·	· i	· i	i	i	i	· i	· i	, i	·	i			i		;	i			:	i	:	-50
-	75.0		-50.0		-25.0		0.0		25.0		50.0		75.0		100.0		125.0		150.0		175.0		200.0		225.0		250.0		275.0		300.0		325.0	
12.5	2	0.2	1.5	4,4	2.9	-1.8	-2.0	0.6	-0.2	1.2	1.8	3.8	1.5	8.6	1.4	1.2	0.4	9.3	2.3	1.8	3.2	2.1	-0.2	0.3	0.5	0.1	-0.3	0.6	2.1	9.5	1.9	0.5	-2.1	12.5
25.0	1.0	2.2	4.6	4.5	2.7	1.1	-0.9	-1.7	2.1	2.4	4.1	2.7	3.9	2.9	1.9	2.2	2.3	2.2	2.0	5.1	3.8	2.5	2.0	0.8	8.6	0.9	1.1	1.0	8.9	3.0	0.7	-0.4	-1.4	25.0
37.5	7	5.8	5.5	3.1	3.0	4.0	1.4	-8.1	-0.1	5.3	3.8	5.5	5.0	5.1	2.6	1.9	3.5	3.7	5.4	4.3	4.9	4.0	3.9	2.2	0.0	8.6	1.8	1.2	2.8	1.5	1.2	-1.1	-3.3	37.5
50.0	2	7.9	4.1	3.5	3.5	2.9	4.7	3.8	3.6	2.3	5.8	5.1	6.5	5.1	5.6	4.6	3.2	6.1	5.5	5.3	4.7	5.5	4.2	2.4	2.1	1.0	1.9	3.3	1.5	1.3	-0.1	-1.4	-3.3	50.0
62.5	5	5.9	5.7	4.8	3.5	4.2	5.3	8.7	5,1	4.2	3.5	7.0	5,0	6.4	7.0	7.7	8,1	6.0	5,9	4.7	4.4	3.6	4.3	4.1	4.3	3.1	3.0	1.3	1.6	-0.3	-1.9	-2.5	-2.4	62.5
75.0	2	8.2	6.5	6.4	5.7	5.9	8.0	6.0	8.3	6.0	5.1	3.6	7.4	7.8	8.3	10.1	9.2	7.0	5.0	5.8	4.9	3.8	3.5	5.3	4.9	5.7	3.6	1.3	0.1	-1.4	-2.8	-3,2	-3.9	75.0

× .

12 -19	.0	-2.0 -20.0	-4.1 -20.6	0 -6.1 0 -23.6	0 -5.0 0 -21.0	-4.0 -20.0	-2.0 -18.0	-1.0 -15.0	9.0 -14.0	9.0 -13.0	0.0 -12.9	
FRFLI	4	1.0	4.0	4.0	-2.0 -	6.0 -	8.0 -	9.0 -	6.0 -	4.0		
5 9		!	Ţ.	!	!					!		50
	- .	· · · · ·	••••		· · · · · ·	••••	· · · ·	· · · · ·	••••			· -
a				•	:	:	÷	:			•	
v			····•		· • - ·	+-						
	F.		•••	· · · · ·	 .	····	· · · · ·		· · · · ·	•••••		
-50			i	i		i	i	i	·	·		-50
27,	i.Ø		399,1	9	325.0		350.0		375.9		429.0	E.
		, , -		-11-		• • •	<u> </u>	, ,	· · ·	· · ·,-·	<u></u>]
12.5	1	0.5	1.9	0.5	-2.1	-1.8	-3.4	-2.7	-1.7	-1.7	-1.5	12.5
25.0	9	3.0	0.7	-8.4	-1.4	-4.7	-4.4	-4.3	-3.9	-3.2	-3.2	25 0
										012	010	
37.5	.8	1.5	1.2	-1.1	-3.3	-4.9	-6.2	-5.6	-5.6	-5.1	-4.2	37.5
58.0	.5	1.3	-0.1	-1.4	-3.3	-4.7	-5,3	-7.6	-7.0	-7.0	-6.5	59.0
	-											}
52.5	.6	-0.3	-1.9	-2.5	-2.4	-4.4	-5.6	-6.4	-9.6	-8.5	-8.3	62.5
					-2.0	. 9 9	5 7				0.5	1

	KENA LINE 90) C	0PF 21.	ER 4khz	GR	RID ULF DATA. 8.8 11.0 10.0 11.0 0.0 10.0 9.0 8.0 6.0 7.0 0.0 0.0 6.0 5.0 6.0 5.0 6.0 5.0 4.0 3.0 3.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2.0 2																											
Q%	9.0	9.0	8.0	6.0	0 10.0	11.0	10.0	11.0	0.0	10.0	9.0	8.0	6.0	7.0	0.0	8.0	6.0	5.0	6.0	6,0	6.0	5.0	4.0	3.0	3.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	2.0	3.0	2.0
FRFLI	6.6	-1	0.0 1.0 -	6.0	-2.0 -	4.02 -	, 10.0 -3.0	5.0 5	ס.ש 5.0 נ	7.0 9.0	5.⊌ .9 -2	7.6 1.0.1	7.6 9.0 3	5.0 .0	6.0 1.0 (5.0 1.0 (6.18 7.0 4	5.0 .0 5	2.0 5.0 -1	4.0 - 0	4.0 2.0 (4.0 1.9	4.0 2.0 3	2.0 1.0	3.0 1.0 (2.0 3.0 <u>1</u>	3.0 .0 2	1.0 1.0	2.0 1.0 0	1.0 - 0.0	2.0 3.0 -:	4.0 2.0	1.0 4.0 2
50		!		<u> </u>	!	!	· · ·		!		!	!	!	!		!	!	!	!		<u> </u>	<u> </u>		!	!		i	!	!	Ţ	1		58
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••	· · · ·	• • •	• • • • •	•••		· · · · · ·	· · · ·			· · · ·	<i>.</i>		••••	•	• • • •	· · · ·	· · · ·			•		•		••••			•				-
A		····•			<u></u>	t -		•• <u>•-</u> ‡			<u></u>	<u></u>	····							<u></u>													
Ū		:			•	:		•		•	•	•	•	:		•	•	•		-					•								14
-	<u>-</u>	••••	• • • •	••••	•••••	• • • •	· · · · · · · · · · · ·	• • • •	• • • •	••••	• • • •	· · · ·	· · · · ·	• • • •	· · · · ·	• • • •	••••	• • • •	•••••	•••••	••••	· · · · ·	• • • •	· · · · ·	· · · · ·	• • • • • •	• • • • •	· · · · ·	••••	• • • • •	••••	· · · · ·	-
-50	i	i_			i	i	i_	i	<u>i</u>	i			<u> i </u>	i		i	i	i	i	i		i	i	i		i		i		i		i	-50
<i>w</i> .	-575.W	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	-556.1	d 	-525.I	d 	-566.1		-475.0	r	-459.8	·····	-425.0	, , , -	-420.0		~375.0		-350.0		-325.0		-369.0		-275.0	 	-250.0		-225.0		-299.0)	-175.0
12.5	1.8	-3.6	-3.3	-1.2	-0.9	-1.5	-0.2	3.0	-8.3	8.3	0.3	-1.3	1.4	Ø.3	9.1	6.5	-0.1	2.4	8.5	-1.9	8.4	-0.2	1.3	9.5	0.2	0.1	8.6	9.6	-0.3	0.4	-1.7	9.8	12.5
25.0	-3.3	-4.3	-3.4	-3.3	-2.5	-1.1	0.3	-0.3	2.8	0.0	-1.3	1.2	0.3	1.3	0.5	0.1	2.2	1.0	1.4	0.7	-1.0	1.4	1.0	1.4	0.4	0.4	9.7	1.0	0.9	-1.5	8.7	0.0	25.9
37.5	-1.2	-3.1	-4.7	-5.2	-2.9	0.9	-0.4	0.7	-8.7	1.4	0.8	-0.5	8.9	-0.4	1.6	3.3	1.0	1.0	0.9	1.3	2.1	-0.3	1.8	0.8	2.1	1.7	0.9	0.6	-1.1	1.4	0.4	2.0	37.5
59.0	-0.5	-1.5	-4.7	-4.1	-1.9	-2.6	1.6	0.1	9.4	1.2	1.6	0.6	-1.0	9. 8	1.6	1.9	2.1	0.9	1.8	1.6	1.8	2.1	-0.3	2.3	1.5	1.9	1.6	-0.6	2.0	1.3	2.2	1.5	50.0
62.5	. 1,4	-1.6	-1.1	-1.1	-3.7	-1.5	-2.1	0.5	1.6	1.5	1.8	2.6	1.1	1.2	1.1	0.1	1.0	1.8	2,0	2.0	2.2	2.5	2.5	0.3	2.2	1.8	0.8	2.7	1.8	2.7	1.9	2.9	62.5
75.0	1.7	1.8	1.6	-0.8	-1.0	-3.3	-2.4	-0.6	1.4	2.1	1.9	2.4	5.3	2.0	6.7	1.5	0.3	2.2	1.8	1.5	2.1	2.7	3.2	3.0	1.1	1.3	2.6	2.8	3.2	2.5	3.4	1.8	75.0

	K	EN	1 A 9601	C0 8N.	PP	ER	GR	ID	VI	,F	DA	TA																								
Q%. 1%.	2.0 2.0	2 1	.0 .9	2.0 2.9	3.0 4.0	2.0 1.0	1.0 1.0	1.0 0.0	80, 80,	9 (9 (0.0 0.0	0.0 1.0	-1.0 0.0	-2.0 -2.0	-2.0 -5.0	-3.0 -4.9	-5.0 -5.0	-5,0 -8,0	-5.0 -7.0	-5.9 -8.9	-7.0 -11.0	-7.0 -12.0	-6.0 -14.0	-6.0 -14.0	-4.0 -15.0	-4.0 -13.0	-4.0 -15.0	-4.0 -16.0	-5.0 -20.0	-5.0 -20.0	-4.0 -20.0	-4.0 -17.0	-4.0 -19.0	-2.0 -18.0	0.0 18.0	1.0 -16.0
FRF	1	0.0	-3.0	3 -2.	0 4	.0 4	1.0 2	2.0	1.0	-1.0	-1.	Ø 3	.6 8	8	2.0 2	.0 4	.0 (5.0 1	2,6 4	.0 8	.6 7	.0 5	i.0 :	3.00 (8.8 -1	0	3.6 8	1.0 9	. 16	4.6 -:	1.10 -4		5.18 ¥	1,10 -: 	3,102 	3.10 -3
5	8				!		!	!	!		!	!		!	!	!		!	!	!		!	•			!	!			:			:	•		50
	+.				• • •	• • • •		• • •	• • • •		• • • •	• • •	· · · · ·		••••	· · · · ·	· · · · ·	••••		• • • •	· · · ·		••••	•••••	• • • •	• • • •	· · · · ·	· · · · ·	• • • •		••••	• • • •	• • • •	• • • •	• • • •	-
											÷		:				•		•												· · · ·			· · ·		4
														<u></u>	<u></u>	<u></u>	-		<u>-</u>		·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		.		-	.	- F-	· · · · ·	· +		· #			e
	Ļ.				••••			••••				••••			. .			••••		••••	· · · ·		••••			••••								-	· · · · ·	
_			• •	•	:						•	•		•		•	•			•	•						•									-50
	225.	9		209.0		-175.0)	-159	<u>ا</u> 9.	-1	25.8		-109.0	<u> </u>	-75.9		-58.0		-25.0		0.9	l	25.8	l	58.9		75.0	1	109.(3	125.0		150.0		175.0)
	Г	,			1	1 1	, , , .	···· 1-											- , .		, ,	····	7 1 		, ,			, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 	· ·	-,,			.	، ، ،		7
12.	5 3	0	. 4 ·	-1.7	6.8	1.7	0.5	0.{	8 Ø.	1 -1	0.3	0.4	1.8	3.0	1.7	0.4	2.7	1.5	0.5	2.9	2.4	2.1	1.4	0.9	-0.2	0.5	2.0	2.9	2.4	0.3	-1.4	-0.6	0.3	-0.8	-1.3	12.5
25.	0 9	-1	.5	8.7	0.0	1.3	2.5	1.7	20,	2 (8,4	2.1	3.3	3.3	3.5	4,1	1.9	3.2	4,4	2.8	4.4	4.3	3.3	1.3	1.4	1.6	3.3	4,4	3.0	0.5	-0.5	-1.0	-0.7	0.1	-0.8	25.0
37.	5 1	1	.4	0.4	2.0	1.0	1.8	2.3	31.	3	2.2	3.4	3,1	3.9	6.2	4.9	4.9	4.0	5.2	6.4	4.9	5.8	3.4	3.0	2.9	4.2	3.7	3.5	2.6	2.7	1.7	-9.5	-1.5	-1.2	-1.9	37.5
50.	0 0	1	.3	2.2	1.5	1.8	0.9	2.2	24.	3	4.6	3.9	3.9	5.0	4,8	5.9	7.5	7.3	6.3	6.4	6.4	3.6	5.4	5.5	6.0	5.1	3.9	2.7	3.5	4.1	2.9	0.9	-1.3	-2.7	-0.7	50.0
62.	5 8	2	.7	1.9	2.9	1.2	2.2	2.9	95.	3	5.4	4.5	5.9	5.4	5.7	7.5	8.2	9.8	7.5	6.5	5.9	6.4	4.9	8.1	7.9	6.5	4.4	4.6	3.5	2.4	3.1	2.8	0.6	0.0	1,1	62.5
75.	9 2	2	.5	3.4	1.8	3.2	2.9	5.2	24.	1	5.2	8.2	5.9	6.4	7.5	7.8	8.7	8.8	9.2	6.6	6.4	7.7	(9.7	8.4	8.5	6.5	5.6	4.9	4.1	3.4	3.0	2.3	2.7	2.8	1.8	75.0

Q% -4 I%-24	1.0).0	-4.0 -17.0	-4.0 -19.0	-2.0 -18.0	0.0 -18.0	1.0 -16.0	1.0 -17.0	2.0 -14.0	2.0 -17.0	2.0 -19.0	0.0 -21.0	0.0 -22.0	0.0 -21.0	0.0 -20.0	0.0 -18.0	-1.0 -24.0	-4.0 -27.0	-6.0 -29.0	-5.0 -27.0	-2.0 -26.0	-2.8 -25.0	-2.0 -22.0	-4.0 -25.0	
FRFLI	-4	.0 (3.0 0	.9 -	3.0 -	3.0 -	3.0 -2	2.0	5.0 9	9.0	7.9 3	.0 -	2.0 -:	i.Ø	1.0 13	.0 1	4.0	5.0 -	3.0 -	5.0 -	6.0 -4	.0		
50		!	:	!	!	!	!	:	!	:	!	!	!	!	!	!			!					50
	Ļ		· · · · ·	· · · ·	••••					••••	· · · ·			• • • • •		••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		• • • •						
		÷				÷						•	•		•	÷								
0	<u>.</u>	<i>.</i>								····					• • • • • • • • •			· · · · ·	· · · · ·			sert e	····	- 0
	L	<u>.</u>					i	<u>+</u>			i					<u>:</u>	•			:	•	•		-
	F · ·	• • • •	••••	· · · · ·	••••	••••	••••	• • • •	• • • •	• • • •	•••		••••	· · · · ·	••••			<u> </u>	÷	<u>· · · ·</u>	~		· · •	·
-50		i	i		· i		i	·	i		i		·	ì	i	· i	i	i		· i		i		-50
12	5.0		150.0		175.0		260.0		225.0		250.0		275.0		300.0		325.0		350.0		375.0		499.9	Ε.
	—	r				7 1		, , ,	· · · · ·	,,	· 1	, , , ,	-1 -				, , , ,	7		1-1-				-1
12.5	4	-8.6	0.3	-0,8	-1.3	-0.5	-1.0	0.1	3.2	2.2	2.1	8.0	-8.4	-1.2	2.6	5.1	2.9	A.6	-1.8	-8.9	-2.5	-9.1	1.8	12.5
]
25.0	5	-1.0	-0.7	0.1	-0.8	-2.2	-0.6	1.8	2.0	4.9	3.1	1.3	-1.3	1.8	3.8	5.1	5.2	1.3	-1.1	-3.4	-8.2	0.1	8.4	25.0
	ŀ																							ł
37.5	7	-0.5	-1.5	-1.2	-1.0	-0.9	1.3	2.2	4.3	2.6	3.8	0.4	2.6	3.4	4,4	4.1	4.4	4.7	-0.6	-0.9	-2.0	-8.2	0.8	. 37.5
50 A	a			4 9			.						F 0											
JU.U	2	6,3	-1.3	-6.1	-10,7	6.4	6,3	5.3	6.5	6.1	6.6	J./	5.8	6.2	3.6	2,5	Z.7	1.9	4.7	1.9	V.1	-1.1	-14.1	1 50.0
62.5	[1	2.8	0.6	8.8	1.1	1.3	3.1	1.5	1.9	Q.7	5.5	6.5	9 1	59	4 2	24	Q 6	2.4	25	<i>A</i> 9	2 1	04	-01	62 5
	[0.0			2.74	***	719	117	211	010	010	211	415	110	617	0.0	617	0.0	7,7	L : 1	0.0	0.1	- 06.9
	5	2 2	27	20	10	20	1 0	90	0 /	45	6.1	0 2		""	5 4	55	• 7	• •	• •	4 0	6.0	n n	0.0	

