

Universidad Nacional Autónoma de México

Facultad de Ingeniería

# LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS

## TESIS

Que para obtener el título de: INGENIERO MECANICO ELECTRICISTA Presentan: Adela Wingartz Plata José Vicente Gómez Hernández Mario Sosa Rangel Salustino Gordillo Pascual

Director de Tesis: Ing. Rodolfo Lorenzo Bautista



México, D. F.

19,10,



### UNAM – Dirección General de Bibliotecas Tesis Digitales Restricciones de uso

## DERECHOS RESERVADOS © PROHIBIDA SU REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL

Todo el material contenido en esta tesis está protegido por la Ley Federal del Derecho de Autor (LFDA) de los Estados Unidos Mexicanos (México).

El uso de imágenes, fragmentos de videos, y demás material que sea objeto de protección de los derechos de autor, será exclusivamente para fines educativos e informativos y deberá citar la fuente donde la obtuvo mencionando el autor o autores. Cualquier uso distinto como el lucro, reproducción, edición o modificación, será perseguido y sancionado por el respectivo titular de los Derechos de Autor.

### LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS.

								and the state of the second
							1	
				. 2				
						States -		
				INDICE				
이 전화 가슴을 날 수 있을 수 있을까?						P	GINA	n ang ang bina
CARTTILO	T	Tatadu		. 1			7	
CAFILUEO	•	eléctri	con m	ultifás	dicos.			
	1.1	Introduc	ción.				8	
	I.2	Concepto	de 1	a trans	misión		9	
	1	ultifás	ica.					
	т 2 г		6- 3-	1			12	
	1.1.	voltajes	Dara	lineas	de de		•1 2	n an an an Arrange an Arrange an Arrange an A
		transmis	iồn m	ultifás	sicas.			
	т / ,						17	
	1.4	sistemas	det	ransmis	ión mult	i	•	
		fásicos.				-		
CAPITULO	II	Parámet	ros e	léctric	os de lo	9	21	이번 영국 문화가 있다.
		sistema	s de	transmi	sión mul	-		
		titasic	os.					
	II.1	Introdu	cción				22	
	TT. 2	Cálculo	. de 1	os nord	metros d	ما	23	
		linea.		ou puit				
		1	n (				22	
<ul> <li>A strange of the strang</li></ul>		11.2.1	no tr	anspues	sta.		2.5	
		11.2.2	Parám	etros o	le linea		29	
				puesea	•			
	II.3	Teoria	de co	mponent	es simé-	•	30	
		fásicos	para	sistem	is nexa-			
			_					
		11.3.1	Opera	dor b,	para O		33	
			10000	•				
		11.3.2	Trans	formac	lones.		33	
						1911		
والمناجع والمتعادية والمحاج والمعاج والمعار								
					en e	and the second		
						an a		
(1) A set of the strength o				ng ng kala	n na state se			
								an a sealaidh a' suas anns an suas anns ann

المراجر المند الماران وإمترا مرزا والار											
		1. 1. 1. 1. 1.	pet e Sche			14 J. J.					
المراجع			na na sangan Tagan sangan	er de la composition de la composition La composition de la c			a e mare				
						1.1					
				3							
a she a she a she a she a she											
	8-11-12 1						PAGENA				
								-			
		11.3.3	Potenci	a trans	mitid	a	36				
	la se t		en comp	onentes	de						
			secuent	.18.							
		11.3.4	La mati	iz de i	mpeda	л	37				
			cia Z	de una	line	a					
		an an an	tipica.							-,5-	
		11 3 5	Ma11aa	do cocu			39				
	aro ind	11.3.5	para 6	fases.	lencia						
			pulu v	100000							
	11										
CAPITULO	III	Análisi	s elect	rico de	las		40		1.5		
		lineas mul⊦ifá	alcae	transm	18105						
		muitiia	arcas.								
	III.1	Evalua	ción de	e las ca	aracte	-	41				
		ristic	as de f	unciona	imient	0					
		de las	lineas	s.							
te e a set e l'orthours	TTT.2	Caract	eristic	as de f	uncio	-	41				
		namien	to inde	pendien	ites d	e					
		la dis	tancia.	·							
<ul> <li>A State of the sta</li></ul>		<b>.</b> .					41			1.1	
	111.3	namien	to dend	as de r	uncio e do	-	41				
		la dis	tancia.								
							45				
	111.4	Evalua	ción de	e los gr	adien	tes					
		de tie	rra.								
		111.4.	1 Cálcu	10 de 1	os er	a-	45				
al de la company			dient	es del	volta	je					
			induc	ido ele	ectros	t <u>á</u>					
			tican	iente.							
		Desbal	800808	electro	státi	C08	56				
		y elec	tromagn	éticos.		202	•••				
		III.5.	1 Métod	lo de cá	lculo	de	56				
			desda	lances	nexar	as <u>1</u>					
			cos.								
							1.5				1.1
<ul> <li>Second and the second system of t system of the second system of the second sys</li></ul>											19

	war an	
이 제품에 가장 가장 가장 가운 것을 수 없다.	a print a second se	
<ul> <li>Margan Alexandra and Alexandra</li> </ul>		
	44 - Constanting of <b>4</b> 4 - Constanting of the second s	
		-
		<b>D</b> 1 0 7 1 1
		PAGINA
III.6	Maniobras monofásicas.	59
	III.6.1 Desarrollo del modelo	59
	matemático.	
111.7	Efecto Corona.	62
	III 7 1 Introducción	67
	TIL. TI Incloudecton.	<ul> <li>March Strategy and Strategy and</li></ul>
n an an Anna a Anna an Anna an	III.7.2 Gradiente de inicia-	62
	cion corona.	
	III.7.3 Evaluación de las	65
	corona.	
and a state of the second		47
111.8	audible.	87
	TTT 0 1 T 1 1 1 1 1	<b>/-</b>
	audible.	67
	TTT D D WILL D	<b>40</b>
	luación del ruido	B8
	audible.	
III.9	Comportamiento del ruido de	79
	radiointerferencia.	
	III.9.1 Introducción.	79
		70
	111.9.2 Anàlisis de radioin- terferencia para	<b>79</b>
	lineas hexafásicas.	
	III.9.3 Niveles de radioin-	97
	terferencia en	
	lluvia.	
	III.9.4 Niveles de radioin-	97
	terferencia en buen tiempo.	
	e z empore	
	an a	

and the second second		a da sa sa	
	phone and the second second		
an an an an Arthrean Anna an Anna Anna Anna Anna Anna Ann			
	lange se anna 1997. Charles anna an anna anna anna anna 1977. Anna 1977.	PAGINA	
CAPITULO IV	Aislamiento de las lineas de transmisión.	98	
IV.1	Introducción.	99	
τυ η	Análisin de la suficiencia da	99	
	aislamiento de linea.		
	TV.2.1 Comportaniento por	100	
	maniobras de switcheo.		an Automatic
and the second second second	IV.2.2 Comportamiento con	101	
	descargas atmosféricas.		
	IV.2.3 Comportamiento a 60 Hz.	104	a an
TV 3	Coordinación de afglamianto	112	na na sana sa
	coordinación de aistamienco.	112	
	IV.3.1 Introducción.	112	
	IV.3.2 Selección del rango del	117	
	apartarrayos.		
	IV.3.3 Selección del BIL de	123	
	aislamiento).		
	IV.3.4 Resultado y conclusiones.	126	
	,		
CAPITULO V	Análisis mecánico de las líneas	130	
	de transmisión multifásicas.		
V.1	Introducción.	131	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
V.2	Estructuras para las líneas de	133	
	prueba.		
V.3	Diseño de aísladores.	136	
V.4	Espaciadores.	138	
		· · · · ·	
V.5	rarametros de diseno mecánico para las estructuras.	141	
		· ·	
	and the second		
and a state of the second s	n na sana ang ang ang ang ang ang ang ang ang	ann a chann Seann	ay and a significant of the second

	6		
		PAGINA	
CAPITULO VI	Estudio comparativo de los sistemas trifásicos hexafásicos.	y 144	
CAPITULO VII	Conclusiones.	154	
APENDICE A1	Programa de computadora Parámetros de líneas de transmisión trifásicas y hexafásicas.	157	
APENDICE A2	Efecto corona en lineas de transmisión.	307	
BIBLIOGRAFIA		321	

INTRODUCCION & LOS SISTEMAS ELECTRICOS MULTIFASICOS.

CAPITULO I

#### CAPITULO I

#### INTRODUCCION A LOS SISTEMAS ELECTRICOS MULTIFASICOS.

#### I.1 INTRODUCCION.

En años recientes los sistemas de transmisión multifásica están siendo considerados como una nueva alternativa en la transmisión de energía eléctrica para lograr una eficiente utilización de los derechos de vía e incrementar la capacidad de transmisión y asi satisfacer la creciente demanda de energía eléctrica. La transmisión multifásica ha significado tradicionalmente tres fases, aunque sistemas con un número mayor de fases se han considerado por muchos años, las desventajas de añadir más fases a las líneas de alta tensión desanimaron en un principio cualquier desarrollo de la idea; con el tiempo y debido al constante incremento de las necesidades de suministro de energía eléctrica; el aumento en la capacida de transmisión y una utilización eficiente de los derechos de vía son unas de las mayores preocupaciones de las compañias suministradoras de

Una referencia importante al respecto es que en los Estados Unidos de Norteamérica la demanda de energía eléctrica se espera aumente 6 veces en los próximos 30 años. Sin embargo, la crísis energética que afecta al mundo puede reducir éste factor, pero de cualquier forma la demanda de energía eléctrica seguramente se incrementará, entonces debido a la insuticiencia y alto costo de las líneas de transmisión y derechos de vía existentes deberá hacerse el uso más eficiente de la carga disponible.

Una alternativa que se presenta para solucionar éste problema es el cambio de los sistemas de transmisión trifásicos convencionales a multifásicos (mayores pero múltiplos del trifásico), los cuales pueden dar una mayor relación de potencia transmitida en el área transversal del derecho de vía.

Actualmente, hay una gran dificultad para adquirir derechos de vía para nuevas líneas de transmisión de extra alto voltaje, partícularmente en áreas más densamente pobladas, por razones entre las cuáles se encuentran: La disponibilidad del terreno, estética, conocimientos acerca de los efectos del campo electromagnético, interferencias de radio y T.V., y ruido audible, etc. Por éstas razones, actualmente tiene una gran importancia investigar los conceptos de transmisión que ofrecen la posibilidad de incrementar la cantidad de energía eléctrica que puede ser enviada a través de una línea de transmisión.

El concepto de la linea de transmisión multifásica en lugar de los sistemas trifásicos convencionales ofrece un recurso y una solución única al problema, y las investigaciones preliminares revelan la factibilidad general de los sistemas de transmisión multifásica; sin embargo la transmisión hexafásica parece ser, la más promisoria entre los sistemas multifásicos para una realización en un futuro cercano.

El concepto de usar 6, 9, 12 ó 36 fases en lugar de la trifásica convencional para transmisión de energía fue propuesto en 1972 en el CIGRE por L.O. Barthold y H.C. Barnes y desde entonces la WEST VIRGINIA UNIVERSITY de Estados Unidos y la Pover Technologies Inc. realizaron las investigaciones en este campo, sin embargo a causa del creciente interés, en diversas partes del mundo se han reportado varios artículos que muestran diferentes aspectos de esta nueva tecnología de transmisión de cnergía eléctrica tales como: factibilidad, análisis de fallas, esquemas de protección, conversión de algunas líneas trifásicas de doble circuito a una línea hexafásica, etc. Para verificar los resultados preliminares debidos a éstos estudios, se han construido líneas de prueba con arreglos hexafásicos y docefásicos como los realizados por Pover Technologies Inc. y sus resultados confirman datos analíticos previstos del comportamiento eléctrico y mecánico que demuestran que pueden construirse diseños sencillos com

1.2 CONCEPTO DE LA TRANSMISION MULTIFASICA.

Este trabajo tratará de analizar la eficiencia del espacio de transmisión (derecho de vía) en función del número de fases del circuito ó circuitos utilizados para transmisión de energía eléctrica. Partiremos de la representación de potencia en un medio de transmisión: Para esto si consideramos que las pérdidas de potencia son despreciables, la potencia medida por las cantidades terminales en cualquier medio de transmisión de potencia, es igual a la integral de superficie de alguna forma de esfuerzo sobre una sección transversal del medio de transmisión. Un ejemplo simple se muestra en la figura 1.2.1, donde la potencia es transmitida por una flecha mecánica a la carga. En este caso la potencia transmitida, representada por el producto del par y la velocidad angular, es igual a la integral del esfuerzo cortante y la velocidad angular sobre la sección transversal de la flecha. Es evidente de este análisis que el medio de transmisión (en este caso la flecha) se usa rara vez a plena potencia, y que el par limitante está dado por el esfuerzo cortante en la

El equivalente eléctrico para lineas de transmisión aéreas es ilustrado en la figura I.2.2. en este caso la potencia medida en las terminales de la linea es [V] [I]<sup>\*</sup>la cual puede ser también representada como la potencia almacenada en la energía electromagnética y electrostática en el dieléctrico del aíre. La potencia almacenada en el dieléctrico se representa por el vector de Poynting como:

S-ExH

#### (1.2.1)

Donde 5 es la densidad de potencia (w/m<sup>2</sup>) È es la intensidad de campo eléctrico (w/m) Ĥ es la magnitud del campo magnético en (λ/m)

Utilizando las ecuaciones de Maxwell para relacionar È y Ĥ por la impedancia intrínseca del medio de transmisión Zi, entonces la magnitud del vector de Poynting se puede expresar en función de È y Zi como:

/\$/=/E/2

 $S=[V][I]^*=\int_X^{\infty}\int_y^{\infty}Sz dxdy$ 

(1.2.2)

(1.2.3)

La integral del vector de Poynting sobre toda la sección transversal en la cual la linea pasa, sería igual a la potencia medida en las terminales de la línea.



Para esto si consideramos que las pérdidas de potencia son despreciables, la potencia medida por las cantidades terminales en cualquier medio de transmisión de potencia, es igual a la integral de superficie de alguna forma de esfuerzo sobre una sección transversal del medio de transmisión. Un ejemplo simple se muestra en la figura 1.2.1, donde la potencia es transmitida por una flecha mecánica a la carga. En este caso la potencia transmitida, representada por el producto del par y la velocidad angular, es igual a la integral del esfuerzo cortante y la velocidad angular sobre la sección transversal de la flecha. Es evidente de este análists que el medio de transmisión (en este caso la flecha) se usa rara vez a plena potencia, y que el par limitante está dado por el esfuerzo cortante en la circunferencia exterior de la flecha.

El equivalente eléctrico para líneas de transmisión aéreas es ilustrado en la figura I.2.2. en este caso la potencia medida en las terminales de la línea es [V] [I] la cual puede ser también representada como la potencia almacenada en la energía electromagnética y electrostática en el dieléctrico del aire. La potencia almacenada en el dieléctrico se representa por el vector de Poyncing como:

S=ExH

#### (1.2.1)

Donde	ŝ	es	la	densi	dad	de	pote	ncia	(	w/m²	)
	Ē	es	la. in	tensida	ıd -	de	campo	eléctri	co (	v/m	Ô.
	Ħ	es la	mag	nitud	del	cam	po mag	nético (	en i	( A / m	)

Utilizando las ecuaciones de Maxwell para relacionar È y Ĥ por la impedancia intrinseca del medio de transmisión Zi, entonces la magnitud del vector de Poynting se puede expresar en función de È y Zi como:

 $\frac{\overline{S}}{=}\frac{\overline{E}}{2i}^2$ 

#### (1.2.2)

La integral del vector de Poynting sobre toda la sección transversal en la cual la línea pasa, sería igual a la potencia medida en las terminales de la línea.

 $S = [V][I]^* = \int_X \int_Y S_Z dxdy$  (I.2.3)

Es importante examinar los límites de densidad implicados en la ecuación I.2.2, sabiendo que Zi para el aire es de 377  $\wedge$  y que la densidad de campo eléctrico E, es limitada por la rígidez dieléctrica del aire la cual es aprox de 30 KV pico /cm. Haciendo un cálculo con éstos valores para obtener la potencia límite, se tiene que ésta es aproximadamente 12,000 MW/m2. En la construcción tradicional de las líneas de transmisión se concentra cerca de la superficie de los conductores la mayor parte de esta densidad de potencia, se estima que en una línea de transmisión trifísica típica más del 95% de la energía almacenada en el campo circundante a un conductor está contenida en un radio igual al 5% del espaciamiento entre fases.

De éstas observaciones se concluye que para mejorar en forma significativa la eficiencia del derecho de vía es necesario cambiar las configuraciones de los conductores ó bién el número de fases a usar.

#### I.3 DEFINICION DEL SISTEMA DE VOLTAJES PARA LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS.

La mayor utilización de los derechos de vía con sistemas multifásicos se logra básicamente por la relación de voltajes de línea a línea adyacentes (VI-1) al voltaje de línea a neutro (VI-n), la cuál en un sistema n-fásico está dado por: VI-1/VI-n =Sen(360/N) / Sen (90 - 180 /N) (1.3.1)

Donde N=3, 6, 9,.... etc.

Esto puede observarse en el diagrama de fasores para un sistema de 6 fases como se muestra en la figura I.3.1 Notése que la relación VI-1/VI-n es unitaria para los sistemas hexafásicos y disminuye para sistemas mayores, lo cuál se puede apreciar en la tabla I.3.1, ó bién en una forma más clara en las figuras I.3.2 a y b. De éstas últimas, se ve que en un circuito de 21 fases puede elevar 7 veces la capacidad de un circuito trifásico, y que su relación VI-1/VI-n es solamente 0.298, en otras palabras un circuito de 21 fases es equivalente a tener 7 circuitos trifásicos, por lo tanto un circuito de 21 fases requiere de un menor corredor de transmisión (derecho de vía). Esto se debe a que la distancia entre fases es pequeña, ya que



NO.DE	V2- 2	۲۸	- Į AL BIGU	IENTE VĮ-	n	NO.DE CIRC.	
FASES	Vl-n	500 Kv.	289 Kv.	138 Kv.	BO Kv.	EQUIVANTE	
3	1.732	666	500	239	136	) I	
6	1.000	500	289	138	80	2	
9	0.648	342	198	94	55	3	
12	0.518	259	150	71	41	4	
15	0.416	208	120	87	33	5	
18	0.347	174	100	48	28	6	
21	0.298	149	88	41	24	7	
24	0.261	131	75	36	21	8	
27	0.232	116	67	32	19	9	
30	0.209	105	60	29	17	10	
33	0.19	95	55	26	15	n	
36	0.174	87	80	24	14	12	
39	0.161	80	47	22	13	13	
42	0,149	75	43	21	12	14	
45	0.139	70	40	19	15	15	

\_\_\_\_14\_\_\_\_

U	N	A	M
FACUL	TAD DE	INGENI	ERIA
TESI	S PRO	FESIC	NAL
TITULO	RELACION SISTEMAS	DE VOLTAJE NULTIFA SIC	S DE LOS 08.
TABLA Ne I	-3-I ESCALA:		A: 1988

「おおおよう 後になるのな みまし

MIMERO DE CRCUTOS TRIPASICOS E QUIVALENTES Sobre el Mismo derecho de Via

RELACION DE ( V )- ) / V )- n )

-----



Todas estas ventajas pueden ser aprovechadas en las actuales líneas trifásicas de doble circuito convirtiéndolas en líneas hexafásicas. Por ejemplo, una línea de doble circuito trifásica en 138 KV, puede transmitir 2 ( $\sqrt{3}$ xi38x1·Cos Ø)=478ICos Ø MW de potencia, donde I esté en KAmps.

Si la línea se convierte en hexafásica conservando el conductor, el mismo tamaño de torre e igual derecho de vía, se puede transmitir más potencia. Esto es posible debido a que la mayoría de las líneas existentes fueron diseñadas conservadoramente con respecto a los factores de seguridad. Esto permitiría transmitir 6x138xI Cos Ø -828 I Cos Ø MW de potencia. Significa entonces que para cantidades relativamente pequeñas de inversión para convertir las líneas existentes de doble circuito trifásicas a líneas chesefásicas, se puede transmitir 825 I Cos Ø / 478 I Cos Ø = 1.732 veces la potencia original a través del mismo corredor de transmisión. Estos costos adicionales de conversión se deben príncipalmente a los equipos y dispositivos de protección terminales.

De lo anterior, podemos ver que como máximo se puede transmitir un 73.2% más de potencia con la conversión que acabamos de mencionar, sin embargo en un estudio reciente de la Power Technologies Inc. de Schenectady, N.Y., se comparan y evalúan alternativas usando una torre diseñada con doble circuito trifásico convencional en 345 KV para convertirla a una hexafásica, en el cual las conclusiones obtenidas fueron las siguientes; Hay dos opciones que pueden usarse para diseñar una línea hexáfasica como alternativas para un sistema trifásico de doble circuito:

1.- Diseñar una línea hexáfasica compacta que transmitirá la misma cantidad de potencia que una línea de transmisión trifásica de doble circuito, pero con un derecho de vía menor.

2.- Diseñar una linea hexáfasica que transmitirá la máxima cantidad de potencia sobre el mismo espacio de derecho de vía que el diseño requerido para una linea trifásica de doble circuito.

Ambas opciones deben evaluarse en base a criterios técnicos, ambientales y económicos.

El menor costo por MW transmitido no puede ser obtenido con esos extremos, pero si posiblemente entre ellos. El voltaje de la linea de transmisión se define frecuentemente por el voltaje entre conductorespara un circuito trifásico. En un sistema trifásico en 345 kV, el voltaje entre conductor y tierra es 199 kV. En un sistema hexafásico, como se mencionó antes, el voltaje entre conductores adyacentes es igual al voltaje entre fases y tierra, así, en el desarrollo del sistema hexafásico para comparar con una línea de transmisión de doble circuito, es posible un rango de voltaje de 199 KV a 345 KV.

345 KV. Si la linea hexafásica se diseña en 199 KV los voltajes de fase a tierra son los mismos para ambas alternativas ó la línea hexafásica puede ser diseñada para 345 KV, así los voltajes de fase a fase son los mismos para ambos casos.

Una tercera posibilidad es para una línea hexafásica diseñada en 289 KV basada en un equipo de protección y control estándard para 500 KV.

De éstos 3 voltajes, 199 KV representa el caso de compactación para transmitir la misma potencia que la línea de doble circuito de 345 KV en el menor espacio de derecho de via disponible. La opción de 289 KV ofrece maximización de capacidad de manejo de potencia sobre el mismo espacio de derecho de vía. La potencia hexafásica de 345 KV da aún mayor grado de capacidad de manejo de potencia pero requiere más espacio de derecho de vía que la línea de doble circuito trifásica de 345 KV.

Por lo tanto se deben considerar estás 3 alternativas en la conversión de sistema trifásico de doble círcuito a uno hexafásico.

## I.4 VENTAJAS Y DESVENTAJAS DE LOS SISTEMAS DE TRANSMISION MULTIFASICOS.

Aunque a lo largo de este trabajo se mencionan las ventajas y desventajas de la transmisión multifásica a continuación se mencionan brevemente:

I.4.1.1 CAPACIDAD DE TRANSMISION DE POTENCIA.

Si una linea trifásica de doble circuito <sup>se</sup> convierte en una linea hexafásica, la capacidad de transmisión puede ser incrementada en un 73.2%,

I.4.1.2 MAYOR UTILIZACION DEL DERECHO DE VIA.

Como se explicó en el punto I.3 debido al bajo valor de voltaje entre lineas adyacentes en un sistema multifásico, se requiere un menor corredor de transmisión.

#### 1.4.1.3 ESPACIAMIENTO DE CONDUCTORES.

El espaciamiento de los conductores de línea puede ser reducido incrementando el número de fases debido a que el voltaje de fase a fase decrece para voltaje de fase a tierra constante. El grado de reducción está limitado por movimiento de los conductores individuales debido a hielo, viento, corrientes de falla, etc..

#### I.4.1.4 POTENCIA CARACTERISTICA (SIL).

La potencia característica es aproximadamente proporcional al orden de fases; aumenta y alcanza saturación más alla de las seis fases. Por lo tanto, si la SIL es el criterio del régimen de trabajo, el orden de fase más alla de las seis fases, viene siendo cuestionable.

#### I.4.1.5 CARGA TERMICA.

La carga térmica sigue una relación en línea directa con el orden de fuses. Entonces, si la carga térmica es el criterio del régimen de trabajo, el aumento de capacidad es proporcional al número de fases.

#### I.4.1.6 LA IMPEDANCIA CARACTERISTICA, REACTANCIA INDUCTIVA Y RELACION Xo/X1.

Esto es algo mayor para una linea hexafásica que para una linea trifásica.

#### I.4.1.7 TRANSPOSICION.

Mientras que las líneas trifásicas pueden ser libremente transpuestas, las líneas hexafásicas son dificiles de transponer. La sola transposición para una línea hexafásica se obtiene por rotación del arreglo entero de conductores sobre la longitud de la línea.

#### I.4.1.8 CAMPOS ELECTRICOS.

El campo eléctrico de superficie máximo decrece con el orden de fase, mientras que el campo eléctrico máximo de tierra aumenta con el orden de fase. La adición de hilos de guarda incrementa el campo de superficie en los conductores y reduce el campo de nivel de tierra. El campo eléctrico para un conductor abierto y no fallado (switcheo monofásico) muestra pequeñas variaciones comparado con el mismo conductor abierto y aterrizado.

#### I.4.1.9 RUIDO AUDIBLE Y DE RADIO.

El comportamiento de un sistema hexafásico es mejor que dos circuitos trifásicos teniendo el mismo número de conductores.

#### I.4.1.10 SOBREVOLTAJES DE FALLA.

Los sobrevoltajes de falla para un sistema hexafásico son ligeramente mayores que para un sistema trifásico. Para ordenes de fase mayores que 6, los sobrevoltajes de falla son comparables a los de un sistema trifásico.

#### I.4.1.11 MANIOBRAS DE SWITCHEO.

Las maniobras de switcheo para líneas trifásicas y hexafásicas son aproximadamente las mismas para las mismas condiciones, con menos del 4% de diferencia. Las maniobras de fase a fase van siendo importantes en relación a las maniobras de fase a tierra a medida que el orden de fase aumenta. Esto puede ser un límite al orden de fase alcanzable.

#### 1.4.1.12 NIVELES DE AISLAMIENTO TERMINALES.

Los niveles de aislamiento terminales tienden a ser ligeramente mayores para los sistemas hexafásicos que para los sistemas trifásicos.

# I.4.1.13 CAMBIOS EN LOS EQUIPOS TERMINALES.

have a second

Los sistemas de alto orden de fase requieren. de cambios sustanciales en sus equipos terminales para transmitir el número de fases deseado.

### CAPITULO II

21

#### PARAMETROS ELECTRICOS DE LOS SISTEMAS DE TRANSMISION MULTIFASICOS.

#### CAPITULO II

PARAMETROS ELECTRICOS DE LOS SISTEMAS DE TRANSMISION MULTIFASICOS.

#### II.1 INTRODUCCION.

La evaluación analítica de las principales características de funcionamiento de una línea de transmisión de energía eléctrica es esencial para su diseño y planeación, entre las cuales se encuentran: l) Capacidad de transmisión

2) Potencia característica

3) Regulación de voltaje

4) Eficiencia

5) Máxima capacidad de transmisión de potencia.

Para conocer estás características de funcionamiento, primero es nocesario calcular los parámetros de línea. Con éste propósito se ha elaborado un programa de computadora escrito en Fortran 77 titulado "Parámetros de líneas de transmisión trifásicas y hexafásicas". Básicamente el programa podemos dividirlo en dos partes: En la primera se calculan los parámetros electrostáticos y electromagnéticos para casos transpuestos y no transpuestos. En la segunda parte se hacen uso de los parámetros calculados en la primera parte para evaluar las características de funcionamiento.

El programa es muy general en naturaleza en el sentido de que puede manejar cualquier nivel de voltaje de transmisión por ejemplo; HV, ElV, UNV, etc.

Puede también estudiar el conjunto de conductores siempre que a lo largo estén simétricamente espaciados y cada una de las fases tenga el mismo número y tipo de subconductores ó hilos.

Hay que hacer notar que la característica importante del programa es que tiene la capacidad de generar parámetros y características de funcionamiento para sistemas de 6 fases.

Como el concepto de transmisión hexafásica se estú naciendo más realizable, esta característica será útil para los diseñadores que lo adopten.

En el Apéndice Al se indican los resultados del programa y a continuación analizaremos la teoría básica para el cálculo de los parámetros electrostáticos y electromagnéticos de una línea de transmisión multifásica.

11.2 CALCULO DE LOS PARAMETROS DE LINEA.

El programa calcula los coeficientes electromagnéticos (impedancia serie por km.) y electrostáticos (admitancia paralelo por km.) para cualquier configuración geométrica de líneas trifásicas sencillas y dobles y de líneas de un circuito hexafásico.

Cualquier número de hilos por fase simétricamente espacindos pueden manejarse a condición de que haya el mismo número por cada una de las fases.

El programa corrige los cueficientes por efecto de regreso a tierra ; para cables de tierra y tiene la capacidad de reducir dos conductores paralelos a un conductor equivalente cuando los parámetros de fase equivalentes para líneas de doble circuito trifásicas son requeridos por el usuario.

Durante el resto de este trabajo los coeficientes electromagnéticos están referidos como la matriz Z y los coeficientes electrostáticos como la matriz P. Las ecuaciones para estos dos parámetros son;

e = Z I y V = P q (II.2.1)

Donde ei caida de voltaje del i-ésimo conductor.

Vi potencial a tierra del i-ésimo conductor.

Ii corriente del i-ésimo conductor.

qi carga del i-ésimo conductor.

II.2.1 PARAMETROS DE LINEA NO TRANSPUESTA.

El desarrollo de modelos de parámetros para lineas trifásicas no transpuestas son bién conocidos y escritos en diversos textos.

Los modelos para líneas de 6 fases son desarrollados recientemente por instituciones especializadas en esta tecnología. Para éste análisis se consideran 2 cables a tierra para la línea de seis fases, entonces se tendrán seis conductores de fase y dos cables a tierra con un total de ocho conductores por línea.

las son:	ec	u	cion	ics de	Kirch	off	para	la ce	ida d	le vol	taje
[e1	٦		Z11	Z12	Z13	Z14	Z15	Z16	Z17	Z18	[11]
e2			7.21	Z22	Z23	Z24	Z25	Z26	Z27	Z28	12
e3			Z 31	Z32	Z33	Z34	Z35	Z36	Z37	238	13
e4		=	Z41	Z42	Z43	Z44	Z45	Z46	Z47	Z48	14
e5			Z51	Z52	Z53	Z54	Z55	Z56	Z57	Z58	15
e6			Z61	Z62	Z63	Z64	Z65	Z66	Z67	Z68	16
e7•	•0		271	272	Z73	Z74	Z75	Z76	Z77	Z78	17
Le 8	•0_		Z81	Z82	Z83	Z84	Z85	Z86	Z87	Z88j	[18]

#### (11.2.1.1)

Donde: e1,...,e6 son las caídas de voltaje en las fases a, b, c, d, e, f respectivamente, e7 y e8 son las caidas de voltaje en los cables de tierra, Zii  $(i=1,2,\ldots,8)$  son los impedancias propias de los conductores y Zij  $(i,j=1,\ldots,8;i*j)$  son las impedancias mutuas entre los conductores.

Suponiendo una resistividad de tierra finita y uniforme, las impedancias Zii y Zij están dadas por la fórmula de Carson:

 $Z_{ii} = r_{ic} + 0.000988f + j0.002892f$  $i = 1, 2, \dots, 8$  $\log_{10} \frac{658}{\text{GMRi}} \sqrt{\frac{2}{F}}^{\text{/km}}$ 

(II.2.1.2)

Zij = 0.000988f + j0.002892f <sup>10g</sup>.10 658 dij (11.2.1.3)

Donde  $r_i = resistencia$  del i-ésimo conductor ( $\Lambda/km$ ) f<sup>ic</sup> = frecuencia en Hertz. GMRi = radio medio geométrico del i-ésimo conductor en metros. en metros.
 resistividad del terreno en A-m.

dij = distancia entre dos conductores en m.

De una manera similar, la relación de carga entre conductores y sus respectivos voltajes a tierra están dadas por:

vi		P11	P12	P13	P14	P15	P16	P17	P18	ł	q 1	
V2		P21	P22	P23	P24	P25	P26	P27	P28	ł	q 2	ł
V3	ł	P31	P32	P33	P34	P35	P36	P37	P38	- 1	q3	ł
V4	_	P41	P42	P43	P44	P45	P46	P47	P48	- 1	q 4	l
V5	1	P51	P52	P53	P54	P55	P56	P57	P58		q 5	ł
V6	i	P61	P62	P63	P64	P65	P66	P67	P68		q 6	l
V7=0	1	P71	P72	P73	P74	P75	P76	P77	P78	1	q7	l
V8=0	,	P81	P82	P83	P84	P85	P86	P87	P88		q 8	ł
- 1		•					/ 7 7	2 1 41	-	•		•
								2.1.41				

Donde V1, V2, V3, V4, V5 y V6 son los voltajes a tierra de las fases a, b, c, d, e y f respectivamente , V7 y V8 son los voltajes a tierra de los cables de tierra. q1 a q8 son las cargas en los respectivos 8 conductores. Pii (i=1 a 8) son los coeficientes de potencial propios. Pij (i, j = 1 a 8 i+j) son los coeficientes de potencial mutuos.

Se definen como sigue:

. .

Pii	-	41.38	x	106	10g	<u>2 Y i</u>	daraf-km
		i=	1,2,.	8		<b>(</b> 71)	(11.2.1.5)

Pij = 41.38 x 10<sup>b</sup> log <u>Dij</u> daraf-km dij i,j = 1,2,....8, i≠j (II.2.1.6)

Donde Yi = Altura promedio del conductor sobre tierra en m. ri = Radio del conductor en m.

n = Kadio del conductor en m.
 Dij = Distancia entre el i-ésimo conductor y la imagen del j-ésimo conductor en m.
 dij = Distancia entre dos conductores en m.

El siguiente paso, es eliminar los cables de tierra. Los cables a tierra se consideran sólidamente aterrizados y no tienen fuente de voltajo. Cada cable de tierra, puede entonces ser eliminado en sucesión por eliminación de la matriz ordinaria como se muestra en la matriz de impedancia serie abajo:

	e1 e2 e3 e4 e5 e6 e7=0 0	211 221 231 241 251 261 271 281	Z12 Z22 Z32 Z42 Z52 Z62 Z72 Z82	Z13 Z23 Z33 Z43 Z53 Z63 Z73 Z83	Z14 Z24 Z34 Z44 Z54 Z64 Z74 Z84	Z15 Z25 Z35 Z45 Z55 Z65 Z75 Z85	Z16 Z26 Z36 Z46 Z56 Z66 Z76 Z86	217 227 237 247 257 267 277 287	218 228 238 248 258 268 278 288	11 12 13 14 15 16 17 18
		•					(11.	2.1.7)		
	Resolvi	endo p	para I8	3:						
	I8 = (	-Z88)	1 (Z18)	(,1 + Z	2812	+	+≏ Z	7817)	(11.2.	1.8)
	Substit (II.2.1 reducid	uyendo .7), lo.	o este se	e vale obtie	oren ne u	las n si	prime stema	ras 7 de	ecuaci ecuaci	ones ones
- - -	e1 e2 e3 e4 e5 e6 e7	Z11 Z21 Z31 Z41 Z51 Z61 Z71	Z 1 2 Z 2 2 Z 3 2 Z 4 2 Z 5 2 Z 6 2 Z 6 2 Z 7 2		13 23 33 43 53 53 73	Z14 Z24 Z34 Z44 Z54 Z54 Z64 Z74	Z15 Z25 Z35 Z45 Z55 Z55 Z65 Z75	Z'16 Z'26 Z'46 Z'56 Z'66 Z'76	217 227 237 247 257 257 267 277	I1 I2 I3 I4 I5 I6 I7
							(11.	2.1.9		

Donde:

 $Z_{ij=Z_{ij}-(Z_{i8})}^{-1}$  (Z88)  $Z_{ij}^{-1}$  (II.2.1.10)

Otra iteración similar elimina el séptimo conductor que es otro cable a tierra. El mismo procedimiento es usado en la matriz P donde V = Pq. El tamaño de las matrices P y Z después de la eliminación de los cables a tierra es de 6 x 6. Para líneas de 2 circuitos trifásicas es también de 6 x 6 en tanto que la trifásica sencilla es de 3x3.

Si se descan los parámetros de fase equivalentes para líneas de doble círcuito, las matrices de 6 x 6 de Z y P deberán convertirse a su equivalente de 3 x 3. Esto puede hacerse ya que los conductores l y 4 están en paralelo (fase a). Similarmente, los conductores 2 con 5 ; 3 con 6 están también en paralelo.

Entonces la matriz 6 x 6 mostrada en la ecuación (II.2.1.11) puede ser modificada como sigue: el 111 Z11 Z12 Z13 Z14 215 Z16 e2 I 2 I 3 Z21 Z22 Z23 Z24 Z25 Z26 e3 Z31 Z32 Z33 Z34 Z35 Z36 . 14 15 16 e4=e1 241 Z42 Z43 Z44 Z45 Z46 Z53 Z56 Z51 Z52 Z54 Z55 e5≡e2 Z61 |e6≖e3| Z6 3 Z64 265 Z64 Z6 2 (II.2.1.11)Restándo el renglón 1 del 4, el 2 del 5, y el 3 del 6 resulta que:  $\begin{bmatrix} e & i \\ c & 2 \\ e & 3 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 21 & 1 \\ 22 & 1 \\ 23 & 1 \\ 214 - 211 \\ 215 - 212 \\ 216 - 213 \end{bmatrix}$ 11 Z15 Z16 Z12 Z13 Z14 Z25 226 Z22 Z23 Z24 13 235 236 Z32 Z33 Z34 Z24-Z12 Z34-Z13 244-214 245-215 246-216 I4 Z25-Z22 Z35-Z23 Z45-Z24 Z55-Z25 Z56-Z26 I5 Z26-Z23 Z36-Z33 Z46-Z34 Z56-Z35 Z66-Z36 16 (11.2.1.12) Substrayendo la columna l de la 4, la 2 de la 5 y la 3 de la 6. Para simplificar, sólo las 4 primeras ecuaciones se muestran:  $\begin{bmatrix} e \\ e \\ e \\ e \\ e \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 211 \\ 212 \\ 213 \\ 214 - 211 \end{bmatrix}$ [11 + 14]Z12 Z13 Z14-Z11 12 Z22 Z23 Z24-Z12 Z23 Z33 234-213 224-Z12 Z34-Z13 Z44-Z14-Z14+Z11 14 (11.2.1.13)A partir de ésta matriz modificada de 6 x 6, los conductores 6, 5 y 4 pueden ser sucesivamente eliminados de la misma manera que la descrita anteriormente para la eliminación de cables a tierra. El mismo procedimiento se usa en la matriz P donde V=Pq. Las componentes simétricas de las matrices impedancia serie y coeficientes de potencial de las matrices de se obtienen de la siguiente formula: ; Psym = T<sup>-1</sup> PT т 7 2т Zsim -(11.2.1.14)

Donde: T = matriz de transformación que se define como sigue: Para líneas trifásicas sencillas las matrices T v T  $^{-1}$ son:

 $\begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & a^2 & a \\ 1 & a & a^2 \end{bmatrix}$ (11.2.1.15) т н y = 1/3  $\begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & a & a \\ 1 & a^2 & a \end{bmatrix}$ T-1

(11.2.1.16)

Para líneas trifásicas de doble circuito, T y T son: Fi i i n n n n]

<b>r -</b>	$\begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & a^2 \\ 1 & a \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$	1 0 a 0 a 2 0 0 1 0 1 0 1	$\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 1 \\ a^2 & a \\ a & a^2 \end{bmatrix}$	y (II.2.1.17)
r <sup>-1</sup> =	$\begin{bmatrix} 1 & l \\ l & a \\ 1 & a^2 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$	1 2 0 a 0 0 1 0 1 0 1 0 1	$\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 1 & 1 \\ a^{a^2} \\ a^2 \\ a^2 \end{bmatrix}$	(11.2.1.18)

En las anteriores ecuaciones: el operador

a = ei217/3

т

- en **-** 1

# (11.2.1.19)

Para 6 fases se define otro operador el cuál es b =  $e^{i\pi/3}$ . Las matrices de transformación T y T' u = e<sup>rre</sup> . Las matrices de tran para líneas sencillas hexafásicas son: т

-	$\begin{bmatrix} 1 & 1 & 5 & 1 & 4 & 1 & 3 & 1 & 1 \\ 1 & 5 & 5 & 4 & 5 & 3 & 5 & 2 & 5 \\ 1 & 5 & 4 & 5 & 1 & 5 & 4 & 5 & 2 \\ 1 & 5 & 2 & 1 & 5 & 1 & 5 & 5 & 4 \\ 1 & 5 & 5 & 2 & 1 & 3 & 5 & 2 & 5 & 4 \\ 1 & 5 & 5 & 2 & 1 & 3 & 5 & 2 & 5 & 5 \\ 1 & 5 & 5 & 2 & 1 & 3 & 5 & 4 & 5 & 5 \\ \end{bmatrix}$	(17, 2, 1, 20)
	$\begin{bmatrix} 1 & b^2 & b^3 & b^4 & b^5 \end{bmatrix} y$	(11.2.1.20)

(a) A second s second seco

 $\begin{smallmatrix} 1 & 1 & 2 & 1 & 3 & 1 & 4 & 5 \\ b & 2 & b^2 & 1 & b^2 & b^4 \\ b^3 & 1 & b^3 & 1 & b^3 \\ b^4 & b^2 & 1 & b^4 & b^2 \\ b^5 & b^4 & b^3 & b^2 & b \\ \end{smallmatrix}$ 1 1 1 1 1 5 4 1 5 4 6 11 (II.2.1.21)

29

II.2.2 PARAMETROS DE LINEA TRANSPUESTA.

and the second second state of the second second

Hasta ahora el análisis presentado calcula las matrices Z y P y sus matrices de componentes simétricas centradas en torno al caso de líneas no transpuestas. Los parámetros para el caso transpuesto se pueden calcular como sigue: Para la línea hexafásica:  $2 \text{ propis} = (211 + 222 + 233 + \dots + 266)/6$ (II.2.2.1)Z mutua = (212 + 213 + 214 + 215 + 216 + 223 + 224 + 225+ Z26 + Z34 + Z35 + Z36 + Z45 + Z46 + Z56)/15(II.2.2.2)Para la línea trifásica de doble circuito: Z propia (circuito # 1 corresponde a conductores 1,2 y 3) = (211 + 222 + 233) /3 (II.2.2.3) У Z mutua (circuito # 1)= (Z12 + Z13 +Z23)/3 (II.2.2.4)Z propia (circuito # 2 correspondiente a conductores 4, 5 y 6) = (244 + 255 + 266)/3(11.2.2.5)2 mutua (circuito # 2) = ( 245 + 246 + 256)/3 (II.2.2.6)2 mutua (entre los circuitos # 1 y # 2) = (214 + 215 +216 + 224 + 225 + 226 + 234 + 235 + 236)/9 (11.2.2.7)

Expresiones similarcs se pueden escribir para parametros P.