	KE LIN	ENA 1e 91	C C	0PI 21	PEF . 4kh	8 GI 2.	₹I D	V	LF	Dı	ATA	.										·····													
Q% 1%		14.0 11.0	14.0 10.0	14.0 11.0	14. 13.	0 13. 0 13.	B 14 D 17	.0 19 .0 14	5.0 1.0	15.0 15.0	12.0 12.0	12.0 14.0	11.0 12.0	9.0 9.0	8.0 10.0	7.6 9.6	3 7.0 3 9.0	6.0 9.0	6.0 8.0	4.0 7.0	3,0 6,0	4.0 6.0	2.0 6.0	1.0 3.0	-1.0 1.0	-1.0 0.0	-1.0 3.0	-2.0 0.0	-2.0 -1.0	-1.0 1.0	-2.0	-1.0 0.0	-3.0 -2.0	-5.0 0.0	-6.0 -3.0
TNI 				5.10	-9.18 T	-6.14	-3.10	1,0	4.1	8 3 -+	.0 1		5.0	7.0	2.0	1.0	1.0	.8	3.0	4.9	3.0	1.0	3.0 (8.0	9.0 :	1.0 -	2.0 4	4.0	3.0 -1	2.0 (0.0 3	.0	2.9	1,8	2.0 -1
5	u - · ·		· ·	: 	: 	:	••••		: 		: 	!	! 	! 	* - -	4 		! 																	50
					<u></u>				•	••••	` -							· ·				:		•			•								
(8	• • •	••••	• • • •	••••	••••	• • • •	• • •	• • •	••••		••••	· · · ·	••••	• • • •							· · · i -												مەسىر	- 0
	.																· · · · ·				· ·								:		: 			· · · · · ·	_
-50		:	:	÷										•	•			•	:		•	:	:	:	:		:	:	:	÷	÷	:	÷	•	
-36	w	-550.0		-525.	l	-509		-47	<u>.</u> 5.0		-459.8		-425 0	i.	-400 0	<u>i</u>	-275 0	i	_ 050 0	<u> i </u>	i	i	i			i	i	i	i	i	i	i	<u> i </u>	i_	
	[-		, .	, _ ,				_,	· · ·			,			1	,		_	330.4		-323.6		- 388.10	I	-213.4		-230.0	I	-225.0		-200.0		-175.0	ſ	-150.0
12.5	5	0.3	-0.1	-2.2	-1.6	0 -2.6	-0,	51	.0	1.0	1.3	0.1	3.3	1.1	8.3	1.0	0.1	9,9	1.3	1.3	1.1	8.5	2.1	2.8	2.1	-0.6	0.1	2.4	-0.7	-0.1	9.5	1.3	0.0	0.6	12.5
25.0	.	-0.1	-1.2	-1.0	-4.(0 -1.7	-0.	76	.7	1.5	1.1	3.3	1.3	3.5	2.3	0.5	1.4	2.1	2.6	2.2	1.4	2.6	3.5	3.8	2.1	2.1	1.6	-0.1	2.4	0.4	0.4	8.7	2,0	8.4	25.0
37.5	i .	-1.1	-0.9	-3.1	-1.3	3 -2.5	-6.	4 -0	.4	6.8	4.8	2.5	3.5	1.6	3.4	2.9	2.5	2.7	2.6	2.5	4.3	4.6	4.3	2.4	3.8	4.7	1.7	1.1	0.4	3.2	0.5	1.6	1.4	1.9	37.5
50.8		-9.7	-2.8	-1.3	-2.2	? -0.2	-1.	9 -9.	.1	2.7	2.1	5.1	3.5	4.1	2.6	4.1	3.8	2.8	3.0	4.3	5.4	6.1	3.7	4.9	4.6	3.4	3.7	2.1	2.2	0.5	4.1	1.5	0.8	2.5	50.0
62.5	-	-2.7	-1.2	-1.7	9.0	9 -1.3	-8.	1 1.	3	1.4	3.2	2.8	5.4	4.2	4.9	3.7	5.0	3.7	3,5	5.7	5.8	4.0	6.2	5.9	4.1	4.0	4.3	5.4	2.5	3.1	1.4	3.4	2.2	0.6	62.5
75.0		-0.7	-1.4	0.2	-0.7	6.4	2.:	l 1,	2	1.5	2.2	2.9	3.4	6.2	5.4	5.6	4.1	6.7	6.6	5.4	4.1	5.2	5.8	5.0	5.4	5.4	5.5	4.7	6.4	3.8	2.4	2.1	2.9	1.4 .	75.0

	KI	ENA Re 91	C C 00N.	PP 21.	ER 4khz.	GR	ID	VLE	F DI	ATA	8																							
Q% - I% FRFL	2.0 0.0 1 3.	-1.0 0.6	-3.0 -2.0	-5.8 0.0	-6.0 -3.0 -3.0	-7.0 -1.0	-5.0 -1.0 1.0 0	-4.0 -2.0	-4.0 0.0 3.0 -2	-3.0 0.0	-4.6 0.0 .0 4	-2.0 -1.0	-3.0 -3.0 6.0 2	-1.0 -4.0 2.0 -2	0.0 -2.0 .0 3	-1.0 -3.0	-2.0 -6.0	-3.0 -7.0	-2.0 -7.0	-1.0 -7.0	0.0 -7.0	-1.0 -10.0 .0 8	-3.0 -13.0 1.0 -1	-3.8 -12.0 1.9 -7	8.0 -18.0 7.0 -7	2.0 -8.0 .0 -4	4.0 -7.0	5.0 -7.0	4.8 -9.0	3.0 -13.0 .0 -4	3.0 -9.0 .0 -4	6.0 -9.0	7.0 -9.0 3.0 -4	7.0 -6.0 4.0 :
50									!	!	!		!	!	1	· · · · · ·	1	· · · · ·			!	!								i				50
0															<u></u>		· • • • • • • • • • •	<u> </u>			· · · · ·	····			، هـرير —فسي	: +			·	: 			· · · · · ·	- 0
								• • • • •						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									· ,	· · · · · ·			· · · · · ·					•	-
-50 -2		i	i -175.0	i	-150.(i 3 	-125.0	i I	-100.0	i }	-75.0	i	-50.0	i	-25.0	i	0.0	i	25.0	I 	50.0		75.0		109.0	. <u> </u>	125.0	<u> </u>	150.0	. <u> </u>	175.0	l 	209.0]-34]
12.5	5	1.3	9.0	9.6	0.8	-1.4	0.7	-0.8	-1.1	0.3	8.6	1.7	1.9	-9.1	-0.1	2.5	2.3	0.8	9,7	0.5	1.8	3.4	1.0	-1.6	-2.2	-1.8	-0,4	8.7	3.3	0,1	-2.3	0.3	-1.9	12.5
25.0	4	0.7	2.0	0.4	-0.7	1.3	-1.3	-9.2	-0.6	-0.4	1.9	2.8	1.4	1.2	2.0	2.3	. 3.9	3.0	0.6	1,6	3.6	3.2	2.0	-0.5	-3.3	-2.8	-0.1	2.6	0.7	1.0	8.1	-3.6	-0.2	25.0
37.5	5	1.6	1.4	1.0	1.6	-0.7	0.1	-1.4	0.8	1.7	1.7	1.3	2.3	4.1	4.1	2.6	1.5	2.9	4.2	4.6	3.7	2.1	6.9	6.4	-1.5	-2.2	0.7	0 .2	1.5	1.8	-0.5	-8.7	-1.9	37.5
50.0		1.5	0.8	2.5	0.9	0.8	-0,4	1.0	0.7	2.3	1.5	1.5	4.1	4.2	3.7	3.5	2.3	4.1	6,6	5,4	2.8	0.6	0.4	₽.6	1.9	2.7	-1.3	-0.9	0.1	-0.7	1.5	3.1	2.7	50.0
62.5	4	3.4	2.2	0.6	1.8	1.1	1.7	2.1	3.4	0.1	1.5	3.2	2.9	4.0	4.9	4.4	5.6	6.0	4.6	4.2	3.2	1.2	0.8	2.2	4.2	2.2	0.3	-1.3	-1.9	0.4	2,1	3.9	4.6	62.5
75.0	4	2.1	2.9	1.4	1.0	2.7	3.0	3.4	6.7	2.4	2.5	4.2	3.8	3.3	4.9	5.8	/7.7	\ ^{6.6}	4.7	3.2	3.3	3.1	2.4	4.1	2.1	2.5	2.6	-1.0	-1.5	0.6	2.2	3.8	3.9	75.0

	K LI	EN ne	A 9100	CC N.	PP 21.	ER 4khz.	GR	I D	ULF	D	ATA	ſ													
Q% 3 I% -9	1.0).0	6, -9,	0	7.0 9.8	7.0 -6.0	6.0 -8.0	5.0 -10.0	5.0 -12.0	3.0 -13.0	5.0 -12.0	4.0 -12.0	4.0 -15.0	5.0 -13.0	2.0 -16.0	1.0 -21.0	0.0 -20.0	1.0 -17.0	1.0 -18.0	0.0 -21.0	-1.0 -19.0	-1.0 -22.0	-1.0 -20.0	-1.0 -20.0	-1.0 -21.0	
FRFLI 50	-4	4. 0	-3.1	-4	.0	3.0		7.10	3.6 -1	.10 Z	.0 4	.10 2	.0 9	.0 12		<u>и.и -</u> ь	.W 4		. 19		. U .		.w 	!	50
	- .		•••		· · · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · ·	•	· · · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	• • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•	• • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	• • • • • • • •	
0											· · · · · · · · ·			····	····		è			····•					- 0
-50		· · · · · ·		· · · · ·	· · · <i>·</i> · ·			· · · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · ·	· · · · · · ·					· · · · · · ·	• • •	· · · · ·	· · · · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-50
17	5.0		2	99.0 -	·····	225.6) ,,	250.0	, , ,	275.0	· · · · ·	360.0		325.0	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	350.0	' 	375.0		4298.0	,,	425.0	,	450.0	
12.5	3	0.	3 -	1.9	-9.3	2.5	2.1	2.1	0.6	-0.4	2.1	1.1	0.8	4.7	2.3	-1.5	-0.8	2.4	0.3	0.7	0.9	-1.2	0.8	0,5	12.5
25.8	1	-3,	6 -	9.2	1.1	2.1	3.8	2.6	1.9	2.3	0.5	2.8	5.9	3.2	2.6	1.7	0.3	-9.2	3.7	1.6	-9.8	1.1	0.0	1.0	25.0
37.5	5	-0.	7 -	1.9	2.0	3.2	3.0	4.0	4.1	1.9	2.6	5.2	5.0	3.8	2.5	5.2	2.2	1.1	0.5	2.4	2.4	0.9	1.7	-0.4	37.5
50.0	5	3.	1	2.7	8.4	1.7	1.8	3.6	5.1	5.3	6.8	5.1	2.1	3.9	5.7	3.0	6.2	3.1	0.1	1.2	2.8	2.6	1.3	2.2	59.0
62.5	1	3.	9	4.6	2.4	9.4	4.2	2.6	3.9	8.8	7.4	4.7	4.2	5.3	4.4	5.8	3,5	4.7	3.7	1.2	1.7	3.4	2.7	1.1	62.5
75.0	2	3.	8	3.9	4.1	4.6	0.9	4.9	/7.4	6.9	6.6	5.8	6.8	4.5	5.8	5.3	5.2	4.8	4.9	3.8	1.2	1.8	3.9	3.4	75.0

.

	KEN LINE	1 A 920	C(ØN.	21 21	• E R	GF	{II) (JLF	D	ATA	L																							
Q%.	10.	6	11.0	12.0	12.	0 11.1	8 9	9.0	8.0	8.0	7.0	5.0	5.0	2.0	2.0	6.6	0.0	-2.0	-3.0	-3.0	-3.0	-3.0	-4,0	-6.0	-6,0	-5.0	-5.0	-6.0	-4.0	-6.0	-8.0	-8.0	-9.0	-7.0	-7.0
IZ.	3.	0	7.0	7.0	9.	0 9.0	97	7.0	5.0	1.0	0.0	2.0	1.0	0.0	-1.0	-1.0	-1.0	0.0	-2.8	-4.6	-2.0	-4.0	-2.0	-3.0	-4.0	-3.0	-3.0	-3.0	-3.0	-5.0	-9.0	-7.0	-7.0	-6.0	-6.0
FRELI	·		-6 	- 14 -	4.8	N.N	6.0	10.	<u> </u>	4	1.16 -2	. 1 1	.9 4	.0 3	1.16 1	.16	L.10 E	.6 :	.6 4	.0 6	9.10	6.19 -	1.0		2.6 -1	1.8 -	1.0	3.0	2.0 8	3.0	8.0 0	1.0 -	3.0 -	2.0 -	-3.0 1
50			:	:	:	:		:	:	:		:	:	:			:	:	:	:	:		:	!	:	:	:	!	:			,			50
	· · · ·	· •											· · · ·		· · · ·						· · · · .				· · ·										1
			<u>.</u>		····		<u></u> .							:	:				:	•		•					:								
0	i	بليل	• • •			• • • •	· · •		· · · ·						<u> </u>			·	· · · · ·	· · · ·					· · ·										- 0
			•						÷	÷			•	·	÷	÷	•	÷					•					· · · ·				<u>+</u>		<u></u> **	
	<u>-</u>	•••	· · ·	•••		• • • •	•••	•••				••••			••••		• • • •	••••									• • • •	• • • •	• • • • •	• • • •	••••	• • • •	••••	· · · ·	-
			÷	÷		÷		·	÷	÷	÷	-	÷	÷	÷	÷		÷						•		•									
-58	L	2.0	<u> </u>	-525	a 1	-500	8	·	475 0	1	-450 0	i	-425 0		-400 0		-375 0	<u> </u>	-350 0		- 925 6	i	-3021	i	-275 0	i a	-250 6	i	-225 0	i	-200 0	i	-175 (<u>i</u>	_ ~50 _150.0
12 5			-2 4	-1 6) 5			_9.1	 a a		1 12	, ., a c		-0.2	,, 0.5	 	,, _0 1		 		· · · · ·	-0.0	- 	 		······		 	-0.0	.05]
1619		1	6.1	.1.4	-1.	9 I.C			3.9	9.9	-10.1	10,10	1,3	1.6	6,0	6,9	-0.2	6,1	5.3	-0,1	6.2	6.5	-6.0	1.3	-8.2	-10.0	6.3	8,9	1.6	913	1.6	-0.7	-1919	-0.4	12.3
25.0	-1.	4	-3.7	-2.5	0.	1 1.1	4	1.3	5.1	3.1	2.5	1.0	1.3	2.7	1.7	0.2	8.6	2.6	1.0	2.4	0.0	-0.5	1.3	6,0	1.2	0.2	-0.5	1.1	3.6	2.2	2.6	0.8	-1.9	-1.8	25.0
37.5	-0.	7	-2.3	-2.5	0,1	3 4.4	4	1.8	4.2	4.5	3.9	3.3	1.6	6.8	1.9	2.7	3.1	1.1	1.8	0.7	2.3	2.0	6.0	0.9	-0.5	0.9	1.2	3.4	2.2	2.4	1.2	1.4	-0.7	-0.1	37.5
50.0	. 1.	0	0.9	0.5	1.	3.1	4	1.3	4.6	6.4	6.3	4.7	3.5	0.2	1.1	3.8	2.2	3.4	2.2	2.3	2.7	2.1	0.7	-0.3	1.2	0.8	4.0	2.3	1.3	1.8	1.6	0.7	3,8	0.7	50.0
62.5	. 3.	9	3.7	4.7	3.	5 1.3	2	.9	5.6	6.1	7.1	6.9	5.8	4,4	3,2	1.6	3,4	2.1	2.5	2.7	1.9	2.4	2.5	1.1	8.6	3.9	1.6	2.8	2.1	1.6	1.0	3.6	1.8	0.7	62.5
75.0	. 6.	8	7.9	6.8	4,	1 3.6	2	.5 ⊥	4.4	6.4	6.4	7.0	8.4	8.2	5.5	3.8	1.9	2.9	3.0	1.5	1.1	1.6	1.6	3.6	4.5	2.6	3.6	1.7	2.4	Ø.7	3.4	1.9	1.0	6.2	75.0