Se debe notar que hasta ahora sólo se han discutido las matrices Z y P. La matriz de capacitancia C, y por consiguiente la matriz de admitancia en paralelo Y no pueden ser rápidamente determinadas a partir de las dimensiones físicas. Es mejor determinar la matriz de coeficientes P y entonces encontrar los coeficientes de capacitancia Cij como los elementos de la inversa de la matriz P, entonces multiplicando cada uno de los coeficientes de capacitancia por la velocidad angular se obtiene la parte imaginaria de cada uno de los elementos, Bij de la matriz de admitancia Y.

#### II.3 TEORIA DE COMPONENTES SIMETRICOS PARA SISTEMAS HEXAFASICOS.

De acuerdo con el teorema de Fortescue los 6 fasores (de voltaje y corriente) desbalánceados de un sistema hexafásico pueden ser resueltos en 6 Sistemas balanceados de fasores de componentes simetricos tales como:

Componentes de primera secuencia (o positiva).
 Componentes de segunda secuencia.

3) Componentes de tercera secuencia.

4) Componentes de cuarta secuencia.

5) Componentes de quinta secuencia (o negativa).

6) Componentes de sexta secuencia (o secuencia cero).

Coda una de las iésimas componentes de secuencia (1=0,1,2,3,4 y 5) consiste de 6 fasgres de igual magnitud pero defasados a cada 0, 60, 120 ó 180° tal y como se indica en la figura II.1

Los fasores de voltaje originales pueden ser expresados en términos de sus componentes simétricos por la ecuación II.3.1

#### (II.3.1.)

Conociendo los componentes de secuencia ilustrados en la figura II.l se pueden sintetizar en la ecuación anterior.

El mismo procedimiento puede ser usado para doce fases (figura II.!A).





II.3.1 OPERADOR b, PARA 6 FASES.

El operador b hexafásico se define como:

 $b = e^{j\pi/3} = 0.5 + j0.866$  (II.3.1.1)

Este operador está relacionado al operador a trifásico por:

 $b = -a^2$  (II.3.1.2)

En la figura II.2 se muestran los vectores para diferentes potencias del operador b.

En las ecuaciones II.3.1.3 se resumen las funciones del operador b y sus relaciones con los operadores a y j.

(II.3.1.3)

**II.3.2 TRANSFORMACIONES.** 

Refiriéndonos a la figura II.1 ., las siguientes relaciones entre las componentes de secuencia de fase 2 y l pueden ser fácilmente verificadas.

#### (II.3.2.1)

Relaciones similares pueden ser escritas para las otras fases.


e Vieta Angelantan e	an di Karatan Karatan Karatan Karatan Karatan	la de la presente de la construcción
	35	
	Entonces, la ecuación (II.3.1) pued	e ser escrita en forma
	matricial usando las diversas re (II.3.2.1).	laciones obtenidas de
	$\begin{bmatrix} V1 \\ V2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ b^5 \\ b^4 \\ b^3 \\ b^2 \\ b^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ v10 \\ v11 \end{bmatrix}$	
	$\begin{bmatrix} V3 \\ V4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ b^4 \\ b^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} b^4 \\ b^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} b^4 \\ b^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} V12 \\ V13 \end{bmatrix}$	
	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		(11.3.2.2)
	o bién	
	V = [T6] Vsim. Dende T6 en la metrie de transfer	(11.3.2.4)
	simétricas.	electore les fareres
	de voltaje desbalanceados en	sus componentes de
	$v_{sim} \neq \{T\}^{-1}$ V	(11.3.2.5)
	o biến _	
	$\begin{bmatrix} v_{10} \\ v_{11} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \\ 1 & b & b^2 & b^3 & b^4 & b^5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \end{bmatrix}$	
	$\begin{vmatrix} V_{12} \\ V_{13} \\ \hline 6 \\ 1 \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 1_{-} \\ b^3 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ $	
	$ \begin{vmatrix} V14 \\ V15 \end{vmatrix} 1 b^4 b^2 1 b^4 b^2 \\ 1 b^5 b^4 b^3 b^2 b \end{vmatrix} \begin{vmatrix} V5 \\ V6 \end{vmatrix} $	
		(11.3.2.6)
	Puede ser fácilmente comprobado que:	
	$(T_{T_{1}})^{-1} T_{T_{1}}^{T} (T_{T_{1}})^{-1}$	
	Ferenciepon cimilaron - II 3.2.4	
	obtenerse para las corrientes de 15 e 16.	11nea II, 12, 13, 14
	<b>Ī</b> = [T] <b>Ī</b> Sim	(11.3.2.9)
	$ISim = [T]^{-1} I$	(11.3.2.10)
		가는 사람은 말했다. 이 가는 것이 있는 것이 있는 것이 있다. 이 아내는 것이 같은 것이 있는 것이 있
to stario da se	an an an taon ann an Anna an Anna Anna Anna Anna A	

Debe observarse que la corriente en el neutro será diferente de cero cuando los fasores de corriente estén desbalanceados, o sea:  $In = I1 + I2 + I3 + I4 + I5 + I6 = 6I_{10}$ (II.3.2.11) II.3.3 POTENCIA TRANSMITIDA EN COMPONENTES DE SECUENCIA. La potencia compleja hexafásica Se · define como: S60 = V1 I1 + V2 I2 + V3 I3 + V4 I4 + V5 I5 + V6 I6 (II.3.3.1)La trayectoria por neutro puede o no estar presente. En notación matricial: [11\*] 12. 13.  $= \bar{v}^T$ - <del>1</del>\* SGØ = [ V1 V2 V3 V4 V5 V6 I4 15 16 <sup>1</sup>(JI.3.3.2) Usando las ecuaciones II.3.2.4 y II.3.2.5 en II.3.3.2: =  $\begin{bmatrix} I & T \end{bmatrix} \overline{V}Sim \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} I & T \end{bmatrix} \overline{I}Sim \end{bmatrix}^*$ =  $\overline{V}SimT \begin{bmatrix} T \end{bmatrix} T \begin{bmatrix} T \end{bmatrix}^* \overline{I}Sim^*$ 56Ø = 6 ṼSim ľ̃Sim\* (II.3.3.3)1 10\* I 11. Î 12 I 13 I 13 I 14 I 15 S60 = 6 [VIO V11 V12 V13 V14 V15 ] = 6 (VIO 110<sup>\*</sup> + VI1 111<sup>\*</sup> + V12 112<sup>\*</sup> + V13 113<sup>\*</sup> + V14 114<sup>\*</sup> + V15 115<sup>\*</sup>) (II.3.3.4)

### 11.3.4 LA MATRIZ DE IMPEDANCIA [ Z ] DE UNA LINEA TIPICA.

Ya fue definida anteriormente por:

Z =	Z11 Z21 Z31 Z41 Z51	Z12 Z22 Z32 Z42 Z52	Z13 Z23 Z33 Z43 Z53	214 224 234 244 254	215 225 235 245 255	Z16 Z26 Z36 Z46 Z56
	251	Z52	Z53	Z54	Z55	Z56
	Z61	Z62	Z63	Z64	Z65	Z66

(II.3.4.1)

matriz

Si la linea es completamente transpuesta, la de impedancia se reduce a:



(11.3.4.2)

La ecuación para la caída de voltaje para la línea de transmisión transpuesta es:



o en notación matricial:

 $\overline{E} = \overline{V} = \Delta \overline{V} = [Z] \overline{I}P$ 

(II.3.4.4)

 Usando las ecuaciones II.3.2.4 y
 II.3.2.9 en II.3.4.4

  $[T] \Delta VSim = [Z] [T] ISim$  (II.3.4.5)

  $\Delta VSim = [T]^{-1} [Z] [T] ISim$  (II.3.4.6)

 = [Z Sim] ISim
 (II.3.4.7)

Lo cuál es expresado en forma matricial como:



En la ecuación de arriba sólo Ell está presente debido a que la fuente está siempre balanceada y para cada una de las impedancias de secuencia anteriores, se tione: Zo = Zss, Zl = Z2 = Z3 = Z4 = Z5 = Zss - Ssm.para los sistemas hexafásicos.

Resumiendo, las siguientes ecuaciones constituyen la transformación de componentes simétricos.

 $\overline{V} = [T] \overline{V}Sim$  $\overline{1} = [T] \overline{I}Sim$  $Z = [T] [ZSim] [T]^{-1}$  $\overline{V}Sim = [T]^{-1} \overline{V}$  $\overline{I}Sim = [T]^{-1} \overline{I}$  $Sim = [T]^{-1} [Z] [T]$ 

# (11.3.4.9)

11.3.5 MALLAS DE SECUENCIA PARA 6 FASES.

Para una linea hexafásica como la tratada hasta ahora existen las siguientes 6 mallas de secuencia que se ilustran en la figura II.3.





RED DE SEGUNDA SECUENCIA.





RED DE TERCERA SECUENCIA.





RED DE QUINTA SECUENCIA



_	U_				N		_		1	۹					M	
F	A (	: U	L	TA	D	D	E	1	N	GE	N	1	E	R	1	A
T	E	5	ī	5	P	R	0	F	£	5	1	0	1	N	A	L
TI	TL	JLC	::	RE	DES		DE		E	CUL	N	cī		-		

### CAPITULO III.

.

40

### ANALISIS ELECTRICO DE LAS LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS.

### CAPITULO III

41

ANALISIS ELECTRICO

### D DE LAS LINEAS DE TRANSHISION MULTIFASICAS.

### III.1 EVALUACION DE LAS CARACTERISTICAS DE FUNCIONAMIENTO DE LAS LINEAS.

Se evalúan diferentes características de funcionamiento, algunas dependen de la distancia y otras no, entre las últimas se encuentran: 1) Capacidad de transmisión 2) Potencia característica y entre las primeras tenemos: 3) Regulación de voltaje 4) Eficiencia de transmisión 5) Máxima transferencia de potencia

III.2 CARACTERISTICAS DE FUNCIONAMIENTO INDEPENDIENTES DE LA DISTANCIA.

1) Capacidad de transmisión:

THL = Nc Nsub N  $V_{1-n}$  I MVA (III.2.1)

2) Potencia característica:

 $SIL = N V_{1-n} / SI [MW]$  (III.2.2)

Donde: N = número de fases Vl.<sub>n</sub> = voltaje de línea a neutro en KV SI = impedancia característica en = {X11/YIT (III.2.3)

Donde:X11 = reactancia inductiva de secuencia positiva en -A-/km Y11 = admitancia paralelo de secuencia positiva en siemens/km.

III.3 CARACTERISTICAS DE FUNCIONAMIENTO DEPENDIENTES DE LA DISTANCIA.

Los tres características de funcionamiento dependientes de la distancia pueden evaluarse usando la línea nominal TT. El modelo se muestra en la figura (III.1).

Los valores para la impedancia Z y admitancia Y para cualquier longitud L de la línea son:

 $Z = Z11 \times L \qquad y \qquad Y = Y11 \times L \qquad (III.3.1)$ 

A partir de esto, los parámetros de línea A, B, C, y D constantes para el modelo nominal TT pueden calcularse como se muestra:

 $A = 1 + \frac{2Y}{2}$ B = Z $C = Y + \frac{ZY}{4}^{2}$  $D = 1 + \frac{ZY}{4}$ 

### (III.3.2)

asumir El siguiente paso es, entonces diversas cantidades de recepción final, estas son: (i) suponer el voltaje igual al voltaje del sistema, (ii) el factor de potencia de recepción final es alimentado como dato de entrada y (iii) la potencia real de un recepción final (carga), la cual es un valor asignado basado en una nueva aproximación descrita abajo. En esta aproximación, el valor de potencia real se fija dependiendo de la distancia de transmisión, pero sujeto a las siguientes restricciones:

SIL ≤ Carga (potencia real) ≤ Carga térmica.

(III.3.3)

Si la capacidad de carga de la línea es Pl, entonces:

d = d nominal = Ang. Sen (P1 X nom./3 |VR|<sup>2</sup>), para operación trifásica.

#### (III.3.4)

y δ = δ nominal = Ang. Sen (Pi X nom./6|VR|²) para operación Hexafásica.

(111.3.5)

 $\sigma'$  = ángulo de defasamiento entre V<sub>s</sub> y V<sub>r</sub>.

Con la reactancia inductiva de la línea = X nom. por fase y |Vs| = |VR|. PR = 3 VR [ - R + Cos (d nom.) + X Sen (d nom.) ]R'+X' para conducción trifásica. = 6 |VR| = [ - R + Cos ( d nom.) + X Sen ( d nom.)] para conducción hexafásica. R'+X' (III.3.6)Conociendo VR PR y el factor de potencia, la corriente de recepción IR puede calcularse. El siguiente paso es determinar el voltaje de envío y la corriente a partir de: Vs = A VR + B IR Is = C VR + D IR(111.37) La potencia real de envío es: . Ps = Real [3Vs Is\*] para líneas trifásicas. = Real [5Vs Is\*] para líneas hexafásicas. (III.3.8)Ahora las 3 características dependientes de la distancia pueden ser generadas para valores diferentes de longitudes de línea como sigue: 3) Regulación de voltaje =  $(|V_S|/|A| - |VR|) \times 100 / |VR|$ (III.3.9) 4) Eficiencia de transmisión = PR x 100 / Ps % (III.3.10)



5) Máxima transferencia de potencia o límite de estabilidad de estado estable de una línea con pérdidas:

 $P \text{ MAX} \simeq \frac{N}{R^2 + X^2} \left[ -R |VR|^2 + R |VS| |VR| \text{ Cos } (d \text{ máx}) + X |VS| |VR| \text{ Sen } (d \text{ máx}) \right]$ 

(III.3.11)

Donde: N = 3 para líneas 3 Ø. = 6 para líneas 6 Ø. y Ø máx = ang tan (X/R)

(III.3.12)

**III.4 EVALUACION DE LOS GRADIENTES DE TIERRA.** 

El tema del impacto ambiental de las líneas de transmisión de alto voltaje ha recibido considerable atención durante los últimos años. Los estudios han conducido a calcular los voltajes electrostáticamente inducidos y los gradientes de voltaje sobre el nivel de tierra en la vecindad de la línea de transmisión. Esto determina efectivamente la seguridad para el porsonal que trabaja cerca de una línea de transmisión para su reparación ó mantenimiento

III.4.1 CALCULO DE LOS GRADIENTES DEL VOLTAJE INDUCIDO ELECTROSTATICANENTE.

La ecuación básica en el desarrollo de la teoría para una línea multifásica sencilla es:

 $\overline{V} = P\overline{q}$   $\delta$   $\overline{q} = P^{-1}\overline{V}$  (III.4.1)

. En la sección II.2 se mencionaron los elementos de estas dos últimas ecuaciones, las cuales se pueden escribir en forma matricial como;



Las dimensiones para ri, Dij, y Dij deben ser de las mismas unidades.

Ver figura III.2



Para calcular el flujo de corriente, es necesario escribir la ecuación III.4.2 en términos de sus cargas Para eléctricas. Primero sabemos que:

48

qi (t) = Qi (máx) Sen w t

(III.4.7)

y que:

 $i_{i}(t) =$ dqi (t)/dt

(III.4.8)

г л

entonces:

i, (t) = w Qi (máx) Cos wt = wQi (máx) Sen (wt + 90°) an an an Anna a Anna an A (III.4.9)

o bién en forma fasorial:

Ii = jwQi (III.4.10)

6

1. 1. 4.1

Qi = ( 1/jw) Ii (111.4.11)

entonces la ecuación III.4.2.a puede escribirse como:  $[V] = (1/j_W) [P] [I] = [Z] [I]$  (III.4.12)

o también en forma expandida por: · \_ ¶` ٦ Ť

V1 V2	P11 P21	P12 P22	•••	. Pij . Pij	[1] [2]
vi   =	<b>Pi1</b>	Pi2	•••	• •	11

El programa de computadora calcula P<sup>-1</sup> para una configuración dada de una línea hexafásica y una línea trifásica de doble circuito. Una vez que se conocen los elementos del vector q de carga en la línea, el potencial V para un punto dado p en la vecindad de la línea se puede encontrar como:

 $v_p = \sum_{i=1}^{6} P_{piqi}$ 

(III.4.14)

La ecuación III.4.14 puede ser reescrita sustituyendo la expresión para P pi como:

$$Vp = \frac{1}{2\pi\epsilon_{\bullet}} \frac{6}{i=1} qiLn \frac{Lip}{Lip}$$

(III.4.15)

Con  $V_p$  el gradiente de voltaje E puede calcularse de:

 $\nabla v_{p} = \frac{\partial v_{p}}{\partial x} + \frac{\partial v_{p}}{\partial y} = \bar{E}$ 

### (III.4.16)

Donde  $\nabla^V$  es el gradiente de voltaje, y:  $\overline{x}$  y  $\overline{y}$  son vectores <sup>p</sup> unitarios en dirección de "x" y "y".

De la ecuación anterior las componentes "x", "y" de E pueden identificarse como:

 $Ex = -\frac{\partial V}{\partial x}$ 

(III.4.17)

(111.4.18)

у Еу = - Ahora substituyendo las ecuaciones (III.4.16), (III.4.17) y (III.4.18) se tiene, después de una diferenciación y simplificación:

$$E_{x} = -\frac{1}{2\pi\epsilon_{o}} \sum_{i=1}^{6} q_{i} \frac{\chi_{p} - \chi_{i}}{/Lip/2} - \frac{\chi_{p} - \chi_{i}}{/Lip/2}$$

(III.4.19)

$$Ey = -\frac{1}{2\pi\epsilon_o} \sum_{i=1}^{6} \forall i \frac{Yp-Yi}{/Lip/}, -\frac{Yp-Yi}{/lip/^2}$$

### (III.4.20)

Donde las distintas distancias están descritas en la figura III.3.

Dado que cada qi en las ecuaciones (III.4.19) y (III.4.20) es un fasor. Ex y Ey son también fasores esto es:

Еx	-	ExR	+	jExI	(111.4.21)
£γ	-	EyR	+	jEyI	(111.4.22)

Esto significa que en un instante dado de un ciclo Ex y Ey no tienen sólo diferentes magnitudes, sino también diferentes ángulos. Las magnitudes son individuales y también cambian durante el ciclo. Se puede demostrar que el fasor resultante E al punto p traza una elipse en el plano x-y según aumente el período de tiempo. Esto se muestra en la figura III.4. Natemáticamente, esto puede expresarse como:

 $E^* = (EyI \text{ sen } \theta + ExI \cos \theta)^* + (EyR \operatorname{Sen } \theta + ExR \cos \theta)^*$ 

(I11.4.23)

Las longitudes de los ejes mayor y menor son los valores máximos y mínimos respectivamente de /E/. Esto puede encontrarse diferenciando /E/<sup>t</sup> con respecto al ángulo e igualando la expresión resultante con cero. Esto es:



 $\tan^2 \Theta$  (EyR ExR + EyI ExI) +  $\tan \Theta$  (-EyI<sup>2</sup> + ExI<sup>2</sup> + EyR<sup>2</sup>+  $ExR^2$ ) - (EyR ExR + EyI ExI) = 0 (111.4.24)DEMOSTRACION:  $\vec{E}$  = (EyI Sen  $\Theta$  + ExI Cos  $\Theta$ )j + (EyR Sen  $\Theta$  + ExR Cos  $\Theta$ )  $/\bar{E}/^2$  = (EyI Sen  $\theta$  + ExI Cos  $\theta$ )<sup>2</sup> + (EyR Sen  $\theta$  + ExR Cos  $\theta$ )<sup>2</sup>  $\frac{d/E}{2} = 0$ dӨ #(EyI Sen θ + ExI Cos θ) (EyI Cos θ - ExI Sen θ) + (EvR Sen  $\theta$  + ExR Cos  $\theta$ ) (EvR Cos  $\theta$  - ExR Sen  $\theta$ ) =  $EyI^2$  Sen  $\theta$  Cos  $\theta$  - EyI ExI Sen<sup>2</sup>  $\theta$  + ExI EyI Cos<sup>2</sup>  $\theta$  - $ExI^2$  Sen  $\Theta$  Xos  $\Theta$  +  $EyR^2$  Sen  $\Theta$  Cos  $\Theta$  - EyR ExR Sen<sup>2</sup>  $\Theta$  + ExR EvR  $\cos^2 \Theta - ExR^2$  Sen  $\Theta$  Cos  $\Theta$ = Sen  $\Theta$  Cos  $\Theta$  (EyI<sup>2</sup> - ExI<sup>2</sup> + EyR<sup>2</sup> - ExR<sup>2</sup>) - Sen<sup>2</sup>  $\Theta$  (EyI ExI + EyR ExR) +  $\cos^2 \Theta$  (ExI EyI + ExR EyR) = Sen  $\theta$  Cos  $\theta$  (EyI<sup>2</sup> - ExI<sup>2</sup> + EyR<sup>2</sup> - ExR<sup>2</sup>) + (Cos<sup>2</sup>\theta-Sen<sup>2</sup>\theta) (EvI ExI + EvR ExR)=  $\frac{Sen \ \theta}{Cos \ \theta}$  (EyI<sup>2</sup> - ExI<sup>2</sup> + EyR<sup>2</sup> - ExR<sup>2</sup>) + (1- $\frac{Sen^2\theta}{Cos^2\theta}$ )(EyI ExI+ EyR ExR) = tan  $\theta$  (Ey<sup>2</sup>I - ExI<sup>2</sup> + EyR<sup>2</sup> - ExR<sup>2</sup>) + (EyI ExI + EyR ExR)  $-\tan^2 \Theta$  (EvI ExI + EvR ExR) (-1)  $tan^2\Theta$  (EyI ExI + EyR ExR) + tan  $\Theta$  (-Ey<sup>2</sup>I + Ex<sup>2</sup>I -Ey<sup>2</sup>R+  $Ex^2R$ ) - (EyI ExI + EyR ExR)  $\theta_1, \theta_2 = -B^+ \sqrt{B^2 - 4AC}$ 2 A

A = (EyI ExI + EyR ExR) $B = (-Ey^{2}I + Ex^{2}I - Ey^{2}R + Ex^{2}R)$ 

C = (-1) (EyI ExI + EyR ExR)





 A state of the second se second s second se ..

111.5 DESBALANCEOS ELECTROSTATICOS Y ELECTROMAGNETICOS.

La evaluación de los deshalanceos electrostáticos y electromagnéticos es de importancia para encontrar las corrientes de desbalance resultantes de la no transposición de las líneas hexafásicas, las cuales serían suficientes para un disparo indescable de los relevadores de falla a tierra. También, la corriente de secuencia negativa, cuando es transmitida al lado del generador a través de los transformadores hexafásico/trifásicos, puede exceder niveles aceptables.

### III.5.1 METODO DE CALCULO DE DESBALANCES HEXAFASICOS.

El método de parámetros generalizados ABCD se usa en este análisis para obtener las corrientes de fase en los extremos de envío y recepción para un voltaje y una carga dadas en el extremo de envío (ó también en el receptor).

Los datos esenciales requeridos para la evaluación de desbalances son las matrices de parámetros eléctricos generados por el programa "Parámetros de líneas de transmisión trifásicas y hexafásicas", dado en el Apéndice A1.

La relación entre los voltajes y corrientes de los extremos de envío y recepción, está dada por:



Donde Es, Is, Er e Ir son vectores columna de  $6 \times 1$ de los voltajes de envío, corrientes de envío, voltajes de recepción y corrientes de recepción, respectivamente. Las matrices Z y Y de impedancia serie y susceptancia capacitiva paralelo, respectivamente de orden 6, y U, O son las matrices identidad y nula del mismo orden. La ecuación III.5.1 de arriba puede ser escrita en términos de los parámetros ABCD como:  $\begin{bmatrix} \overline{E}s \\ \overline{I}s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{E}r \\ \overline{I}r \end{bmatrix}$ 

### (111.5.2)

Donde A, B, C, D son submatrices de dimensión 6 x 6 conteniendo los parámetros de línea Z y Y. Además,se puede representar Er en términos de la matriz de impedancia de carga ZL, e Ir como se indica en la ecuación III.5.3.

 $\begin{bmatrix} \vec{E}r \\ \vec{I}r \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U & ZL \\ 0 & U \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \vec{I}r \end{bmatrix}$ 

(III.5.3)

(III.5.4)

Sustituyendo III.5.3 en III.5.2 da:  $\begin{bmatrix} \bar{E}s \\ \bar{I}s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A & B \\ C & D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U & 2L \\ 0 & U \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \bar{I}r \end{bmatrix}$ 

o bien: Γ-ΓΓΓ

Ēs		۸'	в'	0
Īs	-	[c'	םים	Īr

de esta última ecuación:  $\begin{bmatrix} \overline{E}_{S} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B' \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{I}_{T} \end{bmatrix}$  $\begin{bmatrix} \overline{I}_{T} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} B' \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \overline{E}_{S} \end{bmatrix}$ 

(111.5.6)

(III.5.5)

(111.5.7)

de la ecuación III.5.2 de arriba:  $\begin{bmatrix} \overline{E}s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{E}r \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{I}r \end{bmatrix}$ 

(111.5.8)

## $\begin{bmatrix} \overline{E}s \\ \overline{E}s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{I}r \\ \overline{r} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} A \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{E}r \\ \overline{I}r \end{bmatrix}$ (III.5.9) $\begin{bmatrix} \overline{E}r \\ \overline{r} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} A \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{E}s \\ \overline{E}s \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} B \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{I}r \\ \overline{I}r \end{bmatrix}$ (III.5.10) y de la ecuación (III.5.5): $\begin{bmatrix} \overline{I}s \\ \overline{r} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} D \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \overline{I}r \\ \overline{I}r \end{bmatrix}$ (III.5.11)

o :

Ahora, conciendo los voltajes finales de envío, los cuales podemos suponer que están balanceados, uno puede encontrar Ir de la ecuación III.5.7, Er de la ecuación III.5.10, e Is de la ecuación III.5.11. Estos valores de fase de voltaje y corriente pueden transformarse en sus valores de secuencia usando la matriz de transformación de componentes simétricas mencionada en el capítulo II.

Entonces, los factores de desequilibrio pueden calcularse dividiendo los valores de secuencia por los respectivos valores de secuencia positiva. Esto da 5 factores de desequilibrio llamados factores de desbalance de secuencia cero, secuencia segunda, secuencia tercera, secuencia cuarta y secuencia quinta ( o negativa). Un factor de desequilibrio de secuencia es la relación de la corriente de cada secuencia a la corriente de secuencia positiva. Por ejemplo, el factor de desbalance de secuencia cero, es la relación de la corriente de secuencia cero, es la relación de la corriente de secuencia cero es la corriente de secuencia segunda es la relación de la corriente de secuencia segunda es la relación de la corriente de secuencia segunda a la corriente de secuencia positiva, y nsí sucesivamente para las otras secuencias.

Para propósitos de comparación con los sistemas trifásicos sólo los factores de desequilibrio de secuencia cero y negativa son importanes.

### III.6 MANIOBRAS MONOFASICAS.

La necesidad del análisis de funcionamiento de maniobras monofásicas bajo condiciones de estado estable proviene de la siguiente pregunta: "¿Cuál será la corriente de secuencia negativa que fluiría a través de los devanados del generador debido a corrientes de desbalance en una línea hexafásica via un transformador trifásico/hexafásico?"

### III.6.1 DESARROLLO DEL MODELO MATEMATICO.

El efecto de abrir una de las fases de una línea hexafásica puede ser matemáticamente simulado linea hexafásica puede ser matemáticamente simulado por eliminación del renglón y columna correspondiente a la fase que esta siendo abierta de la matriz de admitancia serie normal. Entonces, asignando un valor muy alto del tórmino de la diagonal y uno muy bajo para los términos fuera de la diagonal en la matriz de impedancia serie resultante para el renglón y la columna correspondientes, se tendrá que la corriente en dicha fase, efectivamente es cero. Esto es matemáticamente explicado abajo. Usando el método de parámetros ABCD para la evaluación de desbalances, los tactores de desbalance de recepción finales para una línea hexafásica bajo una condición de maniobra monofásica pueden calcularse. monofásica pueden calcularse.

La figura III.6.1 muestra el diagrama de bloques para este análisis. La fase "a" de la línea hexafásica es considerada abierta. La relación entre las corrientes y los voltajes de fase en la línea es:

 $\overline{I}_{D} = Y_{D}$ D

### (III.6.1)

Donde Ip es un vector columna de 6 x 1 de las corrientes de fase

 $\overline{v}_p$  es un vector columna de 6 x l de los voltajes de fase Y es la matriz de admitancia serie

Y, es la matriz de admitancia serie



### $\begin{bmatrix} Z_p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Y_p \end{bmatrix}^{-1}$ es la matriz de impedancia serie

r	Yaa Yba	Yab Ybb	:	:	:	Yaf Ybf			
[ <sup>Y</sup> p] ■	•	•	:	:	:	:		÷	
	Yfa	YEb	:	•	:	.YEE	6	x	6

(111.6.2)

Los elementos del primer renglón y la primera columna correspondientes a la fuse "a" en Y<sub>p</sub> pueden ser eliminados por la operación:

$$Y_{i,j} = Y(i,j) - \frac{Y(1,j) Y(i,1)}{Y(1,1)}$$

### (III.6.3)

Esta operación reduce la matriz de admitancia a 5 x 5 correspondientes a las fases "b" a la "f" Esta matriz se invierte para dar la matriz de admitancia serie Z 5 x 5.

Esta matriz Z se numenta dando un valor alto al término Zaa y uno muy bajo a los términos Zaj y Zja, donde j = b, c, d, e, f.

Esto resulta en principio una matriz de 6 x 6 para la matriz serie modificada como se indica abajo:



### (111.6.4)

Después de que la matriz Z modificada es obtenida, el procedimiento para evaluar los factores de desbalance bajo condiciones de maniobras monofásicas es el mismo como el delineado en la sección III.5 para un análisis de desbalance normal.

### III.7 EFECTO CORONA.

### III.7.1 INTRODUCCION.

El efecto corona ocurre en una línea de transmisión cuando el gradiente de voltaje en la vecindad inmediata de la superficie del conductor excede la rígidez dieléctrica del aire, La ruptura del aire genera calor, luz, ruido audible y radiointerferencia. Estas manifestaciones implican la pérdida de ciertas cantidades de potencia y energía, que son alimentades por la estación generadora.

Estás pérdidas y sus consecuencias económicas juegan un importante papel en la selección de conductores para las líneas de transmisión. Esto es cierto tanto para líneas hexafásicas como para líneas trifásicas. Diversos estudios se han llevado a cabo en laboratorios y en el campo para evaluar las pérdidas corona y como consecuencia de esto se ha desarrollado una fórmula empírica para evaluar estas pérdidas bajo condiciones de tiempo seco y tiempo lluvioso.

En esta sección se presenta un método para evaluar las pérdidas corona como una función de la presión barométrica, temperatura y factor de superficie del conductor para sistemas de transmisión hexafásicos y trifásicos.

### III.7.2 GRADIENTE DE INICIACION CORONA.

Si el valor del gradiente de iniciación corona es menor que el gradiente de superficie del conductor, entonces el efecto corona ocurre en la línea de transmisión. Por lo tanto, la determinación del gradiente de iniciación corona es importante antes de proceder con los cálculos del efecto corona.

Este gradiente de iniciación corona, Eo, en una superficie de conductor es dado por:

$$E_0 \simeq (30) \text{ m} \int (1.0 + 0.3) \text{ KV (rms)/cm.}$$
  
2  $\sqrt{r J}$ 

المراجعة بشبون المراجع ال

### (111.7.1)

- m = factor de superficie del conductor
- δ = Densidad relativa del aire
- r = radio del conductor en cm.
- 30 = rigidez dieléctrica del aire en KV/cm

La densidad relativa del aire,  $\delta$ , es una función de la presión barométrica y de la temperatura de la atmostêra. Esto es dado por:

 $d = \frac{3.92}{273} + T$ 

and a second second

### (111.7.2)

Donde:

b = presión atmosférica en cm de Hg

T = temperatura atmosférica en °C

El efecto corona de corriente alterna que resulta de gradientes en 6 en exceso de Eo puede ser al menos de 6 formas diferentes, dependiendo en la polaridad y magnitud de el voltaje como se ilustra en la figura (III.7.1) y explicados en Apéndice  $\lambda^2$ .

Los pulsos trichel son formas de descarga de calor y aparecen como una continua incandescencia, mientras que las descargas aparecen como un brillo intermitente.

Las descargas son los principales contribuyentes del ruido de la linea y generalmente aparecen en las discontinuidades de la superficie donde el gradiente local es acentuado.

La ccuación III.7.1 se considera que describe todas las formas corona con los factores de superficie apropiados incluidos. La tabla III.7.1 indica el valor probable de estos factores para tamaños de conductores típicos y varios conductores basados en pruebas de laboratorio.

Las despostilladuras metálicas en la superficie tienden a suavizarse por ionización e oxidación y por la edad del conductor.

Además un conductor que no ha sido tensionado puede inicialmente tener un factor de superficie de 0.53 - 0.73, elevando a 0.68 - 0.82 después de un período de energización (por ejemplo, 1 año).





з,

에 가득. 이 가지 안 물질

in .

-C) INICIO DE DESCARGA U INICIO DE PULSOS TRICHEL QINICO DE BRILLO RESATIVO FINICIO DE DESCARGA NEGATIVA



FIG. III. 7.2



77

FACULTAD DE INGENIERIA TESIS PROFESIONA TITULO: MODOS CORONA POSIBLES BAJO VOLTAJE DE C.A.	U	N	٨	М
TESIS PROFESIONA TITULO: MODOS CORONA POSIBLES BAJO VOLTAJE DE C.A.	FAC	ULTAD	DEING	ENIERIA
TITULO: MODOS CORONA POSIBLES BAJO VOLTAJE DE C.A.	TE	IS P	ROFES	IONAL
ARREALD DE CORDUCIONES EN O PASE	TITU	O : MODOS VOLTAJ	CORONA POSI E DE C.A. Suctores e	BLES BAJO N 6 FASES.

### TABLA III.7.1

### FACTORES DE SUPERFICIE

Condición del conductor	Puesto en servicio	Tipo corona	Factor de super- ficie probable.
Nuevo, limpio			
y seco	NO	Fosforecen- cia	0.88 - 0.96
Mojado, seco	SI	Descarga	0.68 - 0.82
Nuevo, no mo- jado	SI	Descarga	0.53 - 0.73
Húmedo	UNO U OTRO	Descarga	0.12 - 0.23

### III.7.3 EVALUACION DE LAS PERDIDAS POR EFECTO CORONA.

Las pérdidas por efecto corona para lineas de doble circuito trifágico pueden calcularse usando la fórmula empirica dada por:

 $P = \frac{1287}{\sigma} (f+25) \frac{r}{D} (\log_{10} \frac{D}{r}^2 r^2 (E - E_0)^2 \times 10^{-5}$ 

Kw/Km. de conductor

### (III.7.3)

### Donde:

- f = frecuencia del sistema en Hz.
- D = espaciamiento equilátero equivalente entre conductores en cm.
- E = gradiente de superficie máximo del conductor en KV(rms)/cm.
- S = densidad relativa del aire
- r = radio del conductor en cm.
- Eo = gradiente de iniciación corona en KV(rms)/cm.
- D = distancia media geométrica

La ecuación III.7.3 es también válida para líneas de transmísión hexafásicas. Para una línea de transmisión hexafásica, la distancia media geométrica D puede ser calculada como se explica abajo y con la ayuda de la figura III.7.2

$$D = \sqrt{dab \cdot dac \cdot dad \cdot dae \cdot daf \cdot dbc \cdot d_{bd} \cdot d_{be}} \cdot \frac{d_{bf} \cdot d_{be}}{d_{bf} \cdot d_{cd} \cdot d_{ce} \cdot d_{cf} \cdot d_{de} \cdot d_{df} \cdot d_{ef}}$$
(III.7.4)

Donde dij = distancia entre los i-ésimo y el j-ésimo conductores donde i, j = a, ..., f : i  $\neq$  j

Un cálculo separado será hecho para las pérdidas corona para cada conductor de fase, debido a que sus gradientes de superficie son diferentes. La suma de esos valores calculados para los seis conductores da el valor total de las pérdidas por efecto corona en Kw/Km.

### III.8 COMPORTAMIENTO DEL RUIDO AUDIBLE.

El ruido audible (AN), generado en las superficies de los conductores de una línea de transmisión, juega un papel importante en los estudios de planeación. Los niveles de ruido audible en las orillas del derecho de vía no excederá un cierto valor. Se deben efoctuar los cálculos apropiados para encontrar los niveles exactos del ruido generado por las líneas de transmisión.

por las líneas de transmisión. El ruido audible ocurre principalmente en presencia de descarga corona. En condiciones atmosféricas secas, los conductores normalmente operan abajo del nivel de iniciación corona. Por lo tanto no habrá cualquier generación significante de ruido.

Los máximos niveles de ruido se encuentran usualmente en condiciones de lluvia pesada (l.8 - S.9 cm/horo). En la realidad, este tipo de situación ocurre por períodos cortos de tiempo y puede ser simulado exitosamente en un laboratorio para obtener los valores deseados.

El método para calcular los niveles de ruido audible de las líneas de transmisión en general se presenta en las secciones siguientes:

### III.8.1 FENOMENO DEL RUIDO AUDIBLE.

El ruido audible es causado por un punto fuente de corona, como es en la radio interferencia y TV interferencia. El ruido audible desde las líneas de transmisión tiene dos componentes característicos: l) El ancho de banda del ruido asemejando una crepitación ó un chifildo de sonido. Este usualmente se extiende sobre un rango de 20 Hz a 20 KHz de frecuencia. Esto es causado por el flujo de polaridad positiva.

2) Los componentes de tono puro, los cuales son armónicas de la frecuencia fundamental de 60 Hz. El ruido más notable es el zumbido de 120 Hz, que es causado por movimiento de cargas en el espacio alrededor del conductor.

A diferencia de la Radio interferencia (RI) y la TV interferencia (TV), el ruido audible es más localizado. El sruido se propaga a través del aire y descarga a poca distancia, no afectando mediciones locales, La cantidad medida en relación con el ruido audible es el valor RMS de la presión del sonido. Los niveles de presión están comunmete referidos a una base de  $0.0002\,\mu$  bar (2 x  $10^{-5}$  Nt/m<sup>2</sup>), el cual es el nivel mínimo que una persona puede detectar a 1000 Hz. Un comité de la IEEE sugirió formas stándares de medición del ruido audible de las líneas de transmisión. El ruido audible generalmente se mide por medio del uso de una red de peso A y se expresa en db (A). La red A caracteriza solamente el ancho de banda del ruido. Los diferentes tipos de ruido mencionados arriba, se suman de diferente forma, dependiendo del tiempo y pueden ser de naturaleza aleatoria o no. Los ruidos aleatorios, están combinados en tal forma que sus densidades de potencia (J) se suman lincalmente y los niveles de presión son iguales a la raíz cuadrada de la suma de los cuadrados de los niveles de presión de los ruidos individuales. Los diferentes zumbidos se combinan en una forma dependiendo de sus relaciones de fase. Si dos zumbidos están en fase, los niveles de presión se suman, si están en oposición, el nivel de presión resultante es la diferencia entre los dos. Entonces, los ruidos de n fases de una línea de transmisión se combinan sustancialmente de diferente manera para el ruido aleatorio que para el zumbido. Esto es evidente en el "perfil lateral" mostrado en la figura III.8.1 en la que se muestra cómo las mediciones de zumbidos, principalmente dependen del punto de medición, resultando en muy altos valores, esto se debe a que el zumbido desde las tres fases individuales llega al punto de medición con pequeños diferencias en el ángulo de fase.

III.8.2 METODO PARA LA EVALUACION DEL RUIDO AUDIBLE.

El procedimiento para encontrar el ancho de banda del ruido audible es diferente de aquel para encontrar el zumbido explicado arriba. El procedimiento detallado para cada uno de estos es el siguiente:

III.8.2.1 ANCHO DE BANDA DEL RUIDO EN CONDICIONES DE LLUVIA Paso 1.- El máximo gradiente de superficie, Em, de


cada fase es calculado usando el programa de computadora descrito en el apéndiceAl.

Paso 2.- La potencia acústica generada en condiciones de Iluvia A<sub>1</sub> de cada fase se puede encontrar usando la forma empírica.

 $A_1 = 46.4 - 665/Em$  db sobre 1  $\mu W/m$ 

(III.8.1)

Donde:

المراجع المراجع

> Em = Máximo gradiente de superficie del conductor en KV(RMS)/cm.

El valor A<sub>l</sub> obtenido aquí pertenece a un conductor de 3.8 cm.<sup>1</sup> de diámetro.

> Paso 3.- La potencia acústica generada A de cada una de las fases es calculada para el número actual de subconductores y sus diámetros, usando la fórmula empfrica:

$$A = (Nsub)' \left(\frac{d}{3.8}\right)^{4.4} A_1 Kn \mu W/m$$
  
(III.8.2)

Donde:

Nsub = número de subconductores por fasc.
d = diámetro del subconductor ( o conductor ) en cm.
A<sub>1</sub> = potencia generada de ruido audible referida a un conductor de 3.8 cm. de diámetro y calculada con la ecuación III.8.1
Kn = factor dependiente del número de subconductores en la fase o arreglo (asumiendo un arreglo por fase).
Kn = 1 para Nsub = 3
= 1.8 para Nsub = 2
= 5.6 para Nsub = 1

 $A_1$  ( M W/m) - 10 ( $A_1$  (db sobre 1 M W/m)/10.0) (III.8.3)

Paso 4.- La energía acústica, Ji, debida a la fase i se calcula de:

 $J1 = \frac{A1}{4 R1} \mathcal{A} W/m^3$ 

#### (III.8.4)

Donde:

Ai = Potencia acústica generada de la fase i en 🎤 W/m. Ri = Distancia desde el conductor de fase i al punto de me dición en metros.

La atenuación del sonido en el aire es tomada multiplicando el valor de arriba por e<sup>-aRi</sup>, donde e es la constante de atenuación, y 🏑 es aproximadamente igual a 0.0075 m<sup>-1</sup>.

Paso 5.- La energía acústica total se encuentra de:

J =∑\_Ji 1=1 (III.8.5) Donde Np es el número total de fases Paso 6.- El nivel de presión del ruido P, se calcula de:  $P = d c J (Nt/m^2)$ 

(111.8.6)

Donde:

 $\sigma$  = Densidad del aire en Kg/m<sup>2</sup>. c = Velocidad de onda sonora en m/seg. c = Velocidad de onda Sonora in .... J = Energía acústica en W/m³.

ns normales le scuación Bajo condiciones atmosféricas III.8.6 puede ser escrita como:

P = 20.5 J (Nt/m<sup>3</sup>)

Paso 7.- El nivel de presión del sonido en db es obtonido de:

 $P (db) = 20 \log [P (Nt/m^3)/2 \times 10^{-5}]$  (III.8.8)

Donde P(db) es el ruido audible db(Å) en lluvia intensa.

III.8.2.2 ANCHO DE BANDA DEL RUIDO DE UN CONDUCTOR HUMEDO.

En los casos de luvia lígera, niebla v después luvia, el agua que cae golpeando o dejando el conductor, es mucho menor que aquella que cuelga de la parte bajo del conductor. Esta condición se considera de conductor húmedo. Parn propósitos de diseño, de líneas de transmisión, se define el gradiente Ec de 6 db en el cual el ruido de un conductor húmedo es 6 db menor que el ruido en lluvia. Este gradiente es usado para caracterizar el comportamiento de conductor húmedo de un arreglo en relación con su comportamiento en lluvia. procedimiento para encontrar el ruido audible bajo E1 condiciones de un conductor húmedo es el siguiente: Paso 1.- Los mismos pasos 1 a 4 de la sección III.8.2.1.