KENA COPPER GRID VLF DATA.

LINE 9200N. 21.4khz.

Q% -8.0 -8.0 -9.0 -7.0 -7.0 -6.0 -5.0 -4.0 -3.0 -2.0 -1.0 -1.0 0.0 0.0 0.0 0.0 3.0 4.0 4.0 5.0 3.0 3.0 3.0 2.0 5.0 6.0 9.0 10.0 10.0 10.0 8.0 8.0 9.0 10.0 10.0 1% -9.0 -7.0 -7.0 -6.0 -6.0 -4.0 -9.0 -6.0 -4.0 -2.0 -1.0 -2.0 -2.0 -5.0 -5.0 -2.0 -1.0 -5.0 -3.0 -7.0 -9.0 -12.0 -12.0 -11.0 -10.0 -7.0 -6.0 -5.0 -9.0 -11.0 -8.0 -7.0 -9.0 FRELT 0.0 -3.0 -2.0 -3.0 1.0 5.0 -3.0 -9.0 -7.0 -3.0 1.0 4.0 6.0 3.0 -3.0 -7.0 -1.0 5.0 4.0 8.0 11.0 8.0 2.0 -3.0 -6.0 -8.0 -6.0 1.0 9.0 5.0 -5.0 -3.0 2.0 50 50 Ĥ -50 -58 -200.0 -175.0 -150.0 -125.0 -100.0 -75.0 -50.0 -25.0 0.0 25.0 50.0 75.0 109.0 125.0 150.0 175.0 200.0 12.5 2 -0.9 -0.5 -0.4 -1.3 1.4 0.8 -3.2 -2.0 -2.2 0.0 0.5 1.8 1.6 -0.1 -1.1 -2.4 2.0 1.2 1.7 4.1 2.9 2.2 -0.6 -1.1 -2.6 -2.2 -1.1 1.2 3.2 -0.4 -1.9 0.9 12.5 25.0 6 0.8 -1.9 -1.8 1.2 0.0 -1.5 -1.1 -4.5 -2.4 -1.3 1.4 2.0 1.4 0.1 -1.6 0.8 -0.3 3.3 4.6 3.6 4.6 2.4 1.2 -2.1 -2.9 -3.3 -0.3 2.1 1.1 1.1 0.1 -1.0 25.0 37.5 2 1.4 -0.7 -0.1 -0.2 -1.3 -1.6 -2.8 -1.4 -4.3 -0.7 0.7 2.2 1.3 0.1 1.5 -1.4 0.8 2.1 5.7 6.8 4.2 4.1 -0.3 -1.6 -3.6 -0.7 0.6 0.2 1.1 2.3 1.9 0.9 37.5 50.0 6 0.7 3.8 0.7 -2.7 -3.1 -3.4 -2.2 -1.4 1.5 -1.2 0.3 -1.0 -0.5 2.1 0.2 2.3 2.3 3.8 3.9 5.2 5.5 1.5 2.4 -0.5 0.4 0.5 -1.7 -1.1 0.7 1.7 4.5 5.1 50.0 62.5 0 3.6 1.8 0.7 -1.8 -4.1 -2.2 -1.7 0.2 0.3 1.4 -3.6 -2.8 0.4 0.7 3.2 4.1 5.6 4.2 3.2 2.9 2.7 3.3 1.1 4.5 3.4 0.3 -1.8 -0.8 -0.1 3.0 4.8 6.9 62.5 75.0 4 1.9 1.0 0.2 0.0 -0.3 -3.1 -0.5 -0.8 -0.7 -2.5 -1.5 -1.6 -1.3 2.1 4.5 6.7 5.9 5.1 3.4 2.0 1.1 2.3 5.2 3.9 3.8 1.6 2.7 0.0 1.3 1.9 3.5 6.6 75.0

																						10	7 0	7 0		7 0			10	c n	(0	/ B	
Х. 	9.0	16.0	11.1	19.6	18.8	6.16	6.0	7.16	8.0	9.16	8.8	8.8	7.10	6.6	4.6	2.18 	4.10	1.10	9.9	-6.6	-2.6	-0.0	-0.0	-70	-1.10	-7.10	-6.6	-0.10 -10 D	-5.0	-3 0	-5 0	-0.0 -4.0	-7.4
edet t	1.0	J.10	6.6 . 0.1) 0.18 _10	0.10 102 103	0.10	801 801	18.16 Da -5	3.10 :01	6.10 0 -1	6.16 01 - 2	9.18 09	6.16 Di -1	0.0 0.9	1.10 101 101	~2.10 Q 2	-1.0 0 t	0.6	-2.0 D 7	-3.6 A 9	~0.10 1917	-2.6 .D. 1	-7.10 .01 -6	. 1. 10 . 11 - 1	ања 6.0а -	3.0 -	9.10 2.04	-1.V R.Q	9.0 -1.	0 1.	.0.4.	-1.0 A 1A	 . R
ENCIA ED		1	1	1.0	1.0 10						10 21				10 10		10 1			10 1		1			Ţ	<u>-</u>							50
36	-									÷		•				•			•	-			•	:	:	:							
			• • •	· · · .		· · · ·	•••••	•••••	••••		· · · · ·	• • •		•••	••••	• • •	· · · · ·	· · · · ·		••••			• • • •	••••	• • • •								
	÷						;				;	· •					•	•	•	:	•	:		:									
0	s-		••••										 .	• • •	, , , .		<u></u>	<u>-</u>		<u></u>			· · · · ·	 								•	8
	:	•	•	:	:	:	•		:	:			•		•	:	•	•	•	:	:					:							
			• • •	• • • •		• • • •	••••	••••	• • •	• • •	• • • •	• • •	•••••	• • •	• • •		••••	••••	• • •	••••			••••	••••	• • •								
-50		· i		· i		· i		i	·	i	i	· i		i	i		i			i	i	i	i	i	i	i	i		i	i		i	-50
	-650.0)	-625	0	-600.0		-575.0		-550.0		-525.0		-500.0		-475.0		-450.0		-425.0		-499.0		-375.0		-350.	0	-325.	8	-309.0		-275.0		-250
	[• •	· · · ·				· · · · ·	- r-	, ,		1 1 1	1				1			, , .	, , ,		, ,	, , .		- 1- - 1 -		, ,	, <u>,</u>	······		··	'	
12.5	3.5	-2.9	-0.6	-0.1	2.4	3.3	1.4	-1.3	-1.2	0.6	-1.8	0.4	-9,8	9.5	4.9	1.1	0.9	1.1	2.1	2.6	2.3	1.9	-1.1	-2. 2	-1.3	-9.8	-1.0	9.7	-9.7	0.4	1.1	1.8	12.5
25 Q	-17	-2 A	_3 (1 9	3 /	26	12	-0.2	-0.0	-12	13	-2.0	Q 5	36	24	51	22	19	2.9	4 8	4.2	1.1	-9.3	-2.1	-2.4	-1.4	Q.4	-9.7	0.6	R .3	1.9	4.6	25.1
63,10	1.1	-3,4	-6.1	. 1.7	3.7	6.0	1.5	0.6	8.0	1.6	1.5	4.0	0.0	410	6,1	0.1	0.0	1.7				1.1	0.0										
37.5	-0.5	-2.0	-1.1	1.3	3.1	2.5	2.8	2.5	-1.3	-1.3	-2.8	2.1	3.7	2.9	3.8	2.1	6.0	4.0	4.1	4.6	3.2	2.3	0.8	-0.3	-2.1	-1.2	-1.2	0.8	-0.1	2.4	3.6	2,8	37.
																		\sim														-	
50.0	1.4	1.8	2.6	1.0	0.3	3.3	3.5	2.4	3.3	-1.4	0.0	1.1	2.1	2.6	2.7	5.7	5.1	8.5	5.8	2.7	3.0	2.5	2.1	1.1	9.4	-2.2	-1.6	-1.4	2.0	3.7	4.4	4.7	50.1
	-																																
62.5	5.7	5.5	4.(1.2	0.3	1.5	2.9	4.4	1.8	4.2	3.2	6.7	1.6	2.6	3,4	4.7	8.8	7.4	8.6	4.8	2.8	2.3	1.7	2.1	-10.7	-0.3	-2.4	-6.1	2.6	3.4	4.8	4.5	62.:
	-											~ F			5 0	/	7 4		/	77	2.0					1.2			1 5	25	• •	A 3	716 (
76.0								1.4																6 6			- n		1 1				

	KE	E 93	C (66n.)PF 21	ER	G	RII) (JLF	D	ATF).																							
Q%	5.0 5.0 -1.	-5.0 -3.0 0 1	-6.0 -5.0 .0 4	-6.0 -4.0) -7. } -8.	0 -11 0 -11 10.0	.0 -10 .0 -11 5.0	0.0 - 1.0 - 2.	-10.0 -13.0 0 -2	-8.0 -11.0 .0 -2	-7.0 -11.0 2.0 -	-5.0 -11.0 2.0 -1	-5.6 -9.6	-3.0 -7.0 -7.0 -2	-1.0 -6.0 2.0 -2	-2.0 -8.0 .0 -9	2.0 -3.0 .0 -:	2.0 -2.0	-2.0 -6.0	0.0 -5.0 3.0 -10	2.0 0.0	4.0 -1.0 2.0	6.0 -2.0 5.0 3	8.9 -4.0 .0 -2	8.0 -2.0 .0 2	8.0 -2.0 .0 10	8.0 -6.0	8.6 -8.0 .0 3	8.0 -6.0 .0 13	6.0 -11.0 .0 15	4.0 -16.0	4.0 -16.0 .0 -5	7.0 -13.0 .0 -2	7.0 -14.0 .0 -3	8.0 -13.0 }.0 -9
50				· · ·	·····		· · · · ·				· · · ·	· · · ·	· · · ·	· · · · ·	· · · · · ·			· · · · ·				-		· · · · ·			-	-						-	50
6						· · · ·		• <u>•</u> •••	· · · ·		· · · · ·		B			: 	 									; ; ; ;;		····	·····	·····					- 0
-50 -3	68.6		: -275.0	•	-250	1.0	-2	: 25.0		: -200.0	I	-175.(-150.6		-125.0		-100.0		-75.0		-50,0		-25.0		0.0		: 25.0		50.0		; 75.0	• • 1	109.0	J -50
12.5	?	8.4	1.1	1.8	4.	61	.8	1.7	0.3	-1.3	-0.2	-1.6	-2.3	-2.3	0.0	-1.7	-3.6	1.2	1.1	-3.4	-1.8	9.8	1.3	9.6	-9.6	2.4	3.8	8.9	2.5	5.9	3.0	-1.1	-10.9	-0.6	12.5
25.0	6	0.3	1.9	4.6	3.	75	.1 :	1.5	0.0	0.4	-2.1	-2.7	-2.7	-1.8	-4.4	-3.5	-8.4	-2.0	-2.2	-9.8	-2.2	-0.6	1.4	1.3	2.9	2.8	2.7	5.7	6.1	4.5	4.0	2.4	-1.4	-2.4	25.0
37.5	1	2.4	3.6	2.8	5.	1 3	.4	3.6	1.3	-1.1	-2.2	-3.9	-1.8	-4.3	-4.7	-2.0	-1.5	-3.7	-3.8	-0.8	1.1	-1.5	-0,9	3.5	3.9	2.6	4.1	1.2	7.8	4.4	4.2	4.4	0.5	-4.6	37.5
59.0	0	3.7	4.4	4.7	2.	84	.1	2.7	2.2	-0.8	-3.3	-1.7	-5.6	-4.9	-2.0	-2.6	-4,2	-2.5	-1.4	-1.6	-0.4	0.1	-9,4	1.2	2.6	5.3	/1.1	6.8	6.7	7.1	3.8	1.8	1.4	0 .8	50.0
62.5	6	3.4	4.8	4.5	i 3,	83	.5	3.2	0.9	0.3	-0.5	-4,4	-4.7	-3,8	-2.5	-4.6	-4.2	-2.7	-0,4	-1.3	-3,4	1.0	3.1	-0.8	3.1	(8.9	8.2	5.6	5.8	6.9	5.0	1.3	2.8	2.6	62.5
75.0	5	3.5	3.3	4.3	4.	73	.0	1.5	2.5	2.5	-8.3	-2.9	-2.6	-2.5	-6.9	-4.9	-4,4	-3.4	-3.9	-2.5	8.6	0.5	2.4	5.4	5.5	5.9	7.2	7.4	6.1	4.8	3.6	6.1	2.6	3.1	75.0