Paso 2.- Ec se calcula usando la fórmula empírica:

Ec = (12.5 d - 4.57) para 2 cm < d < 6 cm (d - 1.07) y para Nsub < 4

(III.8.9)

Donde:

Ec = Gradiente de 6 db en KV(rms)/cm. d = Diámetro del cnductor en cm. Nsub= Número de subconductores en el arreglo.

Paso 3.- La relación, Ci, entre el conductor húmedo y la potencia acústica generada én lluvia intensa para la fase i se encuentra de:

Ci =  $(63.4 X^{2} + 1.87 X^{-3} - 1.15 X^{4})/1000$ 

(111.8.10)

Donde: (EM - 0.8)X = 10 para  $0.8 < \frac{EM}{EC} < 1.4$ Ci = relación de EM y EC para la fase i. Paso 4.- La energía acústica de un conductor húmedo J'i, para la fase i está dada por: J'i = JixCi 4W/m" (111.8.11) **Dunde:** Ji = Energía acústica de la fase i en lluvia, y se calcu la como en la ecuación III.8.4. Ci = Relación dada por III.8.10. De aquí en adelante, uno puede hacer uso de los pasos 5 a 7 de la sección III.8.2.1 para calcular el ruido audible para la condición de conductor húmedo. III.8.2.3 EVALUACION DEL ZUNBIDO DE 120 Hz. Los siguientes pasos están encaminados a encontrar el zumbido de 120 Hz de las líneas de transmisión, Paso 1.- El gradiente de superficie máximo, Em, de cada conductor de fase es calculado como en el paso 1 de la sección III.8.2.1. Paso 2.- La potencia acústica generada A' es calculada

de:

A' = 53.5 - 505.5/Em db sobre 1 س/m.

(111.8.12)

Donde:

Em · Gradiente de superficie de conductor máximo en KV (rms)/cm.

El valor A' obtenido aquí pertenece a un arreglo de 6 conductores con un diámetro por conductor de 3.8 cm. Para calcular A' para cualquier otra condición distinta a la de arriba, se pueden aplicar los siguientes factores de corrección para la A' calculada en la ecuación III.8.12.

Paso 3.- Factor de corrección,Cd, para el diámetro, se calcula usando la ecuación:

Cd = 10.6 - 41/d db sobre 1 // W/m.

#### (III.8.13)

Donde:

d = diámetro actual del subconductor (o conductor) en cm Paso 4.- Factor de corrección, CN<sub>Sub</sub> para el número de subconductores en el arreglo está dado por:

CN<sub>Sub</sub> = 24.1 - 390/(N<sub>Sub</sub> + 10) db sobre 1 سWm. para d = 4.63 cm.

 $CN_{Sub} = 47.4 - 1000/(N_{Sub} + 15)$  db sobre 1  $\mu$  W/m. para d = 2.3 cm.

Donde:

N<sub>Sub</sub> = Número de subconductores en el arreglo. d = Diámetro del subconductor en cm.

Si el diámetro del conductor es distinto a uno de estos valores, entonces, la interpolación o extrapolación lineales pueden usarse para encontrar el valor correcto.

Paso 5.- Los resultados de los pasos 2, 3 y 4 se suman algebraicamente y el resultado en db sobre l $\mu$ W/m se convierte a  $\mu$ W/m como se indica en la sección III.8,2.1.

Paso 6.- Los niveles de presión de las ondas directas y reflejadas de la fase i se calculan usando:

Pi,d =  $\sqrt{2} \frac{\sqrt{\delta_c}}{2\Pi Ri, d}$  Cos (wt- $\propto i - 2\pi Ri, d/\lambda$ )

Pi,d =  $\sqrt{2}$  k  $\sqrt{\delta c}$  Ai Cos (wt -  $4i - 2\pi Ri, r/\lambda$ )  $2\pi Ri, r$  (III.8.15)

an Shekara Ang Shekara Ang Donde:

Pi,d •	Nivel de	presión	de onda	directa	de la	fase	i	en
Pi,r •	Nivel de Nt/m'.	presión	de onda	reflejad	la de	la fase	: i	en

Nt/m'.

 AI = Potencia acústica generada de la fase i en W/m.
 i = Angulo de fase de la fase i en grados.
 Ri,d = Distancia entre el conductor de la lésima fase y el punto de medición P en metros. (Ver figura III.8.2). (Ver figura III.8.2).

λ = Longitud de onda del zumbido de 120 Hz en m. y es igual a 2.85 m.

Un coeficiente de reflexión, el cual es aproxima k damente igual a l.

Paso 7.- Las ondas de presión de todos los conductores de fase, Np, se suman vectorialmente como:

$$P real = \sum_{i=1}^{Np} P_{i,d} (real) + \sum_{i=1}^{Np} P_{i,r} (real) (Nt/m')$$

P imaginaria  $= \sum_{i=1}^{NP} P_i$ , d (imaginaria)  $+ \sum_{i=1}^{NP} P_i$ , r (imagin.)

(Nt/m<sup>\*</sup>)

Donde:

 $(real) = \frac{\sqrt{C} Ai}{2 \prod Ri} Cos (- \infty i - \frac{2 \Pi Ri, d}{\lambda})$ Pi,d (imaginaria) =  $\frac{\sqrt{6}cAi}{2(Ri,d)}$  Sen (- $\alpha$ ; i -  $\frac{2\pi Ri,d}{2}$ ) Pi,d Pi,r (real) =  $k \frac{\sqrt{\delta c} Ai}{2\Pi Ri, r}$  Cos. (-  $\alpha i - \frac{2 \Pi Ri, r}{a}$ ) Ā



Pi,r (imag.) = k  $\frac{\sqrt{6}c}{2\pi Ri,r}$  Sen ( -  $\approx i - 2\pi \frac{Ri,r}{A}$ )

Finalmete:

P = V(p real)' + (P imaginaria)' Nt/m\*

(III.8.17)

Paso 8.- El zumbido de 120 Hz en db es finalmente obtenido de:

 $P = (db) = 20 \log [P(Nt/m^2)/2 \times 10^5]$ 

(III.8.18)

#### III.8.2.4 ESTANDARES DE RUIDO AUDIBLE

Una guía generalmente aceptada para los estándares de ruido audible se da en la tabla III.8.2 está basada en la respuesta pública al ruido audible\_ esta vasuas en la respuesta publica al ruido audible de las líneas de transmisión existentes en 30 mts. de centro del derecho de vía. Esto muestra que cualquier nivel de ruido mayor de 52.5 db (A) cae bajo el rango de queja, de la gente que víve cerca de la línea. Las mediciones de ruído serán hechas a la mitad y en el nivel de tierra.

والمرجع والمرجع والمحمو المحمو المرجع والمحمد والمحمو

·		T
NIVEL DE RUIDO A SOM.	PROBABILIDAD DE	
DEL CENTRO DEL	RECEPCION DE	
DERECHO DE VIA.	QUEJAS.	
	to the second	
MENOS DE 82.5 48.	BAJA (81N QUEJA)	
DE 52.5 d8. A 59 d8.	MEDIA (ALGUNAS QUEJAS)	
MAS DE 59dB	ALTA (MUCHAS QUEJAS)	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	UNA FACULTAD DE INGEN TESIS PROFESI	M IERIA ONAL
	TITULO: RESPUESTA PUBLICA AL DE LINEAS DE TRANSMISION.	RUIDO AUDIE

## ESTA TESIS NO DEBE Salir de la diblioteca

79

and the second second

#### III.9 COMPORTAMIENTO DEL RUIDO DE RADIOINTERFERENCIA.

III.9.1 INTRODUCCION.

La radiointerferencia desde las lineas de transmisión se debe al ruido de radiofrecuencia en las superficies de los conductores por el efecto corona. La generación debida a la zona corona es causada por el movimiento de cargas en el espacio debido al aire ionizado en el campo eléctrico del conductor. Para la generalidad, el nivel de ruido en cualquier punto en la vecindad de la linea de transmisión, expresada en dB sobre l 4V/m. para una señal de IMHZ de frecuencia, es usualmente adoptada como la medida de la la

#### III.9.2 ANALISIS DE RADIOINTERFERENCIA PARA LINEAS HEXAFASICAS.

El comportamiento de ruido de radio para líneas hexafásicas se predice usando mátodos análiticos desarrollados para líneas trifásicas, éste consiste básicamente de los siguientes pasos;

 Evaluar la matriz de impedancia serie [Z] para una linea de transmisión en lMHz.

2.- Encontrar la matriz de admitancia paralelo [Y] para una línea de transmisión en 1MHz.

3.- Obtener la matriz producto [YZ] usando los pasos 1 y 2 de arriba.

4.- Encontrar los valores y vectores característicos de la matriz producto [YZ] .

5.- Evaluar las constantes de atenuación modal ∝'s de los valores característicos encontrados en el paso 4.

5.- Evaluar la matriz [A] la cuál es proporcional a la matriz de coeficientes de potencial [P] y depende de la geometría de los conductores. 7.- Evaluar las funciones de generación de ruido de los gradientes de superficie del conductor.

8.- Obtener el campo de radiointerferencia debido a todas las fases usando los resultados de los pasos 4 al 7.

Esto pasos son explicados en detalle en las siguientes subsecciones.

III.9.2.1 MATRIZ DE IMPEDANCIA SERIE EN 1MHz.

La matriz de impedancia serie de una línea de transmisión en frecuencias de radio es afectada por dos factores:

1.- El efecto superficial.

2.- El efecto de un conductor de tierra finito.

El efecto superficial en lMHz, aumenta la resistencia a la corriente directa de los conductores en factor de 43.5 y con este factor se calcula la resistencia a la corriente alterna en lMHz.

#### Impedancia serie:

La impedancia serie usada en análisis de radio es determinada usando la fórmula de Carson.

La fórmula toma en cuenta la conductividad finita de la tierra. Carson desarrolló una serie infinita para estos términos de corrección de tierra y las ecuaciones son arregladas para propósitos de cómputo como se indica abajo.

Impedancia propia:

Zii = (Rii +  $\Delta$ Rii) + j (2 $\omega$ 10<sup>-4</sup>1n <u>2Hi</u> +  $\Delta$ Xii) - /km. GMRi

(III.9.1)

Impedancia mutua:

 $Zij = Zji = \Delta Rij + j(2\omega l0^{-4} ln \frac{Dij}{dij} + \Delta Xij) / km.$ 

#### (111.9.2)

Donde: Rii = Resistencia a la C.A. del conductor i en -A/km. Hi = altura sobre tierra del conductor i Dii = distancia entre el conductor i y la imagen del j dij = distancia entre conductores i y j GHR1 = radio medio geométrico del conductor i ω = 2 mf y fesen Hz. ΔR = término de corrección de tierra para la resistencia. Δx = término de corrección de tierra para la reactancia Los términos de corrección de tierra están definidos por la siguiente serie infinita.  $\Delta R = 4w 10^{-\frac{L_{H}}{L_{R}}} - b1 a \cos \theta + b2 [(C2 - L_{n} a) a^{2} \cos 2\theta + b^{2}]$  $\emptyset a^2 \text{ Sen } 2\emptyset ] + b_3 a^3 \text{ Cos } 3\emptyset - d_4 \text{ Cos } 4\emptyset$  $b5 a^5 \cos 50 + b6 [(C^6 - \ln a) a^6 \cos 60 + 0 a^6 \sin 60]$ + b7 a<sup>7</sup> Cos7Ø - d<sub>8</sub> a<sup>8</sup> Cos8Ø - . . . } (111.9.3) $\Delta X = 4w10^{-\frac{4}{12}} (0.6159315 - Ln a) + b_1 a \cos \emptyset$ d<sub>2</sub> a<sup>2</sup> Cos 2Ø + b3 a3 Cos 30 - b4 [(C4-Ln a)a4 Cos 40 + 0a4 Sen40] + b5 a5 Cos 50 - d6 a6 Cos 60 +  $b_7 a^7 \cos 70 - b_8 [(C_8 Ln a)a^8 \cos 80 + 9a^8 \sin 80]$ + • • • { (111.9.4)Donde: 4 TT V5 x 10-4 S 1 E/P

81

Y

- = Dij para elemento de impedancia mutua
- Ø = O para el elemento de impedancia propia
  - Sen<sup>-1</sup> Xij para el elemento de impedancia mutua Dij

Xij - distancia horizontal entre los conductores i, j Los coeficientes para la serie infinita son definidos en la siguiente forma:

 $b_i = \begin{vmatrix} b_{i-2} & \underline{Sign} \\ i(i+2) \end{vmatrix}$  con el valor de arranque de  $b_1 = 2$ 

 $b_2 = \frac{1}{\sqrt{16}}$ 

Ci = Ci - 2 +  $\frac{1}{i}$  +  $\frac{1}{i+2}$ Con el valor de arranque: C2 = 1.3659315 di =  $\Pi_{-}$  bi

1.

Sign = ± 1 cambiando después de cada 4 términos sucesivos esto es:

> Sign = + 1 para i = 1, 2, 3, 4 y Sign = - 1 para i = 5, 6, 7, 8, etc.

III.9.2.2 MATRIZ DE ADMITANCIA PARALELO.

La admitancia paralelo usada en análisis de ruido de radio considera la tierra como un conductor perfecto. La matriz [Y] está definido por la ecuación: [Y] = jw [C] (III.9.5) En esta ecuación, la matriz de capacitancia [C] es la inversa de la matriz de coeficientes de potencial [P]. Los elementos de [P] son calculados de la geometría de la línea y son:

01

Elementos de la diagonal: Pii = 18.16<sup>6</sup> ln <u>2Hi</u> daraf - km ri

(III.9.6)

Elementos fuera de la diagonal: Pij = Pji = 18.10<sup>6</sup> ln <u>Dij</u> daraf - km dij

(III.9.7)

Donde ri es el radio del conductor i, y el resto de los términos ya fue definido con anterioridad.

III.9.2.3 MATRIZ DE TRANSFORMACION Y CONSTANTES DE ATENUACION MODAL.

La zona corona que genera el ruido de radio se representa usualmente como un generador de corriente. La propagación de esta señal de corriente sobre un sistema multiconductor está dada por la ecuación diferencial.

 $\frac{d^2}{dz^2} [i] = [Y][Z][i]$  (III.9.8)

Donde z representa la distancia a lo largo de la línea desde el punto de generación de radio frecuencia. Para un sistema de 6 conductores, [i] será un vector columna de orden 6, y, [Y] y [Z] serán matrices cuadradas de 6 x 6. El análisis de propagación de ruido puede ser desarrollado usando la técnica de transformación modal.

La forma de la ecuación III.9.1 no cambia si se escribe de la siguiente forma:

 $\frac{d^2}{dz^2} [S]^{-1} [i] = [S]^{-1} [Y] [Z] [S] [S]^{-1} [i]$ 

111.9.9)

Donde [S] es por ahora una matriz cuadrada de 6 x 6 desconocida. En forma abreviada la ecuación III.9.2 puede escribirse como:  $\frac{d^2}{dz^2} [i]^{(m)} - [\lambda]^2 [i]^{(m)}]$ 

#### (III.9.10)

Donde:

 $\begin{bmatrix} i^{(m)} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} S \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} i \end{bmatrix}$  es el vector de corrientes modales y  $\begin{bmatrix} \lambda \end{bmatrix}^2 = \begin{bmatrix} S \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} Y \end{bmatrix} \begin{bmatrix} Z \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S \end{bmatrix}$ 

Con la selección apropiada de una matriz de transformación  $\{S\}$ , la matriz  $[\lambda]^2$  puede ser reducida a una matriz diagonal.

Los elementos de la matriz diagonal [ $\lambda$ ] serán los valores característicos de la matriz producto [YZ] y la matriz de transformación [S] es la matriz de vectores característicos de [YZ]. Los  $\lambda$ 's son las constantes de propagación modal y cada una es un número complejo de la forma.

A = a + jw

#### (111.9.11)

La parte real de la ecuación III.9.4, es llamada constante de atenuación modal.

La matriz [12], compuesta de números complejos requiere de un riguroso análisis de valores característicos para producir la matriz diagonal perfecta [ $\lambda$ ]<sup>7</sup>. Sin embargo, fue encontrado en los estudios desarrollados en Estados Unidos que la exactitud del campo de intensidad de ruido de radio calculado usando una matriz diagonal aproximada [ $\lambda$ ]<sup>2</sup> es aún aceptable comparada con las mediciones de campo. También el hecho de que otros factores tales como la inestabilidad esencial de los niveles de ruido de radio y su dependencia en los factores climatológicos, contaminación, etc., no son tomados en cuenta en este estudio, puede justificar el uso de matrizes de transformación [S] que puedan producir una matriz aproximadamente diagonal [ $\lambda$ ]<sup>2</sup>

Por lo tanto, en lugar de resolver para los valores y vectores característicos de [YZ] como se indicó en el paso 4 de arriba, una matriz de transformación [S] que produce una matriz  $[\lambda]^2$  aproximadamente diagonal es utilizada para dar las constantes de atenuación. La matriz fue seleccionada de tres matrices de transformación real, las cuales son:

1.- Matriz de transformación de Clarke [S1] para líneas hexafásicas.

2.- Matriz [S2] desarrollada para un estudio hecho en Dequine-Olive (USA) para una linea en 345 KV.

3.- Matriz [S3] compuesta por una componente real de una matriz [ Q ] usada por Wedepohl. 

Las ecuaciones para estas matrices son;

	Modo N	• (1	) (2)	(3)	(4)	(5)	(6)	
		[1/ 6	5 5/130	0	0	0	0 ]	
		1/ 6	5 -1/130	4/ √20	0	0	0	
	s <sub>1</sub> =	1/ 17	5 -1/130	-1/ \$20	3/ 112	0	0	
		1/ 5	5 -1/530	-1/ 120	-1/ 112	2/16	0	
		1/ 1	<u>6</u> -1/√30	-1/ 120	-1/ √12	-1/ 16	1/ [2	
		1/ 1	6 -1/130	-1/ 120	-1/ 112	-1/ 1.6	1/ 12	
					(11)	1.9.12)	-	
	Modo Nº	(1) [0.959	(2) 0.597	(3) -0.953	(4) -0.981	(5) -0.548	(6) -0.856]	
		1.000	1.000	0	0	1.000	1.00	
an an an an	s <sub>2</sub> =	0.923	0.578	1.000	1.000	-0.514	-0.8471	
		0.923	-0.578	1.000	1.000	-0.514	-0.847	
		1.000	-1.000	0	0	0	-1.000	
		0.959	-0.597	-0.953	0.981	-0.548	0.856	
					(11	1.9.13)		

Modo	Nº	_ (1)	(2)	(3)	(4)	(5)	(6)
		0.213	-0.134	-0.839	0.572	-0.859	-1.000
		0.414	-0.418	-0.702	1.000	1.000	0.588
s <sub>3</sub>	. =	1.000	-1.000	1.000	-0.707	-0.269	-0.127
		1.000	1.000	1.000	0.707	-0.269	0.127
		0.414	0.418	-0.699	-1.000	1.000	-0.588
		0.214	0.134	-0.844	0,572	-0.859	1.000

(111.9.14)

...

Estas matrices de transformación real son seleccionadas sobre las complejas porque simplifican los cálculos y satisfacen la invariancia de potencia en la transformación de cantidades de fase a cantidades modales.

La tabla III.9.1 da un resúmen del grado al cual la mátriz [YZ] es diagonalizada por cada una de las transformaciones. Los elementos fuera de la diagonal de la mátriz [S] [Y][Z] [S] son despreciados para dar una mátriz diagonal [ $\lambda$ ]<sup>2</sup>. La tabla III.9.2 resume las constantes de atenuación para cada modo natural de una estructura de línea WP-8 como es definida por las tres matrices de transformación.

11	TERMINOS DE LA DIAGONAL (21' (Y)(2)(3)	VALOR MAYOR DEL ELEMENTO FUERA DE LA DIAGONAL DE (6)" [Y] [Z][3]	RELACIONI DE LA COLUMINA 2 A LA COLUMINA 3	ELEME DE LA DE DU	NTOS FU DIAGON I <sup>-1</sup> (Y](Z
				ORDEN	No.DE E
(81)	0.456 x 10 a 0.482x10	Q337x 1 0	121-128	١٥̈́	11
				104	11
[82]	0.454 x 10 00.482x10	0.760x 1 0 <sup>4</sup>	60- 65	10	4
				104	
				107	
				10*	
				10*	
				°"01	
[88]	0.45% x (Õ <sup>8</sup> a 0.479x1Õ <sup>8</sup>	Q880x10 <sup>6</sup>	52- 84	10	
				10"	
				107	
				10 <b>°</b>	
				10	
11				æ	

NATRIZ DE TRANSFORMACION	40008(m)	CONSTANTES DE ATE	NUACION (m) dB/MILLA #
(81) /h	(1)	400 x 1 0 <sup>8</sup>	5,593
	(2)	13-3x10 <sup>4</sup>	0.196
	(3)	11.4x10 <sup>6</sup>	01 69
_	(4)	23.8x10 <sup>6</sup>	0.3 8 8
	(5)	17.3x10 <sup>6</sup>	0.242
	(6)	7.0x10 <sup>8</sup>	0.098
(82)	(1)	5.96 x 1 0 <sup>6</sup>	6.537
	(2)	23.5×10 <sup>6</sup>	0.329
	(3)	375×10 <sup>6</sup>	0.524
	(4)	5.9±10	0-082
	(5)	5.5×10 <sup>6</sup>	0.077
	(6)	SIXIO <sup>6</sup>	0071
(83)	(1)	41 7x10 <sup>4</sup>	5.631
	(2)	244x10 <sup>6</sup>	0226
	(8)	18 x 10	0.252
	(4)	5,8 x 10 <sup>6</sup>	0.081
	(5)	48x10	0.067
	(6)	4.6x10	0.064
≸ EN 40/N	ILLA = 20 (oge ) ( 1601	) EN NEPER/METRO	
		U N	A M
		FACULTAD	DE INGENIERI

TITULO: RESUMEN DE LAS CONSTANTES DE ATENUACION MODAL. TABLA N. III-9-2 (ESCALA: \_\_\_\_\_\_ FECHAIISE

88

1

Los perfiles laterales de una estructura WP-8 como una función de las matrices de transformación son dadas en la figura III.9.1. Esta figura muestra que las matrices de transformación [S] y [S] producen un perfil lateral casi idéntico. <sup>1</sup> <sup>2</sup>

En general, la matriz de transformación de corriente modal es diferente de la matriz de transformación de voltaje modal debido a que el producto de la matriz [YZ] no es igual a [ZY]. Sin embargo, en el paso 8 de la sección III.9.2, las matrices de transformación de corriente y voltaje se consideran iguales. Esto es sólo cierto si la matriz de transformación [S] es ortogonal. Por lo tanto, la matriz [S1] la cual es la matriz de transformación de Clark normalizada para líneas hexafásicas es la que generalmente se utiliza

La misma matriz de transformación modal es usada tanto para las líneas trifásicas de doble circuito como para las hexafásicas. La razón de esto proviene del hecho que el cuadrado de la constante de propagación de la matriz [YZ] es la misma para ambos sistemas si la geometría de la línea es similar y las líneas de transmisión se consideran no transpuestas.

Los valores característicos y por consiguiente las constantes de atenuación permanecen iguales para ambos sistemas hexafásico y trifásico de doble circuito. En otras palabras, los modos naturales dependen del número de conductores y no del número de fases.

#### III.9.2.4 FUNCION GENERACION T.

Usando métodos analíticos para radiointerferencia, uno tiene que usar una cantidad conceptual que describa las características fisicas del efecto corona.

Esta es la función generación ó función de excitación  $\Gamma$ . Su comportamiento es gobernado por las leyes de la formación y movimiento de las cargas en el espacio dentro de la zona ionizada muy cerca de la superficie del conductor bajo el efecto corona. El funcionamiento teórico de éste concepto va más alla de los alcances de este trabajo, por lo que aquí solo se hace una presentación breve.

La corriente de ruido generado por la zona de efecto corona e introducida en todos los conductores de un sistema de varios cables depende de las capacitancias propias y mutuas de los conductores y de la función  $\Gamma$ .

El valor RMS de las corrientes de alta frecuencia introducidas por unidad de longitud de un conductor expresado en términos de una relación matricial generalizada es:

#### (III.9.15)

Donde [c] es la matriz de capacitancia de un sistema de varios cables. La función generación Г es un importante parámetro en la determinación de los niveles de radiointerferencia y es tomada en cuenta para su cálculo en la ecuación (III.9.15). La función generación T<sup>°</sup> representa impulsos al azar de muy corta duración. Este aspecto alcatorio de T<sup>°</sup> es debido e la naturaleza inherente de las cargas en el espacio. Los impulsos sucesivos todos tienen la misma forma; pero fluctúan en amplitud e intervalos de tiempo alrededor de valores promedio estables, Los impulsos por lo tanto están representados por una densidad espectral  $G(\omega)$ . Si n es el número de fuentes corona no correlacionadas discretas por unidad de longitud y Gi cs la densidad espectral de la fuente, i, el valor RMS resultante de todas las fuentes por unidad de longitud medida a través de un aparato sintonizado a la frecuencia الله y con un ancho de banda de B Hz es:

#### (111.9.16)

La ecuación III.9.16 toma en cuenta la naturaleza del aparato de medición y en partícular el ancho de banda de un receptor usando un detector de ley cuadrática.

Sin embargo, la expresión analizada para  $\Gamma$  dada por la ecuación III.9.16 no es usada comúnmente, en lugar de ésta, una expresión analitica de  $\Gamma$  derivada de mediciones experimentales de corrientes de alta frecuencia y capacidad llevados a cabo en una caja de pruebas. Para esto, dos experimentos fueron llevados a cabo y éstos determinaron la función generación básica de un número de conductores y arreglos de varias geometrías contra sus gradientes de superficie. Ambas pruebas fueron conducidas bajo condiciones de lluvia pesada (lluvia insistente mayor que l mm/hora) debido a que la condición es fácilmente reproducible en las cajas de prueba.

Los dos experimentos dan una carta mostrando Г en dB contra el gradiente de superficie E en kv/cm con los radios de conductor r en cm., y el número de arregio subconductores N como parámetros. De estas cartas las siguientes expresiones fueron derivadas: La primera de éstas ecuciones es:

$$T^{7} = 78 - \frac{580}{E} + 38 \log (\frac{2r}{E}) + KN dB$$
  
E 3.8

(111.9.17)

Donde:

KN = 7 dB , N = 1 = 2 dB , N = 2 = 0 , N ≥ 3

La segunda ecuación es:

 $T' = T''(E,r) + (11.5 + \log N^2)r - B(N) dB$ 

(111.9.18)

Donde:

B(N) d B **#** 0 N 1 dB 2 -5 N 7 dB 3 N 8 dB N 4 -9 dB Ň 6  $= 9.5 \, db$ N 8

El valor del término  $T^{1'}(E, r)$  puede ser tomado de la carta correspondiente. Para  $E \leq 16$  KV/cm, el término  $T^{1'}(E, r)$  es independiente del radio r y es definido por la ecuación:

 $[i'(E,r) = 155 \log \frac{E}{11.1} dB = E \leq 16 \text{ KV/cm}$ 

(III.9.19)

Lo figura III.9.2 muestra a manera de referencia las curvas para un conductor ACSR de 1024.5 MCM usando las ecuaciones III.9.17 y III.9.18. Adicionalmente comentaremos que los diversos experimentos realizados en Estados Unidos han comprobado que la ecuación III.9.18 es más consistente que la

ecuación III.9.17 en cuanto a valores medidos en campo.

III.9.2.5 EL CAMPO DE RADIOINTERFERENCIA.

Después de que la función generación T'y las constantes de atenuación nodal han sido evaluadas, el siguiente paso es evaluar el campo de radiointerferencia causado por la generación corona en cualquier punto cercano a la línea de transmisión. El valor RMS del campo de radiointerferencia "RI en microvolts/m en cualquier punto P en la superiície de tierra cerca de la línea de transmisión está dado por:

 $E_{RI} = \sqrt{\sum_{K=1}^{5} (E_K)^2}$ 

#### (111.9.20)

Donde EK es el valor RMS del campo de radiointerferencia debido a un conductor individual y es dado por:  $EK = \sqrt{2} \begin{bmatrix} 6 & 6 & a & b \\ \sum & \sum & W_K & W_K \\ a=1 & b=1 & \sqrt{a} + \frac{b}{a} \end{bmatrix}^{1/2}$ 

#### (III.9.21)

#### (111.9.22)



En esta ecuación [F] es un vector renglon teniendo elementos:

Fi = 
$$\frac{2 \text{ Hi}}{\frac{1}{1}}$$
 i= 1, 2, ..., 6

(111.9.23)

y [A] es una matriz cuadrada con los siguientes elementos:

 $\Lambda_{ii} = Ln \frac{2Hi}{ri}$ , ri = radio del conductor

(111.9.24)

A<sub>ij</sub> = Ln <u>Dij</u> dij

(111.9.25)

Las cantidades Hi, Xi, Dij y dij están definidos en la figura III.9.3.

La matriz  $\begin{bmatrix} G_K \end{bmatrix}$  es un vector columna definido por:  $\begin{bmatrix} G_K \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Slm \cdot T mK \cdot \Gamma K \\ S2m \cdot T mK \cdot \Gamma K \\ \vdots & \vdots \\ S6m \cdot T mK \cdot \Gamma K \end{bmatrix}$ 

Donde Sij y Tij son los elementos de las matrices [S] y [T] respectivamente. Siendo las matrices de transformación y su inversa descritas en la sección III.9.2.3

 $\Gamma_v$  es la función generación en  $\mu \Lambda/m$ 



Las ecuaciones dadas en esta sección están basadas en las siguientes consideraciones:

1.- El ruido se considera que es generado aleatoriamente, por lo que solo se considera la magnitud de la corriente introducida; esto es, no hny correlación de fases entre las fuentes.

 $2\sum\limits_{R\,I}$  La intensidad del campo de radiointerferencia  $E_{R\,I}$  en un punto P es debido al efecto corona distribuido uniformemente sobre la longitud total de todos los conductores extendiéndose en ambas direcciones desde el punto de observación.

3.- En cualquier punto a lo largo de la línea, los voltajes generados y corrientes introducidas están relacionadas a la impedancia característica de la línea. Esto significa que la corriente generada por la zona de efecto corona es propagada sobre los conductores de pérdidas menores y una tierra perfecta.

### 111.9.3 NIVELES DE RADIOINTERFERENCIA EN LLUVIA.

La condición de lluvía pesada es definida como lluvia con una intensidad mayor que l mm/hr. El nivel de radiointerferencia de lluvia pesada es a menudo tomado como el valor característico de cualquier línea dada. Es estable y perfectamente definido porque es en gran parte independiente de todos los parámetros atmosféricos y del estado de la superficie de los conductores. Constituye en la práctica en un gradiente de trabajo dado, el máximo nivel generado por una línea, Los niveles de radiointerferencia de lluvia pesada para líneas hexafásica y trifásica de doble circuito son encontrados usando el método descrito en la sección III.9.2.

#### 111.9.4 NIVELES DE RADIOINTERFERENCIA EN BUEN TIEMPO.

El tiempo seco ó despejado es cualquier otro medio ambiente diferente a niebla, lluvia, nieve, etc., alrededor de los conductores y con las superficies de los conductores libres de agua, hielo ó nieve, La húmedad relativa es menor del 90% para líneas cortas y menor del 80% para líneas largas. Aunque el valor promedio de radiointerferencia de tiempo seco es el más probable nivel de interferencia, es dificil determinar los parámetros cuantitativos para calcular analíticamente el nivel de interferencia.

Los niveles de interferencia. Los niveles de interferencia de tiempo seco son inestables y flúctuan debido a la influencia de parámetros los cuales son dificiles para definir, predeterminar o medir e incorporar en una fórmula. Uno de estos es el estado temporal de la superficie el cual depende en la acumulación de partículas atmosféricas, partículas vegetales y así como de insectos. Debido a las variaciones diarias y de estación de los niveles de radiointerferencia de tiempo seco, un valor puede ser definido estrictamente en términos estadísticos, tal como su valor probable, su desviación estándard, su curva de frecuencia acumulativa, etc.

Por todas estas razones este estudio no es considerado en este trabajo.

Sin embargo, en muchos estudios se considera el valor de radiointerferencia de lluvía pesada como un valor base y a partir de este se deduce ó estima un valor de radiointerferencia para tiempo seco.

A provide second s

# CAPITULO IV AISLAMIENTO DE LINEAS DE TRANSMISION.

#### CAPITULO IV

AISLAMIENTO DE LINEAS DE TRANSMISION.

#### IV.1 INTRODUCCION.

El aislamiento en líneas de transmisión debe seleccionarse después de un cuidadoso estudio de los sobrevoltajes por operación de interruptores, sebrevoltajes debidos a descargas atmosféricas, y funcionamiento a 60 Hz. En el presente, la APS (Allegheny Power System de Estados Unidos) utiliza cadenas de aisladores de lo ó 12 unidades (5-3/6" x 10") para sus líneas de doble circuito trifásico existentes de 138 KV. Si éstas líneas se convierten en líneas de 138 KV. Si éstas líneas se convierten en líneas de las líneas existentes debe ser evaluada con respecto a los tres criterios de funcionamiento mencionados arriba. La conversión de las líneas existentes en 138 KV de

La conversion de las lineas existentes en 138 KV de doble circuito trifásico a líneas de 138 KV de 6 fases afectan los equipos de la subestación conectados en las terminales de la línea, Cualquier nueva línea de 6 fases requiere un transformador trifásico/hexafásico en la subestación. El alto voltaje resultante de línea a tierra (de 80 KV a 138 KV) requiere un alto régimen de trabajo de los apartarrayos. Y con éstos nuevos rangos de apartarrayos, podría establecerse un nuevo bus en la subestación.

IV.2 ANALISIS DEL AISLAMIENTO DE LA LINEA.

Como se menciona en la sección anterior, el estudio siguiente se lleva a cabo para valorar el aialamiento de la línea:

Comportamiento por maniobras en los interruptores.
 Comportamiento en descargas atmosféricas.

3) Comportamiento a 60 Hz.

Para voltajes menores de 345 KV, a menudo se supone que un sistema de aislamiento es adecuado para potencia, frecuencia y voltaje normales, si satisface el comportamiento en sobrevoltajes por maniobras en interruptores y contra descargas atmosféricas.

#### IV.2.1 COMPORTAMIENTO POR SOBREVOLTAJES DEBIDOS A MANIOBRAS EN INTERRUPTORES.

La inserción de la resistencia deinterrupción, la longitud y configuración de la línea juegan una parte importante en la determinación de la forma de onda y magnitud de un sobrevoltaje por maniobras, que podría ocurrir en una línea. La magnitud de los sobrevoltajes ocurre en una forma aleatoria y frecuentemente se supone que siguen la distribución probabilística de Gauss. Las siguientes suposiciones se hacen en este análisis:

1) Basada en experiencia y lógica, se espera que el máximo sobrevoltaje que pueda ocurrir en una línea de 6 fases es de 2.0 p.u.. Esta consideración necesita verificación por medio de estudios con analizadores de redes electrónicos disponibles ó por métodos de simulación por computadora.

2) La desviación estándar del voltaje crítico para una corriente de fuga se considera del 5%

Los siguientes pasos resumen el análisis:

Paso l.- Evaluación de la rigidez del aislamiento de la torre. Esta se define como el voltaje crítico para corriente de fuga (CFO) menos tres desviaciones estándard. Matemáticamente esto se puede expresar como:

x 1.05 x  $\sqrt{2}$  x nivel de sobrevoltaje en p.u.

(IV.1)

Sustituyendo los valores numéricos propios para los sistemas de voltaje de línea a neutro como 138 KV en la ecunción (IV.1) la rigidez dieléctrica de la línea de 138 KV de 6 fases es igual a 410 KV.

Por lo tanto, CFO (1-0.15) = 410 KV $\delta \text{ CFO} = \frac{410}{0.85} = 482 \text{ KV}.$  Paso 2.- Se aumenta el CFO, calculado arriba, en un 107 para tomar en cuenta la influencia de los factores metereológicos en el aislamiento de la linea. Esto da:

 $CFO = 1.1 \times 482 = 530 \text{ KV}$  (IV.2)

Paso 3.- Para una configuración de torre y cadena de aísladores dadas, se calcula HD:

HD = altura de la cadena de aisiadores arriba de tierra longitud de la cadena de aisladores

#### (IV.3)

Para la configuración de torre WP8 :  $H = 45^{\circ} = 13.7 \text{ m}$ D para lo elem. = 10 x 11.5" = 4.8' = 1.46 m (ver figura IV.1) usando los valores de arriba en la ecuación (IV.3) se tiene:

 $\frac{H}{D} = \frac{45}{4.8} \simeq 9$  (IV.4)

Paso 4.- Por uso de datos experimentales disponibles las figuras IV.1 y IV.2, y la relación H/D uno puede hallar el voltaje crítico para corriente de fuga de la cadena de aísladores.

De la figura IV.1 para sobrevoltajes de polaridad positiva húmedo, CFO = 800 KV.

De la figura IV.2 para sobrevoltajes de polaridad negativa seco, CFO = 900 KV. El calculado CFO, 530 KV es menor que para el sobrevoltaje de polaridad positiva para condiciones húmedas CFO, 800 KV. Esto hace que uno podría ir hasta 3.2 p.u de sobrevoltaje con el aislamiento existente para el modo de operación de hexafásico en 138 KV.

IV.2.2 COMPORTAMIENTO CON DESCARGAS ATMOSFERICAS.

Este análisis no se considera en este estudio por ser un tanto complicado ya que se fundamenta básicamente en estudios experimentales que quedan fuera del alcance de este trabajo.





#### IV.2.3 COMPORTAMIENTO A 60 HZ.

El comportamiento a 60 Hz. del aislamiento de la línea se estudia comunmente:

1) Bajo condiciones de contaminación.

2) Condiciones de estado estable

La fuga de corriente por contaminación generalmente ocurre cuando condiciones ambientales especiales depositan una delgada película de humedad en las superficies del aislador. Muchos productos químicos transportados por el aire inician la corriente de fuga por contaminación. Algunos de estos productos qúimicos, son: fertilizantes para agricultura, cemento y polvos de fosfato, sal del mar, cenizas que lleva el viento, polvo de carbón, el alcalí en regiones desérticas, el dióxido de azufre y vapores de ácidos de plantas industriales. Los dos tópicos de arriba serán discutidos a continuación, por separado.

IV.2.3.1 CONPORTAMIENTO DE LA CONTAMINACION A 60 Hz.

El procedimiento para el análisis de estos aspectos están descritos (delineados) en los siguientes\_ pasos:

Paso 1.- Para la existencia de n - elementos (5-3/4" x10" de la radena de aisladores, calcular la distancia de fuga, Ld., en pulgadas igual a:

n x longitud de cada elemento en pulgadas. (IV.5)

Para una cadena de aisladores de 10 elementos, su valor es

= 10 x 11.5 = 115 pulgadas.

Paso 2.- Hallar el máximo voltaje rms de línea a neutro en la línea.

 $Max V_{1-n(rms)} = V_{1-n} \times 1.05$ 

= 138 x 1.05 = 145 KV.

Paso 3.- Evaluar la distancia de fuga por KV dada por:

Ld distancia de fuga en pulgadas

, <sub>be</sub>n hit eksternet i er er e

Máximo voltaje rms de línea a neutro en KV

= <u>115</u> = 0.793 pulgadas por KV (rms) 145

La rígidez dieléctrica del aislamiento de la línea se determina usulmente como una función de depósitos de NaCL (Cloruro de Sodio) equivalente, pero una predicción precisa (exacta) del comportamiento durante contaminación no es pusible de hacer sia relacionar los depósitos de contaminantes locales con una suma equivalente de depósitos de NaCL (Cloruro de Sodio). La tabla IV.1 relaciona equivalentes en funciones que son Ld y n.

TABLA IV.1

Clasificación de la región aproximada:	Suma: Equivalente típico de Depósitos de NaCl (Cloru- ro de Sodio) mg/cm <sup>2</sup> :	Distancia de fuga requerida pulgadas/ KV(rms);	Número de unidades estándard del aíslador 5 3/4" x 10":
Aislador limpiu	0	0.30	4
Rural, Fores- tal	0.02 - 0.03	0.52-0.65	6 - 8
Suburbios de Regiones - Industriales	0.04 - 0.05	0.84-0.93	10 - 11
Regiones - Industriales	0.06 - 0.1	1.04-1.39	12 - 16
Precipitación de sal	0.2 - 0.3	1.6 -1.74	18 - 20

DATOS DE VARIOS NIVELES DE CONTAMINACION

Paso 4.- Hallar el equivalente de depósitos NaCL (cloruro de sodio) usando los resultados de los pasos 2, 3 y de la tabla IV.1. Para la línea hexafásica en 138 KV en estudio, el equivalente típico se encuentra entre 0.03 y 0.04 mg/cm2 (que no se indica en la figura).
Esto implica que un posible brinco de corriente a través del aislador podria ocurrir si la línea obtiene un depósito de NaCL alrededor de 0.04 mg/cm2.

IV.2.3.2 COMPORTAMIENTO DE ESTADO ESTABLE A 60 HZ.

De un conocimiento de distribución de voltaje a través de los elementos de una cadena de aisladores dada, el operador puede juzgar si los elementos están sobretrabajados (cerca de ruptura) ó en condiciones de estado estable. La mayoría de los trabajos en esta área, para evaluar la distribución de voltaje a través de la cadena de aisladores, se llevan a cabo en laboratorio.

En el presente esto parece no ser un método general disponible para solucionar este problema analiticamente. El método resumido por Woodruft para un cable de 4 elementos se extiende a n elementos para evaluar la distribución de voltaje. La cadena de alsladores puede estar modelada como aparece en la figura IV.3. La siguiente suposición está hecha en el análisis del circuíto equivalente:

1) La capacitancia entre cada conecto: (o nodo) a la torre,  $\tilde{\pi}$ , y la capacitancia entre cada conector (o nodo) de conductor,  $\frac{\nabla}{2n}$ , se consideran constantes a lo largo de la longitud del aislador.

2) Si un anillo equipotencial está presente, entonces sólo se consideran el anillo y las tres unidades inferiores. De está forma, la capacitancia entre el anillo y las unidades restantes se desprecia.

ALGORITMO PARA EVALUAR LA DISTRIBUCION DE VOLTAJE A TRAVES DE UNA CAD. DE AISL.SIN ANILLO EQUIPOTENCIAL.

En la figura IV.3 se tiene:

 v oltaje a través del pico mayor ó ler, elemento.
 Vi+l,i= voltaje entre el nodo (i+l) iésimo y el nodo iésimo.

= voltaje a través del elemento ó unidad iésimo.

Ii+l,i= corriente de carga fluyendo desde el nodo (i+l) iésimo a el nodo iésimo.

Ici = corriente de fuga fluyendo desde el conductor al nodo iésimo.

Iit = corriente de fuga fluyendo desde el nodo iésimo a la torre.

V = voltaje de línea a neutro del sistema.

= voltaje a través del aislador de n-elementos.

Las ecuaciones matemáticas relevantes derivarse para cada uno de los elementos. Para el ler. elemento:  $V_{21} = v$ y  $I_{21} = jw cv$ 

Para el 2do. elemento: I<sub>32</sub> = I<sub>21</sub> + I<sub>2t</sub> - I<sub>c2</sub> = jwcv + jw  $\frac{c}{n}$  v - jw  $\frac{c}{2n}$  (V-v) = jwc (l +  $\frac{1}{n}$  +  $\frac{1}{2n}$ )v - jw  $\frac{c}{2n}$  V

(IV.8.a)

(IV.7)

pueden

2 Elegence de

A partir de V<sub>32</sub> = I<sub>32</sub> / jwc, usando la ecuación (IV.8a), esta ecuación puede ser escrita como: V<sub>32</sub> =  $(1 + \frac{1}{n} + \frac{1}{2n})v - \frac{1}{2n}V$ 

(IV.8)

Para el 3er. elemento: I<sub>43</sub> = I<sub>32</sub> + I<sub>3t</sub> - I<sub>c3</sub> = [jwc (1 +  $\frac{1}{n}$  +  $\frac{1}{2n}$ )v - jwc  $\frac{1}{2n}$ V] + + jw  $\frac{c}{n}$  (v + V<sub>32</sub>) - jw  $\frac{c}{2n}$  (v + V<sub>32</sub>)

# (IV.9.a)

Ahora la expresión para (v +  $V_{32}$ ) usando la ecuación (IV.8) resulta:

 $= v + (1 + \frac{1}{n} + \frac{1}{n})v - \frac{1}{2n}V$   $= v (2 + \frac{1}{n} + \frac{1}{2n}) - \frac{1}{2n}V$ (1V.9.b)



Substituyendo para (v + V<sub>32</sub>) de la ecuación (IV.9.b) en (IV.9.a) se obtiene después de la simplificación como: v<sub>43</sub> =  $\left[\left(1 + \frac{1}{n} + \frac{1}{2n}\right) + \left(\frac{1}{n} - \frac{1}{2}\right)\left(2 + \frac{1}{n} + \frac{1}{2n}\right)\right] v$  $- \left[\frac{1}{2n} + \left(\frac{1}{n} - \frac{1}{2n}\right)\frac{1}{2n}\right] V$ 

# (IV.9)

Cada una de las ecuaciones (IV.7), (IV.8), y (IV.9) representan los voltajes a través del ler., 2do. y 3er. elemento respectivamente, puede ser escrita de manera simplificada como:  $V_{21} = k_1 v - K_1 V$  (IV.10)

V <sub>32</sub>	-	k₂ v -	к <sub>2</sub> V	(10.11)
¥43	-	ka v -	K <sub>3</sub> V	(IV.12)

y así sucesivamente. En estas últimas ecuaciones k's y K's son funciones de n como puede observarse de (IV.7) a (IV.9). Generalizando esta tendencia, el voltaje a través del i-ésimo elemento es: Vi + 1,i = kiv - KiV (IV.13)

el voltaje a través del π-ésimo elemento es: Vn + 1.n = knv - KnV (IV.14)

El voltaje de línca a neutro V del sistema es igual a la suma de todos los voltajes de los n-elementos. Esto es:

 $v = v_{21} + v_{32} + \dots + v_{i+1,i} + \dots + v_{n+1,n}$ 

# (IV.15)

Usando las ecuaciones (IV.10) a (IV.14) en (IV.15) se produce:  $V = \left[\sum_{i=1}^{n} ki\right] v - \left[\sum_{i=1}^{n} Ki\right] V$ 

	(IV.16)
- K2 V	(IV.17)
1 + K2) v	
$\frac{\mathbf{K}}{\mathbf{K}}$	(10.18)

٧

٥

n

K1 v

K1 v = (

La ecuación (IV.18) expresa el voltaje a través del elemento más alto como una función de n, del número de elementos en el aislador dado y de V, voltaje de línea a neutro del aistema. Algunas veces, es deseable expresar el voltaje a través de cada elemento como un porcentaje de v. Entonces, se define: y'i+1,i <u>Vi+1,i</u> x 100%

## (IV.19)

Usando la ecuación de (IV.13) en (IV.19) da:  $y'i+1,i = \underline{kiy} - \underline{KiV} \times 100 = \frac{v}{v}$ 

= (ki - Ki<u>V</u>) x 100

### (IV.20)

Ahora, usando la ecuación (IV.18) en (IV.20) se tiene la expresión para V' i+1,i como una función de Ki, Ki, Ki y K2, las cuales son implicitamente funciones de n. Esto es: V'i+1,i = k·i - Ki  $\left[\frac{1+K2}{K1}\right]$  x 100

## (IV.21

La ecuación (IV.21) da el voltaje a través del elemento i-égimo como un porcentaje del voltaje total a través del aíslador, el cual es el resultado deseado.

ALGORITMO PARA EVALUAR LA DISTRIBUCION DE VOLTAJE A TRAVES DEL AISLADOR CON ANILLO EQUIPOTENCIAL.

Recordando a la segunda suposición hecha anteriormente, la expresión para el voltaje a través de las n-3 unidades superiores esenciclmente permanecerán igual que en el caso previo sin anillo equipotencial. La expresión del voltaje para los tres elementos más bajos tendrá que nodificarse.

Esto puede ser realizado escribiendo las ecuaciones de corriente de Kirchhoff en los nodos (n-2), (n-1) y n, primero usando la figura IV.3 y luego simplificando los resultados de las ecuaciones. Al final resulta:

En el nodo (n-2)

 $V_{n-2,n-1} + (V_{n-2,n-1} + V_{n-1,n} + V_{n,n} + 1) (0.1 + \frac{1}{2n}) =$ 

=  $V_{n-3,n-2} + (V_{12} + \dots + V_{n-3,n-2}) \underline{1}$ 

n (IV.22) En el nodo (n-1)  $V_{n-1,n} + (V_{n-1,n} + V_n, n+1) = (0.15 + 1/2n) = -$ 

=  $V_{n-2}, n-1 + (V_{12}, \dots, + V_{n-2}, n-1) \frac{1}{n}$ (IV.23) En el nodo n

 $V_{n,n+1} + (0.2 + 1) V_{n,n+1}$ 

=  $V_{n-1,n} + (V_{12} + \dots + V_{n-1,n}) \underline{1}$ 

# (IV.24)

Resolviendo las ecuaciones (IV.22) a (IV.23) paralelamente con las ecuaciones para los elementos más altos (n-3) como se da en las ecuaciones (IV.7) a (IV.14) simultáncemente da el voltaje a través de cada elemento como una función de v y V. Estas ecuaciones resultan similares a las ecuaciones (IV.16) De éste procedimiento se obtienen expresiones para V'Hl,i como es dado en la ecuación (IV.12) que es la misma como en el caso previo sin anillo equipotencial visto antes.

Los dos algoritmos desarrollados antes deberán usarse para calcular la distribución del voltaje a través de la cadena de aísladores de 16 elementos  $(5-3)/4^n \times 10^n)$  con y sin el anillo equipotencial. Los resultados obtenidos cercanamente concuerdan valores experimentales proporcionados por APS, de esta manera se establece la validez del modelo de cadena de nísladores propuesto en este unálisis.

Los mismos algoritmos deberán usarse paro evaluar la distribución de voltajes para una cadena de aislandores de 10 elementos en los tres modos de operación. El minimo, promedio y máximo esfuerzo de voltajes con y sin el anillo conjotencial se presentan en la tabla IV.2. Esta tabla también presenta algunos resultados para algudor de 12 y 14 elementos.

Las figuras IV.4-IV.Ó representan las distribuciones de voltaje para los tres ejemplos específicos de cadena, es decir,cadenas de 10, 12 y 14 elementos, con y sin el anillo equipotencial.

### IV.3 COORDINACION DE AISLAMIENTO.

### IV.3.1 INTRODUCCION.

La coordinación del aíslamiento del equipo y circuitos eléctricos con las características de los dispositivos de protección para proteger el aíslamiento de excesivos sobrevoltajes en sistemas de 6 fases es muy importante. En una subestación, el aíslamiento de los transformadores trifásicos/hexafásicos, circuitos interruptivos, barras colectoras, etc. deberá tener una rígidez de aíslamiento sobre los límitos de nível de voltaje previstos para la protección de aparatos tales come los apartarrayos.

Cuando la onda rebasa el limite del voltaje máxido del apartarrayos, éste manda la perturbación a Lierra protegiendo el equipo. Entonces el concepto de la aplicación apartarrayos para sistemas de 6 y 3 fases es equivalente.

Los rangos de apartarrayos para sistemas de 6 fases están determinados de una forma, la cuál es convencionalmente usada en sistemas de 3 fases. El nivel básico de aislamiento (BIL) de los equipos deberá ser seleccionado de tal forma que puedan ser protegidos con apartarrayos seleccionados. Usando la característica de protección del apartarrayos escogido y un margen de protección deseado, el mínimo BIL del equipo es determinado de la magnitud del cambio de

HUMERO DE	138-KV DOBLI	E CIRCUITO TRIFA	SICO (IBOKY L-A)	13 <b>8</b> -KV	HEXAFASICO O	230 KV DOMLE C	RCUITO TRIPASIO	0 (138+KV L-#)			
ELENENTO	BIN AJ	HILLO EQUIPO	FENGIAL	8.01	ANILLO EQUIPO	ITENCIAL	CON ANILLO EQUIPOTENCIAL				
		PROMEDIO	MAXIMO	MINIMO	PROMEDIO	MAXINO	WINTHO	PROWEDIO	MAXINO		
10	4,4	e. 00	17.8	7.6	13.8	30.4	9.1	13.4	11.2		
12	3.2	6.7	16.0	5.4	11.6	27.7	6.7	11.1	10.0		
14	2.8	6.7	18.1	4.3	9.9	26 - 2	8, Q	9.9	18.4		

12.6 -111

e april

TABLA

No. 19-2 ESCALA: ----- FECHA: 1900

TITULO : VOLTAJE (EN KV)EN UNIDADES DE LA CADENA DE AISLADORES

FACU

C

ΤE

SIS PRO Ē . T A ò z 0 m FES ĩ ⋗ G m. ō NIE NA L R I A x in Letter

113

-----







onda y descarga atmosférica con el voltaje de 60 Hz. El margen de protección definido en las ecuaciones IV.27 y IV.28 para cambio de onda e impulso por descarga atmosférica respectivamente es:



# (11.28)

En la ecuación (IV.28), EA es el voltaje de descarga del apartarrayos a una corriente específica de decarga más la caída de voltaje que lleva el apartarrayos. Los márgenes recomendados son de un 15% y un 20% respectivamente, para una protección satisfactoria de aíslamiente de los transformadores.

Tomando una SE de 138 KV como ejemplo, las siguientes subsecciones explican el detalle de los análisis y cálculos hechos con respecto a la selección de apartarrayos y del BIL'S del equipo de una subestación hexafásica de 138 KV.

Se supone en éste estudio que los trabajos por cambio de onda y descargas atmosféricas impuestos en los apartarrayos son los mismos para las líneas trifásicas y hexafásicas.

IV.3.2 SELECCION DEL RANGO DEL APARTARRAYOS.

El máximo sobrevoltaje en el sistema a frecuencia normal se toma en cuenta en la determinación de los apartarrayos. El sobrevoltaje se considera como una elevación de el voltaje en fases no falladas durante fallas a tierra.

Los sobrevoltajes en los sistemas trifásicos que involucran la falla a tierra pueden analizarse por componentes simétricos.

Un método rápido, es usar las curvas de coeficiente de tierra dadas en el libro Westinghouse T y D junto con las relaciones Ro/X1, Rl/X1 y Xo/X1. Sin embargo, dado que estas curvas se derivan de las ecuaciones de falla de sistemas de 3 fases, estas no pueden ser utilizadas directamente pora sistemas de 6 fases. Además, el análisis detallado de fallas para

sistemas de 6 fases no puede ser seguro porque no todas las fallas a tierra dan el mismo resultado que para sistemas de 3 fases por el método de componentes simétricas. Además, los modelos de mallas de los sistemas de 6 fases requeridos para cortos circuitos estudia dos son hasta ahora incompletos. Estas insuficiencias conducen a la determinación de los apartarrayos por un método más bien lógico. Para lo cual se presenta un ejemplo:

El método supone primero que el sistema entero esta convertido a 6 fases. Estudios previos han mostrado que los valores óhmicos de Zs y Zm para sistemas de 3 fases son aproximadamente iguales a los de sistemas de 6 fases.

El valor numérico para estos 2 parámetros con cables 1024.5 MCM ACSR por fase son: Para un circuito, en líneas de 138 KV de 3 fases con doble circuito;

Z<sup>30</sup> = 0.2925+ j1.236 ∧ /circuito/milla.

2∰Ø = 0.1921 + j .5001 ∧ /circuito/milla.

(IV.29)

y para líneas de 138 KV de 6 fases:

25<sup>0</sup> = 0.2925 + j1.236 ~ /milla.

Zm<sup>60</sup> = 0.1922 + j0.4624 ∽ /milla.

### (1V, 30)

Basados en las condiciones de arriba, los elementos de las matrices de las impedancias de secuencia cero y positivas para la conversión de sistemas de 6 fases se deducen de la siguiente manera;

119 3Ø ЗØ Zs - Zm(IV.31) 3Ø 20 3Ø Zs 3Ø + 2Zm (IV.32)Los valores de  $Zs^{30}$  y  $Zm^{30}$ hallados de las ecuaciones  $(1^{1},2^{2})$  y  $(1^{1},3^{2})$  se multiplican por las relaciones de impedancia base de los sistemas de 3 fases a los de 6 fases para dar en unidad a  $Z_{\rm B}$ <sup>60</sup> y  $Z_{\rm m}$ <sup>60</sup>.  $(p.u) \times \frac{2^{30}}{2^{60}} BASE$ zs<sup>6Ø</sup>  $z_s^{3\emptyset}$ (p.u) = (IV.31) (p.u) x  $Z^{30}$  BASE zmø  $(p.u) = 2m^{30}$ Z<sup>60</sup> BASE (IV.32) donde:  $= \frac{(138)}{100}^{20}$ 2<sup>3Ø</sup> 190 .r. BASE -6Ø = <u>(138)</u><sup>2</sup> x 6 = 1140\_ BASE 100 Finalmente, los valores por unidad de  $Zl^{60}$  y  $ZO^{1}$ 6Ø son calculados por las siguientes ecuaciones: 6Ø 6Ø 60 Zs Zm (IV.33)Z1 6Ø 60 6Ø Z0 Zs + 52m (IV.34). La tabla 1V.3 da estas cantidades para las condiciones de líneas en otro sistema.

Las curvas mencionadas anteriormente pueden ser usadas si se supone que los sistemas de 6 fases en 138 KV son equivalentes a los sistemas de 3 fases en 276 KV. Entonces las relaciones R1/X1, X0/X1 y R0/X1, dadas en la tabla IV.3 son usadas para los sistemas de 6 fases de 138 KV para encontrar los coeficientes de tierra para sistemas de 3 fases a 276 KV. De las curvas mencionadas, éste coeficiente es de 0.74. Los sobrevoltajes máximos son por lo tanto,

Los sobrevoltajes máximos son por lo tanto, aproximadamente igualesa (0.74) (276) (1.05) = 214 KV rms.

÷,	G.	di.						22			1246210					<u>e de</u>	<u></u> 1	
	- 277		- Co., 21	· · ·	1.1.1		÷				 1.110	 <ul> <li>N (0, 2)</li> </ul>	The support	N. energy				

나는 바다 있는

- VI

A DOS MODOSDE OPERACIO

FECHA : 1988

20

S E P

I O N A

LUGAR DE **™**0/×I R1/X1 LA FALLA Z (p.u.) XdX SISTEMA Z; (p.u.) 0.00068 + j 0.0086 0.0037 1 1 0.016 0.079 1.86 0.480 LINEA DE I38 KV TRIFASICO 2 CIRCUITOS 0.00011 1 0.00143\*\* 0.00112+10.0039 0.077 2.73 0.780 LINEA DE ISBKV **HEXAFASICO** -1 'n CERO DE LA FUENT » i C . m ESTOS VALORES SE TOMARON DE UN ESTUDIO DE CORTO CIRCUITO Ô s \*\* ⊆ ESTOS VALORES SE CALCULARON USANDO LAS ECUACIONES (1V.29) A (1V.34) -E. ÷4. (A > ø z τ

Basado en rangos de apartarrayos disponibles, se recomienda un apartarrayos de 228 KVrms. La tabla IV.4 da las características de apartarrayos.

Los sobrevoltajes debidos a fallas de tierra pueden también calcularse para el sistema equivalente de 0 fases.

Desafortunadamente, fuera de las l2 fallas a tierra significantes, solamente 5 casos pueden ser analizados por el método de componentes simétricas. La única solución factible a estos problemas es usar predicciones comparativas, como: referir sobrevoltajes en sistemas de 3 fases con los sistemas de 6 fases en términos de fallas a tierra equivalentes.

Los cálculos númericos muestran que el mayor sobrevoltaje para una falla de línea a tierra en la línea de 138 KV para un sistema trifásico aparece en la fase b y es 0.55 veces el voltaje de línea a línea.

Para una doble falla de línea a tierra, el voltaje en la fase c es 0.69 veces el voltaje de línea a línea. En el sistema equivalente a 6 fases, una falla sencilla do línea a tierra en el mismo lugar causa un nobrevoltaje elto que ocurre en la fase by es 1.2 veces el voltaje de fase a tierra. Para los otros 4 casos, el sobrevoltaje no excede el factor de 0.2. Pero para los casos restantes, el sobrevoltaje será alrededor de 0.2. Una estimación conservadora es predecir que el máximo sobrevoltaje es causado por cualquiera de los casos restantes rin resolver. Si este caso se toma como equivalente a una falla de dos líneas a tierra pera el sistema de 3 fases y los sobrevoltaje son de la mísma proporción para fallas equivalentes de sistemas de 3 fases y 6 fases. Entonces el máximo sobrevoltaje esperado en el sistema equivalente de 6 fases es:

 $\frac{0.69}{0.55}$  x 1.2 = 1.51 p.u.

En una base de 138 KV, el rango del apartarrayos debe ser igual ó mayor que (1.51)×(136)×(1.05) = 219 KV rms. Esto deja el rango del apartarrayos en 228 KV rms. Este procedimiento no es necesariamente general y debe ser repetido para otros casos para hacer las conclusiones adecuadas.

Si en lugar de un sistema a 138 KV de 6 fases, la conversión se hace para un sistema de 230 KV a 3 fases, el rango del apartarrayos requerido es de 180 KV rms. Si no es usado un anàlisis de fallas detallado ni.

RANGO DEL	VOLTAJE D ~TARAYOS	E DESCARGA KV CRESTA	VOLTAJE DE DESCAR- -GA, KV PARA KA DE						
APARTARAYO	FRENTE	12.50	SOBRETEN-						
KV, rms.	DE ONDA	ONDA	-CION DE ONDA	1.5	3.0	5.0	10.0	20.0	
180	565	410	410	288	324	353	400	465	
228	705	515	515	365	410	446	506	588	

9 C.

in. TITULO: CARACTERISTICAS DE PROTECCION DE LOS APARTARRAYOS. -1 т m ACU С F u -7-4 LTAD ESCALA: z τ 70 σ ñ o т INGE m ⋗ ø FECHA: 1988 -Z ٥ m z RIA ۸ ۲ s

 The second s Second sec

÷

tampoco curvas de coeficientes de tierra. La regla práctica que se recomienda es considerar el apartarrayos al 75% cuando son usados sistemas con neutro a tierra sólidamente aterrizados. Esto es, (0.75) ×(230) ×(1.05) ~ 182 KV rms. y un apartarrayos de 180 KV rms, será suficiente. La tabla IV.4 resume las características de apartarrayos para el caso doble circuitos en 230 KV.

# IV.3.3 SELECCION DE BIL DEL EQUIPO (NIVEL BASICO DE AISLAMIENTO).

El mínimo BIL de equipo puede determinarse en base a sobrevoltajes debidos al impulso de descargas atmosféricas y cambios de la onda. En la selección del BIL de equipo en sobrevoltajes por cambio de onda, se utilizan dos criterios:

1.- El máximo cambio de voltaje que llegará a los equipos,

2.- La máxima descarga del apartarrayos.

Los resultados son dados en la tabla IV.5.

Y a falta de un estudio de sobrev, por maniobr., para lineas de 6 fases se toma 2.0 p.u. La resistencia requerida es de 15% arriba del máximo cambio de voltaje considerado para el criterio 1, 6 el voltaje de descarga para el criterio 2. Usando la definición de la resistencia de afslamiento como se da en la columna 2, los mínimos BIL'S de equipos se dan en la columna 5 para el criterio 1, y en la columna 8 para el criterio 2.

La tabla IV.6 da los margenes de un impulso de rayo para los diferentes BlL'S encontrados en la tabla IV.5. Los porcentajes de margen están calculados de la ecuación IV.28 donde EA es el voltaje de descarga del apartarrayos en una corriente de descarga de lo Más la caída de conducción. Una caída de conducción de 36KV se calcula basóndonos en la suposición de que una relación de 500 KV/ seg de elevación de la onda entrante, una longitud de conducción de 35 pies tentendo una inductancia de 0.4 henry por pie y una impedancia característica de 375  $\sim$ . La ecuación (IV.35) da los cálculos para la caída de conducción

Caída de conducción = L  $\underline{di}$  = L  $\underline{2(de/dt)}$ del apartarrayos dt Z = (0.4)(35) 2(500) =38 d

 $= (0.4)(35) \frac{2(500)}{373} = 38 \text{ KV}$ (IV.35)

	lago Pel Les IX. Angel IX.													9 9		: :		••		
ta everen service and a service of the service of t	SISTEMA DE AISLAMIENTO	RIGIDEZ DEL AISLADOR	CRITER SOURE V. SWITCH.	10 . PO	R (1)	RIGIO QUERI	UN EZ	SOBR RE- KV	N INIM	SWIT	CHL NA	SOBR	RIO EV. ARI	2 :845 EN EL L, KV	RIGID FIEDA	UNJ EZ KY	REQUE	RRAYC MINIE	10 10	1228 K (2)
	BOQUILLAS INTERNAS DEL TRANSF.	0.83 BIL	4	1	0		7	2		6 9	5 0		5 1	5		9	3	7	5	o
	BOQUILLAS EXTERNAS DEL TRANSF.	0.7 BIL	•		0	•	7	2		7	50		5 1	5	{ !	9	3	9	0	o
	INTERRUPT.	0. 66 BIL	4	1	0	•	7	2		7 :	5 O .		5 1	5	} •	5 9	3	9	0	0
	SECCIONADORES Y SOPORTES DE B. COLECTORAS	0.6 BIL	•	1	0	4	7	2		9	0 0		5 1	5	} !	5 9	3	10	5	٥
		:																		
	(1) SUPO	NE UN SOBREV. P	OR SWITCH	HEO	DE 2	. Ор. ш. <sup>:</sup> 2	XI.	06X13	8X√2 =	4101	(V PAR	A LINE	45	DE 138	KV,DE	6 F.	ASES.			

TITULO SELECCIONDELIOS BILS DEL EQUIPO HE UNSICO, UNASAON EN SOBREVOLTAJES DE SWITCHEC EMPOQUNIMERCEN MINIMOLEL IS %

FECHA: 1988.

	SISTEMA DE AISLAMIENTO	. BiL	MARGEN (%)
THE REPORT OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF T	BOQUILLAS INTERNAS DEL TRANSFORMADOR	650 750	19 38
	BOQUILLAS EXTENNAS DEL TRANSFORMADOR.	650 900	3 8 6 5
	IN TERRUPTORES.	750 900 1050	5 8 6 5 9 5
TAD DE DRO	SECCIONADORES Y SOPORTES DE BARRAS COLECTORAS.	900 1050	65 93
P E S	L		

125

Los márgenes dados en la tabla IV.6 suponen que el apartarrayos se localiza cerca de los equipos a ser protegidos y el máximo voltaje permisible en los equipos terminales es el BIL. A partir de que un 20% de margen de impulso se recomienda la tabla IV.6 muestra que de mínima BIL del transformador debe ser de 750 KV.

Usando un sobrev, por maniobr, de 2.0, las mismas características de la onda del rayo, corriente de descarga del apartarrayos y la longitud de conducción, se dan resultados similares a las tablas IV.5 y IV.6 en las tablas IV.7 yIV.8 para una SE de 230 KV. La impedancia característica de la línea de 365 . En las tablas IV.7 y IV.8 se recomienda un BIL de 650 KV para el aumento del transformador interno.

# IV.3.4 RESULTADOS Y CONCLUSIONES.

En las tablas IV.5 a IV.8, los rangos de apartarrayos y los BIL'S de los equipos de la subestación, ambos para un sistema hexafásico en 138 KV y para sistema trifásico en 230 KV están dados en la tabla IV.9. Las figuras pertinentes para un sistema de 138 KV de 3 fases se incluyen también en esta tabla.

Las siguientes conclusiones se derivan de la tabla IV.9:

1.- La conversión de las líneas de 138 KV de 3 fases de doble circuito a 6 fases requiere de cambiar los apartarrayos existentes de 108 KV a 228 KV. Sin embargo, una conversión a 230 KV de 3 fases requiere cambiar solamente de 108 KV a 180 KV.

2.- Los mínimos BIL'S de transformador para aisladores internos y externos son de 750 KV y 900 KV respectivamente para una subestación hexafásica en 138 KV. En el otro sistema, los BIL'S de transformadores de 650 KV y 750KV internos y externos respectivamente son requeridos para una subestación trifásica de doble circuito en 230 KV.

3.- Con respecto a otro equipo de la subestación, la conversión a 138 KV de 6 fases necesita de un BIL de cerca de 1050 KV mientras la conversión a una de 230 KV de 3 fases requiere de un BIL de cerca de 900 KV. 

a se en la la presenta en la compañía de la compañía que com la compañía de la compañía de la compañía de la c

	SISTEMA DE AISLAMIENTO BOQUILLAS INTERNAS DEL TRANSF. BOQUILLAS EXTERNASDEL TRANSF.	VOLTAJE NOMINAL 0.83 BIL 0.7 BIL 0.66 BIL	CRITERIO 1 : BA SOBREV, POR SWITCHEO( 1) 3 9 6 5 0 6 3 9 6	ASADO EN MAX.S RIGIOEZ REQUERIDA, KV. 4 3 5 4 5 5 4 5 5	DBREV DE SWITCH BIL MININO ESTANDAR, KV. 5 5 0 6 5 0 7 5 0	CRITEINO 2: BAS SOBREV, EN EL APARTANR, KV. 4 I O 4 I O 4 I O	ADO EN UN PARAF RIGIGEZ REDUE- RIDA, KV. 4 7 2 4 7 2 4 7 2
U N A M FACULTAD DE INGENIERIA TESIS PROFESIONAL TITULOSELSONELENDALGUED THANK DE ZOOVANAAAA NOSTEVINASI DA AL	SECCONAD. Y SOFORTES DE B.COLECTORAS. (1) SUPO (2) LOS B	O. 6 BIL	3 9 6 LTAJE DE <b>Swit</b> Se Basan en P	4 3 5 HEO DE 20pu ,	D 0 0 0x( <u>230x100</u> )x/2 Para transf	4 I O	4 7 2

SISTEMA DE AISLAMIENTO	BIL	MARGEN (%)
BOQUILLAS INTERNAS DEL TRANSFORMADOR.	550 650	2 5 4 8
BOQUILLAS EXTERNAS DEL TRANSFORMADOR	650 750	4.
NTERRUPTORES. SECCIONADORES Y SOPORTES DE BANADORES Y SOPORTES COLECTORAS.	750 900 900	71 105 105

CAPAC. DE APARTARRAYOS Y BIL DEL EQUIPO	ISO KV. Trifasico	138 KV. HEXAFASICO	230 KV. Trifasico
CAPAC. DE LOS APARTARRAYOS KV, RMS	108	2 2 8	180
BIL'S DE LOS EQUIPOS		1	
TRANSF. INTERNO	450	750	650
TRANSF. EXTERNO	650	0.06	750
INTERRUPTORES	- 1	1050	900
SECCIONADORES Y SOPOR - TES DE BARRAS COLECTORAS.	-	1050	900
	1	1	l

U	N	_	Α	М	
FACU	LTAD	DEI	NGEN	ERIA	
TES	I \$ P	RÔF	ESI	ONAL	
TITUL C	CARG ATM	CAPAC	ARA 230 DE APAI	KY TRIF., BAS	A. DE

\_\_\_\_\_

aligned [

Por otra parte, la conversión a 6 fases indica la necesidad para transformación de 6 fases a 3 fases y viceversa. Al mismo tiempo, la barra colectora de 6 fases puede ser necesaria en algunas de las subestaciones existentes.

# CAPITULO V

# ANALISIS MECANICO DE LAS LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS.

# CAPITULO V

ANALISIS MECANICO DE LAS LINEAS DE TRANSMISION MULTIFASICAS.

# V.J INTRODUCCION:

El análisis mecánico para las líneas de transmisión lo enfocaremos básicamente en las consideraciones que se deben hacer en el diseño de nuevas torres, las cuales en un futuro serán las que se instalen en las nuevas líneas de transmisión; así como su diferencia con las existentes desde el punto de vista mecánico.

La razón de esto obedece a que se trata de dar el uso más eficiente a los derechos de vía existentes ó futuros.

Como se ha mencionado al incrementar el número de fnaes, el voltaje entre conductores adyacentes es considerablemente menor que el voltaje de fase a tierra, esto permite hacer diseños de torres más compactos, por ejemplo en la figura V.l se muestran dos líneas sencillas, una trifásica y la otra hexafásica, con la misma capacidad de transmisión, pueden verse claramente las ventajas de la línea de 6 fases con respecto a la de tres fases en relación al derecho de vía.

Por esta razón en los Estados Unidos, las diversas compañias suministradoras consideraron nuevos diseños de torres de seis, nueve y doce fases y el Departamento de Energía en 1978 patrocinó un proyecto para la construcción y prueba de líneas experimentales de seis y doce fases.

Estas líneas necesitaron el desarrollo de las primeras ideas de diseño, para confirmar la extensión de cálculos complejos hechos para líneas de 3 fases, en líneas de 6 y 12 fases, cálculos como el de radiointerferencia, movimiento de carga, etc., y así demostrar que diseños prácticos son posibles en la actualidad.

en la actualidad. Como parte de éste proyecto, se diseñaron nuevas torres para alto orden de fases, aísladores y espaciadores.



Para estas pruebas se seleccionó un voltaje de 80 KV de fase a tierra (equivalente a 138 KV de fase a fase de un Sistema Trifásico) así como un conductor relativamente pequeño (336 MCM para minimizar los costos de construcción, prueba y equipos de subestación de la línea de prueba), pero lo suficientemente grande para investigar en niveles razonables de parámetros importantes en E"V tales como efectos de ruido y campos eléctricos.

## V.2 ESTRUCTURAS PARA LAS LINEAS DE PRUEBA.

Los diseños de torre y alsladores se hicieron para conseguir al mismo tiempo diversos objetivos, por lo que las líneas de prueba debian ser versátiles para hacer una variedad de experimentos mecánicos y eléctricos, evaluación de los más promisorios conceptos de diseño de torres y alsladores, y el desarrollo y demostración de técnicas de construcción prácticas.

Para encontrar el mejor diseño se tomaron en cuenta distintas características conflictivas, diversos tipos de torres con diferentes espaciadores y alsladores.

Para este fín las líneas se discñaron con el objeto de conseguir límites desendos en parámetros importantes, por ejemplo: se eligió un conductor pequeño para gradientes de superficie altos y así tener altos niveles de ruido, y los afsladores y estructuras fueron diseñados del menor tamaño posible para asegurar que cualquier problema fuera rápidamente observado.

Una característica importante de las líneas de prueba fue la utilización de la tecnología de compactación de la torre.

Debido a que los voltajes de línea a línea son menores para alto orden de fases, la compactación se aplicó fácilmente con lo que se obtuvo una gran ventaja.

El diseño de la línea basado en el estudio de compactación previo fue usado para encontrar la mejor geometría de conductores y dimensiones aproximadas de torre y sísladores.

Para esta linea de prueba se usaron arreglos circulares de conductores con un metro de espaciamiento





entre ellos, como un mínimo por razones eléctricas y de movimiento de conductores.

La compactación máxima requiere que no haya miembros de la torre entre fases aterrizados para aprovechar al máximo el aislamiento del aire. Este arreglo circular de conductores está condicionado al conductor y al diseño del aislador.

Por ejemplo, se utilizaron sistemas de aisladores que no permiten oscilaciones por el viento para máxima compactación. Como un resultado de estas consideraciones, las torres y aisladores fueron diseñados interactivamente.

En el prime: concepto de alto orden de fases se ideó un arreglo circular de conductores soportado por un poste radial como se muestra en la figura V.2

Este sistema tiene las ventajas de simplicidad, material estándard y no tiene aisladores entre fases pero hace la torre inecesariamente complicada, debido a que los puntos de soporte individuales deben estar sostenidos para cada base de aislador.

El espaciamiento de un metro entre conductores da como resultado una ventana de cuatro metros para una línea hexafásica y una ventana de seis metros para una línea docefásica.

Tres diferentes tipos de torre se construyeron en las líneas de prueba como se muestran en las figuras V.3.a, V.3.b y V.3.c para doce, seis y seis fases respectivamente.

### V.3 DISEÑO DE AISLADORES.

Dos ideas surgieron para el diseño de sistemas de aísladores en las estructuras: La primera involucra el uso de elementos de

aisladores de suspensión cargados en tensión, lo cual puede lograrse con componentes de suspensión convencionales,

Se pueden usar diseños concentrados de afsladores no cerámicos ó aisladores de porcelana en todos los diseños probados.

Las ventajas obtenidas con elementos no cerámicos fueron: sistemas de ansladores con apariencia óptima, peso ligero, alta rigidez dieléctrica, alta resistencia al daño ó corrosión y fáciles de instalar.

Las figuras V.4(a) y V.4(b) muestra dos arreglos de 6 fases de dos diferentes construcciones y la V.4(c) un arreglo similar para 12 fases, este tipo de



diseño es muy satisfactorio. Debe notarse que los aisladores de la figura V.4 no representan necesariamente el diseño final para los voltajes que maneja la línea.

La segunda idea usa aisladores rigidos los cuales permiten carga en cantiliver, estos se pueden utilizar especialmente para diseños de doce fases. Un arreglo de este tipo es ilustrado en la figura V.5(a).

Este aíslador tiene desventaja por las dificultades de su instalación, debido a que el diseño de los soportes requiere ensamble simultáneo de los aísladores y conductores.

Un segundo diseño como el de la figura V.5(b) tiene la ventaja de una mayor distancia de fuga.

#### V.4 ESPACIADORES.

La disponibilidad de espaciadores no es esencial para el éxito de alto orden de fases. Estos pueden proporcionar un medio de compactación adicional y puede ser especialmente útil para grandes longitudes de espaciamiento entre torres. Se desarrolló un número de espaciadores de 6 y 12 fases y fueron puestos en las líneas de prueba. cuatro tipos de espaciadores probados se Los muestran en las figuras V.6(a,b,c y d) y **S C** evaluaron varios factores en su comportamiento, El espaciador tipo asterisco de la figura V.6(a) tiene la ventaja de no tener miembros entre fases, pero tiene la desventaja de que el aislador está cargado en esfuerzo, y así limita efectividad al espaciador, a menos que un aislador fuerte proporcione rigidez suficiente, pero con un la peso significante.

Èl hexágono de la figura V.6(b) tiene todos los aisladores cargados en compresión, y por lo tanto es más rigido pero con la desventaja de usar componentes entre fases.

El diseño híbrido de la figura V.6(c) se hize con el fín de mejorar los dos anteriores, pero dasgraciadamente, aunque tiene las ventajas del segundo, tiene también las desventajas del primero. Finalmente el diseño del triple triángulo de la figura V.6(d) llamado "de defensa civil" tiene tres "brazos" adicionales y por lo tanto sobrecarga en pero la línea.

En general, el diseño del hexágono es el más útil.





# V.5 PARAMETROS DE DISEÑO MECANICO PARA ESTRUCTURAS.

La figura V.7 muestra una torre de 345 KV de doble circuito trifásico comparada con una de 289 KV hexafásica con alturas de conductores apropiadas para longitudes de espaciamiento similares. Las corres son de tamaño comparable, con la observación de que el diseño de 289 KV es apropiado para la máxima capacidad de transmisión, en el espacio asociado a la torre de 345 KV de doble circuito trifásico. Sin embargo, el tamaño del arreglo de conductores es menor para el diseño de 1 fases que para el de doble circuito trifásico, así el efecto visual de los conductores es menor para el diseño de 6 fases.

diseño de 6 fases. La tabla V.1 da los parámetros de diseño mecánico para las estructuras. Debido a que el diseño hexafásico de 289 KV satisface criterios ambientales para el mismo derecho de vía de 50 N. de ancho que el diseño en 345 KV de doble circuito trifásico, es una mejor selección para hacer el máximo uso del derecho de vía, y si además el costo óptimo fuera desoa, para la misma transferencia de potencia, la reducción en pérdidas ocasionado por el aumento de voltaje de fase a tierra del diseño de seis fases lo hace econômicamente atractivo.


	PARAMETRO	3 Ø, DOBLE Circuito 345 kv	3 Ø, I CIRCUITO 345 KV	69,289 KV.
	ALTURA DEL CONDUC- Tor Mas Bajo.	2 i.5 m.	2 i.5 m.	43.5 m.
	ESPACIAMIENTO Entre fases.	8.3 m,	8.i0 m.	4.7 m.
	CARGA TRANSVERSAL.	16350 κg.	9 i 4 0 K g,	3 6 3 6 Kg
	CARGA Longitudina L.	8 I 8 2 K g	2730 Kg,	2730 Kg
	CARGA VERTICAL.	36495 Kg	26   40 Kg.	3 i 9 0 9 Kg
	PESO DE LA TORRE.	14673 Kg.	4605.5 Kg	8636 K
р 7 2 Р 7 0 к М 7 7 0 к М 7 7 0 к	SEPARACION Entre Fases.	500 m.	500 m.	330 m.
	CONDUCTOR.	795 Kenii. 26/7	795Kcmli. 26/7	2 1 5 6 K c m i 8 4 / 9

14 ŵ

_					
TABLA N. V	TITULO	TES	FACU	c	
£	m 😯	-	15		
	STAR	0.	Þ		
230	RA	-		z	ł
AL.	99	7	•		1
2	28	0	m		
1	<i>p</i> u	רד	-		ł
	88	<b>m</b>	Z	Þ	
		S	m	-	
10	0 3	-	z		
HA	ĕ₹	0	m		ł
-	4	Z.	л		
		Þ	-	X	
			1.0		

# CAPITULO VI

144

4.

ESTUDIO COMPARATIVO DE LOS SISTEMAS TRIFASICOS Y HEXAFASICOS.

# CAPITULO VI

ESTUDIO COMPARATIVO DE LOS SISTEMAS TRIFASICOS Y HEXAFASICOS.

La primer comparación entre los dos sistemas, debido a que es más obvia es el hecho de que si ambos sistemas llevan la misma corriente de línea y los mismos voltajes entre líneas adyacentes, el sistema hexafásico maneja un 73.2% más de potencia que el sistema de doble circuito trifásico.

Adicionalmente un sistema hexafásico requiere un menor derecho de via que uno de doble circuito trifásico para la misma potencia de transmisión.

El espaciamiento de los conductores de linea es menor para un sistema hexafásico que para uno de doble circuito para la misma potencia de transmisión. Si se aumenta el número de fases, el espaciamiento antorior se reduce aún más estando limitado únicamente por el movimiento de los conductores. La impedancia característica para seis fases es liguramente mayor que para doble circuito trifásico. Un problema que se presenta con las lineas hexafásicas es la transposición, la cual es sumamente dificil, en cambio en las líneas trifásicas esta transposición

Los campos eléctricos de superficie son menores para una linea hexafásica que para una linea trifásica de doble circuito.

Los gradientes de tierra son mayores para una línea hexafásica que para una línea trifásica de doble circuito.

Depido a que los gradientes de superficie son mayores para doble circuito trifásico que para seis fases, este último presenta un mejor comprtamiento para efecto corona, ruido audible, radiointerferencia.

Los niveles de aíslamiento terminales son mayores para sistemas hexafásicos que para doble circuito trifásico.

Finalmente los sistemas hexafásicos presentan equipos terminales más complejos y que no existen en la actualidad siendo este el principal problema por resolver. Los casos analizados en la computadora para la torre tipo de CFE, la cual se muestra en el apendice Al, son los siguientes:

Caso 1.

Doble circuito trifásico, 230 KV entre fases, 850 HW de transmisión de potencia, factor de potencia unitario y un conductor de 1272 MCM.

Caso 2.

Circuito hexafásico, 230 KV entre fases y de fase a tierra, 1472.2 MW de transmisión de potencia, factor de potencia unitario y un conductor de 1272 MCM.

Caso 3.

Circuito hexafaísico, 230 KV entre fases y de fase a tierra, 850 MW de transmisión de potencia, factor de potencia unitario y un conductor de 1272 MCM.

Caso 4.

Circuito hexafaísico, 230 KV entre fases y de fase a tierra, 850 MW de transmisión de potencia, factor de potencia unitario y un conductor de 477 MCM.

Caso 5.

Igual al caso 2 pero con un voltaje de fase a tierra de 132.790 KV, y una potencia de transmisión de 850 MW.

Los resultados obtenidos, nos confirman las caracterist--icas de funcionamiento previstos, los cuales se muestr--an en las gráficas Al.l, Al.2, Al.3, Al.4, Al.5 y Al.6.

Cabe aclarar que para comparar cada uno de los casos deben verificarse los parámetros de funcionamiento, tales como la potencia transmitida y en voltaje de operación, con el fin de establecer una comparación en condiciones similares de operación; por ejemplo, el caso 2 nos presenta una mayor transmisión de potencia , aprovechando al máximo las condiciones originales del doble circuito trffasico.

En la gráfica Al.l, se observa que el caso 3 tiene una mejor regulación de voltaje, esto se debe a que maneja una menor cantidad de corriente que todos los demás casos (excepto el caso 4 que maneja la misma cantidad de corriente), y por lo tanto, tienen una menor caída de voltaje; los demás casos son variantes que nos permiten visualizar las alternativas que se presentan al modificar parámetros tales como: la potencia transmitida, el voltaje de operación, etc. En la gráfica Al.3 se aprecia con claridad que el caso 3 tiene una mejor eficiencia que el resto de los casos , lo cual confirma una ventaja de los sistemas

La gráfica Al.4 nos muestra que un sistema hexafásico con el mismo voltaje de fase a tierra que el de doble circuito trifásico, como es precisamente el caso 5, tiene menores gradientes de superficie en los conductores.

De manera similar, en la gráfica Al.5, se ilustra como un sistema trifásico tiene menores gradientes de tierra en comparación con uno hexafásico( casos l y 5 respectivamente).

Finalmente comparando los casos l y 5, en la gráfica Al.6, se observa que un sistema hexafósico con el mismo voltaje de fase a tierra que uno trifásico, tiene menores pérdidas por efecto corona, ya que tiene menores gradientes de superficie.

Por otro lado, para las configuraciones de torre de USA, tales como la WP8, WPS-1 y APS-22, se obtuvieron resultados similares, los cuales se muestran en el apendice Al.