	K	ENA	C ()PP	ER	GR	ID	VLF	Df	ATA					,																	
9% 1% -	4.0 16.0	<u>re 93</u> 7.0 -13.0	7.0 7.0 -14.0	8.0 -13.0	18.8 - <u>1</u> 1.0	12.0 -7.0	11.0 -11.0	12.0 -9.0	11.0 -12.0	11.0 -12.0	13.0 -11.0	13.0 -9.0	12.0 -11.0	10.0 -14.0	10.0 -14.0	9.0 -16.0	8.0 -17.0	8.0 -19.0	7.0	5.0 -23.0	5.0 -24.0	3.0 -26.0	0.0 -33.0	-3.0 -34.0	6.6 -32.0	8.8 -29.0	0.0 -30.0	-1.0 32.0 0 -3	-1.0 -31.0 0 -9	-1.0 -28.0 P	0.0 -26.0	
FRF	I -5	5.10 -2	2.0 -3		7.10 -1	6.19	2.0	3.8 4	.6 2	.6 -4	1.10 -3	1.00 3	1 10 10	.16 3	J.10 J	.10 0	10 1	-10 C		.u .u	.0 14					1			1		1	1 50
5	3				•				•	•		÷	•					:	•	:			:	•								4
	- ·	••••	••••	· · · · ·	••••	· · · · ·	· · · · ·	••••		••••			••••	• • •	• • • •		• • •	• • • •		• • • •		• • • •			• • • •							
	.		.		! -	*-		•••••	*	*-				•••••••••	· · · · · ·	••••	-	· · · · ·	<u>-</u>	••••			7556-13		هميري	,						- 0
	6		· · · ·			جس		<u>+</u>	·			<u>+</u>				·		•	•	:		:	•		•			÷	•	•		-
	F					•				••••			••••	• • • • •		· · · · ·				; 	 .	<u>+</u>			 		· · · · · ·	· · ·	 		۰۰ بند	·
		÷		•	•	•		•									:	:	•	•		:			 i	i	· i		· i	i	i	-50
-5	0 [75.0		199.0	1	125.6	l	150.0	2	175.0		200.0]	225.0		250.0	!	275.0		309.0		325.0		350.0		375.0		499.0		425.0		450.0	
					., , .	· • · ·				, _ , _	, , , , ,				,,	, ,	• •		, , , .	, , .	, ,					.	· · · · · · · ·			·		7
12.	5 1	-8.9	-0.6	-1.8	-3.6	0.0	1.0	0.3	1.9	-0.6	-1.1	0.1	3.0	1.9	1.8	2.4	2.2	2.9	2.9	2.9	2.5	5.5	4.6	-0.1	-2.9	-1.2	1.1	6.0	-2.5	-3.2	-3.1	12.5
25	0 4	-1.4	-2.4	-2.3	-1.4	-2.9	8.2	3.1	0.0	-9.1	-0.1	1.9	2.4	4.9	4.6	3.4	5.4	5.8	4.9	4,4	7.5	7.2	5.4	2.1	-1.6	-1.2	-0.4	-0.6	-3.2	-5.9	-6.4	25.0
37.	5 4	6.5	-4.6	-2.2	-1.4	-0.1	0,8	0.6	1.4	0.3	3.5	1.4	3.0	4.8	7.7	6.9	5.8	6.0	6.4	18.1	9.4	6.8	3.5	3.6	3.4	-1.1	-3.6	-3.8	-3.2	-5.1	-7.9	37.5
50	0 8	1.4	0.8	-2.7	-1.1	0.7	0.1	-0.5	1.6	5.6	3,5	5.2	3.7	4.4	5.9	8.3	8.2	7.9	11.1	18.3	8.2	5.5	5.0	5.2	3.9	0.8	-4.3	-6.2	-6.4	-6.2	-7.8	58.0
62	5 3	2.8	2.6	1.5	-0.6	-1.8) -0.3	0.5	3.2	4.3	6.9	4.8	7.1	5.8	6.2	7.0	9,5	11.8	10.8	9.8	7.2	6.6	6.9	4.9	2.0	0.5	-1.7	-7.8	-9.1	-9.1	-8.9	62.5
75	0 1	2.6	3.1	4.9	2.4	-2.1	-1.2	2.5	2.0	3.6	4.8	8.3	7.1	8.7	7.2	8.1	11.8	12.7	10.6	7.3	7.9	7.9	6.8	4.2	1.6	-0.5	-2.7	-5.8	-10.0	-11.6	-11.9	75.0

Q% IX STAFE T	2.0 -3.0	0,9 -3.0	6.6 -5.0	0.0 -7.0) -3.0) -8.0	-4,0 -8,0) -6.0 -10.0	-7.0 -6.0	-7.8 -7.8	-7.0 -8.0	-7.0 -6.0	-7.0 -7.0	-7.0 -6.0	-7,0 -2.0	-5.0 0.0	-4.0 1.0	-5.0 0.0	-6.0 0.0	-5.0 0.0	-4.0 0.9	-8,0 -11.0	-9.0 -13.0	-8.0 -16.0	-9,0 -19.0	-8.0 -20.0	-7.0 -17.0	-4.0 -14.9	-1.0 -12.0	0.0 -8.0	6.6 -11.9	1.0 -7.0	1.0 -8.0	3.0 -3.0
50	!			1	1.0	3.6	6,6	3.10	1.10		2.10 !		J.0 -1.		· · ·	1.10		.12 1	2.49 11		.10 18	.6 11	. 10 10.		s.w -8	-11	.8 -1)	,1 [,] - /		.w ~q	м -7	.0 -12	.₩ -8 50-
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	•	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		••••	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	•	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••	· · · · ·	· · · · ·	••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • •							
0 -	· · · • • • • • • •							<u></u>		· · · · ·	•••••	· · · · ·		<u>معنی</u> • •	 • • • • •						· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	····; ···	· · · · ·	 					 	 	0
50	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	••••	· · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · ·	· · · · · · ·	••••	· · · · · · ·	• • • •	• • • •	· · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · · ·	• • • •	••••	• • • •	· · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • •	••••	• • •	• • • • •	• • •	• • • • •	· · · ·	· · · · · · ·	• • • • • • •				
-30 C W.	-500.0		-475.0	<u>l</u>	-450.0	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	-425.0	8	-400.0		-375.0	 	-350.0) }	-325.0		-309.0	· · · ·	-275.0	1	-250.0	!	-225.0	!	-209.0		-175.0		-159.9		-125.0	<u>i</u>) -50 -100.0
12.5	8.7	1.3	2.6	2.1	0.6	1.4	-1.0	-1.9	1,3	-1.9	-8.9	-0.4	-3.4	-3.5	-2.0	-0.5	0.4	1,1	9.8	7.0	8.3	3.7	4.6	2.3	-1.1	-3.8	-2.9	-4.3	-1.1	-1,4	-2.6	-2.1	12.5
25.0	1.3	2.6	2.6	3.0	2.9	-8.3	-0.3	-0.1	-2.6	0.1	-0.8	-3.8	-4.0	-4.6	-2.6	-0.2	0.7	1.1	6.7	7.6	9.2	11.0	5.0	2.7	-0.2	-3.0	-7.0	-4.0	-4.3	-3.1	-4.4	-7.7 .	25.0
37.5	1.3	2.5	3,1	3.6	1.1	0.3	-0.1	-1.4	-0.5	-2.1	-2.1	-2.8	-3.8	-2.2	-3.0	-2.6	-0.6	6.2	7.4	8.3	10.2	18.6	9.7	1.3	-0.9	-4.7	-3.9	-6.7	-4.7	-6.8	-6.8	-2,8 .	37.5
59.9	1.1	1.2	2.9	1.1	1.3	2.1	0.0	-0.4	-9.3	-2.3	-4.0	-1.8	-2.4	-3,4	-2.8	-4.2	2.0	5.9	^{8.2} (11.1	19.7/	8.2	7.1	5.6	-2.7	-1.7	-5.8	-6.1	-8.4	-7.9	-4.0	-3.8	50.0
62.5	-0.3	1.5	-0.1	1.3	2.6	2.1	2.8	1.5	-1.5	-3.6	-4.4	-5.3	-3.2	-4.1	-4.3	2.7	3.6	5.1	8.8	18.5	9.3	6.6	5.9	3.3	5.2	-2.6	-2.8	-6.8	-9.3	-8.1	-6.8	-6.9	62.5
75.0	9.2	-1.2	1.2	2.6	2.3	3.8	2.8	63	-29	-4.9	-5 é	-52	-6 6	-4.0	15	2 1	5 4	15	75	77	7 0		4.5		4.5	5 6	-2.4	/ E	/ 5	0.0			

	K	EN NE 9	A (CO:	PP] 21,4	E R khz.	GR	I D	VL	FD	ATA) .																							
Q% 1% -	0.0 8.0	0.0 -11.0	0 1. 0 -7.	.8 .0	1.0 -8.0	3.0 -3.0	5.0 0.0	5.0 -3.0	5.0 -1.0	6.0 2.0	9.0 4.0	11.0 6.0	9.0 0.0	8.0 -4.0	8.0 -6.0	9.0 -9.0	7.0 -12.0	8.0 -14.0	7.0 -16.0	9.0 -16.0	12.0 -13.0	12.0 -14.0	10.0 -16.0	11.0 -16.0	11.0 -18.0	12.0 -17.0	11.0 -17.0	13.0 -16.0	13.0 -16.0	14.0 -14.0	13.0 -17.0	13.0 -14.0	13.0 -17.0	11.0 -18.0	10.0 -21.0
FRFL	J -2	2.0	-4.0	-7.6	9 -12.	.Ø -{	3.0	1.0 -	4.0 -1	0.0 - 	9.0	8.8 14	.0 1	6.0 11	0 11	.0 11	1.00 9), (2 6 	,0 -1		10	1.13	5.8	4.8	3.18 1	V.V -:	2.18 -7	- 8.8	3.18 -	1.8		d. U 4		1.6).10 ;
56	1	· ·					•			•			•		•			•		•	•					•								•	30
		· · · · ·		· · ·	· · · · ·		· · · · · ·	••••	· · · · · · ·	• • • •		• • • •	· · · · · ·	••••	· · · · ·	· · · · ·	· · · · · · ·	· · · · · ·	· · · · · ·	· • • • • •		· · · · ·	· · · · ·			· · · · ·	· · · · ·				·				
Ø	,			• ~ - ~ ·		مىلىر			د و سور نیز	-				····• · <u>····</u>		· · · · ·		· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·												· •			9
			ب ے۔۔۔۔						•		•							!				•	j			i	;		-	~ /		<u>+</u> _			-
		•••					• • • •					· · · · · ·	• • • •	•	· · · · ·	• • • •	• • • •	• • •	••••	•	• • •	•				•							• • •]
-50		<u> </u>		5.0	i	100.0	i	i	<u>i</u>	-50.0	i	-25.0	i	i	i	25.0	<u>i</u>	i 50.0	i	50	i	100.0	i	125 0	i	150 0	i	175 (i_	2002 Ø	i	225 Ø	i_	250 0	_] -50
-	196.6	, ,	-12,	J.10		-196.6	, 	-13.1		-,46,16	,,. <u>.</u>		· ····			, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,				1.1.10	, ,	100.0			, 		, _,,		, 		, ,		. , .		٦
12.5	5 1	-1.4	4 -2.	.6	-2.1	-5.3	-8.5	-9,4	-3.5	-2.3	-2.1	2.4	6.1	4.1	4.1	4,4	3.4	2.5	1.6	-1.3	-0.9	1.9	9.9	1.4	0.7	-0.6	-0.6	-0.5	-1.4	9.7	0.1	0.3	2.5	2.8	12.5
25.0	8 3	-3.1	1 -4.	.4	-7.7	-3.7	-4.3	-2.4	-2.3	-4,9	-0.5	4.1	6.6	8.8	6.8	5.9	6.9	5.6	1.8	0.9	0.8	0.5	3.2	1.7	0.5	-0.2	-0.8	-1.2	0.6	-0.9	1.0	2.8	2.3	2.9	25.0
37.5	5 7	-6.8	8 -6.	.8	-2.8	-5.8	-5.5	-7.0	-4.8	0.3	1,1	2.4	5.9	9.0	(11.8	9.9	7.0	4.3	3.6	3.5	2.5	2.4	1.3	3.4	2.0	1.0	-0.8	0.1	-1.2	0.8	1.6	3.8	4.3	5.9	37.5
50.(9 4	-7.9	9 -4.	0	-3.8	-4.4	-7.5	-7.0	-5.1	-6.4	3.0	3.8	6.5	9.2	10.9	12.5	7.1	5.6	6.1	3.8	4.1	3.1	2.5	2.3	3.9	1.8	2.9	0.1	8.6	2.0	3.9	3.3	6.6	6.6	58.9
62.5	5 3	-8.1	1 -6	.8	-6.9	-7.2	-6.0	-4.2	-1.1	-9.7	3.4	6.2	5.5	7.8	9.5	9.2	10.8	8,8	7.0	7.1	4.9	4.2	2.3	1.4	0.5	5.1	3.3	3.6	4.8	4,2	2.7	5.7	5.0	4.0	62.5
75.0	0 5	-9.1	8 -12	i -	11.1	-9.8	-5,0	-0.5	-0.7	3.1	3.9	6.4	9.0	6.6	6.2	8.2	41.2	12.2	10.4	8.3	6.5	4.4	3.6	1.7	2.8	1.1	4.7	5.1	5.7	4.3	5.6	5.1	4.1	4.6	75.0

	K	ENA NE 94	C (PP 21.	ER 4khz.	GRI	D	VLF	Df	ÀTA	ĩ											
Q% 13 1%-14 FRFLT	.0 .0	13.0 -17.0 4.0	11.0 -18.0 3.0	10.0 -21.0 5.0	10.0 -19.0 5.0	8.0 -25.0	8.0 -24.0 .0 -3	9.0 -23.0 .0 6.	7.0 -23.0 .9 18	3.0 -30.0 .0 17	-1.0 -34.0 .0 8.	-3.0 -36.0 .0 1	-1.0 -36.0 .0 -3	-1.0 -35.0 .0 -2	-1.0 -34.0 .0 -3.	-2.0 -35.0 0 -19	-1.0 -31.0 .0 -11	0.0 -28.0 .0 -6	1.0 -27.0 .0 -2	1.0 -26.0 .0	2.0 -27.0	
50			!	1			!				· · · · · ·			· · · ·								50
9	 	· · · · ·		-		·	· · · · · ·			.	- - - - - - - -	- - - -	۔ 		، ، یونیونی کرد: ، ،		- سورين - سورين -		- - - - - -			- 8
-50 22	5.0	· · · · · · ·	250.0	•	275.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	303.0	I	325.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	350.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	i 375.0		430.0		425.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	458.0	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	475.0]-50 £.
12.5	3	2.5	2.8	1.1	2.5	3.2	-0,4	0.7	4.5	6.6	3.8	1.9	-9.1	-1.4	-0.5	-2.2	-4,4	-2.4	-1.7	-9,3	0.5	12.5
25.0	8	2.3	2.9	5.6	4.9	2.3	3.5	3.8	6.2	8.1	7.9	2.4	-0.2	-0.1	-2.0	-3.6	-4.1	-5,5	-2.7	-0.9	-0.5	25.0
37.5	8	4.3	5.9	6.7	4.0	3.5	5.7	9.1	6.3	7.2	6.9	6.9	3.2	-1.0	-4.5	-4.6	-4.2	-3.0	-4.3	-2.5	-1.1	37.5
50.0	3	6.6	6.6	4.2	5.4	7.2	8.8	8.3	9.7	6.1	6.4	7.5	5.3	-0.2	-3.2	-5.2	-4.5	-4.1	-3.2	-3.5	-1.3	59.0
62.5	7	5.0	4.0	5.2	7.6	11.5	10.9	10.5	8.0	8.9	5.9	4.5	3.4	3.2	-1.7	-2.7	-4.2	-4,4	-4.1	-2.9	-3.9	62.5
75.0	1	4.1	4,6	8.3	11.7	11.2	12.9	11.0	9.7	8.3	7.1	2.0	1.9	2.1	2.8	-0.9	-3.1	-4.1	-3.9	-3.7	-3.2	75.0

.. ----

	KI	ENA NE 95	C () PP	ER 4khz.	GR	I D	UL	FD	ATA	۱.																							
Q% 1% FDS	Ŧ	-2.0 -19.0	-3.0 -20.0	-4.0 -21.0	-7.0 -20.0	-9.0 -22.0 3 0	-10.0 -22.0 2 0	-11.0 -22.0	-11.0 -23.0	-18.0 -18.0 2.9 -11	-9,0 -15.0	-7.0 -15.0 4.0 -	-7.8 -14.0 3.0 -	-8.0 -13.0 3.0 -	-8.0 -13.0 5.0 -	-9.0 -9.0 6.0	-9.0 -11.0 3.0 1	-10.0 -11.0 .0 -5	-10.0 -10.0 .0 -5	-8.0 -7.0	-7.0 -9.0 0.0 1	-9.0 -18.0 8.0 1(-8.0 -16.0 5.0 28	-9.0 -27.0 .0 32	-13.0 -35.0	-16.0 -40.0).0 -18	-13.0 -31.0 .0 -25	-7.0 -26.0 5.0 -20	-4.0 -28.0 .0 -7	-2.0 -17.0	-2.0 -22.0	-2.0 -20.0 1.0 6	-5.0 -23.0 .0 0	-4.0 -25.0).0 -17
10	8									!										· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				· · · · · ·									198
	0 - ·		· • • • • • • • •	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·		· · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · ·	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	· · · · · ·	,		· · · · · ·	· · · · ·	· · · · ·		· · · · · · · ·	·	· · · · · ·			· · · + · · · ·		· · · & · ·			0
-10	a [W.	-500.0	i	-475.6		-450.		-425.	, ()	-493.(-375.	0	-350.1		-325.0	i 	-368.0	i }	-275.0	 	-250.0		-225.0		-200.0		-175.0	i !	-150.6) 	-125.0	i I]-108 -108.0]
12.	5	0.9	1.3	0.2	9.7	1.4	-0.5	9.3	-2.5	-4.9	-2.1	-1.3	-1.9	-0.6	-2,5	-1.4	8.7	-8,9	-1.2	-0.5	7.4	5.3	6.9	/11.6	7.2	-1.8	-8.0	-6.1	-6.6	0.7	1.4	-0.1	2.6	12.5
25	0	1.1	1.0	1.3	8.4	0.2	1.5	i -2.5	i -4.3	-4.6	-5.4	-3.2	-1.6	-4.5	-2.8	-0.6	-1.3	-0.2	0.8	5.6	3.8	11.2	14.3	11.8	9.0	9.8	-7.3	-11.8	-4.1	-3.9	-0.4	1.9	-3.5	25.0
37	5	-0.7	0.7	1.3	1.1	1.1	-2.6	-3.3	-4.3	-4.6	-5.7	-6.1	-4.6	-1.8	-0.9	-0.9	-1.6	-2.1	4.6	1.7	8.1	13.8	18.7	13.0	5.4	2.2	-6.2	-8.0	-11.3	-3.5	0.0	-8,1	-3.8	37.5
50.	9	-9.1	9.5	0.5	1.7	-1.4	-3.7	-4.3	-4.2	-4.8	-4.8	-5.7	-4,4	-1.5	-1.3	-4,3	-3.5	1.0	8.7	9.2	13.1	16.7	11.6	9.8	4.7	-2.0	2.7	-4.5	-7.0	-8.1	-6.7	-5.3	-4.9	59.0
62	5	-0.6	-0.1	9.8	-1.9	-2.8	-2.3	3 -3.6	5 -3.5	-1.9	-4.9	-5.1	-5.4	-7.6	-7.3	-4.1	1.3	1.2	8.4	12.2	16.4	9.4	6.4	3.7	4.2	6.2	8.6	4.1	-1.0	-9.2	-13.6	-11.1	-8.1	62.5
75	9	-1.4	-0.2	-1.5	-3.1	-1.5	-0.8	3 -1.6	8 -2.6	-6.4	-5.2	-7.3	-7.7	-9,8	-8,3	0.2	0.4	6.4	19.6	14.0	9.2	7.7	3.5	2.1	6.2	6.9	7.3	4.6	2.7	-5.7	-13.7	-16.8	-9.1	75.0

	KE	NA	C0	PP	ER	GRI	I D	VLF	F DI	ATA	1																							
Ф% -2 1%-17	LIN .0 .0 -	E 95 -2.0 22.0	86N. -2.8 -20.8	21.4 -5.0 -23.0	-4.0 -25.0	-1.0 -18.0	1.0 -13.0	4.0 -7.0	4.8 -7.0	3.0 -11.0	4.0 -7.0	6.0 -7.0	7.0	9.0 -13.0	8.0 -15.0	9.0 -16.0	9.0 -23.0		6.0 -34.0	7.8 -35.9	7.0 -34.0) 7.8) -38.0 7 9	7,8 -38.0 6 0	7. -49. 20	0 7.8 0 -38.0 -4.0 -	9.0 -36.0 8.0 -	10.0 -34.0 7.9 -(11.0 -33.0	12.0 -31.0	11.0 -33.0 .9 -7	13.0 -29.0 .8 -2	12.0 -28.0 .0 6	11.0 -32.0 .0 4	12.0 -31.0 1.0
FRFLI	5.	04	1.0 6.	.6 0	.0 -17	.0 -23	3.0 -17	.18 -2	2.0 4	1.0 -4	.0 -3.	.0.	.18 13	.10 10	1.6 1		8.18 23	.10 18	.10 (.0 .	3.6	1.0	1	1.0		<u> </u>					<u> </u>		1	100
100												: 	: 	:	:		•				· ·			, , , , , ,	•		• • • • • •			8				
				•	•	:	•		•			•	•																					- 0
0		.		····		روچاری — بچسه سار																· · · · ·				· · · · ·					`		·	-
				- - -		 	· · · · ·			· · · · ·	• • • • •					· · · · ·	• • •				•••		· · · · ·					· · · · ·	• • •	• • •	• • •	• • • •	· · · · · ·	
-100				;	i	· i		i	·		i	i	i		i.		i	i	<u> </u>	i	i.	i	i		<u>i</u>	i	175 (i	200 0	i	225 B	i	250 Ø	_] -106 I
-1	50.0		-125.0		-108.0	}	-75.0		-50.0)	-25.0		6.0		25.0		50.0		75.0		109.		163.		1961		113.4	, 		· - , - ·				¬
12.5	7	1.4	-9.1	2.6	-3.9	-7.1	-6.3	-4.8	1.5	-0.5	-1.7	1.3	3.4	5.0	2.9	6.3	7.9	7.0	5.5	9.9	2.1	7 2.4	1 1.1	9 9	.1 -2.5	5 -2.5	5 -2.0	-2.4	-0.5	-1.0	-3.1	2.0	1.3	12.5
25.0	9	-0.4	1.9	-3.5	-5.3	-9.7	-19.2	-3.9	-2.9	-0.4	0.2	1.6	5.7	6.9	9.6	9.5	12.3	12.6	7.9	6.5	3.	3 4.1	L 3.1	1 -0	.5 -2.1	5 -4.3	3 -3.6	-1.7	-3.0	-3.3	-0.1	-1.2	2.7	25.0
37.5	5	6.0	-0.1	-3.0	-9.5	-9.1	-7.7	-9.9	-5.1	-0.7	4.8	5.3	3.1	8.6	12.4	15.5) 13.5	11.5	12.8	9.5	8.	3 3.4	4 1.	61	.4 -1.1	8 -2.5	5 -3.4	-4.9	-4.2	-0.2	-0.2	1.7	0.2	37.
50.0		-6.7	-5.3	-4,9	-3.2	-3.9	-5.9	-8.7	-10.5	-2.4	1.5	6.4	10.6	9.8	16.1	14.8	13.4	14.1	12.9	i4.1	Q.	6 5.: \	31.	8 0).7 Ø.	1 -0.	7 -2.6	-3.8	-1.1	-8.4	1.7	1.3	1.3	50.1
62.5	2	-13.6	-11.1	-8.1	-1.8	-1.7	-4.5	-4,5	-3.6	-5.4	-2.0	4.1	10.9	14.7	14.6	15.3	16.8	16.5	14.5	12.4	11.	.3 6.1	84.	20	.4 1.	1 -9,	1 -1.7	1.1	-1.0	0.3	0.8	0.2	2.0	62.
75.6	1 7	-13.7	-16.8	-9.1	-8.0	-5.0) -2.7	-2.4	I Ø.3	-1.9	-0,5	6.2	19.7	14.2	13.5	i 14.	17.8	18.9	17.3	13.0	а 11.	.0 10.	4 4.	84	1.6 Ø .	2 -0.	3 1.9) - <u>1</u> ,4	6.2	-1.7	-1.7	1.3	4.2	75.

	K) L1	ENA NE 95	C (66n.)PP	ER 4khz.	GR	ID	VLF	D	ATA														
9% 13 1%-29 FRFLT	1.0 1.0 -2	12.0 -28.0	11.0 -32.0	12.0 -31.0	12.0 -33.0 2.9 -	11.0 -32.0	11.0 -31.0 1.0 10	11.0 -35.0	7.0 -38.0 .0 13	5.0 -43.6	3.0 -43.0 .0 20	-2.0 -50.0	-5.0 -56.0	-6.0 -55.0	-5.8 -50.0	-7.0 -51.0	-6.0 -48.0	-5.0 -47.0 9.0 -9	-5.0 -43.0).0 -4	-6.0 -43.0	-4.0 -43.0 1.0 -8	-5.0 -39.0	-5.0 -39.0	
199			!	1	1		1				1		!		1		1	1						160
0	 	· · · · · ·	· · · · · ·	· · · · · ·		· · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · ·				с	·	· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					- - - -	11.4		· · · · · ·	
-199	- ·			· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·		• <u> </u>	·				: 	: 					 : i					-100
22	5.0		250.0		275.0) 	300.0	,	325.0	· · ·	359.0		375.0		460.0	· ·	425.0	, ,	450.0	, , , -	475.0	.	568.0	 -
12.5	1	2.0	1.3	0 .5	1.3	-9.7	2.6	4.3	5.6	4.5	4.9	7.8	3.2	-2.9	-2.1	-2.0	-3.1	-3.0	-3.2	-0.4	-3.9	-2.6	-1.2	12.5
25.0	1	-1.2	2.7	3.1	0.1	3.1	4.9	7.8	7.2	9.1	19.5	7.3	4.6	1.1	-4.0	-4.5	-3.6	-4.8	-4.2	-5.7	-3.2	-4.2	-4.9	25.0
37.5	2	1.7	0,2	2.4	5.2	4.0	7.0	5.8	10.5	14.3	11.9	7.0	4.6	2.9	-1.4	-6.5	-6.5	-3.6	-6.7	-5.1	-6.3	-5.5	-6.3	37.5
50.0	7	1.3	1.3	1.6	4.8	7.8	5.6	18.3	12.7	12.4	10.8	8.7	5.8	2.5	-0.3	-3.9	-7.4	-8.7	-5.9	-7.3	-6,3	-7.1	-6.0	50.0
62.5	8	0.2	2.0	4.0	5.7	7.9	11.6	12.7	12.5	8.8	9.7	8.9	6.3	2.4	-0.5	-9.2	-6.4	-10.0	-10.0	-7.9	-9,2	-7,8	-8.1	62.5
75.0	7	1.3	4.2	7.2	7.8	18.1	15.1	14.7	9.5	10.3	7.2	7.1	5.3	3.2	1.9	-3.2	-2.9	-7.9	-11.8	-11.7	-9.9	-10,9	-10.2	75.0

	KEN Line	A C 9600n.	0PH 21	PER 4khz	GF	ID	ŲΓ	FI) AT (٦.														• ·									
Q%	-12.	0 -11.0 0 -26 0	-7.0	-6.6	8 -7.6	8 -6.1	6 -8,	0 -7.1 0 15.1	8 -7.0 B 13.0	-7.0	-9.0	-10.0	-11.0	-9.0	-5.0	-4.0	-3.0	-4.8	-3.0	-6.18	-11.0	-9.8	-8.0	-3.0	-1.0	1.0	-2.0	-6.0	-4.0	-2.0	0.0	3.0	6.0
FRFLI	-201	0 -20.10 -1	-23.0 3.0 -1	-10.1 12.0	-6.0	-3.0	-2.0	-2.0	0.0 - 0.0	1.0 -	-19.10 -3.10 -	-15.0 1.0 -	-15.0 2.0 -1	-13.0 0.0 -1	-7.0 4.0 -	-7.0 1.0 1	-9.0 8.0 1:	-19.0 5.0 1	-16.0 4.0 21	-22.0 1.0 2	-30.0 0.0 -:	-28.0 1.0 -1	-23.0 6.0 -11	-19.0 7.0 -1:	-15.0 4.8 -1	-13.0 1.0 1	-20.0 8.0 16	-26.0 .0 -:	-23.0 3.0 -12	-20.0 2.0 -1	-17.0 2.9 -1	-14.0 6.0 -1	-7.6 9-9.8
100			!	!	!	!	- <u>-</u> Ţ	1	, ,								!	!	!		ļ			!		1		·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1		103
		· · · · ·	•••	· · · ·		••••		· · · · ·		••••	· • · · · ·	· · · · · ·	· · · · · ·	· · · ·	· · · · ·	•••••	•••••	••••	••••	•••••	••••	••••	••••	••••	· · · ·								;
0		· · · · ·			· · · · ·		· · · · · ·		····•		····;	· · · · · ·			نعارم			: 	i Seripe				· · · ·	1218-2				2					- 8
	+	<u>a</u>	_			<u>.</u>				!				· · · · ·					4										ø		<u>-</u>		
100			•		•	•	-	•				•			•		•								•					•			
-100	N450	.0	-425.	0	-4:30.	0	-375	.0	-350.	8	-325.0	0	-369.(8	-275.0	1	-250.0)	-225.0		-200.0)	-175.0	 	-150.0)	-125.0		-199.0	i 	-75.0	i	_] -199 -50.0
10.5	-		· ,					, <u>-</u>		·					r				· · ·	, , , -	, , 	,,	· · · ·	, , , -	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 	,,	• •	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , 			- -]
17.3	-3.	L -3.10	~2.2	-2.7	-1.9	-1.1	0 -10.E	5 ~1,1	6 V.6	-1.4	-0.6	-6.8	~1.6	-4.6	-3.10	1.1	4.9	5.4	4.8	8.5	3.4	-3.9	-5.1	-4.6	-3,4	2.4	6.9	1.5	-3.1	-4.0	-4.5	-6.5	12.5
25.0	-2.5	5 -7.1	-5.0	-5.6	-3.5	-2.7	? -2.6	8 -1.1	-3.1	-0.9	-1.5	-1.3	-4.2	-3.7	-2.1	1.9	5.0	7.9	10.8	6.6	4.9	0.4	-7.2	-8.1	-1.2	3.6	2.5	2.0	-2.9	-7.6	-9.2	-7.0	25.0
37.5	-3.:	3 -4.4	-7.9	-5.2	-6.1	-4.6	8 -2.2	2 -3,4	ł -1.2	-2.3	-0.9	-4.8	-3.9	-3.4	-0.5	-0.5	4.4	13.0	12.8	8.7	2.0	-1.5	-5.8	-5.9	-1.3	0.2	1.0	1.3	0.3	-7.9	-11.8	-10.0	37.5
50.0	-0.'	7 -4.2	-5.3	-8.7	-5.9	-4.{	3 -3.3	3 0.6	9 -0.3	-0.7	-6.3	-5,9	-6.5	-2.6	0.0	4.5	8.9	9.0	8.6	6.0	1.9	-2.6	8.7	0.9	-4.8	-4.3	-1.8	-9.8	-2.2	-2.4	-6.7	-10.3	50.0
62.5	-0.1	9 -1.3	-4.1	-4.5	-5,8	-4,6	8 -3.4	1 -2.7	-1.6	-6.4	-5.8	-5,4	0.1	-1.1	2.5	7.5	6,0	2.2	1.8	2.9	2.2	4.9	6.1	4.3	-1.0	-7.9	-7.1	-7.8	-5.6	-2.0	A. A	-5.1	62.5
																							\						-10	2,2	210	211	
75.10	3.1	3 10.6	1.2	-1.3	-4.2	-6,7	1 -5.1	6.4	1 -7.9	-4,5	-4.1	8.8	-0.3	4.1	5.9	4,3	2.6	-6.5	-2.3	-1.6	7.3/	/ 11.1	8.2	3.7	1.8	-2.8	-11,8	~10.7	-7.8	-5.1	-3.8	9.3	75.0

a second a second of a second s

KENA	COPPER	GRID	VLF	DATA.	
------	--------	------	-----	-------	--

LINE 9600N. 21.4khz.