Cabe aclarar que debido a que este tipo de torres es diferente al utilizado por Comisión Federal de Electricidad, solo se corrieron dos casos, los cuales, sirvieron para verificar nuestros resultados con los obtenidos en USA, y así obtener un parametro que nos permitió confirmar las validez de nuestro trabajo. El punto de comparación fue el reporte que se presenta

El punto de comparación fue el reporte que se present en la referencia 23 de la bibliografiá.













# CAPITULO VII

n sense and sense and the sense of the sense of the sense sense of the sense of the sense of the sense of the s Sense of the sense of

# CONCLUSIONES.

## CAPITULO VII

### CONCLUSIONES.

Hasta hace algunos años la transmisión de Energía Eléctrica por medio de sistemas multifásicos (mayores pero múltiplos del sistema trifásico convencional), mostraba sólo intéres académico.

Sin embargo debido al crecimiento de las ciudades y el consecuente aumento de la demanda de Energía Eléctrica, en diversas partes del mundo se interesaron en analizar un campo antes no explotado en la práctica: la transmisión multifásica mayor a la trifásica pero múltiplo de esta.

Todo esto con el fin de hacer un uso más eficiente de los derechos de via existentes.

Las ventajas de esta nueva tecnología surgieron inmediatamente después de los primeros estudios, aunque también hay desventajas, éstas tienen un menor peso que las primeras,

Las ventajas y desventajas se mencionaron en el capítulo anterior, sin embargo el aprovechamiento de esta nueva tecnología muestra dos caminos de desarrollo.

El primero es la construcción de nuevas lineas de transmisión multifásicas con nuevos diseños de torres, aisladores, espaciadores, transformadores, equipos de control, etc.

Esta opción creemos no se desarrollará en un futuro cercano debido al alto costo que se requiere y sólo se tendrán líneas de prueba para corroborar los resultados obtenidos con los estudios realizados. La segunda opción, sin embargo, presenta un futuro promisorio de aplicación y es la que se ha tratado a lo largo de todo el texto, la cual es la conversión de la líneas trifásicas de doble circuito existentes en líneas sencillas hexatásicas, y en un menor grado las líneas do cuatro circuitos trifásicos en líneas sencillas docefásicas o bién en líneas de doble circuito hexafásicas.

Las líneas hexafásicas presentan un mejor comportamiento que las trifásicas en cuanto a: regulación de voltaje, eficiencia, efecto corona, ruído audible, ruído de radio, derecho de vía, capacidad de transmisión de potencia y campos eléctricos de superície. Las líneas trifásicas tienen la ventaja de una transposición sencilla, gradientes de tierra menores, y una amplia experiencia en su operación y la gran ventaja de su existencia con todos sus equipos y protecciones terminales.

protecciones terminales. Greemos que la principal desventaja de las líneas hexafásicas al ser convertidas de líneas trifásicas de doble circuito es el cambio sustancial que se tendrá en los extremos de las líneas básicamente en sus equipos terminales (protecciones y transformadores) y la poca experiencia, más bien nula en la aplicación de estos sistemas.

Un tema de gran intéres por ser un problema que se presentará con la conversión de las líneas trifásicas de doble circuito a sencillas hexafásicas e el acoplamiento de los sistemas trifásicos que permaneceran (generadores y cargas a alimentar) con los sistemas hexafásicos introducidos (líneas y transformadores), con el fin aprovechar al máximo lo existente con los cambios mínimos posibles.

Por todo lo anterior el resultado inmediato de estos estudios es que las líneas de transmisión existentes (de doble circuito trifásico) sean convertidas a líneas hexafásicas sencillas y que la inversión requerida para hacer los cambios necesarios justifica el incremento del 73.2% en la capacidad de transmisión de las líneas existentes.

# APENDICE A1

#### PROGRAMA DE COMPUTADORA PARAMETROS DE LINEAS DE TRANSHISION HEXAFASICAS.

TRIFASICAS

Y

### APENDICE A1

#### PROGRAMA DE COMPUTADORA PARAMETROS DE LINEAS DE TRANSMISION TRIFASICAS Y HEXAFASICAS.

A fin de comprobar la teoría explicada en este trabajo, se desarrolló un programa de computadora titulado "Parámetros de lineas de transmisión trifásicas y hexafásicas", que es también auxiliar en el diseño de lineas de transmisión.

en el diseno de lineas de transmision. El programa tiene la capacidad de generar matrices de parámetros en serie y en paralelo para los casos transpuesto y no transpuesto para lineas de 3 y 6 fases, así como los indices de funcionamiento como la impedancia característica, la regulación de voltaje, eficiencia, potencia máxima, pérdidas de potencia y pérdidas por efecto corona, gradientes de superíscie y de tierra, y deseguilibrio electromagnético.

A continuación se explica la forma en que está constituido el programa y los algoritmos que forman parte de él, con los que obtenemos los parámetros y características de funcionamiento de las lineas de transmisión.

#### ESTRUCTURA DEL PROGRAMA:

El programa está diseñado para hacer los cálculos eléctricos de líneas de 6 fases y de tres fases de doble circuito, utilizando torres WP8, WPS-1 y.APS-22 de USA; XY de CFE, que tienen un subconductor por fase, y en total 8 cables, contando los dos cables de guarda, el programa consta de un programa principal y subrutinas escritas en el lenguaje de programación FORTRAN. El programa principal toma los datos y hace con ellos los primeros cálculos de la línea, calcula las distancias entre conductores, transfiriendo los datos de las coordenadas donde se sitúan los cables a la subrutina DISTANC, a partir de los resultados obtenidos con ésta subrutina y otros más leidos anteriormente, el programa principal calcula los parámetros eléctricos de la línea; matriz de coeficientes y matriz de impedancia serie mediante fórmulas explicadas en el trabajo. Las matrices quedan de orden 8, al calcularse para una línea de 8 cables, y para poder trabajar con ellos, según el número de fases, se hace primero una reducción de ambas matrices hasta quedar de orden 6, para el caso hexafásico quedan de ese orden, para la transmisión con 3 fases, dos circuitos, se continúa reduciendo la matriz hasta quedar de orden 3 mediante la subrutina SIMP.

Posteriormente se calculan las matrices de admitancia en paralelo y de capacitancia, la última mediante la inversión de la matriz de coeficientes, empleando la subrutina INV para la matriz de orden 6 y la subrutina INVP para la de orden 3.

Todas las matrices que representan los primeros parámetros calculados se mandan imprimir mediante las subrutinas ESCRITURA para 6 fases, y ESCRITURA B para 3 fases.

En seguida se calculan los parámetros en componentes simétricas, para esto se utilizan las matrices obtenidas anteriormente y las matrices de transformación en componentes simétricas y que se dan como datos al programa y se obtiene la multiplicación mediante la subrutina POR para 6 fases y PORA para el caso de 3 fases, la subrutina PORB se utiliza para multiplicar matrices de orden 6 por vectores de 6 elementos, el resultado de las 2 multiplicaciones, que es la matriz de componentes simétricas se manda imprimir mediante las subrutinas de escritura de matrices.

Para calcular los parámetros eléctricos pars el caso transpuesto se dispone de las subrutinas PARTRSN para 3 fases y PARTRS para 6 fases, con los datos obtenidos se manda llamar a la subrutina SEC, que calcula los parámetros de secuencia positiva y cero para ambos casos.

Con los datos de la impedancia y admitancia de secuencia positiva obtenidos en la subrutina SEC, junto con los datos de la longitud, potencia de la línea, voltaje al neutro del sistema, y la corriente por fase, estos últimos leidos en el programa principal se manda llamar a la subrutina CARL para obtener la regulación de voltaje, potencia máxima, pérdidas de potencia y eficiencia de la línea. Después se manda llamar a la subrutina GARD, que calcula los gradientes alrededor de la superficie de cada conductor y en cualquier punto situado a cierta longitud del centro de la línea.

La subrutina PEC es la que calcula las pérdidas por efecto corona, y por último, del programa principal se llama a la subrutina FADE, que calcula los desequilibrios electromagnéticos al inicio y al final de la línea.

# DATOS DE ENTRADA.

Los datos que necesita el programa, que son los que describen el sistema y los datos del conductor se muestran a continuación, junto con los nombres que se les han asignado en el programa:

	Número de fases:	L
	Número de conductores, incluyendo los cables de guarda:	N
	Base de potencia(MVA):	SM
	Base de voltaje (KV):	UM Construction of the second s
	Frecuencia(Hz):	$\mathbf{F} = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 1 \\ 1 & 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 1 & 2 \\ 2 & 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 2 \\ 2 & 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 2 \\ 2 & 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 2 \\ 2 & 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 2 & 2 \\ 2 & 2 & 2 \end{bmatrix}$
	Resistencia del conductor (ohms):	R
	Altura sobre el terreno de cada conductor(m):	H , YPU
	Distancia horizontal del centro de la línea:	BSI, XPU
	Radio exterior del conductor (m):	U state the second
	Radio medio geométrico del conductor (m):	G C
	Identificación del conductor (m):	DUCTO
	Matriz de transforma- ción:	<b>T</b>
$\{w_1,\dots,w_n\} \mapsto \{v_1,\dots,v_n\}$	Matriz de transforma- ción inversa:	T1 T1
	Matriz de transforma- ción de orden 3:	TP
	Matriz de transforma- ción de orden 3:	TIP
	and an	an a

Dis	tancia horizontal	
del	punto P, donde se	
٧a	a medir el gradiente	
de	potencia:	

Distancia vertical de P :

Presión atmosférica: (cm/Hg):

Temperatura ambiente: (c)

Factor de superficie del conductor:

Longitud promedio de la linea:

Longitud de la linea:

Potencia de envio de la linea:

Factor de potencia de la linea:

# **RESULTADOS:**

Distancia entre conductores:

Distancia entre conductores y sus imágenes:

Matriz de impedancia serie (ohms/Km):

Matriz de coeficientes (daraf/km):

Matriz de capacitancia (coulomb/Km):

Matriz de admitancia (siemens/Km): XU (1997) - 1997

BIU CARLENDER CARLENDER CONTRACTOR

TEMP

FME Construction of the second s

ONL CONL

on OTN

FACT

D

٧E

Z

P

С

Y

Regulación de voltaje:	RV
Potencia máxima:	Pmax.
Pérdidas:	Pe
Eficiencia:	EF.

Los datos de entrada al programa deben suministrarse de acuerdo con los siguientes formatos de lectura, formando un archivo de entrada, que deberá suministrarse al programa una vez completo en la forma que se muestra:

Para el sistema VAX:

ASSIGN NOMBRE DEL ARCHIVO, EXTENSION SYS\$INPUT

ASSIGN NOMBRE DEL ARCHIVO DE RESULTADOS SYS\$OUTPUT

RUN PARAMETROS

DEASSIGN SYS\$INPUT

DEASSIGN SYS\$OUTPUT

Los formatos de lectura son:

Primero se escriben en el ler. renglón los datos de la frecuencia, potencia base (NVA), voltaje base (KV), número de conductores, números de fases, número de subconductores por fase y resistividad del terreno\* acomodados de acuerdo al siguiente formato: (F4.2, 2F10.2, 3I2, F72) \* en este ordeú.

En los siguientes 8 renglones se escriben los datos de: resistencia del conductor ( $\Lambda$ ), altura del conductor, radio del conductor (m), radio medio geométrico del conductor (m), distancia horizontal del conductor medida a partir del centro de la línea (m) y la asignación ó nombre del conductor, siendo cada renglón para cada conductor, los 6 primeros renglones para los conductores de las fases y los 2 últimos para los datos de los cables de guarda considerando el siguiente orden:

(1 (2	G1 (7) ) .A ).B	.G2 (8) F.(6) E.(5)	-Entre paréntesis: rengión que ocupan los datos del conductor -Fuera del paréntesis: designación del conductor	
a	G1 (7) ) .A	.G2 (8) • F.(6)	-Entre paréntesis: renglón que ocupan los datos del conductor	
	G1 (7)	.G2 (8)	-Entre paréntesis: renglón que ocupan los	
			· · · · · ·	
		16:	3 Marka Jacobian Contractor Statistics and the second statistics of	

Los datos, en el orden indicado, se dan según el siguiente formato:

(F5.3, F6.2, F7.4, F8.5, F7.3, A2).

En los siguientes renglones se escriben los datos de la parte real de la matriz de transformación T, luego su parte imaginaria, después la parte real seguida de la parte imaginaria de la matriz de transformación inversa TI; como estamos trabajando con 6 conductores, tanto para 6 fases como para 3 fases con doble circuito, para éste último caso se consideran las matrices de transformación:

т1 =	тс	•]	T <sup>-1</sup> =	T <sup>-1</sup>	0]
3Ø,2c	lo 1		3Ø,2c	0	T -1

Donde:

T - Matriz de transformación para 30, 1 circuito.

 $T^{-1}$  = Matriz de transformación inversa para 30, l circuito.

Los elementos van acomodados en el siguiente orden:

Renglón #	de element	o de	т	# 6	le elemento	o de T <sup>-1</sup>
1 (1,1)p	arte real;p	arte	i(1,1)	parte	rea1(1,1)	PI(1,1)
2 (1,2)	11	H	(1,2)	"	(1,2)	"(1,2)
3 (1,3)	u	"	(1,3)	**	(1,3)	"(1,3)

6 (1,6)parte real;parte i(1,6) parte real(1,6) PI(1.6)

6	(1,6)parte	real;parte	1(1,6)	parte	real(1,6)	PI(1,6)	
7	(2,1) "	- 11	(2,1)		(2,1)	"(2,1)	
8	(2,2) "	"	(2,2)		(2,2)	"(2,2)	
9	(2,3) "		(2,3)	. "	(2,3)	"(2,3)	
178년 1월 1994년 1984년 1 1984년 1984년 198	• •						
	· ·	И	•	•	•		
14	(2,0)	e na strandiskom Statuen se se se	(2,0)		(2,0)	"(2,0) •	
and a second			•	•	e o parte de la seta La seconda de la seconda de		ales de la terre Nationales de la terre
Magazina di Ang	N 72 2 N 11		1- 15				

(6xn) (n,i) "

(n,i) (n,i) (n,i)

n = # de conductor de cada matriz

i = # de columna en el renglón.

Estos datos se acomodan con el formato:

41

(4F(7.4))

En el siguiente renglón van los datos de la potencia (VA), voltaje de recepción, corriente de recepción ( $_A$ ) y ampacidad de la línea, que es igual a la corriente de recepción con el siguiente formato:

F(7.2)

Estos datos son para el cálculo de la regulación de voltaje, pérdidas, etc., calculados para 5 distintas longitudes cuyos datos se dan en los siguientes 5 renglones, l para cada longitud, acomodados todos con el siguiente formato:

#### (F7.2)

En los siguientes 6 renglones se dan los datos de la parte real y parte imaginaria del voltaje en cada fase, ó sea en cada conductor, acomodando cada par de datos en cada renglón, en el siguiente orden:

DATOS QUE SE DAN FASE P real voltaje en esa fase P imaginaria del V 6Ø . 3Ø ٨ 11 ... ٨ в ... 11 в С 11 С. n - - - -A1 ... n D u, 11 B' Е C! F 3 fases 2c: A. C' . F 6 fases: . A. J LABES 2C: B. . B' В. .E C. . A' с. .D <u>।</u> প্রায়ন্থানি según el formato: (2F9.2) En seguida se vuelve a escribir los datos de la distribución y altura de cada conductor de fase, cada par de datos para cada renglón: FASE DATOS Horizontal altura de este conductor A в ŧŧ. .. С ... ... ... D ۸ ' ... •• н Е B١ .. ... F C! siguiendo el formato: (2F7.2) Luego se escriben la coordenada y la abcisa de cada punto donde deseamos medir el potencial a tierra, siendo cada renglón para cada punto, y escribiendo los datos según el formato: (2F6.2) siendo en total 30 renglones, es decir, 30 puntos en total.

En seguida, con el mismo formato se dan los datos de la presión atmosférica(cm Hg)y la temperatura ambiente (i) para el cálculo de las pérdidas por efecto corona. Luego vuelven a escribirse, con el mismo formato con el que se escribiren la primera vez, los datos de la parte real e imaginaria de los voltajes en cada fase.

Los siguientes 9 renglones se ocupan con los datos de las 9 corrientes de superficie (l renglón por dato) escribiendo cada uno con el siguiente formato:

F(4.1)

Por último, se dan, en este orden, los datos de la longitud promedio o la longitud que lleguemos a elegir para el cálculo de los desequilibrios electromagnéticos de la línea, la potencia de la línea y el factor de potencia considerado para el caso, con el siguiente formato:

(F5.1, F12.1, F5.2)

and an an arrival for the second s				1 5. 1 5.
		167	11	
<ul> <li>A state of the sta</li></ul>				1.1
<ul> <li>Alter of a state of the state o</li></ul>	andreadh a' stair a' suis an suis an suis Iomraidh a' Neachtairte San Stair an s			
(1) Probability of the second state of the	and the second secon			
<ul> <li>A state of the second se</li></ul>	n in servis regionerie. Nacionalizatione	and the second second		
		- 14		
	na series de la serie La series de la serie			- 45 
이 가지 않는 것 <b>같은 것이 같은 것은 것이 없다. 것이 있</b> 는 것이 있다. 같은 것이	1997 <b>(* 1</b> 82 1947) 1			
(1) 新学校の研究会会研究にお知道をついたみたい。	the start of the s			
a hadden in the Market of the	ing stations where			•
A. B. And Alexandrate Cash	معديد الله المت الع	S CALL ST AND	•	t⊧ ×
1. 第一七次使用的情報》并非是是4			• • • • •	: : <u>:</u> :
一一一是是是是是是	hall and the special	しずいたいてい	s Pava	\$1 Yosta \$
and the second	ere and the second second	an the state of the	<b>`</b> 1	∴ ' <b>₩</b> δ
1911 - Angel Angel 1913 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1914 - 1	an the second	terete i se s	a i	$\sim r$
CONTRACTOR OF ME		- 1 - 1 - 2 - C	: *	- <b>-</b>
An instant Weather I have	Real and the second	-244 - Co	÷1,	_¥
Contratantessate anticide	N. A. West	6.2.4 1456.019	$i \in \mathcal{I}$	34.25
	ميسوسة المتلعص فالت	문화 전도 하네.	1.4.	,∼ta-j
Manager and the same radiation	Tearner in	in de la comu		4.4 C
- Incompany with a set of the	125 <b>1</b> 78/779		С. с. м.,	1572
the contract of the second states of the second sta		n in felin in Ar Sta	214	1.6
1 marshall beschmanshirt	et. ?		$\sim 10^{-1}$	
The second states of the second second	an a			ang.
<ul> <li>An end of the second sec</li></ul>	and the second			
	1			•'

G				51.0												r.				c .		-	ΥC					+ 11			6.7		. 1			v						•	-	
19	ċ			FA	517	- 2	ŝ.		• •			r 1			• •	ſ						•	1.				, ,				. 1					•.	.,		-				÷,	÷
-[1				51.	4	$^{1S}$	10	11.	. H	C	1.	۱,	Ęι	1	<b>)</b> :	10	٠ <i>٠</i> ,	1	<u>ه (</u>	ņ.	• ភ្ន	),	TĘ	10	Ŀ.,	6	! ;	Ĵ	10	5	ŧ۲	[]	٩	1:	• C	103	),							
6				114	511	74	51	•	1	ä	1	å۶	1	1	2	33	֎	19	10	31	5	22	믱		9 1. 9 1.	1	ł	10 51	13	Å	7	14	5	7	<u>ا</u> ر	<b>.</b> . 1	0	.p	F (	5				
<u>A</u>			*	1.1	1E.	P A	( +	; ,	11		IF.	Ri	( i		1Ĵ	<b>,</b> A	VO	5	١.	FI	• (	5)	٠,۴	ĥ	(5	).	Ē,	Ťľ	3										* 1	1.		÷.,	ст.,	
18			*	(c)	1	IS	<u>] (</u>	6	•	.).	-	<b>n</b> /			• ·	£											-			٠.			÷	i		ι.	•••	1.4	<b>а</b> ъ.	. +	de la	ю. н	31	1
10	25			ċΰ	iei	.F	ť	1	1		55	.1	îċ	6		1.	c	D	, I)		<b>.</b> Y	ie	.6	51.	. 4	( t		'n	٠١	IE.	RĹ	ŧ.	ï							÷.,	34.1			
11	111	•	*	1.1	ν÷	٢ <u>fi</u>	:1	1	-7	\$	('n	. *	2	Y	P(	6,	6)	1:	١S	1	5.	6)	2	1	١.	çί	iğ	- P	11	1	ŠŲ	ò,	21	<b>.</b>	÷.			- 2	۲.		- 1	P	12	
13				žni	6	ť.	$\frac{1}{6}$	11	ĥ	10	6	16	5	ź	ĎH	łă	6	5	Ē	6	NC	ŧ!	41			Ň	6	Yé	31	Ŷ	ĎΝ	łi		15		<u>, , ,</u>		đ.	14	, a d	57		·2	
114				, TI	) د	٩,	3	į.,	71	Ę.	(3		ij,	2	t ii	ųζ	ь,	6	j,	P	21-	ųζ	6	0	ī.	CI	V	Č3		i i	<b>,</b> ¥	ŇŸ	Ċ.	1.	5)	Ċ.			. 1			·		
10				44	211	25	1	5.	61	F	5	2	ιų,	1		¥Ρ 1	L H L	1	å.	3	••	18	N	1	۶.	5	)	1				- 4	1	· · ·					1.4		ar.			
17				'nň	4	ì	Ť	= 1		i).			Ť.			1		1			1	1			5	- 4		÷Ľ,	. 7		94	\$3	<u>.</u>	1		<u>_</u>	l.e	Ŋ,	10			0.02	di.	
19		· .	2	REA		(5	đ.	26	13	R	Ċ,	2	н.	1	١,	ųc	Ļ,	1.	GQ	Į.	<b>)</b> .,	棿	S1	цÇ	ņ	•1	įΟ	çĩ	9	1	<u>ر</u> (	$g^{1}$	. 4	4	Ċ.		e.		ette		33	(and	5	
20		-		CA1	ĽĿ.	ľŕ	ī.	T	٨١	÷Ĉ	ſ	۰.	A.F	S	ι,	ŀ,	D,	Y	E )														Č				•							
27	· · •			DO.	4	5.	Ţ	4	1	63					. <b>н</b>	÷	×.		.2	ť.	e c	115		·	5			1.5	. 2	-		1	r :		1	· 5	34	2.1	34	n./.	a se			
24	•		ز ~	οŭ.	S T	2		*		,	۲.,	3)	1.	á.	1	11	<i>a</i> -	¢ .		4	Ĩ.,	ú	a)	٠.,	÷.	$\mathcal{P}$		4	lad.		ж.Т.		d.	٢.,	4.56	53.	U.	4	ΤĒ,	1.7	24	i ŝ	۵.	
24	•	. 5	5	22	91	11/	ų,	5	۰.							4.	÷ -		÷.,		ь,	4+	۰.	÷.,		÷.,				20	<u>н</u> .:		. بر	<u>e::</u>	s			de la	40	er.	eu.	à s	-	· •.
26				00	- 2	+	1	= 1								1		• •				•			-			1			1.011		<b>r</b>	r C	n -	214		ч.	143			· • •		
27				ĒĘ	A FJ	(5		26	21	<u>.</u>	ľΑ	0	÷.	IJ,	т	11	1	Ð	ì.	Ţ	1 A	(1	į١	33	, ۳	11	÷(	ι,	4		s, i	•	2	•				÷.,	i .		*	2	4	
29				11	łť	23	5	-r	**	÷	k r	а ( Т Т	1	÷	15	۲P	H	ĥ	H		11	1.1		- 12		- 1		1		÷.,	3,1		<u>а</u> ,		;	í.			d Cá	aí ní	X *.	(*15×	а.	
30		5	7	ċġ	Ť	i i	Ú4	2				• •			• ••							1		1									2											
32				00	5	8 H	1	-1		5						1	÷.							1		11	1				4, 1			•	•		4		: '		10			
23		2	_	T.I	٢Ť	. J	ij.	i	1 I	t t	۲.	สา	3.	16	1	a i	۲.		4	<u>с</u> ,	 	L.	4	· ` .	;	****	্য	NI.	•	•••	्ष	e.	-	Ŀ,	1	1. 3	÷.	1	10	$\mathbf{f}$	Ú.		3	
34		2	۴.	50	1	5	100	- = 1	. •	14				٠		$\mathbf{v}$	e n	5	: <b>X</b>		. 1	E	(z.,	J.	<u>م</u>	w	۰.	:14	2		i uri	S.	1	Ľ"J	c.u	A.S	23	1.12	÷C)	ù lit	277.	<i>.</i>	9	
36				<u>pö</u>	.5	ò	4	= i		i i						,					2				٠.		.,						. 7								-			
37				TP	P C C T	1.	d.	) 1 = T	T	1	15	0)		*.*	-4		••	1	•	27);	1	1.1	•••	-	94.);			1	20		Cz	• 7	100	K.'				<b>ə</b>	1		s. 113			
39		.' 5	9	cò	Υİ.	İŇ	Ú		1			2	£.	÷.	1		4	÷.,	<b>.</b> .	¢.	÷.,	4.4	l r	2		er,	12	4	н	ĊŶ,	12	24		h.,	7	٠ <i>۲</i> .	÷.	1	ية ا:	ψ.	6	-	~4.	
11		20		TR	6 () 7 ()	. F	2	: 3	5	י) 1	4 F	1	٧.	•	۲Ľ,	12	4	2.7						z), s	<b>"</b>	$\langle T \rangle$		.e.	i.		ۍ.	90		3.1	÷.,	se.		- 75	ж.а	en:	w.	-04	s.	
42				VR.	ΞV	ŝŻ	Ċ	0	Ē	r (		ö,	1			•			1												-	• • •												
43				5.	SE D T I	F			•					• •		1.	÷	ىد :		-2	£.	ų -	1	97	-a•		٠.	ગુર		<b>4</b> , 4	- 13	٦	ν,	•	•		•	- · *	110	л. <sup>г</sup>	1	чС 1		
45		1.1	- 1	no	6	ñ -	T :	= 1	. •	÷'			•.	ं		ÿ.	t fi		2	122	بر ام	10	Ξ.	-	5	ċ,	77.		Ľ.	х;	:22		1	t.£	<b>;</b> ,>		<b>1</b>	÷.,*	¥ 1	۰.	. Te	$\sim 1$	11	
48		· .	<b>n</b> .	PF	10	(5 TN		26	41	ю,	4 (	ņ		.,		•		•		HC.	e	t in	e ja	- 3		<b>1</b> .0	ι. Lir	14	<b>ү</b> .н					<b>67</b> *	÷.,		Ŀ.	**	úz;	2		1744	đ,	
48		G		bö	<b>`</b> 6'	5	T	- 1	. •	•	ĩ				<i>.</i>			`		14.17				. '						~					• ``		• **			· ·			*	
49				RF	ξņ	. (	5	:?	6	5	٧,	÷.	Ţ.	1	<u>;</u> ;	VA	i Cl	•	11	27		-		•	. `						تورو		÷ţ	1.			•	• <b>R</b> • <i>F</i> ,	1.	: •••	¥ .	242		
51				ŤF	'i	ι.	FI	ີ	2	۱Ĵ,	TΗ	FI	Ċ,	5		35				2	1	ý.	e #	•	-		33	1.	۰.	42	1	·	44		,	(e.)	<u>ن</u>			÷.,•	÷.	10	1	
52				V.C	τ.	1)	= 1	ľ	١.	۰1	۱/	1.	ini	T	(3	۰.	11	)										÷.			÷.,													
53				Fil		F				1									č		•		'					• •						۲.				•	1				1	
65		6	5	<u>cn</u>	мŶ	T ti	ιų,	1		. '				1					5		~	-1 1		÷.	1			Ĩ:		2.	v. 1		1	<b>1</b>	1	•			10		1.	۰.	1	
56				PF.	• កំ	( 5		56	1	i X I		.13		zu	٢Ĵ	1					.,	1-		1,9							4	. ,	٠.	. :					-t .			-	۰,	
50		7	0	ĊĢ	Ξï	ÌΥ.	Ū.																·		,							•							1	•				
59				60	7	۶ ۲ -	T		÷	10	P.1	ò	ì	. <b>Y</b>	PU	å	5				-1	i.											1	1.	·		1	<b>1</b> .12	ţ.	• '		1.1	• • •	
81		7	5	cu.	пΤ	T I	ŵ					• •				Ľ	•					i.	٠,			٠.		÷.,					ė, •,	:	·							1.	•	
62				RF	۸IJ	۰,	5	:?	•••	3	~	TI:	• • •		P	2						۰.,				2	ι.	4						1					, ·		57.4			
U	123	5.6	2.0	τ.	÷	ű.	1	7	ć,	0	2	14	5 6	1.	ū	ġ,	23	4	5 8	Ŷ	1	ġ,	23	T	6	$\dot{n}$	1	1 1	Z J		5.6	Z A	2 (	ti a	3	1.5.0	ŵ	5.9.	÷	23.		10	Ĺ.	

		ng dalah sebagi dalam sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai sebagai s Sebagai sebagai			
		160			
121		4 AI (5,200) 2001(1,1),25200(1,1) 2001(1,1)2002(1,1)2002(1,1) 2011(2002(1,1)2002(1,1)2002(1,1) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1,1)200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1(1,1))200(1(1,1)) 2011(1,1)200(1(1,1))200	<b>)</b> 1.2. 1.		
1	80	0.4 1 1 1 1 . 9	an an that an that the second s		
9 10 11	90	FAD (5,270) FMF(T) Obyteur Fad (5,271) ONL.OTH.FACT			
12 13 14		HTTF(4,4) DATOS DEL SISTERA: ' PITF(6,306) FTTF(6,307) &FAL(V(1.1))			
15 18 17		(PTTF (6,308)) (F (1,50,6) TOFA (RTTF (5,5) 1006880 DF CTPCUTTOS:1	an a perai perai perai territori attente esta perai territoria. Il ante esta della perai territoria.		
19		LSP RTYPE (#, *)*HUNEND DE CTRCUTTOS:2*		n in de la constance de la constance de la constance de la constance de la constance de la constance de la cons El constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de	algene dan e. San gefahre
21		HATE (4.+3 11 SUBCONDUCTOR POPIEA	SP* - Constanting of		
24 25		ETTE (1.1) DATOS DE LOS CONDUCTO	PFS		
27 27 28		мтар (4,3) (, со водоверо) ов са мтар (4,3)) мтар (4,3))			
30 31		18778 (m.313) 16778 (m.314) 18778 (m.301)			
32	120	0 129 121.0 RTTE (6.315) DUCTO(T),ABST(T),H(T	1.8CT).GC(1.R(T)		
35 38		(HTTP (6,302) (U 130 1=1,0			
37 38 39		10 130 1年1-19 〒(1-101-13)で目的1 			
40		±0.012×42+2+2+10110((654/0(1))+84F) A=0.0	(2075))		
		TSF 			
45		20,002892#F#10(10(1658/D(T.J))#S6	RT(PO/F3)		
48		((1,4)=C+PL2(4,n)			
50	130	(],4)=("PL/()*,0); "Officies () Efficies (),2) = market	na na aifir na siringa ang Santa si		
53		N 135 (=1.6 10 135 (=1.6			
56	135	*(+,-);=();+,,);++?;0)/(?;0+?([;0]) *(],)=()(;,))+?;0)/(?;0+?([;0]) *()*;this		and a final Array Array	
59 60		21 50 2017 20 18 64 - 200 - 16 10 - 200 200			
61 67		(0 jin 1=1.4 00 iay a=1.4			
Ü	234567	<u>     1    1    1    1    1    1    1  </u>	3456769012345678	012345678801234	5.5.7.8.9 0

		÷	Sec. 1	مالي تحديده					1				
							· 가지 아이지 않는 - 같은 것 같은 것 같은 것			e dina serie de la Constante de la constante de			
			1000	$\{g_i\}_{i \in \mathbb{N}} = \{i,j\}$		170	)						
			1.1.1.1										la de la composición de la composi Composición de la composición d
					19 1984) 19.	s			(der på sjan) Selan og sjan i				
				$p = \{0, \dots, n\}$									
ന		P(1.1)	= F(1.	1)-1001	1.1014	F(10.	313760	10.1011	865 F.G.S.	341.4346			
	140	26, 17	1=1.	•			11月1日1日 11月1日日 11月1日日 11月1日日 11月1日日 11月11日 11月111 11月11111 11月11111 11月11111 11月11111 11月11111 11月11111 11月11111 11月11111 11月111111						16
		7(1.1)	=2(1)	5)-((7)	1.91+2	(4.1)	1/2(4.	າງງ			alian di seri Mangalari		
₩-	145	P(1.1)	=111	Jarier	1.91#1	دنىيى	1/2644	<u></u>		<u>i Balanda Angela</u> Angelan babbara	<u></u>		
		FI SE								3.1.1		and and a second	
10		00 172	·(=1.	1				1	ia serverane.				
12		2(1.3)	=%(1.	3)-((2)	1.514	7 (6	1/200.	d ) )	1999 - 1999 dar 1999 - 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 d 1999 - 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 dar 1999 d			e state da anti-	
13	172	001111	1UR 1 1=1.		an Aldrei	1000	•	with Th		1	1999 F		
15		10 190	) d≡1.	5 0-0	7 . 1 7	1 . 7 / 7	111/71	7 7 3 3	all strength of the		esse de la		
17	180	CONTI	ΰĘ.		~~ p2			$\mathcal{T}_{\mathcal{A}} = \mathcal{T}_{\mathcal{A}}$	Sec. Sec.	·治理 [13] [14]	# 0. A.	بالمعادية والمراجع	
19		na 224	1=1	÷			ે લ	<b>9</b> 45		$\mathfrak{H}^{(n)}(\mathbb{R}^{n})$	- 24-17	iztu u dia	
20	774	CONTR	)=)(). WF	.J)=((P)	1.311	P(4,J)	)/PCh.	$Q_{1}$	k in the	terne etg	1. 19 A. 1.	e cont	
22		DC 22	5 (=). Jel.	2 .	n - San		المنتخبين المراجع . المراجع المراجع الم	and the	1004 ( v. *	en a sere	See See to a		
24	225	CONTIN	, ៤ ) ដាម់ ( ហាត	.j•m=0	911.7	110(7.	-1) /F(	7,733			1.751		
26		Pr: 22.	1=1	2							t de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la de la d		
28		210001	.J)=7	BE(T+1)			ng Marin Sana Tang Kabupatén K	a da Trini. A da Trini	•- -		in the second second second second second second second second second second second second second second second		
30	226	CONPLI	[,,7]⊈F ∥e	PDF(T.J)					la se Xuter L	e tober tel Statistics			
31		JF (L. CALL S	FO 31	1 THE1. 2011-1-75	a) +-	e providence T	1.1	1.1		Na Alexiène.	1997 - 1997 -	and a star	
33		CALL &	STOP (	PDMI, PD	1 <b>4.)</b> (1.)			<u>्रि</u> श - जात	i contra	8184A 4548	t status		
35	220	ENDIF	144		$\mathbf{x}_{i} = 1_{i}$	. •	्रे के दिस		£.	2011.3		a state of the	
37		TF (1.	E0.61	тнен	1		$\cdots \leq j \leq n$		ba ya ta	•• jal 22 -	an maiste	Real Sec.	
39		FLSF			$\sim 10^{10}$	. <del>.</del> 19	n karpina	<b>6</b> .	b. 9	with the	- 19 ( L <b>)</b> (		
41		FNDIF	n , (a)	• •					1 A	224.20	e 193	a terret	•
13		*877F(	6.306	53	De Thi	61.0246	12 261	15,000	V ( ) '			1.42.2	
44		TF(L.)	SCRT	7869 1988 (20	E) (			in Second	1. 1. j.	en en en en en en en en en en en en en e		1. N. 1. 1.	
40		WRITE	(n.?	ຊາ								1.	
48		CALL	11412	"UH=P ("	n .)	· · ·							
sd		FNDTF	6.10										
51		******	1 <b>4</b> 1 1 5 <b>3</b> 101	• # A T F 17.	DE CO	EF 1 C EF	GTES.C	DAFAF/*	<b>смат</b> а 21.				
53		TF(L.F	6 6) SCF1	THEN ID.	<i>د</i> ۲			1. S.	e da est	1.191.3	7 P. 1		
55 56		WPTYF FLS.	(6,30	51	• • •				la ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en ser en se	i a a chi	1.1		
57		C & I . I . 4	SCELT	THRAP CH	•DA)				. · ·	·		. 7	
59		FHDIF			1							· · · · ·	
60 61		CALL	() () ()	10F.T.ZF	· <b>1</b>					÷.,.			
62 63		C 111 1	405 11	M . 1 F . 93	<b>)</b>								
LT.	145678	601224	5.678.9	0123458	7.0.9.0.1.2	14587	880123	567890	1234567	4901234	5759012	1567880	

Cul, proving the second				171			
<pre>Calt. For (2 (f), T) = (0, 1) FALL FOR (T), T) = (0, 1) FALL FOR (T), T) = (0, 1) FALL FOR (T), T) = (0, 1) FALL FOR (T) = (0,</pre>							
<pre>FADIF: FADI</pre>		Cally POPA(7) Cally POPA(7) Fally POPA(7) FUNIT TF (1,FU,P) FUSE	18.71.20(8) 19.7284.23568) 7664 4)				
AP   [[(-0, 3), b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 3], b] ] [F]       AP   [[(-0, 3], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]       AP   [[(-0, 4], b] ] [F]         AP   [[(-0, 4], b] ] [F]		FADIE. 'ARTGE(\$.\$)': WETTE(\$.\$)	AVELT DE THP	EU 4. CI a SE	MIE (CONF. S	11 K1+10.5)'	्रियुः कृते भारत्मित्यः । इत्युः भूत्रेन्द्रः स्थलः, स्थलः, स्थलः
<pre></pre>	9 - 7 7	4911566.305 16 (1.60.61 611. 8508111 98156 (6.29)	) 1860 - 1993 1884 - 1983 93	anto gra Vial Via	1997 - 1996 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -	e de la Kerrenne No de la Corre	9992 2010 (843) 9992 9916 (842)
<pre>CALC INV (P6F.C) CALC INV (P6F.CN) DO 214 JET.3 DO 2</pre>	जे ब ग	CALL FSCPIT	10010 (7540) (11027) 4490		。 一、四位有4月2	an en	·····································
D0 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 214 [st.3]       L4 6 55 4 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         D1 215 [st.3]       L4 1 (b v v f 2))         C1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	9 9	CALL INV (P) TF (1. FO.33 CALL THVF ()	64.С) Төрн (Бы.Суу)	- Grada Mala Sina ang kana	The life of the second	مى ئەر ئەتلەر بىرى مەربىيە مەربىيە تەربىيە	that is the second
•         •	1) 27 19 14 - 7 2 4	DO 234 1=1. DO 234 J=1. YNV(11)=2.0	3- 0*3,1416*5*6	vet 200 Ten Vet 200 Ten	an dan an di Persia. Nationalis		an an an an an an an an an an an an an a
<pre>1 1171 (**104) FLSF CD1F wpTr(f**1) (#ATRTZ DF (CAPACITANCIA (COULONB.X) KR)*1 1 2020(45) (************************************</pre>	16 7 3 T	FUSE FUSE IF (1. FO.3)	атыры атыры	へによれ1988 ションス115	an Alanta Alan Salata	grade de la composition De la composition de l	n an tha an an thair Chiltean an thairte
WITTP(1,3), WATRIZ DF (CAPACITANCIA (COULDMAN, NR))              Intervention (COULDMAN, NR))		1917-14.30 FLSF F::01F	hitan an  at dan salah s	en en sela de la	and the second	tr∱ ∰ran ann an Arrainn	
<pre>M # # # # # # # # # # # # # # # # # # #</pre>	32 33 _ :	SRITF(1,1) SPITF(6,306 TF(1,F0,6) CALL ESCRIT	ЧРАТКТЯ ОГ (СА ) Тири (Па (С)	PACITANCIA	CURRENCE STR	KRJ - 1 - Samples	an an an an an an an an an an an an an a
<pre>HT1E (A.101) FNOTE FNOT FNOT FNOT FNOT FNOT FNOT FNOT FNOT</pre>	15 54 97)	FUSE CALL ESCOTT	UPAR (CNV)	, Forson der. Hon von statute for	an sanga sa sita na 19 Na sitang kanalas	en en tall hart die Sentite Lander werde	The transformer The transformer
WRITE [6,298]         Control of a factor of a	38 40	WRI15 (6.30 FNDIF IF(L.FQ.F)	1) THEF	- <u></u>		ः <b>्षद्वा</b> स्तः व्याः	ato posterio di Managina
0         0	43	WRITE (6,29) FLSC FUNIE SUITE (5,1)	81 5-15-5 	tation and the second sec		and a strength of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the	na ana si si si si si si si si si si si si si
$ \begin{array}{c} \forall (T, J) = 2, i \in J, i \in F \in C(T, J) \\ \forall (T, J) = 2, i \in J, i \in F \in C(T, J) \\ \forall (T, T, T) = \forall (T, J) \\ \forall (T, T, T) = \forall (T, J) \\ \forall (T, T, T) = \forall (T, T) \\ \forall (T, T, T) = \forall (T, T) \\ \forall (T, T) \\ \forall (T, T) = \forall (T, T) \\ \forall$	45 46 47	WRITE (6.30) DG 236 L=1. DP 238 J=1.			2002 13400 . 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1990 - 1	n definister van definister van Neverse stattmenter	Bilis (S.S.) (A. Vadina
TF(L, PO, A) THEN           CALL S(C) T(L, E)           CALL S(C) T(L, E)           Matrix (C) T(L, E)	18 19 50 736	Y(1.J)=7.0* YDM(1.J)=Y( CGSTTEN:	3.1416+F+C(I. 1.0)	3)	n barren en en en en	en i vora da Lesteria. A secondaria de la como	and the second second
Chii, FSCRITHIRAR (YRV)           AFT/FE(A, 301)           FIT/FE(A, 301)           Chil, FOR(Y, YP)           Chil, FOR(TTP, NP)           Chil, FOR(TTP, NP)           Chil, FOR(TTP, NP)           FIT/FE(TTP, NP)           Chil, FOR(TTP, NP)           FIT/FE(TTP, NP)	52 53	TF(1F0.6) CAT1 FS(2)* WRTTF(6.299	ТНЕМ (18) 1			a anti-tra	
1         Γ [ [ ] . C _ [ ] . T _ [ ] . F L _ ] . F L _ [ ] . F L _ [ ] . F L _ ] . F L _ ] . F L _ [ ] . F L _ [ ] . F L _ ] . F L _ ] . F L F L _ ] . F	65 66	CALL FSCRIT ANTIFES.301 ENDIF	BRAR (YNV). )	• :	na tha an tha tha tha tha tha tha tha tha tha tha	gen Notician Kategorian	
91 FLSE 42 CALL POWATTP, YPELYSEUL 13 CALL POWATTP, YPELYSEUL 13 CALL POWATTP, YPELYSEUL 13 CALL POWATTP, YPELYSEUL	56 59 60	CALL PORCY.	ΗΡL 4,YP) ,YP,181				and the second sec
	62 63 11 2 3 4 5 8 7	FLSF CALL PRAATY CALL PRUATT	10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.1	1.4.5.8.7.8.8.1	345878801234		1

ź.