Q% -	4.0	-2.0	0.0	3.0	6.0	8,	0	9.0 1	1.0	11.0	9.0	6.0	6.0	7.0	8.0	8.6	8.0	- 9.0	7.0	6.0	6.0	7.0	7.0	8,0	87.	0 7.0	6,0	8.6	11.0	12.0	11.0	10.0	7.0	7.8	- 6.0
1% -2	3.0	-20.0	-17.0	-14.0	-7.0	-6.	0 -	6.0 -	6.0	-5.0	-10.0	-17.0	-17.0	-17.0	-20.0	-24.6) -30.0	-34.0	-38.0	-37.0	-39.0	-37.0	-37.6	-37.(0 -38.	0 -39.0	-42.0	-39.0	-39.0	-35.0	-36.0	-41.0	-46.0	-43.0	-46.0
FRFL	-12,	.10 -11	2.10 -:	6.10 -1	8.0 -	-9.0	-1.0	-1.9	3	.0 1	5.0 19).0	7.0	3.0 1	0.0 1	7.0 :	20.0 1	8.0 1	1.0	4.0	1.0 -	2.9 -	2.0	1.0	3.0	6.0	4.0 -	3.0 -	7.0 -	7.0	3.0 16	.0 12	2.0 2	2.0	6.0 8
100			:	:	:	:		:	1	:	:		!	!	!	!		1	1	1	!	!		1	I		1	1	1					j	169
	-	· · · ·								· · · ·							 .																		1
									:		:	:	:										:	•	:	:	•								
6					 سفس			•			<u></u>		- -			i -	! -				- <i>-</i> • -,	! -:	- <u></u> +-			<u>+</u>				••••		· • · -	· · · · · ·		- a
	\vdash					÷				•						·	·	<u>i</u>	_ :				:		:	:		÷							
	+ · ·	••••	· · ·	· · · · · ·		• • •	· · ·		••••		· · · ·					• • • •					• • • •							-					. 	· . • .	4
100		:	:	:	:	:		•	•													:		:	:			•		•	÷		:		
-109	69.0		-75.0	1 }	-50.0)	-2	<u>.</u> 5.0	1	0.0		25.0		50.0	<u>l</u>	75.0	<u>l</u>	160 0		125 0		159.9	i	175	<u> </u>	 2020 0	<u>i</u>	225.0	i	250.0	i		i_	i	-100
			· · · · · ·															10010		10010		100,0		1101	0	600.0		667.0	i	630.0		619.10		JUU. U	
	ŀ							-				•		•						•••	• •		• •		, ,	11		, ,-	1	, ,	, ,		, ,	,,]
12.5	1	-4,0	-4.5	-6.5	-5,3	-1.3	3 -8	1.3	0.2	2.7	7.2	4.6	1.3	3.3	4.9	6.7	6.6	5.7	2.5	1.1	9,4	-1.1	0.3	9.7	1.6	2.3	-0.3	-1.7	-1.7	-1,4	3,4	5.9	8.5	0.8	12.5
	ł															_																			1
25.0	9	-7.6	-9.2	-7.0	-5.4	-4.	8 -1	?	2.1	6.3	7.0	8.4	7.5	5.4	9.0	11.6	11.6	8.2	6.2	3.2	1.2	1.2	0.1	1.1	2.6	5 1.6	1.3	-1.9	-2.9	2.1	4.7	5.0	6.7	5.9	25.0
	ŀ												/																						-
51.5	13	-7.9	-11.8	-10.0	-7.6	-9.3	3 -10	1.2	7.0	7.0	6.7	8.2	10.8	11.7	10.6	13.2	13.0	13.2	₹.5	5.6	2.2	1.1	3.0	4.3	3.2	2.5	0.0	-0.5	1.9	3.5	4.2	5.8	8.4	6.6	37.5
59.0	2	_5 A		-10.3	_0 0	5 1		.	n E	9.4	a 9		10.0				40.0			\	. .														.
20.0	ľ	-6.4	ъ, í	-10,3	-2.0	-3,6	5 1		3.0	1.6	9.6	10.7	13.2	16.1	16.1	11.6	13.0	12.1	10.7	46	7.3	5.6	5.8	3.4	2.2	1.7	2.8	5.4	6.4	3.3	2.2	5.4	4.8	8.6	50.0
62.5	6	-20	60	-51	-66	-1 (1 -1	3 -4	9 Q	2.4	10 4	15 Q	17.2	10 /	10 1	15 A	10.0	11 0	11.0	11.7		\			•										1
	ſ	414	010	0.1	010	117	, T		0.V	3.1	10.7	10.0	11:0	17.4		13.4	10,7	11.7	11.7	11.0	11.6	7.8	3.0	4.3	3.4	1.3	4.8	7.5	5.4	5.7	7.0	4,1	5.9	10.3	62.5
75.0	8	-5.1	-3.8	8 .3	1.1	-2.5	i -1	.1 1	1.6	5.0	9.3	14.7	18.1	18.3	28.8	19.5	17.0	12.5	12.3	13.0	13.9	10 81	70	3 3	15	87	50	5 2	7 2	7 0	7 9	7 0	10.7		-
l	Ι.	1									<u> </u>							, 1		1 1		1010	\"				0.0	1919 1	1:0	112	1,3	1.7	10,1	19.10	19.10

	KEN	A C	0P1 21	PER	GF	ID	VL	FD	ATA) ,							,																
Q% I% FRFLI	-7. -24.	0 -7.0 0 -23.0 -	-8.6 -21.6 3.0	8 -9,1 8 -23,1 8,0	8 -8.0 8 -21.0 -2.0	-8.6 -21.6	8 -8.0 8 -18.0 -6.0 -	-7.0 -18.0 7.0 -	-7.0 -14.0 6.0 2	-5.0 -16.0 2.0	-6.0 -18.0 4.0 (-7.0 -16.0 3.0	-7.0 -18.0 2.0 2	-7.0 -18.0 2.0 -) -8.0 -18.0 -3.0 -	-6.0 -15.0 3.0	-7.0 -18.0 5.0	-6.0 -20.0 9.0	-7.0 -22.0 7.0	-8.0 -23.0 1.0 -	-6.0 -20.0 8.0 -1	-5.0 -17.0 .0.0 -	-2.0 -16.0 -6.0 -	-1.0 -15.0 4.0 -	-1.0 -14.0 5.0 -	0.6 -12.0 5.0	1.0 -12.0 2.0 1	1.0 -16.0	1.0 1.9 19.0	0.0 -19.0 3.9	8.0 -19.0 4.9 -1	2.0 -15.0 5.0 -1	8.0 -8.0 7.0 -4
100				· · · · ·		· · · · ·			! 	· · · · ·		· · · · ·	· · · · ·			· · · · ·	· · · · ·	· · · ·	· · · ·	· · · ·	· · · · ·					1				<u>!</u>			160
0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · ·	• • • • •	· · · · · · ·	· · · · · · · ·	· · · · · · · ·	-	<u></u>			• • • •								·····						· • • • • •		······································		·····			- 0
-100	i		-425				-375 (· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-250 0	· · · · ·	-225 0	· · · · ·	1	· · · · ·		· · · · ·	250 (· · · · ·	i	· · · · ·		· · · · ·	195			· · · · ·	 	· · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	-100
	···			- 		t				, ,,	- JGJ 10	ə II	-369.6	·	-613.1	,	-2.10.1 	, 	-469. K		-266.1	, . , . N	-1/3,1		-130.8	۹ ۱۰۰۰-۲۰۰	-125.1	6 	-11%,1	; 	-75.0		-50.0 7
12.5	-8,9	-1.9	-0.2	-9.5	-1.5	-2.1	-2.0	-2.3	-1.6	2.4	-0,2	0.3	1,9	0.1	-1.3	0.3	3.1	2.9	1,8	-1.1	-3.5	-2.6	-1.9	-1.6	-1,5	-9.9	2.4	4.0	1.6	-0.3	-2.3	-6.5	12.5
25.0	-1.9	-1.3	-2.2	-1.4	-1.7	-3.3	-4.4	-2.9	-0.1	-1.8	1.9	1.2	0.2	-0.3	0.4	0.8	1.9	4.4	0.9	-2.3	-3.7	-3.9	-2.7	-2.5	-2.5	-0.4	1.4	3.1	3.7	-0.8	-6.3	-5.3	25.0
37.5	-0.2	-1.6	-2.0	-3.2	-2.8	-3.8	-4.4	-2.₽	-3.1	0.3	0.2	2.2	-1.4	-0.8	1.3	1.8	2.3	1.0	1.4	-0.7	-2.1	-4.4	-6.5	-5.4	-1.0	1.3	2.0	2,3	0.9	-2.3	-3.5	-4.5	37.5
50.0	0.2	-0.8	-3.1	-3.8	-5.5	-3.6	-1,2	-3.2	-1.6	-2.1	-0.9	-2.7	1.3	1.4	1.4	3.4	8,9	-0.5	-0.7	-0.3	-2.9	-5,3	-6.5	-4.4	-9.6	1.2	2.3	1.2	-2.6	-1.1	-1.2	-3.4	50.0
62.5	0.1	-1,9	-2.3	-4.9	-4,1	-2.7	-3.8	-1.8	-3.2	-2.3	-4.1	-0.7	0.7	4.4	3.7	1.1	8.1	-2.3	-3,4	-3.5	-2.8	-3.9	-2.3	-9.8	-1.4	0.0	-0.1	-3,6	-2.9	8.4	2.1	1.9	62.5
75.0	-8.5	-0.9	-3.9	-3.4	-3.1	-4,9	-3.6	-3.4	-2.1	-4.3	-1.2	-0.1	2.7	2.8	2.4	-0.5	-2.4	- <u>1</u> .9	-3,5	-4.3	-3.4	6.7	1.0	-0.1	-0.9	-3.9	-3.8	-2.1	-1.3	0.2	1.4	2.5	75.0

	K	ENF ne 9'	а С (760н.	21.	ER 4khz	GR	ID	VL	FD	ATA	Ì,																							
Q% 1% -1 FRFL	1.0 9.0 [3	0.0 -19.0 .0 -	0.0 -19.0 4.0 -15	2.0 -15.0 .0 -1	8.0 -8.0 7.0 -	8.0 -9.0 4.0	8.0 -10.0 4.9	8 8.0 7 -11,0 4.0	9.0 -12.0 3.0	9.0 -12.0 6.0 1:	9.0 -17.0 3.0 12	8.8 -20.0 .0	8.0 -21.0 7.9	10.0 -23.0 4.0 -	12. -22.0 2.0	8 12.0 9 -20.0 17.0 4	5.8 -42.0 2.0 20	9.0 -42.0 3.0 -	10.0 -40.0 2.0	10.0 -42.0 3.9	12.0 -43.0 2.8 -	12.0 -41.0 5.0 -	12.0 -39.0 6.0	12.0 -39.0 2 0	11.0 -43.9 7 9	10.0 -42.0 4 0	9.0 -44.0 1.0 -	10.0 -42.0	11.0 -49.0	12.0 -49.0	10.0 -43.0	9.0 -44.0	8.0 -49.0	8.0 -47.0
169		<u>-</u>		- <u>1</u>	!	· - !	· · · ·	<u>!</u>	!				:		!					1						1.0	1.10	1.10				10.10 I		100
8			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				! -	· · · · · ·	ŧ-		· · · · ·		· · · · · · ·	· · · · · ·	· · · · ·	· · · · · ·			· · · · ·	· · · · ·	• • • • •	· · · · · ·	· · · · ·	· · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · ·	· · · · ·		· · · · ·		· · · · · ·	· · · · ·	· · · · · ·	- 0
	 	 	· · · ·			· · · · ·		· · · · · ·		••••••••••••••••••••••••••••••••••••••				· · · ·		<u>+</u>				; 					·		, , , , ,						· · · ·	- 10
-160 -1	68.6	l	-75.0	i	-50.0		-25.1	i Ø		. 1	25.0		; 50.0		75.0	;	i 196.0		125.0		150.0		175,6	• • •	269.0		225.0		250.0		275.0	i		
15 5	[, ,		, - ,	, ,			ı			, . , .			- 				, , - -		- , ,	, , , , -	, ,	<u>-</u>	- 1t		- 	,			-1	1 ;	
25.0	7	-6.3	-6.3	-5.3	-3.7	0.5 -1.4	0.6	1.9	1.3	3.4	5.2 7.8	2.6 9 G	2.2	3.1	-8.7	12.0	13.2 \	-9.3	2.1	1.4	-8.8	-1.8	-1.1	2.3	1.5	0.5	0.3	-2.1	-0.9	2.1	2.2	4.1	2.9	12.5
37.5	9	-2.3	-3.5	-4.5	-4.6	-3.3	-1.0	7.9	8.6	8.0	7.1	6.1	5.4	15.4	13.6	12.3	12.5	13.9	13,5	0.3 \-0.5	-8.9	2.6	2,3	0.4 3.4	3.3	1.9	-1.3	-6.8	e.s 2.4	4.1	6.4 4.5	э.⊌ 7.8	5.6 9.7	37.5
50.0	.6	-1,1	-1.2	-3,4	-2.1	-2.0	0.7	5.3	8.9	9.5	8,2	5.8	17.2	17.3	13.7	13.4	13.8	11.5	11.3	12.7	3.2	2.6	4.5	2.4	1.9	3.0	6.1	6.7	4.0	2.7	3,3	7.6	18.9	50.0
62.5	- 9	0.4	2.1	1.9	-0.4	6.7	6.7	1.3	5.1	9.1	7.5	19.7	19.3	17.1	17.2	15.1	12.3	11.3	10.6	14.5	15.7	4.8	3.4	4.1	2.8	2.0	4.8	7.3	5.7	5.8	10.1	8.4	16.0	62.5
75.0	3	8.2	1.4	2.5	3.6	3.2	2.3	2.9	2.2	3.6/	19.5	19.5	18.2	19.0	19.5	18.2	14.4	13.0	14.6	13.0	15.0	15.6	2.8	1.2	3.4	2.9	4.5	4.6	8.4	11.6	10.8	11.6	13.3	75.0
																		?										· · · ·		here mt	·	<u>. '</u>	LI	