Contraction of the local division of the loc

date the distribution of the second state

a thread and a strend

na di Lini Na si si si		
alge i Tana	가 같은 것이다. 같은 것이 있는 것	그는 가장에 있는 것이 있는 것이 있는 것이 같은 것을 통해서 가장에 가장에 가장하는 것을 통해하는 것이 같이다. 같은 것은 통해 가장하는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은
	2	PTTE (+.*) ! HERE OF ALSTRENCIES PERALELU (COUPE, STRENEICAD) !
	3	<pre>kFTTP (+, +) '(S F'F'S/K")' aPT[F(K, **A)</pre>
	5	IF (I.FU.D) THE CALL CSCRITIES (NS)
		WITE (6,362) FLSE
	10	CALL FS(PIT(PAP (YSNII) #PITF(6.302)
	11	F401F (n.303)
	13	BATTE (*.*) "PERAMETROS DE LA LITEL PARAS EL CASOS TRANSPUESTO: "
	:10	TREE FO 33 THEN CALL FOR THE 243
	17	CALL SEC (1.707.74.711.700)
	19	WRITE(*.*) XDF.ZH
	21	CALL PARTESICI, PDV, PD (PH)
	23	WRITE(**) PP.PA
	25	AND PARTIES (L.CHY, CP, CY) WRITE(*,*) (CP.CV. (COULDAN/KN)*), SO THE REPORTS AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
	20	CALL FARTORULLING, ADD. CH.
	28	- CALL SEC (L.YEF.Y', Y11, Y00) WRITECT.TY TYPE, YM.Y11, Y00, 3 PARES, CSTENERS/KNY S.F. (1997) 2012 (1997)
	30	WHITE(#.*) YEL.YA WHITE(#.*) YIL.YO
	32	•PTTP (n. 304)
	34	CALL PARTES(1, 70F, 70F, 70F) WHTTE(4, 4) - (20F, 20, (0HM/KN)) - (140) - (0HM/K) - (0HM/KN) - (140)
	38	PRTTPC4.41726.77 PRTTPC4.417211.200.COMP/KE11
	38	CALL SEC(1., 200, 19, 711, 200)
	40	CALL PACTES(I, DOR, PD, PL) HOTPER AND DO DO (D. DAT/KUSI
	42	
	44	(ALL) PARTY (I, I) (FILLS) I (ALL) I (III) (IIII) (III)
	46	Cull Papers (I.Y. SPF, YB)
	47	WRITE(*,*) YEE,YK .(SJEHENSZKR)!WYEZWERRETERETERETERETERETERETERETERETERETER
	49 50	(\$65, SFC(6, YPF, YP, Y)1, Y00) (\$15, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7,
	51	- 第月17章 (本,4)(女))(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1)(1
	53	CALL CARL (1.711.11.00.F1
	55	WRTTF(6,301)
	57	28700 (4,1) 06 (1), 8V(1), 8V41(1), 97(1), 6F(1)
	50 75	7 CONTINUE
	61	CALL 0840 [DUCTO.0.C.V.X0.X0.X0.FPU, SPU, FR.FT.E)
	62	CARL FACE CLASS AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND

261	FOULLT	1	6.7.61		5.57.3.42	n				14
261	F (1 R 1) A 1	<u>(71</u> 1.1.	EA.2.2	F7.1)					물맞는 사람	
265	FORMAT	(210.2)	·				1. (. ). (. ). (. ). (. ). (. ).	ر. د ۲۹ و د د و دوا		
266	FUDHAT	(257.2)			1.1	8	a started and	elese a la se	1991) 1991 - N	
268	FARMAT	(756.7)				1.11				2. 
270	FURRAT	()=0_) (F4_1)					al militaria Anna Anna Anna		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
271	FORMAT	(15.1.5	12.1.F	512)		1994 - 1994 1	अनेक्यूटी तेले. -	10-43 a to 10		
571	FOUNAT	chein.	F11.41	) I				N		
200	EURNA!	(7), 757	- 51		t e			というたい	t de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de	
291	FOREAT	(2×.F7.	2.2.1	£10.11	FP.41	1 7 S. S. K.			4	÷.,+4
294	FORMAT	(17 2)				S Start Are			1	
296	FOPLAT	15.1.1	1 de	5,21		ana na t		and the second	ala hera	
748	FUPL &	111.90	ごじん	ນີ						1
340	FURNAR	(18.60)	- 1:2	}	•	· · · · · · · ·	·····································		31 - L'	
301	FORMAT	112.20	1.75	) e si e	el a tra			dagata dan se	a da se	1
101	FORMAT	(11.17)	1.13	11000	1 12 PC 1	e George	1.2.2 A. 1.	445-34	4 <u>1</u> 2	• <del>"+</del> •₹
304	FOPMAT	(11,2)	- 23	31	1.5.5		i de trapa		49.12	
306	FORMAT	(11+1)	TTAIF	) 4 TTEF	PA DEL S	ISTENA	F10.23	1. (j.)	15	
AOE	FORMAT	(23-12)	PERO D	E FAGE	5: 12)	nin Sad			alditer	n. Stear
310	FUPYAT	(2) PI	SISTIV	THAD	Th TREE	0E5.1	)			
312	FORMAT	(2), (5)	PCUENC	14: ,: H . 4%	UISTANC	A HORIZ.	.54. AL	TU1/A 1	i yr Neiser	
413	5X.198 500651	nini isi	1 0100	.6X.1P	FSIST	a. toat.	5¥.'(K)'			
	KX. ICOH	0870111						994 - A 19 -		1.52
315	FURNAT	(11.12)	107 56	.2.155	F5 2.5X	F5.4.4X.	F9.7.7X.	P5.31	Set 111.1	1.50
	ይላባ	Ľ		÷ ·	14153	5 35 34	يردو الأحكيان	stan di Ma	nd and	. • · · ]
				4	i integra da				dan serien. Dan serien	
								a terresta a		
				· ·		1.1			м <b>л</b>	
				1997 - E		4	,	+	1.1.1.1.1.1	
				•		4		·	119 A. T. T.	•
				• .				102	· . ·	
		2						L. S. S. S. S.	1	
									• •	
									1	

	ra na sena da sera a sera a sera da sera da manda e parte da sera da sera da sera da sera da sera da sera da se A sera da
	174
	이 가지 않는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있다. 가격한 가격한 가지가 가격한 것이 있는 것은 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 같은 것이 같은 것이 같은 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것
·	
	SUPPORTED ISCHIMAN (70F)
	PD 24a 1=1.0
	WITE (0,300) (21 ac(7[F(1,1]))) = [.6]
298	CONTINUE
300	F(D) (1((2), F), 1)) RETURN
	ENDERTINE ESCRETTURES (7DR)
	(APPLET ZDA (3,3)
	AHITE (0, 110) (HEAL(20) (1, 1)), (=1, 3)
	ANTEREN, ALUITEREN AATZUNTIGUTERUNTAGUTEREN ANTEREN ANTEREN ANTEREN AUTEREN ANTEREN ANTEREN ANTEREN ANTEREN AN ANTEREN (A.*)
310	CONTINUE FCH 457 (317%,FG,3))
	RETURN 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
	SUBPOUTING STUDIERNU, ZDUDIERNU DESSELTER STUDIER STRACKSKER STER STUDIER
	DO 280 1=1.3
200	「2000((1+3)」「コースのの以て(1+3)なり、2000(5かり)」「「「「「「」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」
780	DO 291 TEL.9
·	7DAULT.(J+3))=7DAULT.(J+3))=7DAULT.(J) a
281	COMMITINE DO 202 (=1.5)
	00 242 1=1.5 ZDBU(T.J)=2009(T.J)=((ZDNU(T.6)+ZDNU(6.J))(ZDNU(6.5))(ZDNU(6.6))(ZDNU(5.6))
242	CONTINUE DO 202 THI 40 CONTINUES DE ANTE ALE ALE ALE ALE ALE ALE ALE ALE ALE AL
	Di) $293$ $J=1.4$ There is a state of the
283	CONTINE CONTINE
	00 294 1#128
284	ZDN(T,J)=ZDDU(T,J)-((ZDRU(I,4)*ZDNU(4,J))/ZDNU(4,4))- (3) (第25006) CDUFT(1)-
	PPT (IP)
	SUBFORTING OTSTANCELARSE.H.D.VRT of the Structure of the Constance of States and States of States of States of the
	h() 200 T±1.4
	D(T.J)=SORT(((aBST(I)+AST(J))+42.0)+((H(I)+H(J))++2:0)) (() () () () () () () () () () () ()
290	
	FUD
	CCANTER APPLIES APPLIES TO APPLIES TO A THE SAME APPLIES AND APPLIES A APPLIES APPLIES
	7*A=(4) Z4N=(0)
	7/F/6=(Å,Å) 7/F/6=(Å,Å)
	2420 101 x(702,750) 705-001 X(702) (70-0)
	- 2017年11月1日1日1日日日日日10月1日 11月1日 - 11月1日日日日日日日11月1日 11月1日 - 11月1日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日

		그는 것이 같은 눈손님께서는 이번에 가지 않는 것이 같이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 했다.
		이 같은 것은 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것이 있는 것이 있는 것이 있다. 가지 않는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 같은 것이 같은 것이 같은 것이 같은 것이 같은 것이 같은 것이 같은 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것
G	1.	IF(I, FW, J) Akra ZORE ZURET LANDE
2		ELSE TECLECT. 11 THEY
5		71=70F(1,1)+74
fi		FUNTE - FOR AN AND AN AN AN AN AN AN AN AN AN AN AN AN AN
9	300	CONTINUE
12		24=29/15.0 FFTURK
12		FUD SUBROUTINE PARTIERIGUES TO A THE SUBRE STATE AND A SUBRE STATE AND A SUBROUTINE PARTIES AND A SUBRE STATE AND A SUB
1		COMPTEX 2001(3)3).2001(2001) Control C
18		- 2нрало о собет на колите на каринета на каринета во собрата на селото на селото со селото на собраното со со - 2ррановрема и собранова на колите со собранована со селото се селото се со селото се собранована со собранова 
20		70±Сирту Сома, 2001. После в станова по се за поли и при изделя надарки настрани и поли и разки спорта поли ОО. 392. Ца (н. в.)
22		DA 302 (E1. V.) THEN AND A CONTRACT OF A CON
24		REPERTING FLUID FRANK CONTRACTOR CONTRACTOR OF A CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR AND A CONTRACTOR CONTRACTOR OF A CONTRACTOR OF A CONTRACTOR OF A CONTRACTOR AND A CONTRACTOR A
25		Z:=/F(1.J)+Z: FLSF
28		1.01F ENDIF
30	307	CONTINE RPE7PP/3.01
33		2+27/3.0 PRTURE 1. AND PRODUCT PARAMETER PARAMETER (AND THE ADDRESS OF
. 36		FUR SUBBOUTINE SECT, ZPF, ZH, ZTT, ZOO HOADO - ON TONO - NO WEATHING THEN THE MENT SHENT HEATHING
57	12.0	COMPLEX YOF, 78, 211, 200 211=70F-74
19	• •	- 200年(11-11)14-20日本2月に、19日日、2月日、2月日、2月日の日本部には「新聞の開始の出版報知識の構成的構成。 19月前日初日 - 19月
41	ŝ	CALCULD DE LOS PARAMETROS FLECTRICOS PARATERES SE SERES REDERES
10		- SURRADITTAR DEPERTIZAN, ZPF, ZW, T, TJ, ZJ1, ZOD1 (1996), 477 (1998), 200 (2006), 500 (2007), 2007), 2007 (2007)
45		+202,2M1,2V2,2M1,211,200,17(6,6),11(6,6),2V4(3,3) = 134(G+3) SECTIONS
47	×.	■ PTWEDTO ALL ALL ALL ALL ALL ALL ALL ALL ALL AL
49		28=CMPL((PR#,PT#) 261=CMPLX(PRF,PT#)
52		ZP7=CPPLX(PRF,PIM) Zu1=CAULY(UFF,PIM)
54		ZWZECWPLY(PEF,PC/) A AND
56		[01, 305, 1=1.5]
	}	The first of the second s
58	1	ZPEZZPEZZPEZZPEZZPEZZPEZZPEZZPEZZPEZZPE
59 60 61		PFLSF         FFLSF         FFLSFLSF         FFLSF         FFLSF

on horper-

	en en e		n an an an tao amin' ao amin' ao amin' ao amin' ao amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' Ny INSEE dia mampiasa mampina mampiasa amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' amin' a
		197	그는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 가지 않는 것을 것을 했다.
			는 아님이 아이지, 영화 양 곳에 가지 않는 것이 같은 것이 없는 것이다.
			176
			지수는 것이 집안에서 가지 않는 것을 바람을 알았다. 승규가 말했다. 여러 지지 않는 것이다.
			이 같은 것이 같은 것이 있는 것이 같은 것이 같은 것이 같은 것이 있는 것은 것이 있는 것은 것이 있다. 가지 않는 것은 것은 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 같은 것이 같은 것
a			
2		105	CULTON
			7/P=2/1/1*_1
j.			
6			TF (T, F0, J) THEG $ZP1=7^{D}1+26^{H}(f_{*},1)$
10	. *		ZP7=ZP7+ZDN(((1+3),(,1+3)) FLSF
12			TF((J_G中、1)_AND((T_LT(3))、THENDT()、ANDALA()、TANA (新聞)の名称 (1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1)、1
12		- '	ZN9=ZN9+ZDH((T+ ))」(1+3))) - 「「「」」「「「」」、「「」」、「」」、「」」、「」」、「」」、「」」、「」」
10	8 - 18 C	•	(1) 为这是29月14月26日(10月)。其外市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市市
17		306	FRATE STATE AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
19			10 307 T=1.3 () () () () () () () () () () () () ()
21	• 5	• •	TRIT.FO.D. THEN
23			20日本1111-11177111-111-22日本の時間に、1114日本1114日本11日本11日本11日本11日本11日本11日本11日本
25			20年代1、11年2月1日、サービー」とはないとしての行うというシングに、したりできた国家のなどの必要がないない。
27			ZUBALTITI (1+3) = 22 Z ZUERTI (1+3) = ZHZI (1+3) = 20 Z
29		2	- ZOENT(1+3)。()=2年3 ENDTE
31		307	- CONY CODE WRTTP(+,+)・2TRANS+1 と () 「Photo にはなかんしかし」というではないないの知道時代の知道語を読むない。
33		,	WRTTF/*.*1 PEDFN/T.J. JJ=[J6] A AAA . 2. HIL TOTAANA MEDARA MELYAKAN MET
34 35		308	CONTINUE CALL GROUNERDEN, T. T. STAN BULL NESSANDER BURGER STABLEREN BURGER STATISTER STATISTER.
36 37			711=274(7,7) 200=274(1,1) 1 、「「4+」は「5」「1+、42、42、44、45「36」22(1)、1+、1、34「53などの法語の法語語
36 39			PPT 149
40	- 2-		CALCULD DE LOS CACTUPES DE DESEDUILLES 19 FLECTROSTATICO PARA LINPAS DE 1 FASES : COMPLA SERVICE DE COMPLETA DE COMPLETA DE COMPLETA DE COMPLETA DE COMPL
42			SUPPORTION SECONTOP, 7, 11, 274) COMPLEX ZDE(6.6).DEPC3.3).DEFER(3.3).ZK(3.3) 2014 AMAR. (2014) AMAR.
44			#,7K14V(4,3),748(3,3),704(3,3),704(3,3),74V4(3,3) #,7K6,6),7Y(6,6),7N(3,3),704(3,3),704(3,3),74V4(3,3),74V4(3,3)
40	۰.		D() 110 [≠1,3] DO 210 J=1 3
48			$\frac{1}{10} \frac{1}{10} = \frac{1}{10} \frac{1}{10} = \frac{1}{10} \frac{1}{1$
50		310	7. (1, 0) = (0, 1, 0) = 0.1 (1,
52		,	$\begin{array}{c} C_{A}C_{A} (1 + \sqrt{F} + 7) \\ D_{O} = 30 \\ C_{A} (1 + \sqrt{F} + $
54			
58		370	CONTRACTOR FILMENT PDD
58			CALL DIRA LOYN, VING WARL CALL AND CALL
50 60			100 440 LE1.4 (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c)
61 62		130	2NV4(1,J)=70F(T,J)=70EFI(J,J)
63			<u>nn 340 [=1,3</u>

																				eraștie Posta			
		Ŷ.	-						17	7									2419 25 <sup>7</sup> - 4				
s he																							
							1.1				eacar Récei												
i i	<u></u>	DD	440 .1	=1.1										<u></u>	<u>)</u>			<u></u>		<u> </u>			<u>.</u>
1	1.1.1	41N 777	(T.J) [,.)]=	="T( F(T.	3121																		
	140	C211		6 CT	19.4	2.92	204	÷ .															
<u> </u>	350	CON	1.115	<u> </u>	ca -	í.	-		<del></del>					- <b>-</b>	4	111	1	220	•		н <sub>2</sub>		-
		END	pe l'		· .		- 5					<i>i</i> , 1			نې مېر	·	<u>_</u> 1	ari.	5.X.	i da de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición	<b>1</b>	214	
- C		FOU	THEO LETBR	ADD 4	тыс	ມູກ 			lie A	F.	R.E	GI 9	F.i	SE.	RHA	NEN	TE	$\gamma \gamma$	_		i k		
		SURI	0071	<u>ผู้สึก</u> มี	(5),	FFY	81) 	¥(	555	117	4 <b>1</b>	ដក្ត ពិទីផ្	5).	p,	(51	ም ላ ጉጉ	475	1.5	27. MA -	. 19 <b>9</b> 1	ķ.m.	W. S.	ie,
		CON	51 - 57	VSCA	).cs	(5).	. n 7 =	5770	ain à s	in,ĉ	541	5).	210	เร่า	₩t	157	52 S.	34			1.5	a.,	£.
		ST=	50077	1141	2021	112	TAT	100	(1)	5'n I	• .			37	÷	213	et sol	1.5		. '	¥-2-2	÷сл.	;; +
	÷	TPL	=(1,*1 =6,0*	VR#4 Vo#a	2.0)	175	1.1	,	<u>.</u> 114	1	4.15		2.2	1	: 75	$\mathbb{C}^{k_{2}}$	Q - 19	î tr		- °, ?	1 -	• ***	
		FU=	5.6			•		1853		111	f		- 27	1	32		195	¥3,14	<u>بر بند</u>	. A	1 die:	- <b>1</b> -1-	1
		WPT	TF (6	114	1 74	ŧ.				: ;	۰.	•		£.,	· · · ·	<u>, ' '</u>	4 di	6.0	· • · ·	· · · *	i Ye	~s•	2
		WRT	r ' / ·	1171	?		1	1.1				· • · · ·	•••	.t		19	10	44	1	1.45	1.1	19.00	. en *
		nn l	160 7	=1.8	4 . 61 5	<i>i</i> 15				· [						e 4. N	G . 1	1	· 1 ·		ŀ		
		719	1 =71	1403	έřΣ.	5 A	i		19 - 7 -			. <b>1</b> . '	9	12		: 1	1	ومعالي	1,000		ł -	4 N 17	<b>.</b>
		ATT	ische De che	11:1	71(1	3*8	n h	28	). 0.)	i) Ni	a ñ	'n	11.	1	`x	. y .	. ·관네	2.7		$\mathcal{F}_{\mathcal{F}}$	<b>1</b> . A.	р	1
		VSI CSI	1)=(A	(1)	V	221	(† )) [) *(	KCR CED	1.11				1. A.B.	- : 2		S. 1. 1.	99. I		1.553	197	ŀ	1.119	4° .
	•	DFL	(†)=( 1)=(+	ASTR	I ( PI	+ A T	ÁĠ	(21)	m	ви	641	VRI	*21	) i I	)ŽI	.74	538	+02		110	4 🔿	las.	
		PSI	11=PF L TP4	41.11 1.55 (	*V5( VS(1	1)*(	"04. 4)	160	rs'r i	()))					. •		- A ( )	•₹.⊅		- 1	ь.		
		- CAR. H V (	I, TR∆ I)=((	NSPC VKZa	4(Y) %)-%	- AM	110	ožvi	5					· . • •			i și			/E*			•
		FF( DFk	])=PR (])=(	372-	1100	166		) ເກ.	/FE/	A. (2	10	111	07	1.7	453	F=0	2		. 3		•		
		PNA *FAT	(31() (31()	5546	1444	2.9	101	))*4 (リミ)	⊧2.f	))+6 [][][]	))/	144	Z1 ( VR)		344 310	2.0 En(	222	1.9	(53 53	.0) E-0	₽₩ 230.		
		*+ <b>f</b> ▲ ₽₽f	TMAG( []=PS	71 (1)-	1)#1 PF()	(#*VI []	2*81	140	)F44	(T)*	1.7	451	F-(	173 	33				1 .	 	177. * 		
	373	CON FUE	TTN( F 5517(?	<b>.</b>	075	CIA	CA	<u>sic</u>	1 Lan	1511	<u>C4</u> ,	(1)		.11	2.2	)	•				14+	41.6.	
	376	FOR	487772 481 (	24	GUN,	1.0	3 - 14 2 - 1	F 11 57.	PEC	· · ·	IC.	ç,	43	TF	F15	:?)	чx.				;		
	377	* PF	ROTOA Pat (	<u>}</u> ;	( N Y )	NFT(		1vo	6 <b>7</b> • ,	.123	. •		- A	•.1	<u>اي</u> .	172	'n,	144			Ĩ	•	1.1
	378	** <b>6</b> %	11) 187 (	168.	1(\$)	1.10	nx -	<u>t</u> ica	) í i	,											t i e e T		
		FUC												· h matri			,				1		
		SUH	ROUT I	DE	PAD	101	19 19	ELF)	Criti C	1003	YU	λĔΪ	, Y	-Ú. 196	Å.	51.	<u>E</u> ) .				1		
}		+).F	-NSTO -(-),	4(6)	*).X	) . C	101 10(0)	<b>j</b> [n	0149 (6),	,6(n	.).+	11	3.5	];÷	54 <b>C</b>	335	C GP	101	; T	1.30	1		
		- CHA - CD4	PLFC	н П) н П)	677A <b>(</b> 1)./	н)#: (о.	í) i	P16	).		ε).	1.10	61.	, ex	οn.	194	: د ر ۱۰	1115		610	:		
		에게 제가 잘 넣었다. 좀 나는 것은 것은 것을 통하게 들었다. 것																					
-----------	----------	--																					
А.Т.	<u> </u>																						
2		EXPREM."																					
		FYPHEN.																					
j.		FipileC'pl.(FYPA, ADD)																					
		(A) $(1, 0)$ (A)																					
10		WHITEF, (1)) WHITEF (5,311)																					
12		CALL FRUNSF(C(T,T),VA)																					
- 13		EMILISION/17,0*3,1416*8,*54F=10*0112771/100020********************************																					
16	240	(RELEVELS) DUPUTIELLER (RELE) State and the second s Second second se Second second s Second second se																					
19		WRITE (5, 404) - Constant Constant Angle Constant State Constant State Constant State Constant State Constant S WRITE (5, 305) - Constant State Constant State Constant State Constant State Constant State Constant State Const																					
20		WHITE (6,308)																					
22	4	DD 292 TET, 3D																					
23		A(J)=YPH(I)-YH(J) A(J)=YPH(I)-YH(J)																					
25 26		CLA(())=(Y(())+YP(())) CL(())=(x(())+yP(())) CL(())=(x(())+yP(()))+yP(())																					
27		D(J)=(Y)(J)+YPU(J))Y#2.0 G(J)=(Y)(J)+YPU(J))##2.0																					
30		0GP[1]=1.0/(2.0*3.1416+3.454F=12*(GU(J)+0603))																					
31		AP(J)=(Q(J,1)+A(J))/1000.0 RP(J)+(J(J,1)+A(J))/1000.0																					
33		CPFU1#C0FU,33#C0AFU33/4000.0 " 200 5745512.45559949494999592.25457924.457994949455 EX(U)#C4PFU340CPFU3)=C4PFU3+GPFU3																					
35		FY(J)=(NP(J)+NOPP(J))+(CP(J)+OP(J))) FY(D=(Y(J)+FYP) A A A A A A A A A A A A A A A A A A A																					
37	291	COVILIANS COVILIANS EXECUTIONS																					
39 40		TECYPICEL.FO.O) THEN IN THE SECOND SE																					
45		ETTI]=CKAG #RITE(4,4) #PU(1),YPU(1),Et(T)																					
44		$\frac{P_{1,SF}}{aCH=((Reat.r_{F}YDH))*(REAT(FYDH)))*((ATWAG(FYDH))*(ATWAG(F_{S}DH)))}$																					
45		RCH={{ATWAG{FXPU}}**2.0}+{{ATWAG{EYPU}}**2.0}+6{REAU{KYPU}}**2.0}																					
47	)	CCU=(-1.0)+ACU AwGhLCAS=(1-1.0+CCI)+SCUT((+CU+\$2.0)-(4.0+ACU+CCU)))/																					
49 50		(2.0*ACU) ALGULO95=(1-1.0*ECU)-3681((5C0*42.0)-(4.0*ACU+CCL)))/																					
51	ļ ,	(2.0+4C)) AMGDGA4ATAN(AQGDI,34S)																					
53		₽₩GUU-98=8¥80 C4HGULOPS) ₽78(1)=506 C((() + 46.6 (PHD) +61.(2.60) (0))+(2(#AG(F(PH)+C))S(A																					
55 50		NCULUED ) ) ##7.01+CCCCEALCEYPUI#SINCAGGUUGAI)+ERPAUCEAMUI#CUS																					
57 58		**#4(1)#\$Q\$#4((1)#4G(FYP))*\$14(4MG(GQB))+141M46(P.KPU)#CQS(4 **CQG(m4)))+42_0}+{(10#AU(#YP))*\$T*(80GUU04))+14#AU(PXP0)#C65																					
59 60		164460606033344724033 166697867340734073335460																					
6 1 62		₩T(1)=₩T2(]) #15₽																					
183		ETTITIES CONTRACTOR CONTRACT																					

									19 - 19 1				19 A.				· •/ • • •	yar	
					, A														
											1. 5.								a de la seco
												na di selata Sa sa				2.2			
	14 - A								$\{ e_{i} \}_{i \in \mathbb{N}} \in \mathbb{N}$		1				5 A.	5 Q		<u> </u>	
									179	)	1. 192					ana Grana			
													i gabe	Set an		1. S			
										1.10								ĝi di	
								1 - E 4							Sel				<u> </u>
ß			F1	661. 51.1	* 1		1		6 7 1 7				den els				<b>1</b> 2 - 6	24.5 g	- 11 h
3			FINT						100							381 - 4 <i>1</i> 2	- 		
4			FYPU	λ≈0. D≠0	."					包括									
y.			FYDI	1=0	<u> </u>								-47401.vi		1984 - 1995 1986 - 1995		بكتهب		
6			FYPH	421) 21 <sup>3</sup> 33	Si'y	( - xen.		14)	2999 B. 478 . 1999 -	Pa	0.000	- <b>-</b>	Ka in La del CA	1. 1997 - 1993 1993 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 - 1995 -	39 AU -		sa kita din Casa	ا المحمد المراجع المحمد المحمد الم	الهدفار مدرانكم
1	20	•	FYPU	<b>≑</b> C''	75 X	COVER.	7] 6.4.66	n' Y 🗠			her n i				M	1.	$\mathbf{T}_{\mathbf{r}}$		1997 - 19
<b>[</b> ]		1	TF C	F#(	'n.,	GT.F¥	1711.1	rH#,U	120.500	14	11.5	1.5	1.05		1	$\leq 2\%$	(ilises)		1.121
12				15	(	<u>[]]</u> ;;;	r.++()	ນຸ	LHEN .	2 S. 1	19 PC	a de la	(R. 755	Sec. prov	1994	7.	ista:	Sec. Sec.	9 T- 3504
14				ELSI	F. 🗖				1.1.1					2.4	1.006				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
<b>.</b>				FUE	្ទដ ទេ	63131	e da e	1.7		ية الجينية <sup>1</sup>		A	linn.		- Proving Contraction	an an an an an an an an an an an an an a		i vi fa	1997 (S. 1977) 1997 - State State State State State State State State State State State State State State State State State St 1997 - State Stat
2			<b>F1.5</b> F					egend.			49 A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A. A.		1. A.		1.93		5 <u>4</u> 7	- 1. A 1. A 1. A 1. A 1. A 1. A 1. A 1.	R ST
15				14.0	見だし 早生	F1 (7)	•rata	모문	16.1	1.15		tv§q∓ fa	1200	140.52	· Kin	-017	18	148	은 학생님.
20				51.2	م			325	in the second			6. m. m.	2.2	e és	zwił do	4826.5	v. f. c		н
22				51,51	15-						1. 		1	a an an an an an an an an an an an an an	- <b>-</b>				
23			- FNDT - #HTT	F16	. 30	21	· .			217			6 1 L A	· ••	141.00	ener Ne.	· }		1997 - 1997 -
25	30	0	FOPA	4T	(1×	210	1.0		<i>v</i> .	- 1 I	355	50 P.	$\mathbf{R}_{1}$ and			$\mathcal{X}_{\mathbb{C}^{n}}$		1994 y	
27	30	4	FORM	ÅT	112	See	1.18	,	1.1		1.13	2. P. A.		1. Sec.	1. <sup></sup> -		1	×1.	1. 1. 1. 1.
28	30	6	F116-1	14	(1)	• <u>{ ; ; ;</u> .			ax 10		estrie.	051)	( second		1.03	Bender in	dia.		
30	30	9	FOUN	24	134	\$ <b>1</b> 75	COA.	1.12	3:13	K # 17 1	693F	7		n test Gestade		ne de la			
C,	31	0	FORM	AT AT	[??		DUCTAN PEARIA	1.	5 X 2 * G ( \ / \ )	RAD.	06-	43 C 3	r soul,		1 4	1.0	284. j		1.201
23	31	2	FOPM	A '1'	( 7 X	. 42.1	3Х.Рй	21		. · ·		୍କ କ୍ଟ	14 20 3	ويعجز			-	<b>.</b>	- <b>-</b>
5			FNO	05		1	1.1	1 .	Sec Ar	and .	Sec. 1	in in	1. Same		3177.5	Sin P	671 (c.		
1	r		CALC	111.5	115	1.45	2022555 15 84	125 1	Pile F	FEGT	0,00	+ C+ A	ie	e dar	et s				4
30			11145	481	11	e iste		0(5	1.079	S.PC	(9),	1480	ю.	n i na Tao sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa					
190		•	***(6	1.		9			1012-2	1	2. A.L.	< 5 13		185-164	1.1		, 1 4 4 5 1	• • • · · · ·	
<u>e</u>			11(1)	=(1)	(1)	*100_	ሮት 🗠	.) - Y	1 N. 1	· • • `			9. C. S. C.	<	4.20	1 25.	1.1		
13			00 4	40	r=1	. 6				· · · ,		77.384	$r \in \{\cdot\}$		den.		9 L.		a the
44			6045 CONT	# 5. A.	+ F"	(1)								2.2	4.1.	و بر مع	47		
10			F#4=	- A	260	60.0								• • • • •••		-			
47			00 4	60 64	1=1	46 . . 6			1.7	2	in ake.		1. No 1. A		1.2				
49				TEL	č	11.CF	. 11 T	HF'N		1.1			Rect.		4 . 1				1. 1. 1. 1.
51			÷.,	FLS	e' -	12018	111.0	1405	<b>t</b>	$(1, \dots, n]$			RA DA	er de	ch M	an -	*.		1.5
3		•	CONT	PC1,	11			4				, .	- 1997 • 1997	10.00	je se		eret i		
1.4	41		De=1	Piere.		1.9/1	5.001	+ i 10	• 0										1. A.
12			DFAS	((3) F (	. 92	*87([) 913	/1273	.0+T	F4D})	1			: •			· .*-			
57			WRTT	F (	• •	1 (P#	RUIDE	S (P(I	A FFF	CT0	CUKU	NA I	11. T	4	$\sigma^{-1,1}$		;		1
30			00 4	20	j±†	9	•						·	· •,	1		13		7
60			1187 1187	1:1	10.	0/508	102.5	<b>))</b> *?	3F(1)	+().	5+1.0	.3/(;	1947 C		,		:		
82			16(F	42.		esco	18484												
63			PCU	1=1	(29	79.01	UFA14	LE+2	5.0)*	(SUR	1101	17/05	111+1	rioci	<u>n</u>		÷		فحجونيه

and to see

				1.																												
																											. 1.					
																		÷														
					44.5				i di	÷.,						2		. G				$\frac{1}{2}$		÷.								
	. : •				- 1		÷,	43.		n Starts				18	U	1	19		e Gest						- 1		1					den de la
													ļ.,	영			20			4.0				je.			in de	المر ال			5.5	
															90	į,	S.								ni. Nite							
ſΤ			• ( ]	51:	10	11	5								<u> </u>	20			<u></u>	14		14		5,0						1.1	en e	
	÷.,		* * # * * 1	2.1		Ċ.	11.3	111	0				ૢૺ૽		bet V⊂					• •		2		<b>.</b>		n dish watey						
5			F1.	56 (11)	=++	- 9						18							5						態度							
╠╢		470	-FU	D I E	1.11	-	i				+++				_		6 5. 	1440) 1440	1940 7 - 1	-	1442 7.12	(n)		3.55	in the Control			1. A.				
			-	11	{	5.	4 2 4	2			1			ц.					1.6										6 I.C			1.1
10			5.2	17	1	5		3						14.15 	er Le g									an i						ult,		
			- DO #8	49 176	10	[=]	1.3	in.		់ភ			11:		őr.	ñ.	.re	CT.	•		1979 1.12				¢.		ng a 					
13		100	WR	TTF	1	ģ.	491	1		÷ .				57						-41	1.05	1	13.	<b>N</b> ::	1	< 2 <sub>0</sub> .			<b>.</b> 19	S.1.		1
15		400	WR	TTF	Ĵ,	h .	62.0	2				1	•			ŗ	1			1	<b>;</b>		19		14			e**. *	٠ł	. 7*	е ст.	1.
17		487	FO		Ť.	a	::;	ĉ.		1	55	<u>{</u>			. s.					÷.	ŧ	21	i a	, i 4,	з.				s, U	11	1.18	$\chi_{1}, \chi_{2}$
19		484	- F0 - F0	0.15	n. T	h	) : I	611	รร่า	01	12	۶x.	17	F¥	6 F I	P 1 1	UR	A 1	23	x.		ACT	10H	6	46	17		, °7	$\langle \dot{\mathbf{r}} \rangle$	5	1	e
20			*10		1212	a ti	ļĒ (	10		46	10	1 A Y	11	15	12	t io	Y.	<b>4</b> n		su		• • •		200	rat'.	04			24		÷.,,	د. جنب
22			*, p	¥.,	<u>19</u>	1	( ) }	57	•		•	• • • •		•••	1			, <b>1</b> 4														
24		4 1 1	66	THE	1.6	• •						44 4 - 1								•••				'								
25	c		- F4 CA	n Lei	un.	ы	e .		+ 4	c i	1. <b>R</b> I	- 5	DE	0	e e i	egi)	'nι	TP	RI	n	1.			• *	1.	÷ :	•	144	- i			2.04
27	Ĉ		F1.	FC1	niq: Trutt	ST /	ŢΤ4	CU.	۲,	1.1	26	190	NA AC	GRI	27	IÇŞ	1	÷.	ù.	i.	: J <b>r</b> -			с.я.	ः . ८३		, i		, <b>1</b>	1	· · · ·	
29			. DI	HEI	ST	nĸ	, nii	(5	(بر ۱	I.S.C	n)	ċ٩.	÷.							em.				Ъ.	1			i na	1	, .		·
31			1.0	FP	( n	5.		RЦ	<b>r</b> 6 .	1	. 4	Nét	61		FPI	6 M (	6,	15			911		1.	11	1	34.		· ·· ·	$\odot F$	~~÷	r,	· · · :: .
32			+71	3(6	.FX ••6	1.1	APR	٠.	<u>(</u> );	16		ij.	4	?(	÷.,		11	75		n ]	- 11- 1.5.,	-11	( n	•		÷.,	÷.,	4	r d			
34			4(6 #¥\$	6 ( A	1	96 1.1	( s :	-)	• • •	(	٠.	$\mathbb{P}$ :	.C,₹	10	•	0.	, V <u>3</u>	in (	<b>b</b> •	11	• <b>•</b> ••	500	۴.	1)		يد من		3.2	2.10	5. 3	22.2	
39			*P(	6.	<u>.</u>	v si	566	۴.	ю.	C S	9 P	(ñ.	11	, V	នបា	Çe i	(1)	•0	sn	64	1	۱. (	21	h .	r ) j			. ي.	. 1+	. j.	-1!	· · ·
30			•6	<u>.</u>	Ξī	í.	:::}	:5	- 94	: ( )-	-1	÷	ЭĹ	6.	÷1.	, ýs	-H-P	( 6		٦.	÷		e e		·					-		
40	• *			=111		6 ( 6	. 0.1	v	11	+ - 5	24	1 .	- Pr M	¥.							•	- 6 4 - 1			24 14		4: :	·	i se tor come		*	se a s La com
41			AN VR	15 ( 1 17 7 1	<u>ה</u> יי	{~	1;1	1*	11) R 16 1	<u>}</u> en	SF	FAC	נָדי	W FC	1. F P (	14	53F	- 	22	۵'n	1. A 1	FĂ:	à.		) - <b>1</b> .	<u></u>	с <b>у</b> -	6	- al-		- `->	8 24 
12			- Mb	111		*;	11	( A	<u>}'</u>			4							-1		1	245	ei y	÷*	24		аланд		da i		·	
45			WR	TT	Ċ,	ġ.,	ŚP7	3				٠.		1					· * •	÷.,	•	• • •		~	í	$\mathcal{X}^{*}$	4.4	÷ 🗘	14			
47			. WP	TT	e è	5.	SPG	5	-			•	1	4				,¢	2	5	$\mathbb{M}_{\mathcal{O}}$	έ¥ς.	<u>.</u>	۲	61	2.1	Ξ.	<u>к</u> , т	' ŧ		2 D)	1
45			wн	1 1 1		à	р <b>г</b> 4	1.1	vea	115	.1	1).	FÔ	.н	FAI	60	/EP	•( 6	i. 1	n	۱.	ANT	5.	1	đ			•	1	<u>,</u>		
50			* no	1	[ 4 ] 4 4	14) T =	() 1	F.,	(1)	. 1 3		(ů.	4 I.	11	en	VEF	· ( -		$\mathbb{D}$	11	្រ	1	• 7 - 2	2					÷	5		· •
57			64	1.1.	i i k	41-	1F 1	11	31	1.20	CT.	i.c	5.5	(1	<b>.</b> 11	л,					а. Э			Ċ.	·						1	
54		463	ĉ	1 T 1	Çā		~ ~ 4				· · ·														;							-
56			- N N	27	15	124		5				÷				. *			Ξ.	1	1	1	1.		1				·			
57			A N C F	F ( )	1)=	5 N ( ) = (	6 [ ] 6 [ ]	2	. 1	1											•											
59			2F	21		1=1	<u>, F</u> E	12	$\cdot$	2		t –			· • •	~1	•			1	•		• • •	۰.	1				t			
61			'n	4	4	( =	1,6							÷	• •		•				1								1			
63		484	<u></u>	INT	<u>ten</u>	F	- ,		• • • •				25		2		نـــــ												<u>مل _</u>			
U	1234	561	0.9.0	123	4.5.	110	80	127	1.1.1	81	1.1.1	1.12	34	-0	1	101	22	4.5	12	6.2	11	114	56	2.0	101	21	4.6.	11	0.01	21	10	110

والمعادية والمقاربة المعارف

161	
181	
같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것	n i Kongo an Kongo
이 것은 사람이 있는 것 같아요. 이 것 같은 것은 것은 것은 그는 것을 것 같아. 말했는 것을 가운 것을 알려야 한다. 것이 것을 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 가 있다. 나라는 것은 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다. 나라 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 수 없다. 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 다. 나라 가지 않는 것을 것을 것을 것을 수 없다. 나라 가지 않는 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 수 없다. 나라 가지 않는 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을	6 C .
FF(L_FO,A) (Her	
Funite Constant Source State State (1997) (1997) and source and a source of the state of the state of the state	E.
and a standard and a standard a second second and a standard	çų:
	Ĺ.
Rentre Content and a state of the second decision of the second s	5.1
19 AL 485 CONTAINS TO DO TO TO TO THE PROPERTY OF STREETS AND STREETS AND STREETS AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND	
HE CALL TRADUPI (CH. ANG(1), CER (1,1)) HT HETTERS, AN CH. MICTEN CERTIFICE AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND	1
486. COUTTERIE IN ARG. COUTTERIE IN FINTE COUTTERIE COUTTERIES STORAGE STRATEGY IN SERVICE STRATEGY IN SER	12
20 00 490 (=1.7) いっしい ひってい ひかか ほうちょう ない ない 読む 読む たいない しょう ひょうしつ	17
[22] IF(1,F0,J) THEN [23] UNIVECT. JET OF A STREET AND READED AND AND ADDRESS FOR A STREET, AND ADDRESS FOR A STREET, AND ADDRESS FOR A STREET, AND ADDRESS FOR A STREET, ADD	. •
24 UV1194(7)()=0.0 25 FLSP 14-5-0、14-5-5-0、2-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5-5	5
20 111 123 (1,1) #0.0 21 11 111 123 (1,1) #0.0 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	
[26] พิณฑ์ (ค.ศ. 1957) 28 มหาวิทยา (การสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสา	. 1
ad 490 CONTRATA	. t
32 DO 500 1=1.4 33 DO 500 1=1.6	
34 717(T,J)=704(1,J)+00L 15 Y12(T,J)=Y(T,J)+00L 15 Y12(T,J)=Y(T,J)+00L	
30 113(1,J)=(Y(1,J)/2.0)+04L 37 500 CONTINUE 500 CONTINUE	
34 CALL DOD (712, 917, 92) CALL DOD (712, 913, ADD1, Green All -Internet Court And And And And And And And And And And	
【4】	
$\begin{array}{c} \mathbf{v}_{2} \\ \mathbf{v}_{2} \\ \mathbf{v}_{3} \\ \mathbf{v}$	
14 DO 506 [#1.0 15 DO 506 [#1.4	- 4
44 Y4(T, J)=U1(T(T, J)+Y2(T, J))	
48 CALL PDE (Y17C)	÷.,
	,
$\frac{1}{57} = \frac{1}{510} \left( \frac{1}{1000} + \frac{1}{$	
Set Call PORD ( $(T, V, O, V, F, A)$ )	- 4
$\frac{1}{56} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0$	4
10 CALL, PURP SC. VEN. VOPHI 10 CALL, PURP (A, CCA, USES) 10 DO EDC 1-4	
$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = $	
φ         CSR[1,1]=VSPR[1,1]+CSPR[1,1]           δZ         525 CDM T1 000           φ         CSR[1,1]=VSPR[1,1]	. '
CALL PURP (TI VSF VSU) 12245878901214507890123450789012345878901234587890123456789012345878901234587890123458789012345878901234587890	20