	KEN Line	A 9888	CC N.	PP 21.	ER 4khz	G	RID) U	LF	' D	ATA	} .																							
Q% I% FRFLI	-7. -22.	0 -7 0 -24	7.0 1.0 0.	-8.0 -23.0	-8.0 -23.0 3.0 -	-9, -24, -2,0	0 -8 0 -20 -5.0	.0 - .0 -2 -5.0	-7.8 2.0 -9	-6.0 -17.0 .0 -	-5.0 -16.0 7.0	-5.0 -16.0 1.0	-6.0 -18.0 3.0 -	-5.0 -17.0 3.0	-4.0 -14.0 6.0	-3.0 -15.0 0.9	3 -4.8 9 -16.0 3.0 -	-3.0 -16.0 1.0 -	-3.0 -14.0 6.0 -	-2.0 12.0- 8.0 -	0.0 -10.0	-1.0 -11.0 0.0	-1.0 -11.0 4.0	0.0 -14.0 6.0	-1.0 -14.0 3.0	-2.0 -14.0 8.9	-1.0 -14.0 1.0	-1.0 -15.0	-1.0 -13.0 1.0 4	-1.0 -15.0	-1.0 -17.0 8.0 9	0.0 -19.0	-3.0 -22.0 2.0 -	-2.0 -21.0	2.0 -14.0
199			!			ļ			!	1		1			1		!	<u>.</u>	1		!	ļ	<u>.</u>	į		!			1	1		1	!		160
0			- - - -	· · · ·	· · · · ·	· · · · · ·		· · · · ·		· · · · ·	· · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·	· · · · ·	 	 وچ_ری ـ	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · ·	· · · · · ·							، ، ، ، ، ، • • هيريه	· · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 0
			• • •	e			ب ے۔۔۔ · · · · ·	<u> </u>				· · · · ·		· · · ·			· · · · · · ·			· · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••			· · · · ·	· · · ·	· · · · ·	· · · ·	9						
-109 W	/450	.0		-425.0	i	-438	.0	-3	; 75.0	i	-350.0))	-325.0		-369,(-275.0)	-250.0		-225.(i 0	-269.1	2	-175.0	j	-150.0		-125.0		-100.0		-75.8		100 50.0
12.5	1.5	5 0	.7	-0.8	0.8	-2.:) <u>-1</u> ,	5 -1	1.9	-3.7	-0.6	8.3	0.5	-2.2	-1.0	0.8	9.1	-1,4	-2.3	-2.5	-0.6	9.4	1.7	1.9	9.2	9.1	9.7	-0.3	0 .3	2.8	2.3	2.6	8.5	-4.6	12.5
25.0	0.2	2 0	.4	0.4	-2.7	-0.(5 -3.	3 -	5.0	-2.8	-2.4	-0.4	-1.8	-1.3	-2.2	-0.9	0.0	-1,5	-3.6	-3.1	-1.6	1.2	1.9	1.4	1.8	1.0	6.3	1.3	1.5	1.1	4.5	3.4	-2.8	-6.7	25.0
37.5	-0.7	6	7	-1.2	-0.7	-4.6	-4.	4 -4	1,1	-3.7	-2.2	-5.3	-1.9	-0.8	-0.2	-2.9	-3.1	-2.9	-2.2	-2.9	-1.2	-0.1	1.5	3.1	2.7	0.5	-1.1	0.6	2.4	4.8	3.9	0.7	-4.1	-3.5	37.5
50.0	-9.5	-2.	3	-0.8	-3.1	-4.6	-5.	4 -3	3.9	-4.4	-6.4	-3.0	-3.4	-0.6	-1.2	-2.8	-5.0	-4.0	-2.3	-0.6	-6.8	-0.6	-0.4	0.5	6.4	1.2	2.9	2.8	3.9	3.9	8.9	-2.8	0.0	-0.6	50.0
62.5	-3.2	-1.	6	-4,2	-4.7	-4.2	-3,	4 -4	1.7	-5.6	-4.9	-5.0	-2.5	-5.0	-3.1	-3.3	-2.5	-3.6	-1.5	-0.8	-2.3	-2.8	-1.8	-2.1	1.2	3.8	4.8	6.9	5.2	1.6	-2.1	-8.9	-1.2	-0.5	62.5
75.0	-2.9	-5,	3	-5.5	-4.8	-3.2	-3.;	2 -5	i.1	-5.6	-4.7	-4.6	-6.1	-4.7	-6.5	-3.1	-3.2	-2.2	-3.2	-2.8	-1.3	-1.5	-2.9	-0.8	2.0	5.1	7.8	7.4	4.2	-1.6	-1.1	-0,9	-1.6	-8.8	75.0

.

	KI	ENA 1e 98) C.	OPP 21.	ER 4khz	GF	ID	U	LF	D	ATA).																							
Q% - I%-1	L.0 7.0	8.8 -19.0	-3.8 -22.0	-2.0 -21.0	2.0 -14.6	5.6	94. 7-9.	16 5 16 - 16	i.Q 1.Q	7.0 -9.0	7.0 -12.0	10.0 -10.0	10.0 -15.0	9.0 -22.0	7.0	7.0	8.0 -33.0	8.0 -37.0	9.0 -38.0	9.0 -39.0	11.0 -39.0	10.0 -37.0	10.0 -36 B	11.0 -41 0	16.0 -43 0	10.0	12.0 -38.0	15.0	17.0 -38 g	15.0	15.0 -40.0	9.8	7.0	7.0	5.0
FRFL	9	.9	7.0 -	5.0 -2	2.0 -	19.0	-2.0	3.0	2.	0 3		4.0 1	5.62	4.0 2	8. 0 1	4.0	13.0 1	2.0 7	7.0	3.0 -1	L.Q -	5.0 1	1.0 1	1.0	7.0 -	5.0 -1	L.Q -	5.0 5.0	8.9	2.0 1(ð.0 17	7.0 I	5.0 (9.0	7.0 10
100	Γ	!			!	!			ļ	i		!	!	ļ	!	<u> </u>	!		1	!			!	1	!	!	!			ļ				<u> </u>	193
		· · · ·	••••	· · · · ·	••••	• • • • • •	· · · ·			• • •	•••••	••••	· · · ·	· · · · ·	••••••	••••	· · · · ·	· · · · ·	· · · ·	 				••••	•	· · · · ·	•		•			••••		•	
R													. .		i -							· · · · •	.	, .			# - ·	. -			<u>.</u>	· · · • • - • - ·	····•	; -	-
e	-					+ !	•••••		1		• 				è				•								· · · · ·				••••		•		- 10
		· · ·	• • • •	· · · · ·	• • •	••••	· · · ·		• • •	· · ·		• • • •	· · · · ·	· · · · ·	••••	•••	· · · · · ·				· · · · ·						••••	· · · · ·	· · · ·	 · · · · · ·		Trii r,			-
-100				i	i.	i	i		i		i	i	i	i	i		. i		i	i.		i		i.			i	i	i_			i		i	
-1	89.0		-75.0		-50.1	8	-25	.0		0.0		25.0		50.0		75.6)	100.0		125,0		150.0		175.0)	20 0. 0		225.0	}	250.0		275.0		300.0)
12.5	3	2.6	0.5	-4.6	-8.2	-3.5	, <u>1</u> ,	1 -0	.7	1.9	1.6	2.7	8.0	7.7	6.2	4.8	5.0	3.5	1,5	8.9	-8.6	-1.3	2.2	3.6	-0.3	-2.2	-3.7	6.9	6.1	1.9	5.3	5.7	4.5	2.9	12.5
25.0	5	3.4	-2.0	-6.7	-7.1	-5.8	-1.	64	.0	0.9	2.8	8.4	10.2	12.6	11.5	9.6	7.2	7.3	5.7	1.3	-0.6	1.4	2.8	2.3	1.4	-2.8	-2.0	-2.3	2.4	5.2	6.9	8.7	8.0	7.4	25.0
37.5	8	0.7	-4.1	-3.5	-3.5	-5.7	-3.5	5 -0	.3	6.4	8.8	10.2	11.5	11.5	16.2	14.9	11.4	7.8	4.9	3.2	4.1	5.1	3.0	1.8	0.7	2.8	-2.3	-0.4	2.3	7.8	(10.0	9.8	^]].Ъ	9.9	. 37.5
50.0	9	-2.8	9.9	-0.6	-2.3	-2.2	-5.3	2 -1	.9	5.7	12.2	13.6	14.7	16.8	14.8	15.7	13.3	8.7	6.9	8.2	8.2	5.6	3.3	1.4	2.9	2.0	5.0	4.1	5.6	6.0	8.6	\18.2	11.5	14.3	50.0
62.5	1	-0,9	-1,2	-0.5	0.1	-2.3	- <u>1</u> ,	1 1	.7	4.8	10.3	15.9	16.8	16.9	17.8	16.1	16.0 r	13.3	11.8	18.6	8.5	6.1	2.1	3.7	2.2	4.7	7.5	(0.5	6.4	6.3	7.6	/11.3	13.6	13.4	62.5
75.0	1	-8.9	-1.6	-0.8	-0.7	1.3	4.1	1 5	.7	5.7	8.2	13.7	18.4	18.4	18.7	18.5	16.2	29.2	18.1	13.0	8.3	5.0	5.0	1.5	4.0	4.7	8.1	9.1	18.9	\ ^{8.9}	19.2	11.9	13.9	17,8	75.0

	KEN Line	1 A 990	CC	PP 21.	ER 4khz	GR	ID	VL	F	DA	IA	1																							
Q%.	-10	.0	-8.0	-6.0	-5.0	-7.0	-7.0	-6.	0 -5 0 is	i.Ø	-4.6	-3.0	-2.0	-3.0	-3.0	-5.0	-2.0	-4.6	-1,8	0.0	8.9	8.8	0.0 10.0	0.0	1.0	1.0	1.0	3.0	4.6	3.0	1.0	3.0	4.0	4.8	3.0
FRFLI	-10	. 40	-0.10	0.16 .19 2	-6.6 2.0	7.0 1	-13.0 2.0	9.0	0 -1.0	-4.	0 3. 0 3.	-14.0 .0 (-10.0	3.0 - 10.0	-17.6 1.0 -	-14.0 5.0 -	4.0 -	-13.0 5.0 -	-16'6 -16'6	-5.0 7.0 -1	2.0	-10.0 4.0	3.0 -	3.0 -	8.8 - - 8.8	9.0 - 9.0 -	-3.0 7.0 -1	3.0 - 3.0 -	-7.0	1.0	5.0 f	~~.⊌ 2.9 -	4.0 -i	2.0	2.0 1
100				<u> </u>	- !	i	ļ	i		j	!	!	!	!	!	i		1	ļ	ļ	1	!	<u> </u>	<u> </u>	j	<u> </u>	!	İ.		j.	j	j	i	1	100
	L		•												•			•																	-
			•	•	•		•	•		•	•	•			:	•	•	•	•	•	:		•				•				•			•	
8		••••					<u></u>	· · · · •											د ورور. سو	- k				•			<u>}</u>		<u></u>		:		<u></u>	····	- 0
																		•	•													• •			-
		•		÷	•	•	•				•			•		:		•	•			•		•					•	•	•		•	•	
-166	₩55	0.0	1	-525.0	. I }	-569.	l G	-475	.0	<u> </u>	450.0	!	-425.0	}	-499.1	3	-375.0)	-350.0)	-325.1	<u>i</u> 2	-369.1	2	-275.1	0	-250.0) }	-225.	0	-200.0	' }	-175.0]	_] -100 -150.0
	[,,	, ,		,	, ,.	· · · ·					- 1	·	, , , -	- 1-		• •				1 1	· · · · ·				· ·	·	· · ·	• •			- , , ,	4 1		 -	٦
12.5	-1.	.7	-2.3	Ø.3	1.3	3.0	4.1	1.	5 -8	1.9	-0.3	2.4	0.7	8.8	-1.1	-2.1	-8.9	-3,9	-2.2	-1.9	0.3	1.3	-0.4	-1.8	-3.2	-3.0	-2.2	-3.1	-1.3	1.3	8.9	-1.9	-8,8	0.3	12.5
25.0	-1.	.2	-1.2	-0.9	3.1	5.5	4.0	2.	4 0	1.7	9.8	1.0	3.1	-0.3	-1.8	-1.9	-3.6	-2.9	-4.4	-2.6	-1.0	-0.2	-1.2	-3.7	-4.3	-4.6	-5.3	-3.4	-1.8	-0.5	0.5	0.0	-1.2	0.2	25.0
37.5	6.	.4	-0.2	2.0	3.7	4.4	3.8	3.	44	1.1	1.0	0.5	-0.5	1.8	0.1	-3.2	-4.6	-6.6	-3.0	-3.0	-2.3	-2.5	-2.7	-3.3	-5.4	-7.8	-6.3	-3,4	-1.4	-1.9	-1.3	0.6	0.8	1.3	37.5
50.0	i .	.9	3,4	3.6	2.7	1.4	3.6	5.	64	.8	5.3	9.6	-9.9	-1.9	-2.0	-3.2	-5,4	-3.6	-4.1	-2.7	-4.5	-5.1	-4.3	-4.4	-5.4	-6.0	-5.5	-4.8	-4.7	-2.9	-2.4	-0.6	2.8	1.8	50.0
62.5	5,	6	5,0	4.1	1.5	2.2	4,9	5.	36	.7	3.7	3.3	-0.4	-3.9	-4.3	-3.5	-2.9	-3.8	-3.2	-5,4	-5,0	-5.9	-6.0	-6.7	-4.8	-2.9	-4.4	-6.7	-6.9	-5,8	-3.1	-0.8	0.7	3.9	62.5
75.0	6.	.5	6.1	3.7	4.8	4,2	3,3	4,	43	.5	4.2	2.7	1.2	-2.0	-4.7	-3.1	-1.5	-2.5	-5,2	-6.2	-7.3	-5.9	-7.8	-6.5	-4.5	-4.5	-5.1	-6.5	-7.2	-5.6	-3.2	-6.8	6.9	2.8	75.0