			가 있는 것은 것은 것은 것은 것은 것을 위한 것을 가지 않는 것이 있는 것을 가지 않는 것이다. 가지 않는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은
			182. 182. 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 - 184 -
	2		CALA, 2024 (11,051,031) 10 520 (21,0
	4		(101) (101)
	×	576	CALL IDALSC(MPR-(:_1), VERBS(LA)) CONTINUE DATE (F a) A A
	9		WRITE (+,+) SUDLTAJE OF PECEPCIÓN EN CADA PASE: 1 1 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20
	12		WRITE (n.547) ・
	14		#F175 (4,533) R0 527 TE1.6
	17	527	306(1)=-ግደም/11/3/((///)),⊬ይሁለም/1,1)) ₩819€(#.▲) VFPN,64/(T),VFR(T,1) (ርዝየTQUE
	19 20 21		WRITE(1,+) ( ) ( ) ( ) ( ) ( ) ( ) ( ) ( ) ( ) (
	22 23		URTERIA STATE TO A SECONDER AND A SECONDER A
	24		11171616,502) 「A
	27		DO SOR I=1.6 E. C.
	30 31	528	ANG(1120TAP2)AIMAGUVSHULIII,KEAUUVSHULII); WPITE(4,4) ISUN,A.M(I),MSU(I,1) CONTINUE
	33		WRITE (6,585)
	35 36		WAITE (*.*) () (a) ( ) (a) ( ) (a) (a) (a) (a) (a)
	37 36 39		第2丁字(「ん、5月】)
	40		20175 (0.500) DN 532 T=1.6
	43		CAUL TRADUE (CSK (T.1) JCSR) WRITE (CSF, A.3([]), CSF([],1)
	45	532	CONTINUE
	48		APTT (4.4) TOUT TE DU AFCEPCION FA CADA FASE, APTT (4.4) FH CONPUNENTES STRETRICAS (A) A STA
	50 51 52	533	DE 534 [=],0 WPITP(4,4) (ERRF(1,1) (MM114)
	53		<pre>PRIPP (4, \$) 1. 1</pre>
	56		3. 11日(1、1)(中国の本語の「FATEの「FATEの「FATEの」」、「AN」」、 ※FTTF(★、4))
	58 59 60	534	DC 544 T=1.e *RITE (4.4) [CSDHA(T.1) CDMU+CM
	61 112		*RITE (+,*) INCOMPS OF DESEOULIERIO ****
ł	Chizza	5.5.7.8	9K11- 1) 9012346478901234567890123456789012345678012345678012345678012345678901234567890123456789012345678901234567890
-			
-			
: 1 1			
į			

and the second second second second states and second second second second second second second second second s

and the second state of the second second second second

													С.,					1															
				- h													С., н			1.6													
			· · · .															à c				÷.,9									1.4		
	200		1.1									1	÷.,			1.11	1.17.1	1						9 9	1.28 1.19	1				д÷.			
	de de la composición de la com						1.2							jer.	18	3	ġ.		222		21		20	20	19			승황		(J.).	12.2	$\{ (1,1) \}_{i=1}^{n}$	÷
	14 A.										11				ŝ.	1	21			10						1,		1	14				22
]	1997 - E.																					s i s			24	Q.	j.						
- 11	Sa de																						2	1	j.s.	1				20		1	
Æ	1.1.1			10	15	١.	••					• •	<u>.</u>		۰.										5.4	12	i en el	33	۳ <u>و</u> .	24	10	e	
3			rru.	ltī	)=(	CF.	i P	11	1.1	57	CF.	24	ŕĉ	5.	15	14	15	ö.,	n . 1			1	. 9							Hala Sati			
	54	0	(มีมี) เป็นหา	'F '1	(ຄູ.	57	53	666	(T)	• •	FL	Αť	n									147				- 19 13	Ş.					- 11	
씱	56	<u>e</u>	EUC	111	(5)	÷	ŵ	بعي	Ļ		<b>F</b> 4	~	33								- <b>-</b> 5								<u> v</u>				
•	34	5	FOR	24	16	3:	56	÷.,	Έ,	21	5		2								f Laire					94 AN	بية بك الم						
10	· 56	17	F081	AT	-8	÷:	1 N	AGÈ E (	111	111		78	nr.	A ii	CU 2	ុខ		9 X (	. • •	сан	PU	NEN	TE	<b>6.'</b> ')	her	- 90	G.++	14 <b>5</b>	F i d	N.,	4. st.		÷.
1	55	9	FRA	11T	11	х,	<u>i</u> ç	npi	T	17	Ϋ́,	12	1.8	•	çņ	ŔĦ	<u>F</u> E	271	ē 1.	1.14	1			۴, ۴	1		<u>_</u> %;	1, C.	12				ι.,
13	30	й ·	FÄP	-AT	1	Ŷ.	ł'n	ē1.	13	en i		ńŕ	έî	5	L.	а <b>н</b>		20	Υ.	<u>.</u>	$Q_{\rm ev}$			ЯC	10	919.0	14	V/a	41.	6-4	tit.	÷.	
15	50	22	509. 509.	14.7			14	งกเ	115	11° 1	13	12	1	40	L T	A.) T.3	Ę,	₹	. •	1.2	ъ.			cier.	He <sup>z</sup> i	÷.	10	1	13	-	23	ai si	
10			FETL	P +						,			-	а.,		ъ.		÷.,							sfe-	ಮ್	1 4.		174.5				
18			SUH	nu	T f t	÷F.	76	442	SEI.	. ( 4	A	A*4	Ġ)	÷.,							in.				ा				÷				
20			CURE 4 4 4 4	?r.₽ ;≈(	X 4 8 ( 5	n'r	A T	r: 4 i	÷( -		PF.	AL	( A	5	ĥ	1.	74	531	-	02		2.111			- 13-	D. 6.		24.24	2 <b>9</b> 4 '		1.125		
21			85 <b>7</b> ( 530	1e n			¥.,	•	<i>.</i>				¢	2	24	1.1	2.4	а,		- U			£). "		7.4				1			11	
23			SUN	ion	f T t	IE.	TH	ANS	SFI	Α.	A N	)			÷.	·• .,	۰.	c‡ -		-'	•	12	1.4	100	14	1. T.	<u>.</u>	2	310	л (с.)	1		
2			C()91 845:	01.)- 501/	Ťſ	PF	A1.	14	3 4 4	17.	. 0 1	+(	ÀT	MA	in.	A j	**	2.	0 <b>1</b> '	<b>,</b> : : :	100	ца I 1	$\{ \gamma \}$	d= 1	1	1.11	$\geq 2$		1	5. T	5. ž	1.4	
26			8671 6880	, a - 1														-			- <u>C</u> 2	د.		5.4		. •			+	3			
28			SHE	ini)	$\mathbf{T}$	<u>.</u>	12	<u>'</u> .,	SF 1		A.	• 5	٠.	r a	41		÷.,			1				•• •••					• • • • •		Vir at		
30			C 1 - 2 /	₹=C	è.:i	2.1	*1	. 1	, < :	;÷.	•0ż	)#	3.1			ंग			ei ian						. IF 3	· 45			er i e			2010	
34			C & NI C & NI	}≃S =rv	T 14 ( 121.)	[ AN [ [ ]	141	:7	45:	11'- 14 :	-02	)*	AM			•		1		1.21	der	1.14	1.4	- ÷			19	• • • • •	- 11	· · ·		- C - 1	1
23			RET	18%			<u>-</u>							<u>, 1</u> 1	1	14	<u>}</u>	.÷.	e sur	4	1	٠ <u>٢</u> ٠			45	25-	ri H		1		ं क	<i>.</i>	
35			ร์เวิลา	201	TI	1F	10	V.	CA.	, VF	04	- •	9.	14	٠.		1		42	<u>.</u>	1.		1		173		<u>.</u>			÷.,		12 A	1
107		*	e da	1. F	ý.,	200	÷14	21	; <u>* i</u>	ί, Pi	11	33	U.F.	HN N	1	24	Ş۴.	63. 80	3	35.	CP	<u>};</u>	24	VE (	ar	h) 3	65	1 ( 3 684	5	4	á ÷	2.5	2
N			). Ņ	11	-32	2.1	ц, т	v	(3)	٦,	) (					ंश	÷.,							a 29	54°31	14.0					1.2.5		ί.
10	·		ŏŭ .	-06			1							• •						~ ~	1.	•		чт. 	- 1L - 1							5	•••
42			84.C) F77		)=/		17	.)+	•13	1			·		•••						·		A2			***	•	. 1.0		6.2	1.		
43		1	64() De()	[]	)=! \_!		1+	3)	• U	) }	ı. i					:				•	-1			ંગ			· ·		10		à e	<u>`</u>	
45	60	0	covi	ŕτų	ÚF.					, · .						i		•	÷.,		• † . '	· .	1	ч <sup>1</sup> г	4.	20	sh. 1	• • •	•7	- 17			
47			CALL	; p	កត់រំ	17	PF	្លីតំ	έï,	, A1	n i				. •	• · ·	· •	-4 <sup>6</sup>	t i	$b_{ij}$ .	1		200	: s	4	27.	$c_{\mathbf{x}_i}$		str:	13	(e)	ار د د	
48			CAG	10	n::: T=	<u>,</u> (	30	٠Ģ	• • •	•(•)	•).							. •							, ·			1				• -	
50			ng i	10	Ĵ.	1	j.				:																			Å,			
52	61	0	CONT	1	127		١.		:	141		411						1														1	
50		1	CÁ14 Pú	2.1	N V F I =	2 (	P	, A i	PT	14.	) '					4				•	14				1 -			•" 1				9	
55		į	ņi,	20			į.									. 1					1				ł			·• .	'			n ."A	
57	62	e i	CONT	ŧΰ	UF	-	•			. 1		••	91			۰.									6								
58 59		1		, P	በሥል በዚህ		44.	1	5	â	5.										÷.,						۰, .		; ·				
60			C411		n V J	ġ	0F	ĩ,		C)	ារ										+												
62				: P	0.57	L.	ូក	i			n.																		÷				
107	2 3 4 5 4	7 8 6	<u>10</u>	برجب	1,	÷	3			7.4	2		14		7.8								4.4.3		<u>.</u>								

.

en en Second												
						184						
					이 아이 아이							n an the second second Registration of second
					i yi sa	1. S.						
		VECT	1=101.)	1.1		11 (j. 17)						
		1111	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			D.Z.T 1.						
ų.	<b>6</b> 50-	COLLE							ari ani ing	ter fini Se finite	in the second second second second second second second second second second second second second second second	
8		SUBBOU	TTNE 11	NVP FA.	ATNVI		14.0	1		2009 (A. 19		
19		P(1.1):	= ( A 1 7 .	31.4[/¥ 21#4/3,	3.3.5	[3,3]; 2,1)*	招身	31.063	• <sup>2</sup> -	A. 160		Protection.
12		h(1.2) h(1.3)	=((-(?)	,1]+A(3,	2))-(A	2,21+4	8.6	35522	1.0)	W. no.	C. and fall	1
15		e(2.2)	= C A ( 1 4	,/)+A(3,	333-64	1311	(3, i)	· · · · · ·		<b>₩</b> *	$1 < 1 \leq \frac{1}{2}$	
17		R(3.1)	={A(1);	21*4(2.	351-14	1.11+1	(2.2)			1.1.1.1.1	ં ન ાન	Part Conten
19		R(3.3)	= ( A ( 1 )	(54472)	211-(40	1.21+2	ð.ii	31.15		5-C1 ***	REALEL	a szarkarek
21		NZR=(0	. 01 1 ( 17 - )	. 7.1	1.4.	: بند .	. <del>.</del>			1. 21	143 2. 24	的话: 风水绿和水 
23 24		00 745	1=1.3						, in start in	en Disse i	Said All	Radad (Bright) Maria
25 26	745	COLUMN S	)=8(J <sub>4</sub> ) JF	T3 	in li Sasan s			saysta situ s Kasa as	10 A 8	2	9455 SE 21	an an an an an an an an an an an an an a
28		DETSTA DO 746		811111	+(4(1.2		(2))+L	A(1,3)	+0[].	5.0 3 1 m	an e sa Letaneses	nachaiste Bachaiste Tairte.
30		TECAPA		111.80 PCT.417	0) THE	23				anna <b>a</b> thair. Air athairt	in a sub-	-230° 1. 24° 1.
12 33		FI SP ATNVCT	- J)=HE	0166.11	ET	1		14. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	1.5	1. 60%	C (2, 62)	
34 35	746	CONTTE	טי <i>בי</i> , לייד					17621.1		CENTRES	anteres.	Sector Science
36 37		PFT(IL). FND	1			n titali			ني. وي ه السور	18621 - P	1	
39		DIRENS	1 วพ. ค.ศ.	(6.6).0	8(8,6)	1. n. <sup>2</sup> . 41	ha taka	i a chairte	s an s	2-24-25	2654 U M	in the second second
1		00 800 00 500	1=1.6				e de je	85 E. D		3 <b>6</b> 42 -	713er - 1	121 29:03
43		CA(1.1	1=0.0		4.1 ° °		110	19 d 45	11 - 11	i e intera	2 - 3 <b>*</b> 1	
45		C(1.3)	=CMPLX =1	CCN(T_1	A,CBII.	311 -			and a state of the			به الورية والمانية . ا
47	RAG	COUT 11	=[NET]	кз*ң(к.	121+601	*d)			e de la composition de la comp			
50		FAR	-	<b>П</b> РА (А.	5.01		n sta Frida	in the Kill Angen Statu	an an Talat	• • • • •	· · · ·	a na sua sua sua sua sua sua sua sua sua su
52		PT VESS	10. 65	(3.4).¢	3G.A.	31.48						
54		3F=0.0 8F=1.0					ege g		 ,	an par		ے۔ یہ ایتواد کی ا
56 57		19=010 00 810	1,(()F. [=1.]	H(*)								t s
59		CATIN	1=1.3					:		5 F	1 - A	5.1.42
61		çn n	=0401.X	(6)(1,3	n.cect.	.413				<b>!</b>	$\gamma = -1$	
63	2345871	C(T.))	=(1(1))	K 1 % H f K .	.1) )+C(1	507890	12345	678991	2 3 4 5 6 7	490123	4567890	234587896

• ::

ŔÌ	<u>n</u>	er.+	1 T . 1			· · ·			, 11 					ineral e T		n diata Tanàna Tanàna			n eigen i The	- 44 	
	1	C(T	115 (PE3 (1)=	1=1 1.( - ( f 1		). 841	a.)	۱. ۵	40.(	RFA	й <b>с</b> н(	۲.J	n.	20.A	31 T	rif i					
		C(1 FND		CIT	, 31.			•			4	•		1.0.14	201		200	ins C.C.	1. <b>1</b> 4	tan itu	1
R 1	5	CON FT	ГТ'    ( Р	F.			8 4. 15	1	il pira Const		1			1.20	الغصر تدرك	i dal	20 - 40 	a saranga Saranga	- Mar		ولديو
		កសា ភូមូខ	kout	TOP	501	e CA	1.0.1	c)	i interiori Lineare	interi E com	¢			1	Carry Line	िन्द्राःः संचित्रः		(manda) Maria	1		1
		014 CG4	FN81 PLF)	0N 1	7876 5,6)	.1). 	.080) 5.1)	6,1 .C(	) 6.1)	677G	113430 113430			No.	a an an an an	ः <i>२</i> २२ 	98 191 T	148343	191	i i i i i i	
•		n∩ C≱(	820 1.1	f=1	i <sup>6</sup>			an an an an an an an an an an an an an a			8			1			1.				
	ć	140	1.11	1#0. :C/10	n Lyre	Δ(Τ.		CB L	τ.1)	a.€.€. }. ::	r kahisi. ≢un n	n 172 este de		1.0.0	ng sain Ng	1.12.1 1.12		in de l' Te	- 1	11 a 11 a	ing The second
			820 .1):	K=1 (A(	1,*1	*968	(1)	) <del>,</del> C	(1.1	)	a ta angla angla angla ang ang ang ang ang ang ang ang ang an	intera Heise	n da s		· · ·		in an	nan an €ar ta	6-4 1-4		
R :	70	CON 9FT	тты (Гры	1F	. •	· ·			n fili Lenin	ar tala Kabu	an an an an an an an an an an an an an a	ir nas eru≓e	** Ar	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	'n	graanse P Geboorde	to tale a			in en	
		P. M.D			- 24 - 1 - 4 - 4			1 - 3 4 - 2		e stri Garger	eti ta Straec	an an Tàirte	•	1	сн. т. А. н. т.	يە د. 1. د. د.	·		e tj Servez		
	•										a travela Nation		د بهدایرد در	• • •			10 Z.		n Firs Sin	1.1	
							1	n in Norm						ч. т. Ч. т.		 	n na La segui				- 
						•			n An an		una di		м. н. 1.					t 	e de c Guine		
					- 1		ين. جون م	1	nee an		- Materia Materia			1.		01. 61.14			ः सः दर्शनः ः	- 19- - 19-	1
		;					2.1.1	Energy		ster.	un en						. 41 .	موجع ا	 		ي. اور يا
						an ar i Santa		1.5	in in in Nation					n na N Gr					eren se Stok		
			,		- 3-	e di pe		18.0			577.78			ue c	na i Na izr		ego.a		es en en en en en en en en en en en en en	بودیر م	
		vie:	<b>i</b> -	1. 2	- 	<u>.</u>		12.3	ι, n.,	ي. بوريدي						- 31	1		i ta t		
					4.2	•	24.2	9.				- 	1 . m	. ·			•	et. S	se ye	a di s	
				·				4.5			1		2.5	•			2.5	Au s			
						-	 			20	JU 12			4.55.5	. n			A.1.1.5	ha ja S	-1477	a.j
					÷	. · ·		1						:					er y s		
			а.	е на <b>н</b>	- 2	۰.	1.7				: <b>:</b> :			<u>۲</u>	,	• • •			- 44 -		
						• .		ι.	•					17.		v i			11		
			÷		1.5		1.5	1						:	-	: }	.7		· : ·		
																. ;	. 1		11		
•								•			· .			:		:					
													•	÷ -		:			1		
					:		11							:1					1.5	·	
3456	7.8	201	2.45	6789	012	1465	لعلب	112	3 4.5.6	1.4.9	0123	4.5.8	789	0123	4567	عده	12.1.4	2676	1012	1470	



			de la com										
	a straiter a series	en en en en	- 18	ere e e e e e e e e e e e e e e e e e e				a ser de comp	han e stafa a.	1224		e night	문문
				1.1	1.280	187			er de la	-	sta ni a		
										걸린 김		. 1 di .	
							ويتجربه وتحديده					) Mari	
				s prosta			an tak						
						a a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser A ser a s			한 바람이		er i ch	1441	장이라
Π	n.].1	106.00	2.51.	1	1 12 1 1				nd Beker	an an an an an an an an an an an an an a	40848420L		
1	0.0.0 7/	• 10 A • I	1 F	1-2-3		A							
-	0.049 15				1.1	5	다 물건						한 말
	0.049 15		17. 1.	11479	4.44	n.							
* -	0.040 27	.).). 0. C		11459	9,63	F			en esterne	1010	tiat alta		
	2.1.50 35	192 6.6	543 G.	19957 -	3.305	··· 1					9		
d	7 1 50 35		1	10057	3-305	177 J			한 유민 영		글 문화		
4	1.0000	0.0000	1.0060	0.000	pinter et el			वेद्यालिको सुरु	아는 아니는 아이	2.97 - Series			1.1
3	1.0000	0.0000	1.100	0.0000	•				일을 가야 한다.		e trêg		
4	6.0696	6	6. 5640	9.6966					tan shiri ka	lan di		ning and an Ali	
	6.0000	0.0000	0.0000	0.000	r siders	이 가는 것							
7	-0.5 -	0.466 -	6.5	0.866	1.20		18 a	4.53 A. La	Sec. 1	<ul> <li>111</li> </ul>			
2	-0.7	11. 24,49 -	9.5	· G. Son.	anta ju		Sec. 2 The	an tha th			1.15.13	1414	<u>4</u> -5
9	0.0	9.000 4.000	5 <b>.</b> 3	1. j	1. A.	나는 것은	in de la della La della d		an an tao an an an an an an an an an an an an an	an an an an an an an an an an an an an a		terre di	
1	0.0	6.060	0.0	0.0	at sea a	i sen di	المحيوك المراق		general seri	1. N. M.	- 1		
3	1.5040	0.000	1 6939 0 6 .	-0-0-00 -0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-		<u>-</u>	a da c			4 ·			
2	-4.5 -	U. • n. 6		6 2.56								9. J.	
5	0.0000	0.0000	0.0000	. ocn.	÷	11			an di An ang				
7	0.0	1.000	0.0	0.0				֥		1.225			
	0.0000	e ésse		1.00						4 - A	112.31		
2	0.0000	e apan 0.3.0	6.0000 0.0000	6.0500		· ·		· · ·		1	1		
4	1.0000	0.0000	1.0006	0.000	n É	1.1		i de su	지난 가슴			1111	
2	1.0000	e 1000	1.0000	6 0500	í	· •	6 A. 44.		والمراجع والمراجع	4.5.5		4.5	
4	0.000	C . 0446 4	1. 0.10	A				124					. î.
2	0-0	C.000	4.9	n. 6	(1,1,1,1)	1.1		- 114		e de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición d			54 M.
7	1 6000	0.0000	1.0040	0,000	;	2 . T. B.	222.53	(1,1,1)	والأرجع والم	4 1	- 14 A.		
3		P. Rob -		0.25t					an Asa	P. 2	- 		1.1
9	-0.01ug	ំ <b>កំ</b> ពុំតំពុំ។	i enar		• · · ·	2.1				· ·	11		
5	0.0	0.000	6.4	0.000	an in si		김 소설소의	er and	$R_{\rm H} \sim \sqrt{2}$		1		
3	1.8	0.0000	1.6000	0.000	5 ° .	:							
4	-0.5	<b></b>		•1 • • • • •		1.00					1.1.1		
5	*50°60000	9,666 - 0.8 534	13.5 1000.1	0.265	1250.					н у			- 11
7	16.04	• • •		•	9		i stra e f	·					
3	37.14					an an a'	i da se						
4	- 1 17				an an an	÷			and grants				
1	80.46 2100 M	5	·		l	(1) 					1111111		e, something to a
3	-115000.	0-19918						- 1 - E			1		
1	-115000	a 194iğ											
a	-115000.0	n 1 1 - 1 - 1 - 1 - 1	-00										
7	-115000.	n icain	6										
8	-9.33	21 40											
0		1											
3	9 9 4	15.80											
4	<b>7.</b> 77	<u> </u>											

State of the state of the



1.1.3 23456 VPLIANA ST.C.A MOFRE CE RESES NARE<u>NCE CE RESES</u> 1-1-41415-41 132795.44 <u>1.2288 -1. (1994) -3.</u> Subtration (1994) - 5. Restation (1994) - 7. Partation (1994) - 7. Partation (1994) - 0. ſ 100 10 NATES DE LOS CENTRETRES Y CONFLUE ACLES DE LA LIFEST DISTANCIA HOPTZ. COGRACTOR FADIO RAG PESTST. ALTURA <u>(</u>? ) 9 · · · 57 - 54 Sec. Sec. 27.80 15.80 15.--0145960 0145900 0145900 -9-99 0.044 ۵ ١, . . . . 100000 44 Û 44 185 614-900 :614 80 ċ 44 63 0043 0005700 5 .... 61 44. 44 2 1 ٩ 63 15 61 23456789012345

1. 13 -5 9 10 建物 医外外的 医内腔上的 MATRIE OF PUPELLES SERIESTONPARES τ 1. 18 A. 18 Mar 5223470 1234 186 17 8 9 22 12 22 4 5 6 7 8 9 30 11 21 31 4 5 8 8 7 8 9 90 1 2 23 4 5 6 6 7 5 8 9 8 0 1 2 23 4 5 6 7 5 8 9 8 0 1 2 23 9.1248-00 0.0476-01 0.990F-01 1.245E+00 ïŧ 180 2702+66 0.492E+0u 制的病 11 - 5 0.4878+01 0.1236+40 0.2705+00 543 6 34 4 33 ં ૈન્ગ′#ઉ ie. 0.1245+00 0.945+00 ÷. 0.2455+00 P. 9976-01 1012 1.00 0.2708.+00 ÷., 14 PATPIZ OF COFFICTENTES. (DSEAF/KW) 4 12. 1 ÷ 11.000 0.100F+00 0:146F+08 0.0005+00 6.4.02+60 0.714E+0h 0.2058+08 0.0000+00 0.0009400 0.000E+00 0.2056400 11.743:444 1. 205E+UA 0.146F+05 1.100.430 1.000F+60 0 2055+08 11. mente estar a d 19-1-1 . 8 SFFIE CCO4F. HATETZ OF Denamera. SIFETRICASI 1.00 9102-07 0.3215+04 Λ. - . -. HR3F-02 0.2458-01 6. 232. +40 0.1756-01 0.235F-01 11.4198-02 - 495F-02 23456789012345678 7 8 9 0 1 2 3 4 5 0 28901234587890123 0121454748

1. 44. 2 -0.5 State of the second 1.1.1.2 1 2 20 C. Const. Alex the gal MATRIZ OF CAPACITA'SCIA (CON-058 ( K") - 1 to a state of the state of . 6. 10.00 N. TOTA BELLEVING 0.0008400 0.0005406 10 NY 25 12 0.0007+00 0.1558-07 -. 1751-08 -.209E-0P The House March 1997 ÷ ~ \*ct. 0.0002+00 0 000E+00 0.0008+00 经投资的财产的 化试验器 网络中心的现在分词 0.000F+00 -.204E-08 0.0005400 0.0000+00 计存在时间 化乙基乙基乙基乙基乙基乙基乙基 375+-UP 6.1555-67 4 本においてたたいまたしたのとのであるというです。 3214 N. 168 M24 162 M4 - 17 18. Sec. 3. 20,000 and the second second MATRIZ OF ADVITANCES (STEMPHS/KM) "The Address of the State of th and the second 811 - Calibra Chatter - 13 200 1.4006400 0.0008+00 0.00084.00 0.585E=05 -. 1128-05 -. 787E-00 1.12.1 1 M.C. THERE HAD READED AND A READER OF A STOCK 0.0008+00 0.0002+00 0.0005+00 ふさったした 住宅にの していまして物なないのとした みない 4. <del>4</del>. - 1425-05 (人気により気がすうという単位)目を取った時気に要請す。 のできた。  $\mathcal{T}_{\mathcal{T}}^{i}$ 0.000F+00 -.787E-06 **1.**0.9984.00 0.5858-05 LE CARLESSAN CLEAR DE MARKENDER DE LA CARLESSAN - 1476-05 شعثر أسافات 101 とくこうかい システィー かんせい こことの かけのお ないのける あまま アイ・システム 1 二、私下主、一学、出生学科研究中学 PAPALELO (COVP. SIMETEICAS) 52. ST. MATRIZ OF AGGITERCT. (STENENS/K4) 无端 物合业 4... S. 40 100 C 100 C 100 -1-1. . 0.150E-06 9.0008400 -.1568-06 0.347E-05 0.900E=07 0.9008-07 . 17. 1. 200 2 N. Berch . . . . Y 4 . i 0.1565-06 --568E-13 0.7598-05 ż 0.398E-06 فعردي ٦. 10 -.... 1.1 0.568F-14 -. 35RF-06 0.90uF+07 - 2748-06 9012345878901234587890

191

; en la strange e 1. <48 16 6.5 59 A. 110 .d. 2 18 ÷, 1.1.1 -a.4,5 FARA EL CASO TRAUSPUESTON PAF 1808 DE LA LT.4Fm  $\begin{array}{c} ZPF, 7, -711, cot, 3 \pm A, 5, cot, 0, dt 2/2, \\ (0, 1733560, 3, 4033500) (0, 8729873F-07, 0, 2645380) (7, 85760, 3, 405350) (7, 85760, 3, 405350) (7, 85760, 3, 17755) (7$ (9. 3216157.1.(17528) er i  $(M_{i}, Y_{i}, Y_{i}) \in \{1, 2\}$ . -3.19+3767E-091 1 . 26-76296-10) 6667256-061 -1-3. ÷1 CAPACIDAD OF 213312 7 ()) 92 : 15 2.47 1.1 Satstor POTENCIA 0 GOACITER (KX) ne FRUICES: voi.T 101 dir. 683 (4) ίų. ŝ.j t · S. S. 1997 16.40000 0.3019774 1345330. 99.04117 E+10 67 2691168: 1 99.37028 49 50 51 52 53 54 55 56 57 58 56 32.19000 0.814 1816 1140511 P+09 +.2464H3+F+04 4037760. 99.45914 49.27110 1.157495 5386436. 94.74751 64.37000 1.492282 3.20163976+09 2. 57018978409 735472 42. . 3961 80.46000 2.71-713

20000001009:       112000.071         A       127000.071         B       12000.071         C       12010.271         C       12010.271         C       12010.271         F       12010.071		geographicae de la anti-segu		÷
Y     Y     Grant Grant Construction       X     Y     Grant Construction       Y     Grant Constrution       Y				
193       CDRDBGC10*:       CINPGGC10*:       <			그 같은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 수 있다. 같은 것은	
CONDUCTION:       CIAD, DF: CIERCEPTENC, (V/D)         A       12708.07         B       12708.07         C       12317.15         C       12317.15         C       12317.15         F       12011.21         F       1200.01         F <th></th> <th>영화 가 같은 것이</th> <th>193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193</th> <th>i,</th>		영화 가 같은 것이	193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193 - 193	i,
CONDUCTOR:       dish of the formation of the form				
CDRDIGTING:       GLAD. DY SUBPLICITY (VAL)         A       12708.07         B       12708.07         B       12708.07         C       12312.14         C       12312.14         C       12312.14         C       12312.14         F       12314.14         F       1244.14         F				<u>.</u>
CDRPHOND:       Class of the control (W/A)         A       12008.97         B       12031.21         C       12312.14         C       12312.14         F       12012.14         F       12014.24         F				
1       12010-01       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12010-02       12010-02         1       12000-02       12010-02         1       12000-02       12010-02         1       12000-02       12010-02         1       12000-02       12010-02         1       12000-02       12010-02         1       12000-02       12010-02 <td< td=""><td></td><td></td><td></td><td>1</td></td<>				1
Λ       12208.97       12231.21       12231.21       12231.21       12231.21       12312.13         C       13312.13       12312.13	COMPRET 10-1	STEPPETITE (N/	/h1	<u> </u>
H       17441.21       H       H       17441.21       H       H       17441.21       H       H       H       1741.21       H       H       H       1741.21       H		12208 07		
#       1243321       1243421         C       12312.14       12442.10         F       12911.21       12744         F       12911.21       12744         F       12911.21       12744         F       12914.21       12744      <				2
C 19312.14 P 1 1291221 1224 F 1 1291221 1224 F 1 1291221 1224 F 1 1291221 1224 F 1 1291221 1224 F 127144.34 C 197121 1224 F 127144.34 C 197121 1224 F 127144.34 C 197121 1224 F 127140 C 197121 124 F 127140 F	B	12041.21		- 2-5
N       12312.1.       12312.1.       12312.1.         F       12014.21       124.4.       124.4.         F       1220.0.4.4.       14.4.       14.4.         F       1220.0.6.       14.4.       14.4.         F       124.4.       14.4.       14.4.         F       124.4.       14.4.       14.4.         F       14.4.       14.4.       14.4.         F       14.4.       14.4.       14.4.         F       14.4.       14.4.       14.4.         F       14.4.       14.4. <td><b>,</b></td> <td>12312 14</td> <td></td> <td>÷.</td>	<b>,</b>	12312 14		÷.
n       1/31/2.1.         r       1/2011/21.         r       1/2011/21.         r       1/2011/21.         r       1/2001/21.         r       1/2001/21. <td></td> <td></td> <td></td> <td>S</td>				S
F       1/2014/201       3214       1         F       1/2014/201       3214       1         F       1/2014/201       1       1         X       19       GRADIENTE Det X       1         X       19       GRADIENTE Det X       1         Z. 2900/0       0.06000000000000       453.5066       1       1         Y       GRADIENTE Det X       1       1       1       1         Y       GRADIENTE Det X       1 <td< td=""><td><b>n</b> (24)</td><td>12312.10</td><td>and the second second second second second second second second second second second second second second secon</td><td>4</td></td<>	<b>n</b> (24)	12312.10	and the second second second second second second second second second second second second second second secon	4
F       1226-36       1         1226-36       1       1         1226-36       1       1         1226-36       1       1         1       1       <	ан на на на на на на на на на на на на н	12911-21 327		
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		1	and the second second and the second s	
X (Y GWADJEWTE DC Y (WY/2); 6.00000 0.00000000000000000000000000000	F an an ang	17764.46		
X Y GRADIENTE Det T H ALA AND				
X       Y       GRADIENTE DC       Norther         7.29900%       0.060000000000000000000000000000000000			·····································	
X Y GRADIENTE DC T : 2 200 $d_{2}$ 290000 140000 1.57000 254 20 140000 1.57000 254 5152 1.756000 1.950000 721.512 1.60000 1.91000 721.512 1.600000 1.10000 1.9100 1.10060 1.10000 1.9100 1.10060 1.127000 721.512 1.00060 1.127000 1.9100 1.10060 1.12700 1.9100 2.017747 4 0.9500000 1.12700 1.9100 1.40000 1.57000 1.570 0.9500000 1.57000 1.571 0.9500000 1.572000 1.571 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.3200 1.572 0.9500000 21.34000 1.574 0.9500000 21.34000 1.572 0.9500000 21.34000 1.572 0.9500000 21.34000 1.722 0.9500000 21.34000 1.722 1.3000 24.34000 1.722 1.3000 24.34000 1.572 1.3000 24.34000 1.572 1.3000 24.34000 1.572 1.3000 24.34000 1.572 1.3000 24.34000 24.34000 1.572 1.3000 24.34000 24.34000 1.572 1.3100 0.0000000000000000000000000000000			n - Berne Ber	
$\begin{array}{c} T_{1} F_{1} F_{2} F_{4} F_{4} F_{5}			(a) Stability of the second stability of the second	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	X		A state of the second s	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	X 2.290040	<ul> <li>φ</li> /ul>	<ul> <li>Construction of the second seco</li></ul>	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	X 7.2900/10 7.6400/10 1.9006/00	y 0.06000008+000 1.520010 3.4550000	С. С. С. С. С. С. С. С. С. С. С. С. С. С	
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	X 2.290040 1.440040 1.90600 1.756000 1.620000	y 0.06000008+000 1.5203+0 3.450000 1.570000 1.570000	С. С. 2019.	
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	X 7.040000 1.04000 1.766000 1.620000 1.420000 1.420000 1.270000	9 0.060000002+00 1.570040 3.450006 1.470006 1.470006 7.62066 9.13000	GMANTENTE De 7 : 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	
0.3000000       19.40000       19.40000         0.46000000       11.34000       1971.572         0.46000000       21.34000       1972.157         0.46000000       21.34000       174.1673         0.46000000       21.34000       174.1673         0.46000000       21.34000       174.1673         0.460000000       24.38000       124.7400         0.4600000000000000000000000000000000000	X 2.2900/0 2.040000 1.90000 1.620000 1.620000 1.420000 1.270000 1.270000 0.920000	9 0.060000002+00 1.570006 1.570006 1.570006 1.570006 1.570006 1.570006 1.57006 1.2.18009 1.2.18009	GMANTENTE De 7 : 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	
0.4560000 19.4600 1722.430 0.4560000 21.4650 1722.724 0.4560000 22.4600 1723.724 0.4560000 24.4600 1723.724 0.400000000000 27.42000 11.400.724 0.000000000000000000000 12.400.571 2.750000 77.45000 17.42000 12.571 2.750000 17.42000 17.42000 17.4000 1.055000 0.000000000000000 12.571 1.055000 0.00000000000000 12.571 1.055000 0.0000000000000 12.571 1.055000 0.00000000000000 12.571 1.055000 0.00000000000000000000000000000	X 2.2900/00 2.040000 1.90000 1.620000 1.420000 1.420000 1.270000 1.270000 0.9500000 0.9500000	y 0.6000000000000000 1.520340 3.450000 0.100000 0.100000 1.120000 1.2.19000 1.2.19000 1.3.720.60 1.5.720.60	GMANTENTE De 2 : 1 - 2 : 2 : 2 : 2 : 2 : 2 : 2 : 2 : 2 : 2	
0 SUBDAG       7.1.2.1.2.1.1.1.1.1.1.2.1.2.1.2.4.1.1.4.1.2.1.2	X 2.2900/tö 1.4000/0 1.76600 1.62000 1.276000 1.270000 1.270000 0.350000 0.350000 0.350000	y n.nugungunet 1.571340 1.571340 1.571340 1.571340 1.571340 1.571340 1.571340 1.714000 1.714000 1.714000 1.714000 1.724000 1.5.724000 1.5.724000 1.5.724000 1.5.724000	GWADTENTE Det at the state of t	
0.100000000000000000000000000000000000	X 2.2900/00 1.900000 1.766000 1.4270600 1.4270600 1.4270600 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000	y 0.0600000000000000000 1.520000 1.450000 1.450000 1.150000 1.160000 1.160000 1.170000 1.710000 1.710000 1.72000 1.5.720000 1.5.720000 1.5.720000 1.5.720000 1.5.7200000000000000000000000000000000000	GrahlENTE Det 3 :	
0.0060/006F+00       1.012/006         1.0551/60       F.0660/0046F+00       1.012         1.0551/60       F.0660/0046F+00       1.0157         1.0551/60       0.0040/0046+00       1.0157         1.0551/60       0.0040/0046+00       1.0157         1.0551/60       0.0040/0046+00       1.0156         1.100/00       0.0040/0046+00       1.0161         1.100/00       0.0040/0046+00       1.0161         1.100/00       0.0040/0046+00       1.0161         1.100/00       0.0040/0046+00       1.0161         1.100/00       0.0040/006+00       7.4255         1.100/00       0.0040/006+00       7.42         1.100/00       0.0040/006+00       7.42         1.100/00       0.0040/006+00       7.42         1.100/00       0.0040/006+00       7.42         24.14000       0.0040/006+00       7.42         27.43000       0.6040/006+00       216         27.43000       0.6040/0046+00       216         27.43000       0.6040/0046+00       216	X 2.2900/00 1.900000 1.766000 1.766000 1.42700600 1.42700600 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000 0.3500000	y - 0.00000002+000 1.5203+0 3.450006 4.450006 1.120000 1.120000 1.12000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.1200000	GrahlENTE Det 3 1 Filds (KY * 1) 4 State (KY * 1) 4 State (KY * 1) 4 State (KY * 1) 5 State (KY *	
1. 1021 fr.     1. 1021 fr.       1. 1020 fr.     1. 0. 0.01 fr. 100	X 2.2900400 1.410000 1.756600 1.756600 1.4206600 1.4206600 1.4206600 1.4256000 0.9560000 0.955000000 0.955000000 0.955000000 0.955000000 0.955000000 0.955000000 0.955000000 0.9550000000 0.9550000000 0.9550000000000000000000000000000000000	y - 0.00000002+000 1.5203:0 3.450006 4.450006 1.720300 1.720300 1.720300 1.720300 1.720300 1.720300 1.720300 1.720300 1.7200000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.7200000 1.7200000 1.7200000 1.7200000 1.72000000 1.72000000 1.72000000000000000000000000000000000000	GADITENTE Det 3	
17.14000         0.00405044+00         1731144           15.1400         0.00405044+00         1751144           15.2400         0.04040504+00         9.71204           14.1400         0.04040504+00         9.71225           14.1400         0.04040504+00         1.412515           14.1400         0.04040504+00         1.412515           24.1400         0.0404054+00         0.725267           27.43000         0.6100 CuuP+00         236.1045	X 2.290040 1.410000 1.756600 1.756600 1.420600 1.420600 1.420600 1.40600 0.450000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.45000000 0.450000000 0.450000000 0.450000000 0.450000000 0.450000000 0.4500000000000000000000000000000000000	y 0.000000002+000 1.5203:0 1.5203:0 1.5203:0 1.7103:0 1.7103:0 1.7103:0 1.7103:0 1.71000 1.71000 1.71000 1.71000 1.71000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.720000 1.7200000 1.7200000 1.7200000 1.72000000 1.72000000 1.72000000000000000000000000000000000000	GADIENTE Det 2	
12.50000 14.5000 21.31000 24.3400 24.3400 0.6000 CuUPto 23.43000 0.6000 CUUPto 23.1045	X 2.2900/00 1.610,000 1.756600 1.756600 1.420600 1.1016600 0.3560,000 0.350,000 0,	y - 0.00000002+000 1.5203:0 3.450006 4.450006 1.7.2306 9.12506 1.7.726 1.7.726 1.7.7	GADIENTE Det 2	
24.34000 0.000000000000000000000000000000	X 2.2900/00 1.640,000 1.7660,00 1.7660,00 1.4200,00 1.100,00 0.950,000,000,000,000 0.950,000,000,000,000,000,000,000,000,000,	y - 0.00000002+000 1.5203:0 3.450006 4.450006 1.7.12036 - 1.12036 - 1.12036 1.7.12036 - 1.12036 1.7.	GADIENTE Det 3 TFF04 1 4 4 4 4 4 4 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 4 5 5 4 5 5 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	
77,43000 0,600 0008400 730,1048	X 2.2900000 1.01000 2.010000 1.766000 1.420000 1.420000 1.420000 1.40000 0.95000000 0.95000000 0.95000000 0.950000000 0.9500000000000000000000000000000000000	y 0.00000000000000000 1.5200000 3.4500000 1.520000 1.520000 1.52000 0.120000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.520000 1.5200000 1.52000000000000000000000000000000000000	Ge AD TENTE: Def 3:       Je AD TENTE: Def 3:         T F F F AD ALL       Je AD ALL         4 33.6069       Je AD ALL         4 53.6069       Je AD ALL         4 53.6069       Je AD ALL         544.5152       Je AD ALL         544.5152       Je AD ALL         544.5152       Je AD ALL         1 13.27       Je AD ALL         1 97.071       Je AD ALL         1 97.072       Je AD ALL         1 97.074	
	X 2.290040 4.41000 2.54600 1.74600 1.26000 4.23060 1.20000 4.23060 1.20000 0.9500000 0.95000000 0.95000000 0.9500000 0.9500000 0.9500000 0.9500000 0.9500000 0.9500000 0.9500000 0.95000000 0.95000000 0.95000000 0.9500000000000000000000000000000000000	y 0.00000000000000000 1.5200000 3.4500000 1.520000 1.520000 1.520000 1.52000 1.52000 1.52000 1.52000 1.52000 1.520000 1.520000 2.5200000 2.52000 2.520000 2.520000 2.5200000000000000000000000000000000000	Generalized and the second	
	X 7.0900400 7.66000 7.66000 1.766000 1.766000 1.270000 1.270000 1.270000 1.270000 0.95000000 0.9500000 0.95000000000000 0.9500000000000000000000000000000000000	y n. 6.600.0002+00 1.5700+0 3.497006 4.47006 6.10000 1.5706 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.120000 1.1200000 1.1200000 1.1200000 1.120000000 1.12000000 1.12000000000000 1.1200000000000000000000000000000000000	4       3	