	H L	EN ine	A C(21 C	ER 4khz	GF	ID	V	LF	Dŕ	AT A																								
Q%. I%	1.0 -1.0	3. -2.	8 4.0 8 1.0	4.0 0.0	3.4 1.6	3.6 -2.6	3 3.) -4.	02 02-5	.0 .0 -	3.0 -6.0	1.0 -7.0	0.0 -10.0	2.0 -9.0	4.0 -6.0	7.0 -1.0	8,0 -3.0	8.0 -2.0	18.0 0.0	14.(-1.() 15.0 } 1.0	14.0 -4.0	i 15.0 i -7.0	15.0 -9.0	17.0 -9.0	16.0 -12.0	13.0 -16.0	13.0 -15.0	12.0 -17.0	13.0 -19.0	11.0 -22.0	11.0 -24.0	10.0 -27.0	11.0 -28.0	11.0 -27.0	14.0 -26.6
FR	LI	0.0	-4.0 -2	.0	2.0	7.0	8.0	5.0	4.0	6.	6	.0 -2	2.0 -1	2.0 -1	.0 -	2.0 -	2.0 -	4.0 -	2.0	2.0 1	1.0	13.0	7.0	5.0 1	0.0 1	0.9	4.0	5.0	9.0 1	0.0 10	.0 9	.0 4	1.0 -;	2.0 -	2.0 2
1	60				<u>Ţ</u>	i	!		!	!		!	ļ		1	1	!	1	ļ		ļ	!	ļ	i.	ļ	ļ	i	Ţ	!			ļ	<u> </u>		199
	-																									-					•		:	:	
		:	•	:		:	•		•				•						•	:			-	•				•	••••						1
	0	<u></u>	<u> </u>			<u></u>		<u></u>			·	.				····		* -	- •• • • • 	· • • • • •	·····	······································	<u>-</u>					· # -				<u>+</u>			- B
						•				•												:					*	-							ľ
	ŀ	••••	•••••	••••	• • •			· · ·		• • • •	• • •	• • • •	· · · · ·	••••	· · · · ·	••••			•••	· · · · ·		· · ·			• • • •			••••	• • • •	•••••	· · · ·	•••••	· · · ·	••••	-
-10	8				:	•	:			:	:	:	:	:	:	:	•		•	:		•											•		
	-200.	0	-175.0	l.	-150.	0	-125	.0	-1	68.0		-75.0		-50.0		-25.6	3	0.0		25.0	!	50.0	1	75.0		160.0		125.0	<u>I.</u>	150.0		175.0		299.0	_]-1693 H
	Γ							-,		- , -,	- ,	,,-	· · · ·	.	, , 						- 	· · · · · · ·	· · · ·		· · ·	·			., ,	-,,	, . ,				Ъ
12	.5 9	-1.8	-0.8	0.3	1.1	3.2	2.0	91	9	1.5	2.2	0,7	-2.2	-4.6	-2.3	Ø. <u>1</u>	-2,4	0.0	-0.3	2.0	4.9	3.3	2.4	2.3	4.6	2.2	1.5	3.1	3.4	3.5	3,3	2.7	0.4	-0.7	12.5
25.	.0 5	0.0	-1.2	8.2	3.7	3.4	3.8	3 Z	.2	3.4	2,5	6.2	-3.3	-4.1	-3.7	-2.6	0.5	-2.4	1.0	4.6	5.3	6.1	5.4	6.2	4.8	6.5	5.5	4.3	5.8	6.8	6.0	3.4	2.1	1.1	25.0
37.	5 3	0.6	0.8	1.3	0.6	3.4	3.6	5 6.	.4	3.8	0.8	-2.1	-9.8	-1.6	-4.5	-3.5	-2.8	2.8	3.2	4.6	5.4	6.9	10.7	7.6	6.7	6.4	8.6	8.3	8.1	8.9	7.1	5.6	4.7	4.3	37.5
50.	84	-0.6	2.8	1.8	1.6	1.9	5.1	4.	8	4,4	0.2	8.6	-0.7	-2.3	-2.5	-4.6	-1.3	2.3	6.3	5.3	7.4	(10.2	8.4	10.4	8.8	9.1	9.9	11.3	10.6	8.6	8.9	9.0	7.8	5.7	50,0
62.	5 1	-0.8	6,7	3.9	3.7	5,2	4.9	3.	9 (0.7	2.9	0.7	-1.2	-1.1	-2.2	-0.2	0.2	1.9	3.7	7,9	9.1	8.9	16.9	11.4	14,0	12,4	12.3	12.2	12.4	10.3	8.4	9 .8	9.5	8.9	62.5
75.	0 2	-0.8	0.9	2.8	6.8	5.5	3.9	0.	1 3	3.6	1.6	1.1	0.2	-1.7	1.0	1.9	2.4	1.0	3.2	7.0	9.4	9.9	<u>11</u> .7	15,1	15.7	18.6	15.6	13.1	11.4	12.2	18.8	8.6	11.2	10.7	75.0

......

	KEN	A C	0 P)	PEF 1.4k	GR	ID	VL	F D	ATA	1.													<u> </u>					•					
Q% I% FRFL	-4,6 4.6	0 -4.0 0 4.0	-4. 3.	8 -4. 8 4. 9 6	0 -6.0 0 3.0	-5.0 3.0	-5.0 5.0	-3.0 6.0	-5.0 4.0	-5.0 -1.0	-9,6 -11.0	-6.0 -5.0	-5.0 -3.0	-4.8 -3.0	-4.0 -4.0	-5.0	-5.0 -11.0	-5.0 -13.0	-4.0 -14.0	-3.0 -11.0	-2.6 -10.0	-1.0 -7.0	0.0 -10.0	6.0 -12.0	0.8 -10.0	2.0 -8.0	2.0 -8.0	3.0 -7.0	2.0 -11.0	8.0 -13.0	-1.0 -10.0	-1.0 -11.0	-1.0 -8.0
100			1.0	10.10	1.6		<u> </u>	2.0	0.0 6.0		7.10 -4	1.8 -18	.10 -1). V 11	.6 13	<u>.u</u> !	.8	1.10 -1 !	6.10 - !	8.0 -	4.0	5.0	5.6 -	4.6 -	j. G -3	1.0 2	.0 9).0 5	j.0 -:	3.0	4.0 -	7.0 -6 168
		• • • • • • •			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••	· · · · ·	• • • •	• • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • •	•	· · · · ·		•	• • • • •			• • • • • •	· · · · ·		· · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		••••	• • • • • •		• • •	• • • •	• • • •	• • •	4
0			 	· · · · · ·							·	,		• • • • • •	<u></u>	• <u>•</u> •		<u></u>				<u></u>		·····		·							- 0
-100		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••	· · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		•••	•	· · · · · · i	•	· · · · · ·	· · · · ·	• • • •		· · · · ·	· · · · · · ·	• • • •	· · · · · ·	••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · ·	•	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••	•	· · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • •		
	w659.	0	-625,	8	-699.6		-575.6) }	-550.0	· •	-525.0		-509.0	<u>_</u>	-475.0		-450.0		-425.0	,	-499,0	! -/	-375.0	} }	-350.0	1	-325.0	- <u> </u>	-308.0	i	-275.0	3	_) -100 -250.0
12.5	. 0.0	9.7	8.1	-9.	2 0.5	-1.1	-1.1	1.8	3.8	8.6	2.7	-3.8	-0.1	6,4	2.6	4.5	3.6	2.1	-1.1	-2.0	-2.1	-0.5	2.5	-0.3	-2.1	-9.7	-0.5	1.4	3.6	-0.8	-1.0	-1.1	12.5
25.0	0.4	-0.2	8.6	1.:	8.4	-0.5	-0.7	2.4	9.3	6.9	4.8	2.0	-2.9	2.1	5.7	5.9	5.1	2.7	-0.2	-3.2	-1.8	Ø.9	9.4	0.8	-1.6	-3.2	8.4	2.8	0,9	1.4	-2.3	-4.7	25.0
37,5	0.4	2.1	1.5	-0.1	! -1.3	-0.3	3.5	9.0	5.8	5.7	5.8	4.9	3.4	0.3	5.2	7.3	6.0	4.2	0.2	-6.9	0.0	-1.5	-8,9	-0.7	Ø.1	8.2	-0.3	-1,1	0 .5	-8.5	-1.0	-2.6	37.5
50.0	1.0	0.8	-0.7	-0,	i 1.0	4.1	9.2	5.9	3.9	3.5	5.5	8.1	9.1	7.4	1.9	3.4	4.5	3.5	5.1	4,4	0.2	-2.9	-4.1	-2.7	0.7	3.3	9,0	-0,9	-1.7	-1.8	-1.1	-2.4	50.0
125	0 4	8.1	0.0	; :	20	0 1	5.2	0.7			7.0	۰ <i>۲</i>	11 O	10.7		0.0			5 3	1 7		1 0		• =									1
06,0		212		1.0		7.1	3.6	3.1	4,4	4,4	0.10	2.4	11.0	10.()	0.0	6.6	1.7	4,3	J.6	5.1	1,6	-1.6	-3.3	-1.3	6.7	-0.8	6,3	-0.2	-2,6	-1.0	-2.7	-3.6	62.5

	K	EN I NE I	A CO		ER . 4kh	GR 2.	ID	VL.	FD	ATA	ì.																							
Q%.	2.0	0.	0 -1.0	-1.0	-1.0	1.0	1.0	4.0	4.0	5.0	6.0	6.0	6.0	5.0	6.0	5.0	5.0	7.0	7.0	8.0	7.0	8.0	10.0	11.0	10.0	11.0	11.0	11.0	10.0	11.0	12.0	13.0	13.0	13.0
1% -	11.0 . T	-13.1 5 0	8 -10.0	-11.0	-8.0 - 0	-6.0	-7.0	-3.0 יח	-3.0	2.0	0.0 	1.0	-1.0	-1.0	-3.0	-2.0	-4.8	-3.8	0.0	-1.0	0.0	0.0	1.0	0.0	0.0	0.0	-2.0	-2.0	-3.0	-1.0	-6.0	-10.0	-11.0	-11.0
I'M'	ш 	3.6	-3.10 -		1.10	10.10 -		1.12 -	7.10 -1		- 10 - 1	- 10	3.16 H	. 10 i	3.48 Z		. 16	- 0	D.102	. 16	1.10 -2		1.10	1.6	1.10	2.10	1.1 0 :	5.40 I	5.46 Z	.18 I/	.W 14	- 10 b	+.10 3 	1.10 7
110	8	•	•			-								•				•				•	÷			:				•	÷	•		196
	+.	· · · ·	••••	· · · · ·	••••	••••	· · · ·	· · · · · ·	•••••	••••	••••	· · · · ·	••••	• • • •	••••	••••	••••	••••	••••	••••	••••	•••••	• • • •	· · · · ·	••••	••••	• • • •	••••	· · · · ·	••••	••••	••••	••••	1
										-		····		· · · ·					· · · · · ·					····›		· · · · · · ·	· · · · ·	· · · · ·	.		*			
	"									:	-	:	-						:		:		:			-						·	-	
	- .		· · · · · ·	 	• • • •		· · · ·	· · · · ·		••••	· · · ·	• • • • •		· · · ·	· · · · ·	••••	••••	•••••		· · · ·	· · · ·		· · · · ·		· · · ·			· • • ·	· · · ·	· · · ·	••••	• • • •		-
-10	0																										;		:	-				_100
-	309.1	0	-275.6		-250.	8	-225.	0	-299.0	}	-175.0		-150.0		-125.0		-100.0		-75.0		-50.0		-25.0	<i>\</i> }	0.0		25.0		50.0	h	75.0		169.0	1 100
				,	- 1 [-		· ·	- , , -	- , , , , , , , , , , , , , , , , , , , 				, ,	, ,	· .	· ·				,	····	, ,	· · ·		• •	· ·	• •				, _, _	,,]
12.	5 6	-0.{	3 -1.9	-1.1	-3.6	-0.8	-2.7	-2.6	-3.1	-2.1	8.5	9,4	1.4	1.4	0.8	0.3	8.7	-2.5	-1.1	-8.3	-8.8	-8.5	-0.1	9.8	0.0	1.4	1.0	1.1	9.2	2.1	5,5	3.2	1.7	12.5
25.	6 9	1.4	4 -2.3	-4.7	-2.0	-4,4	-3.2	-5.0	-4.2	-2.9	-1.3	1.4	0.9	1.2	1.4	1.2	-1.7	-0,4	-2.1	-1.7	-0.4	-0,4	-8.2	-0.3	2.1	2.0	2.4	1.1	3.0	5.5	5.7	7.1	5.4	25.6
37.	5 5	-8.5	ā -1.0	-2.6	-6.3	-4.2	-7.3	-4.2	-3.9	-4.0	-2.1	-0.8	1.5	1.4	1.8	-1.4	-0.2	-1.8	-8.7	-2.4	-1.4	0.5	0.4	2.1	1.7	2.6	1.2	4.6	7.0	6.7	6.5	7.3	9.9	37.5
50,	0 7	-1.8	3 -1.1	-2.4	-4.6	-8.4	-6.3	-7.6	-4.5	-3.0	-2.6	-0.7	-0.1	1.8	-0.3	9.4	-0.9	-1.2	-2.5	-0.6	-1.5	-0.4	2.3	1.8	3.8	2.3	5,4	7.1	7.7	7.4	7.7	9.5	9.8	50.0
62.	5 6	-1.6	7 -2.7	-3.6	-5.9	-7.0	-8.6	-5.9	-5.9	-3.5	-2.8	-1.7	0.0	-1.5	1.5	-0.2	0.5	-1,0	-9.6	-1.4	-0.5	-8.6	8.9	3.3	2.2	5.5	7.7	8.5	7.9	8.6	10.3	10,9	13.7	62.5
75.	8 2	-4.7	7 -3.6	-5.4	-4.6	-5.6	-6.1	-7.4	-4,6	-5,5	-2.4	-1.9	-3.7	-0.6	-1.1	2.6	0.2	1.8	0.2	0.0	0.5	0.7	6,8	6.1	4.7	6.7	7.6	8.3	10.4	11.7	12.5	15.3	15.3	75.8

	K LI	ENI ne 1	A (OP:	PEF	₹ G ^{hz.}	RI	D	VL.	FC	ATA	١ .		* <u></u>								÷							
Q% 13 I% −i	8.8 6.8	13.0 -10.0) 13.) -11.	0 13. 0 -11.	0 13. 0 -13.	.0 11 .0 -1(1.0 5.0	11.0 -18.0	9.6 -23.0	9.0 -25.0	9.0 -25.0	8.0 -29.0	8.0 -28.0	9.0 -30.0	8.0 -32.0	9.0 -30.0	8.0 -32.0	3.0 -39.0	5.0 -40.0	6.0 -42.0	7.0 -42.0	6.0 -44.0	5.0 -46.0	5.0 -45.0	3.0 -47.0	2.0 -50.0	1.0 -50.0	2.0 -52.0	
FRFLI	14	4.0	6.0	3.0	7.0	10.0	12.	0 14	1.0	9.0	6.0	7.0	4.0	5.0	4.0	0.0	9.0 1	7.0 1	1.0	5.0	4.9	6.0	5.0	2.0 (5.0	8.0	5.0		
199		!	!		!			!		<u>-</u> -			1	1			i		, I	1	į	ļ.	j	j	!	!	1		100
	Ļ.		•				· · · ·	•														•							1
		:			-		:		:	:		:		:	•	:	÷	:		•									. 1
0	1.							• • • •			••••		er er fin	*-		! -			····÷					····		i Tanka		· · · · · · · ·	.] o
							*	- į			·				·	i			:	•		•			•	:			
	ŀ	• • •	· · · ·					• • •				••••	• • • •			• • • •					• • • •				· · ·	· · · ·	5		
+00								÷											•		•		•			•	÷	:	
-106 ?:	5.0	I	109.	0	125	.0	L	150.0		175.0		1 200.0	I	225.6	i. I	250.0	<u> i </u>	275 0	i		i	105 0	i	250 0	i	i	i	1000	
				 ,	· •				,,		,	,	, ,		,	,	· 		· 		- ₁			4.40, 10		3(3,0		100.0	<u> </u>
12.5	5	3.2	1.7	2.1) 3.	73	.5	4.6	5.0	1.7	3.2	2.3	0.7	2,9	9.8	0.7	5.8	4.8	2.5	2.3	1.4	2.8	<u>1.1</u>	1.0	3.4	2.0	1.8	2.6	12.5
25.0	7	7.1	5.4	4.4	1 5,	58	.6	8,1	6.3	7.1	4.0	4.7	5.8	2.2	3.3	6.2	5.8	7.5	6.7	4.0	4.3	3,3	4.4	4.4	3.2	4,9	4.8	3.8	25.0
37.5	5	7.3	9.9	8.4	l 9.1	Ø 9	.1	9.5	-11.4-	9.6	9.2	6.8	4.8	6.1	7.8	8.8	8,8	7.4	9.5	9.6	5.0	5.5	6.1	6.3	6.7	6.4	7.1	6,9	37.5
50.0	17	9.5	9.8	14.0	13.1	1 10	.7	12.8	12.0	11.9	11.7	9.2	7.9	10.5	10.7	9.9	- 10.8	10.7	10.5	11,1	18.6	8.4	8.0	7.5	8.7	8.6	8.3	19.1	50.0
62.5	3	10.9	13.7	14.7	15.9	9 15	.5	12.6	13.1	14.3	12.2	11.8	14.8	12.8	12.7	13.0	11.7	13.1	11.7	11.9	14.6	13,4	10,4	10.4	10.1	10.9	10.4	10.7	62.5
75.0	5	15.3	15.3	15.5	16.4	4 17	.3	16.1	14.9	13.5	14.6	17.8	16.5	16.8	14.4	14.3	15.4	12.7	14.8	15.1	13.9	16.2	16,0	13.0	13.0	12.7	13.2	12.7	75.0