234 8 a see, waa see a in 1. 1. 1. 1. 1.63 FECTO CORDULAS 1.25 PERDIDAS TEMPERATINA FACTOR GRADIENTE PRESION PERDIDAS (C\*. HG) G to a set of Ser. (18116-)  $(\cdot, \cdot)$ t è --/ 1 1 4.1000000 Silt or 3.24560 71.110.04 76.20000 14=4,24; 76,20000 865.5361 14、20年2月1日至今日14公司主任14年 - 170 la i 21.112000 112cm 0.300000 7.77- 141 76.2000) 1.9141. 76.20000 1916 72.72857 7 17.46044 A Charles 23.14 76.20000 21.11000 and managers 76,20000 21,11000 1. 0.0000000 15 15.55200 - 1 - 0.0000000E+00 21.11000 0.7060000 (\*.1940) 19.1000 0.706000 76.20000 9.0000000611 1. e. 4. 21.11000 -21. 0.4000000 -20.73600 43 0.0000000000000 76.20000 0 0**.** 90.:0000 21.11600 23. 37800 4.486064466430 76.20000 50 <u>e</u> ) -<u>.</u> 化与电流管理器 新放性的 化十分 パルキレン ふしょ 62

1 2 1 / 8 4 7 8 8 4 1 1 1 4 5 6 7 8 6 4 1 2 1 4 5 6 7 8 8 4 3 3 4 5 6 7 8 6 4

: 194

224.5

2 COPPLENTE ON TEMPETON EN CADE FASE 3 (4) 4 COPPOSED TO S MAGUTTON 120010-0 CORRIENTE (ANDERFE) 1056.843 L CORRIENTE 1060.643 1066.843 1066.843 1060.043 69.00 • . VOLTAJE DE HECEPCION EN CEDA FASE . 33.20 1.1 (V) MAGNETUD ANGHI N COMPONENTES. HAGNITUD DEL VOLTAJF (VOLTS) 132790.6 132790.6 132790.0 132790.0 132790.0 VOLTAUE 1411.00 V(0,14,2) (147720) (6,0,00000007+00) (147720) (6,0,00000007+00) (147720) (6,0,000000) (147720) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,000000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,00000) (147700) (6,0,0000) (147700) 0100000005+00 1.00 -2.041345 2.044345 4.0004308 -2.044345 2.094145 **h**. ) VOLTAJE DE PHVIE ON CADA CIQUE ĩ MAGNITUO .~i COMPONENTES \* ARGULO Ωŧ. MAGNITTHO DEL VOLTAJF<sup>1</sup> (VOLTS) 143081.8 134844.4 137053.7 143053.7 137081.4 , NULTAR . e. - J. -i ۰. 400-180-(139956,5,34-10470) (-39186,37,-13470,1) (-39186,37,-13470,4) (13927,0,3126,4) (-39156,42,41,4) (-39156,42,41,41,4) (-39156,42,41,41,4) (-45925,47,3723,44) 012407109 -1.654455 2.345964 0.7465634 -1.854619 2.315901 : ٠, COPRIENTE DE CAVID DE CADA EASE: MAGNITUD ANGULO COMPOSENTES DE LA CORRIENTE CORRTFREE 1 Q,  $\begin{array}{l} CORTFREE \\ (1060,052,31,44183) \\ (-502,502,-937,1715) \\ (-502,5174,906,37115) \\ (-502,5174,906,3711) \\ (1004,771,31,5255) \\ (-502,404,-937,3187) \\ (-502,4537,900,5311) \end{array}$ (AMPEPES) 1060.518 2 .96519665-07 ...... 124650 0. 3 ŧ 06 .00133-1-- 62 àн 0.548 .062826 1063 471 - 2 5. 404 106 2.12-500 1214567880123456788012345678901 

#4641 Libre i 10 1 1 1 1 1 1 1 CURFIE CONDANTS Calls 1359. 23456 . . C. . 1514-71F 106 - 427 23762005 2 in > 2.17133447-02 1066.477 3.25737718-69 8 9 (Contraction) (Contraction) 241 10 10010 11 12 13 14 16 19 19 20 21 20 21 22 23 24 NAGNITADO DE LA COPRIENTE DE PULIO MA CAS EN COMPONENTES SIMETRICAS dist 5.4 016500 1 1.016400 1063.271 2.027473 0.9930100 1063.260 2.039531 1.4.2 /4.St ... . 1993 - State  $\cdot Z$ 12. 1.0 1. 1. 1. 1. 11 1 THEPID SPATE FACTORES OF DESKOUTLITHEID FLECTEDIAGS TICH THEFT 7.8. 16 . .....  $\mathbb{R}^{2}$ 12 ca dit it. . . . . 1.1.1 100.00 1100.00 ...... 1. F .\* 12 1. 6 0.10 3.01 . ٩ 103.00 100.00 1 1.1 1 0.19 1.1 1.1. . -11:1 4.1 7 . 3 ÷ч.  $\mathbb{C}^{n}$ st. 2.400 SHAR STELL, THE Sa di 1.9 . . . - 5 Les al Carlo Ma Martine 2011年2月1日1日1日1月1日 Her Write to share 2-14 3 12.00 33.4 10 Server Server 46 Sec. 78 5 1 - <sup>22</sup> . . . 24 144  $\sim_{0}$ 12.2 1 1 1 11.--2 i. 5.1 75901214587890123458789012345678 0012345678901234567880123456788012345678801234567880

: 196

					이 말했다. 이 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것이 것이 같아?
4				197	
					이 아이지? 이 지역 이 밖에도 밝혀 있는 것을 가는 것을 많을 수 있다. 이
					그는 것이 많은 것을 통하는 것을 가지 않는 것을 하는 것을 수 있다. 나는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 수 있는 것을 것을 수 있는 것을 수 있는 것을 수 있는 것을 수 있는 것을 수 있는 것을 수 있는 것을 것을 것을 것을 것을 수 있는 것을 것을 수 있는 것을 것을 것 같이 않는 것을 것 같이 않는 것을 것 같이 않는 것을 것 같이 않는 것을 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 같이 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는
					이 그는 것 같은 것이 같은 것을 가지 않는 것을 했다.
	50 A 11 A 1				a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a s A ser a s
	0.049 27.50 6.019	·· · · · · · · · · · · ·		4 E	2011년 1월 19일 - 1일을 알려 한 소망가 제공을 알려보기 2011년 - 일일을 가 말고 있는 것은 것을 알았다. 일 것이다.
	0.049 21.40 0.015	28 6.91450 - 55 5 61153 5	14.0% .0.0%	9 4	그는 그는 것 가지만 위험을 통해 방법을 통해 없는 것
	0.049 15.00 0.010	G ( 111154	9 9 2	ų n	and the second second second second second second second second second second second second second second secon
	0.049 27 30 0.01	0 6.01450	9.94	Q F	e later en en en de la company
	2.130 35.03 0.064	1	3.30	541	
	2.130 35.03 0.000	11 0.00057 	4.30	5G7 -	· 같은 사이가 있는 것 같은 것을 하는 것을 같은 것을 수 있는 것을 받았다. 이가 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 같은 것은 것은 것을 같은 것을 하는 것을 하는 것을 수 있다. 것은 것은 것은 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것을 하는 것
	1.0000 0.0000 1.	1000 0.000	¥		
	1.0000 0.0000 1. 1.0000 0.0000 1	.4000 0.0400 4000 0.0400	1	57	Provention and the second second second second second second second second second second second second second s
	1.0000 0.0000 1.		2		and the second and the second second second second second
	1.0000 0.0000 1		1 8		n in the second s
	0.5 -0.916 0	5 0.956			이 이 이 이 가슴을 물러 들어 있는 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 가 없는 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 것 같아요. 이 집 않는 것 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 같아요. 이 집 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는 것 않는
	-1.0 0.000 -1	2 6.5	. • 1	1.1.1	[4] A. A. Samara and S. Petti, A. Station, "A 199 (Astronomy Physical Science)"
	-0.5 0.×66 -0.	5 20.366	1	1,02 - 18	
	1.0006 0.00000 1.	9010 2.000.	J		and a second second second second second second second second second second second second second second second
	-0.5 0.800 -0.	5 -9.306			
	1.0000 0.0000 1.	.4040 0.0000	•		i de statistica (no stranidade no national de la company)
	-0.5 P.P.K -0.	-0.466	1		建立运输 化合理器器 网络门口语 法法法律性 化乙烯
	1.0000 0.0045 1.	4048 0 060			
	1.6860 0.100 11	10-0 0 0-10-			
	-1.0000 0.0000-L	.8868 <b>8.8886</b>			
	-1.0000 0.0000-1.	. AAAA 0. AAAA			ાન છે. આ પોલી છે જે ઉપયોગનાં અંગણવાડી આવીઓની પ્રાથમ
	-0.5 0.846-0	5 -0.866		4	化正式试验 机等效管理机构 经济运行 化合金属
	+0.5 +0.Pof +0.	.j. 0. 196	•		and the second strategic strategic strategic strategic
	=0.5 6.0n6 -0	5 +0,ênb			1. The second se Second second se
	-0.5 -0.966 -0 1.0000 0.0000 1	.5 0.866 .5000 C.0300			이 바이지 가 면서 바이지 않았다. 가 바라에서 한 것을 가 있었다. 가 있습니다. 한 것은 가 가 면접 만에 있는 것이 수 있었다. 같이 같이
	0.5 0.966 0	-0.R65	12		en skalater i Standard († 1980) en stander i Standard († 1980)
	-1.0 0.0000-1	1000 0 0000	ł		「「「「「「「「」」」」となる構成です。それの話していた。
	-0.5 -0.955 -0	-> 0.Pn6	e .		and the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the
	1477200000 2305	00.0 1060.0	1250	.0	الم المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز المركز ا المركز المركز
	16.09		· · · ·	1.	그는 민준이가 그는 가지 않는 것 것 같은 것 같은 것을 했다.
	48.27		2	1	en en ser i strander som en en er er er er er er er er er er er er er
	64.17 80.46			• •	
	730000.0 0.	6.		·	
	-115000.0-149155				
	-230000.0 0.	ດ: - ວີ	1		· 방험은 이제 : 말에 있는 것이 가지 않지 않지 않는 것이 같은 것이 같은 것이 있다.
	115000.0 199145.	6		11.14	使用机能运动性的运行 计特式发展分量 的复数
	-10.0 21.80				
	-10.0 15.50				
	10.0 21.20				
_	10-0 27-90				

	an an a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a'			
2	7.04 7.04 1.40 1.7F	1.47 1.47 1.05 1.47 6.19		
7 8 9	1.27	9.14 11.67 17.10		1
11	0.95	13.75 15.74 14.74	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
14	0.95	14 21 24 27 44	n de la composition de la comp	
18 19 20	0.00	27.42 27.42 27.42		
22	0.00 3.05 6.10	0.00 0.01 0.00		영상, 한국과 위에서 1000년 11월 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 879 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11일 - 11
25 26 27	12.10	0 00 0 00 0 00	• •	。 [14] 《····································
29 30 31	24.3P 27.43 76.20	0.00	:	and the second second second second second second second second second second second second second second secon Because the second second second second second second second second second second second second second second se
32 33 34	23000.	0.0-19913 0.0-19913	0 • 0 • 0	
36	-23000	n_n (9412- 9_0 (9412- 10 (9418-		a na 1970, and an an an an an an an an an an an an an
10 11	0.2			가지 않는 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같
43	0.7 0.7 0.8			
4G 47 48	68.0	1472250000	1.1.40	an 1995. An ann an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte An an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an Aonaichte an
50 51 52				
54				
57 58 59				
60				

DATOS PHI. SISTERA: DEL SISTERA: 210000.00 VOLTAJE ۵ 71:602 Clare. MILFRO PE 6 Ituebo 1 SUBCONFUCTOR FOR FASE RESISTIVIDAD DEL TERNERDING.C FRECHERCIA:40.0 1. 2 72 8 1.100 Think V فحدد فالمتقولين 1.1 Printer of Lader of State Martin  $\mathbb{R}^{2^{2}}$ 21 Are an Arent Print 17 m i 4 r**a**≫/~ "我们的你能能要要你能够把我的行行。"他们还有了这些人,我们还有了我们的 这些小学的复数形式 .274 10.000 - 10.000 Mere 3 NATUS OF LOS COUDECTORES Y CONFIGURACIÓN DE LA BIN Ч., 5 F 网络海豚 在他们是可 12 .... -8 TANDA SANTO NISTANCIA HOPTT DIG n, " Jarster CONDUCTOR ្មោះ និវិះាំ CENTED LINE SPEED (11) CO.T. ( SH. .... e#.  $\mathbf{x} \in \mathcal{C}$ 法不予选择的第三人 医克劳利氏 经 6.5 27 80 -10106 .0180 0145900 40 ۵ 100 :0180 14135466 101 FF17 5 Jan: ... 6.049 .1 ۵ 15 86 6.649 'n 00 00 182 400 45 . 61 1.45 0.1 • 110 60 1144 15200 2110 00 15.93 . 01)43 0.0 700 ł 4 . ł t. 40 49 50 51 52 53 54 55 56 59 60 61 62 63 ŧ 34597690123456769 012344 . . .

 

 ATE12
 DF
 DPDEACTA

 B
 ATE12
 DF
 DPDEACTA

 B
 0.156F+00
 0.1728+00

 D
 173F+00
 0.1718+00

 D
 173F+00
 0.1718+00

 D
 173F+00
 0.7718+00

 D
 0.43F+00
 0.726F+00

 D
 0.44F+01
 0.226F+00

 D
 102F+00
 0.216F+00

 D
 102F+00
 0.216F+00

 D
 113F+00
 0.216F+00

 D
 137F+00
 0.216F+00

 D
 137F+00
 0.000F+00

 D
 137F+00
 0.200F+00

 D
 137F+00
 0.200F+00

 D
 0.00F+00
 0.000F+00

 D
 0.00F+00
 0.000F+00

 D
 0.000F+00
 0.000F+00
 </t 1 1... PREADETA SEVIEL (ORBANS) , 0.1025+00 0.986F=01 0.4846+01 021068+60 ..... 9.214++00 1.2145+00 9.219.+\*\* . . 0.2268+01 01072+36 50F-01 0.1422-01 0.320F+00 5.2 0.141E+00 0.919F+01 6.7332+00 0-9495-01 0.9846-01 St. C .. 1.7775+00 0 2140+00 Į. 0.233F+00 1.141.+00 1.777E+00 0.320F+00 0.935+-61 0.444F-01 0.147E+00 0-1028+00 0.950E-01 1 27-55+00 27/11/0 1.1718 10.7 ٩ 0,9948-01 0.3136400 6.9866- 11 ٢. .1 0.2145+00 6.26554 10 ۰. 7.5 3. +... 122-1 ŧ . . 15.45 1.1 : 1221  $\mathcal{M}_{i}$ TIFS. (DIRAF/KA . 0.000F+00 0.159F+00 0.000F+00 0.0005+00 010006+00 Ν. 0.107540. 0.11m.+08 -41 . 000F+00 0.1096+00 0.001F+00 0.963E+07 0.1128+08 0.2976+08 0.0005+00 0100000+10 0.0066+00 0.000F+00 1.964.16107 0. 9031+07 0.1007401 0.903E+07 a and in ត្តំ,ពណ្ណខ∔្លត 1.0461 + 64 0.137F+119 0.2975+08 0.1796+04 0.0008+00 0.0008+00 0,0001+00 0.0406+00 1 747. 4 14 144.00 1.7.41,6 a\_060F+04 6.6036+69 0.0000000 a.c. m. 4. 0 6.575E+07 1.1895+08 6.3175408 0.1366+09

89012345578901234567890

			2	201			
					1797년 - 18 1997년 - 19		
<u> </u>	in and a children a		ta Marina di Kampuni kana Kan	ange dat in tid i tid dat Versionen in tid i tid dat	ر می در باری ایس سرد انتشار به تشویر باریز ایس سرد انتشار		
[]							
			All and a second	and a second second second second second second second second second second second second second second second	د. در مارید در مدینه معروف می	an an an an an an an an an an an an an a	gin a gaine a' suite Thair an gine a' suite Martin anns a' suite
H			ion erte stat	a na standar	i =		
0			an al va	WALLER AN		elsi si e	
12	MATRIZ OF T	MPEDANCIA N	ERIA (COMP.	SIFETHLCA	), (140), 400, 120 5), (14), 400, 120		er Dataer en Le seures
14	(Uhuć \ku i	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	na anna Na Ghlean	1997年1月1日(1997年1月) 1997年1月1日(1993年1月)	n Selen Grad	-1-R.a.	31-36-3 <b>6</b> -3
17	0.641F+00 0.203E+01	U.167E-01. - 417F-02	4.182E-01 - 989F-02	4.931E-09 149F-07	1775-41 1085-01	0:4/86-02 -:1656-01	, <b>1</b> - 1
19 20	0.478F-02-	0.4995-01-	0.2106-04		0.752F-04	737F-01 127C-01	میں بطن ویا قبلیا 12- مقدر میں کا
23	1778-01	0.5768-04	0.,"1E+01	0.143F-04	219F-01	0.1:(3)-(-4	a la posta da la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la comp
25	- 1495-07	0.4168-01	0.471F-04	0.4415-01	0.643F-04	-1415F-01	
27	- 5457-07	0.7396-01	529r-73	0.1526+00	0.143*-**4	0.241.401	
29 30	9896-02	- 747#-04	0.144F-01	- 5995-04	0.465F+00	012106-44	a ≱ang agana Ang ang ang ang ang ang ang ang ang ang a
37	0.167F+01 412E+02	- 4200-01	7046-04	6.4165-01		0.6016+00	an e george antikoza iza
34		· · · · ·	. A. Startes	es choic de	Chiefe da	Se <b>h</b> er Start	Arian
37		Surver	<b>-</b>	e servett (* a <sup>rb</sup> aj)		a Masta Alana	Haras A
40			in an	-SICARCUSTE: Caracteric de Se	Kerneli syatra ile Serie da contesta di ili	Seraliter (* 1965) Geografie	n Esterar La com
42	NATHIZ UP 1	30011104112	COMBOND A				
44	0.740F-08	0.050F+00 - 167F-08	0.0006+90 69AF-09	0.000E+00 	0.000E+00 109E+00	0.0000400 -13416-09	81
47	0.000F+00 167E-03	0.91808	0.000F+00 155F-00	- 2711 -04	0.400F+00 3026-03	0.000F+00	t ist i
49 50	0.000F400	0.0001.+00			1.975E+20	0.0011+00	- - 
52 53	0.000E+00	0.0008+50	0.000F+00	0.0008+90	9.000E+00	0.0008+00	
54 55 56	232F-04	27149 0-040E+90	- 9099-14	0.8044-04	155E-03	- 67PE-39	
57	- 3095-09	3072-04	2715-04	1555-08	0.819F-08	-11625-09	
59 60 81	0.000F+00 	0.0008400 3000-090	n.000F+00 737F+0	- "HJ#1 - Hð 0.090E+90	0.000F+00 1-27-0	0.000E+00	
62							

2 5 š 1.26 1.00% 10 a co 41 11 12 13 14 ADDITALCIA (SID EUS/EV) MATRIZ DE 3 10 A.M. 1000 160171890122245670901123345878900142344587889015553455878990120 01000E+00 0.0002+00 0.0002+00 0.0002+00 0.0000+00 1 01000E+00 -.147.-95 - f125-vb -.2515-06 -.1171-06 0.2982-05 -. 9141-07 1.1908+00 - 5646-06 A. AUDF+00 0.0092+00 -114E-06 6.000++00 =117F=06 0.0005+00. A 6005 +00 0 309F-05 -.1028-06 ł. -. 012F-06 0, JANE+00\*50, 000E+00 0.0008+00 0.0008+00 0.000F+00 0.000F+00 S. A. Pak = \$747-07 - 763F-0h - .5P 11 -----0. 105F-05 -. 113r-tip -.102F-96 ંતુન 0.0000+66 . Unit -1253E-06 0.305F+00 584F-06 0.0000+06 4.060+100 -107F-06\* -113E-06 0.0005+00 - 874F-07 0.0001+60 0.0002+00 0.000F+00 01000F+00 010005+00 0.000F+00 -1111-1-1-1 - 11-27-27 - - <u>-</u> <u>\_</u>1 تقرضان المراجع TRINE Status . . . 0.0008400 0.00024-00 0.06.08400 0.0002400 5. your + ( a) 0.0.1.+00 0.798 - 05 - 147F-01 -. 117H-01-- 874F-07 -. 7631-06 -. e12F-06 Sec. Sant No kalaa 1.00 and the second second 6.220 4. 201  $> \beta + 1$ - 2 at the second . \$146191Ca3 MATHTZ OF ABVITANCIL PARLEFIC (C As P (STERFUS/K4) . . 4.7748-07 4.450F-07 -13656-07 0.0000+00 0.0008400 -. 774F -07 0.1738-05 0.450F-07 126 ÷Č. -.211E-07 0-5746-05 0.634E-08 0.2085-06 0.3311-96 - 2847-13 ο, - . 574 - 18 0.7795-07 - 1908-11 1.2438-28 1.1938-06 6.631-=++ - -------. 5088-08 -.1125-06 -.341E-12 e, 0.7938-08 022068-06 0.0005+00 -.208F-6F -. 793F=04 0.0008+00 - 120 - 14 0, 1, 4- -05 0.0005+00 4.8748-64 -.7748-07 0.3207-13 ورستان فاقرس 0.35--05 - 1.12-17 - 4.77-42 0.450=+0/ -. 1128-06 -. 331F-0A -.634F-08 -. 208F-06 -.5748-08 0.2846-13 0.2118-07 - 33-5-15 ( . . . . -1205-un -. inn= -- 17 alian---345678901234567890123456789012345678901234567890123456789012345678901234567890123456789

202

- AND IN THE REAL OF

	그 그는 것에도 무도 물질을 때 같은 것 같은 것이를 물고 있는것 같은
	이는 것이 아니는 것이 없는 것을 알려야 할 수 없는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가셨는 것을 수 없는 것을 수 없는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가지 않는 것을 가 있는 것을 가지 않는 것을 수 있다. 이렇게 있는 것을 것을 수 있는 것을 것을 것을 수 있는 것을 것을 것을 수 있는 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을
	전 2017년 - 1917년 - 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 19
-	
,	
	s and the second second second second second second second second second second second second second second se
· .	1 March 1997 And 1997 And 1997 And 1997 And 1997 AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
	and the end of the end of the end of the property of the prope
· · · ·	an a para a secondo en en processive en processive presente de la composición de la
PARAMETRIS. I	DE LAS WINES PARA EN CASO STARSPUESTOS SENT STARS FOR METAL STARS TO BE AND STARS THE STARS
10.1479466.0	0.77817051 (9.85801678-02,8.25295931
711 700 770.	
(4.97664745	4/2"). -02, 1, 5172112) (0, 6409475, 2, 634967) (0, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 1
(4,9366474F PP.PV.(0ALA)	«Δ.2") «Δ.2", \$172112) (0,6409475,2,634067) (
(4.9366474F PP.PV. (0.1.4) (0.000000F (0.000000F (0.000000F	4(Δ <sup>2)</sup> , 4(Δ <sup>2)</sup> , \$177117) (0, 6409475, 2, 634067) (0, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 1
(4.9366474F) PP.PV.(0AL4) (0.0000000F) CP.L 1.10.15 (0.0000000F) YPF.YM.(ST) (0.000000F)	(4.5. <sup>3</sup> ), \$1771171 (0, 6409475, 2, 634067) (0, 1, 6733449F407) (0, 1, 6409475, 2, 634067) (0, 1, 6733449F407) (0, 1, 6, 1, 6, 1, 6, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,
4.9266474F PP.PV.(DAL4) (0.0000005 (0.0000005 (0.00000005 YPF.YX.(ST) (0.0000005 Y11.Y00.(ST) (0.0000005 Y11.Y00.(ST)	(4.5. <sup>3</sup> ), \$1771171 (0], 6409475, 2, 6340671 (0), (0), (0), (0), (0), (0), (0), (0),
(4.9464747 PP.PV.COALAI (0.0000000 (1.1.0000000 (1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.	4.6. <sup>2</sup> ), \$177117) (0, 6409475, 2, 634067) (0, 1
4.93664747 PP.PV.COALAI (0.00000005 (0.100000005 9PF.YV.SISI (0.0000005 9F1.700.(31 (0.00000065)	(6), \$177117; (0), 640, 8475, 3, 634067; (0), 1, 5733, 849F, 671; (0), 1, 565, 1, 143, 843, 845, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10, 10
4. 00.000.000 PP. PV. COLLI C. 00.000.000 C. 00.000.000 PP. YV. COLLI C. 00.00.000 Y11. 100. (STI C. 00.00.000 C. 00.0000 C. 00000 C. 00000 C. 00000 C. 000000 C. 000000 C. 000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 00000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 00000000 C. 0000000 C. 0000000 C. 00000000 C. 00000000 C. 000000000 C. 000000000 C. 000000000 C. 000000000000000000000000000000000000	462, 1, \$177112) (0, 6408475, 3, 634067) (0, 1
24.032843747 P. P. (54.44 P. 00000000 (0.0000000 (0.0000000 P	462.]. \$177112) (0.6409475, J.634067) (3.1
PCTFUCIA CI APACTRAN	462.]. \$177112) (0.6408475, J.634067) 662.]. \$4172112) (0.6408475, J.634067) 600. Å. Å5[5266F-09] (0.000000F+006.9065798F-10] 600. Å. Å5[5266F-09] (0.000000F+006.9065798F-10] 600. Å. Å5[5266F-09] (0.000000F+002.6)372472-07] 600. Å. Å5[5266F-09] (0.000000F+002.6)372472-07] 600. Å. Å5[5] % 600. Å. Å5[5] % 600. Å. Å5[5] % 600. Å2. Å5[6] % 600. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2. Å2
21 632 24 24 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27 27	462, 1, 1172112) (0, 6408475, 2, 634067) 400, 2, 1438433F+081 (0, 0000000F+00, 1, 7733849F+07) 400, 2, 15, 15, 15, 10, 0000000F+00, -6, 9065798F-101 400, 2, 13, 15, 13F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 3772772-07) 400, 3, 13, 15, 13F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 13772772-07) 400, 3, 13, 15, 13F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 1377272-07) 400, 3, 13, 15, 13F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 1377272-07) 400, 3, 13, 15, 13F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 1372472-07) 400, 3, 13, 15, 137F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 1372472-07) 400, 3, 13, 15, 137F-061 (0, 000000F+00, -2, 6, 1372472-07) 400, 3, 13, 15, 137F-061 (0, 10, 000000F+00, -2, 6, 1372472-07) 400, 3, 13, 15, 137F-061 (0, 10, 000000F+00, -2, 6, 1372472-07) 400, 3, 13, 15, 15, 15, 15, 15, 15, 15, 15, 15, 15
211 612 KH 11 # 1 P. DW 1 6 A L A P. DW 1 6 A L A P. DW 1 6 A L A (D. DW 1 6 A L A (D. DW 1 4 A L A (D. DW 1 4 A L A (D. DW 1 A L A (D. DW 1 A L A (D. DW 1 A L A (CAPACIDA) (CALA (CM))	<pre>%62; 1.st172112) (0:+40P475, 2.634067) *00, 2.43P413F+08) (0:4000000F+00, 1.7733449F+07) *00, 2.335513F=061 (0:000000F+00, -2.60372472-07) *00, 2.335513F=061 (0:000000F+00, -2.60372472-07) *00, 2.35513F=061 (0:00000F+00, 1.7334968F=06) *00, 2.35513F=061 (0:000000F+00, 1.7334968F=06) *00, 2.35513F=061 (0:00000F+00, 1.75514000F+00, 1.75514000F+00, 1.755140000F+00, 1.755140000F+00, 1.755140000F+00, 1.755140000F+00, 1.755140000F+00, 1.755140000F+00, 1.7551400000F+00, 1.755140000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.7551400000F+00, 1.75514000000F+00, 1.7551400000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.7551400000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.75514000000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.7551400000F+00, 1.755140000F+00000F+00, 1.755140000F+0000F+00000F+00000F+00000F+00000F+00000F+00000F+00000F+00000F+00000F+0000F+00000F+0000F+0000F+00000F+0000F+0000F+00000F</pre>
14 612 K414 F P. P. ( 0.4 A (0.00000000 (1.00000000 (1.00000000 (1.00000000 (0.00000000 (0.00000000 (0.00000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.0000 (0.00000 (0.00000 (0.0000 (0.0000	<pre>%62, 1, \$177112) (0, 6409475, 2, 634067) % % % % % % % % % % % % % % % % % % %</pre>
14 612 K414 F P. Pr. ( δ. 4 a ( 0. 000 000 000 ( 1. 000 000 000 ( 1. 000 000 000 ( 0. 000 000 00 ( 0.	462.1.       \$177112)       (0.4009475, J.634067)         662.1.       \$143843354081       (0.40000005400, -6.90557485-10)         600.1.       \$1535655085-09)       (0.0000005400, -6.90557485-10)         600.1.       \$135351355065-09)       (0.0000005400, -2.60372472-17)         600.3.       \$29533755061       (0.0000065400, -2.60372472-17)         600.3.       \$29533755061       (0.0000065400, -2.60372472-17)         600.3.       \$29533755061       (0.0000065400, -2.60372472-17)         600.3.       \$295733755061       (0.0000065400, -2.60372472-17)         600.3.       \$295733755061       (0.0000065400, -2.60372472-17)         600.3.       \$295733755060664.00       \$2957000664.00         600.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         600.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         600.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         600.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         601.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         603.7.       \$295000664.00       \$295100064.00         603.7.       \$295000664.00       \$2951000664.00         603.7.       \$295000664.00       \$2951000664.00         603.7.       \$2950000664.00       \$2950000664.00
14 63284747 P. P. (5444 (0.0000000 (1.00000000 (1.00000000 (1.00000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.0000 (0.0000	462.1.       \$177112)       (0.4009475, J.634067)       \$11         662.1.       \$143941354081       (0.40000005400, -0.90657485407)       \$11         603.1.       \$1534351354081       (0.40000005400, -0.90657485407)       \$11         603.1.       \$1354351354081       (0.40000005400, -0.90657485407)       \$11         603.1.       \$1354351354081       (0.40000005400, -0.90657485407)       \$11         603.1.       \$1354351354081       (0.40000005400, -0.90657485401)       \$11         604.1.       \$1354351354081       \$11       \$11         605.1.       \$1057121121       \$11       \$11         606.3.000       \$11       \$11       \$11       \$11         607.7       \$11       \$11       \$11       \$11       \$11       \$11         607.7       \$11
14 632K4348 P. P. (5444 (0.0000000 (1.00000000 (1.00000000 (1.00000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00	462.1.       \$1771121       (0.4009475, J.634067)         662.1.       \$14294135+081       (0.0000005+00.1.07338495+07)         663.1.       \$1435435+081       (0.0000005+006.90657985+07)         660.1.       \$153555155-061       (1.0000005+006.90657985-07)         660.3.       \$153555155-061       (1.0000005+002.60379472-07)         660.3.       \$29573375-081       (0.6000005+002.60379472-07)         660.3.       \$29573375-081       (0.6000005+002.60379472-07)         660.3.       \$29573375-081       (0.6000005+002.60379472-07)         660.3.       \$29573375-081       (0.6000005+002.60379472-07)         660.3.       \$2957551505.000       \$1757560054.000         671.1.       \$1757560054.000       \$10057765767600         671.1.       \$1005776777       \$1005776777777777777777777777777777777777
14 63284742 P. P. (5444 P. P. (5444 (0.0000000 (1.0000000 (1.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.00000000 (0.00000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.00000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.00000 (0.0000	$\frac{1}{2} \frac{1}{2} \frac{1}$
44 53284348 P. P. (5444 P. P. (5444 (0. 0000000 (1. 0000000 P. (1. 1. 0. 1. (0. 0000000 (0. 00000000 (0. 00000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 00000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 0000000 (0. 000000 (0. 00000 (0. 00000 (0. 00000 (0. 0000 (0. 000	$\frac{1}{2} \frac{1}{2} \frac{1}$
44.037843787 PP.Pr. ( δλ.4 (0.0000000 (1.0000000 (1.0000000 (1.0000000 (1.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.0000000 (0.000000 (0.000000 (0.000000 (0.0000 (0.000	$\frac{1}{2}, \frac{1}{2}, \frac$

I

t Merekanika (h. 1997) 1990 - Angelander Statuer, 1997		i Barra da Harria. Na secondaria	
이 것 같 것 같이 많을			
CCUDUCIONS	Guate like		
and the second second second second second second second second second second second second second second second	<u></u>	<u>1</u>	and the second second second second second second second second second second second second second second second
4	17800.27		international states and states and states and states and states and states and states and states and states and
			and the second second second second second second second second second second second second second second second
<b>P</b>	15446.11		the second second second second second second second second second second second second second second second s
r -	18346.84		
r		edite in the	and all the second states of the second states
		<b>*</b> ********	line of presentation of the second strategy of the second second
1 a 🖻 a 👘 🖓	16499.11		a anter the second and a second second and the second second second second second second second second second s
F	17944.23		elle i name nya ta kanaka paratah yakatu dar
	이 가운 감독하게 18 이 가슴이 19 3년 - 19 19 19 19		이 이 있는 이 아파이가 가지 것 (Maketan and
			<ul> <li>Provide the standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard st Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard st</li></ul>
	•	•	and the second state of the state of the second second second second second second second second second second
X		TIME A.LAY	F A start of the start start start of the start of the start start of the start start of the
2.040000	1.520000	1976 057	(a) 4. The same discrete field of the second sec
1.780000	570000	2011 273	ander ander ander ander ander ander ander Bereiten Ander ander and
1.420000	7.520000	2/24.355	<ul> <li>A second sec second second sec</li></ul>
1,100000	10.67000	4074 752	
0.9500000	15.24000	6522.767	والأيين المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع المراجع
0.9500000	14.29060	7925 139	and the second second second second second second second second second second second second second second second
0.9500000	21.34000	4405 697 8650 594	ارد. دورهای مدیر میراند از این این این این این این این این این این
0.9500000	24.34000	9341.503	
0.0000000F+00	27.820,00	7001.637	
0.000000000000	0.0.0.000+00	1651.370	and the second second second second second second second second second second second second second second second
6.100000	0.00000000000	25-7.973	
12.19000	0.000.00000000	3111.377	een se een oorgestere een op oorgestere
14.29000	0.00000000000	2663 047	
24 32000	0 0000005+00	1360 010	200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200

1 Calls and distance of the Adventities of the AT MELTING AND A DEPARTMENT OF A DEPARTMENT OF A DEPARTMENT OF A DEPARTMENT OF A DEPARTMENT OF A DEPARTMENT OF A TOCURINES PERDIDIAS POR PERATURA PACTOR GRADTENTE PRESTON PEFLITINAN C\_\_\_\_\_DF\_SUE.\_\_\_\_(+'Y/('\_))...(+'/('\_)). (CY. 40) 1.11600 3.000 2.592000 3.10.713 76,20600 76-20000 75.20000 76.20000 12.4-000 .11000 71. 26.300 12. 76.20000 365.78978  $\{e_i,e_j\}$ 241.00 र्धा गईकेह पूर्व Section States in 1. A.S. 21.11000 1.11000 0.760000 0.400 fund one 7. 20000 19.1441.0 76.20000 21.11000 0.8000000 20.73600 G.0000000FF00 11.11000 23.37500 a, nononation + 02. 76.20006 4066000  $\Gamma''$   $\land$ 14561

23456789 141 ------COMPLE PATES насыттин COPPLENIE CLARIENTE (1+533,3735,-023,4047) (AFPEFEL) 1066.817 1.86.000 0100000000+00 10 11 12 13 14 15 16 17 16 19 20 12 22 22 22 22 22 20 13 23 33 43 55 65 73 18 39 1060 -12 -09.909000 1066.812 -18020000 -260.0000 -360.0000 (-1000,17,-5,61175756-02 (-1000,612,-5,61175756-02 (-533,4705,973,4445) (533,4705,923,532,1 1060.012 1466 812 1066.412 62.00 mig-VOLTLUF OF PERFECTOR PH CODA FASH: 24601.0 (V) MAGI TTUD COMPLEMENTES 730000.0 230000.0 230000.0 230000.0 VOLTENE vn.72.1F (10,12.1F (10,12.1F) (10,12.1F) -2.10(110) -3.10(110) -1.11(10,10) -1. **1**61 230000 0 230000 0 240000 0 (-115000.0.0.0000009F (-115000.0.199195.0) 1. . . . . . . . . VOLTAUP OF PEVID PE CADA PASE: ê VÎ. MAGNITUD ANGULO COMPOSITES VOLTAJE DEL VOLTAJE V0.74.75 (V0.17.5) (2427344.0.42117.22) (147772.2.8.-176544.3) (-74767.71.-215764.5) (-714731.0.-42570.43) (-155234.6.178668.8) (74703.-7.215273.5) (VOLTS) 245970.8 011720554 -0 4:72517 -1.902294 745740.1 745740.1 775143.3 743555.1 736736.8 77865.4 ¥C. 40 41 -2 465445 2 797809 1 77 1 19 42 43 44 45 46 47 48 49 50 51 52 53 54 55 55 ···., 1.1 COPATIONS OF NAVES OF CADA RASE. τ A Y MAGE TTUD COMPONENTES 40091-0 OF LA CORRIENTE OPHTENTE (4.106945) (4.106945) COP416ATF (156763) (1575,23) (1575,-104,3466) (1236,957,-104,3466) (1236,9573,-050,0179) (1364,767,-14,5465) (136,7673,065,471) (136,5633,065,471) 1055. 1,7040644= -,00654 -7,050715 -3,007364 -3,007364 -3,007364 -3,007364 70406415-02 58 59 61 61 1664 115 72.014 1154.470 1063.010 63 1072.252 7 # 9 6 1 7 3 4 5 8 7 8 9 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 0 1 2 3 4 5 8 7 8 9 0 1 2 3 4 5 8 7 8 9

MACULTUG 1. F CORSTRATE OF SECREPTICE AS CAUS FAGE. 2 3 4 5 8 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 F687775--01 1 1066 70 00009335-02 10633576-03 38520416-02 Sugar Barris States wind and it is and Televis and the 1. 1 - de - - se 10 1. 2 Mar 12-The set of the set of water the second of the state of the second of the EN COMPONENTES STRETPICAS. (A) 12. 19. 8.434 0.6840466 1063615 1063615 107372 3.777023 0.1011054 6.001232 PLCTORES OF OFSPONTLIARTS TO STATION A THE CARD WATCHING AND A PROVIDENCE OF The second state was and the second state of t 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 THE PROPERTY AND THE PR  $\mathbf{F}_{\mathcal{F}}$ . Sec. 2 金属的 空气 机合金 10.25 1.42% ٠, • ĩ 1.1 CLACINGSTATICS. Gentle Carlo 11 112 100.00 100.00 计成词数字数码 1.1.1 1. A. 1. A. 1. 0.42 0.00 41.017.9 no di 2301173435738744444444444457523455575888666688 16 Lucio de **0,0**0 dou en archivert 0.56 Sec. A.S. March Section and Section 1.5.1 415 an a ngalan sagaring dida na sagari si sija pare 17年2月1日日 2月11日 网络哈拉斯 化化物 化化物 化化合物 化合物 医外外的 化分子 1.11 the sector of the sector of the sector of the N General April 19 -1 1997 - Contentino 1973年1月,曾令新读新和诗书记载《清韵记录》 S. 5484 S. 11 10.15 12400 . 11 12.35 1. ł 9 0 1 0123456

							n services. La reservice	an an taon An tao an tao		
					208	3				
					이 같은 아이 아이가 아이가 아이가 아이가 아이가 아이가 아이가 아이가 아이가	- 1		and a start	and the state	ta ang sang sang sang sang sang sang sang
			1.00		a de la combre			an dhe e bhasa an sairte airteacht		
							집은 문제 같이		清晰的 化管理	
	<u>.</u>							n filosofia de servicio. Transferencia		
- 60.0	619 27	165.61	01:	1		<sup>10</sup>				
0.0	045 21	led pl	0120 1	1.5	-1	a ang ang ang		لى . ئەرىپ ئەرىپايىتىنىدىن ئولغان م		
2:1	010 15		0160 5.	01654 01654	6 949 0					
<u> </u>	1.19 21	<u> </u>	0121	<u>41-54</u>				te Christen Bighteni		
2:	140 15	161 8	01 1 1 1	000.57	-3.30501		말 그 같은 일양			
2	110 34	103 Q.	644 U.	00057	1 10567	ية من من من من من من من من من من من من من	والمستحد والمتعالية المرجة		1.	
- 1	.0000 0000	6 - Pu 64	1.30.0	0.00	99 111	1.66			10 hora <b>1</b> h	
i	1000	0.000	1.46.96	0.630	9	10.11				
1	.0000	0.0000	1.0600	0,000	10 - 1	- '2 '	나는 사람은 도망한	an an the second second second second second second second second second second second second second second se	1	
- i	0000	0.0000	1.6000	0.000	(ð - 1	1			1. Sec. 1 - 30 -	$(\mathbf{y}_{i},\mathbf{y}_{i})^{T}=(\mathbf{y}_{i},\mathbf{y}_{i})^{T}$
1	•60000 _	r 0401	: 1. itini;	0.044 0.030	9	n je v	g to the second	- The sheet of	best the second second	S
-3	5 2	0.294		0. 54,6				i i i i i i i i i i i i i i i i i i i		
-1	•5	0.000	-1.0	_0_0 _0_0_0	•	1 di 11 di			1994 (1994) (1996) 1997 - 1997 (1996)	T 8467 849
-ñ	5	0 966	0.5	-0.866	1 <u></u>	a. (* )	1997 <b>- 1</b> 997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997	since the	್ಷ ಮಿಕೆ	1980 (PPP) (PPP)
_1	•1000°	0.000	1.1.200	() () () () () () () () () () () () () () () () () (	9.1.1			14711.4		
	:3 -	5	-413 J		· .				n in the second second second second second second second second second second second second second second seco	1. J.
1	• <u>6000</u>	0.0000	r_1-9000	0.000	0			1977 I. I. I.	9 M 1 1 1 1	्रत्य संदर्भ
-28	:? -	0.866	-6.3	-0.366			1	and the second	• • • • • • •	Ko.
1								stab	s exected as a	and work)
-1	4000	- C. O	1.0	0.000						
-!	.0000	0.000	-1-0000	0.044	10		11 C 1	•		지수는 영국
-1	0060	0.000	-1.0000	0.000	in i		~ i · .	A Block A	ાં ગામ	الجراب المريد ا
1	.0000	0.000	1.4	1. 0. 0.00	• • •		. 1	·		
	: -	0.466	1913	-0. Nor				10.5		an natari
1	0000	0.0000	1_0000	0.000	10 ·		-			
-0	-3	0 866	-0.5	0.866	a 1.	11	1.1.1.1.1.1.1	1	- 10 - 21 20 <b>4</b> 57	20000
1	0000	0.000	1 1 960	· • • • • • •	44			1	and Charles	Sec. 24
-0	:2	0.466	-0-5	-0.6.6			5	an an an an an an an an an an an an an a	40.000.000.000.000	and a state of the
-1	1g	0.0000	1-1-0006	0.040	10 .	÷ .	7	an an an		
-0	:R I	0.166	6.5	0.866	in state	1.1.1	a an stall.			
หรื	តិតំចត់តូតូ	616 73	Region of	616.1	1250.0				• . •	
	16.64				st		· · · ·			
	40.27				i .		1. to	5 - 1 - 1 - 1 <del>-</del> 2		en de la Carra
	64.17								·	1991 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -
23	0000		0.06							
11	5066.6	-1491	15.0			1.12			· · · · · · · · ·	
-2	soner :	6	0.0					· ·		
-71	15000	6 1.33							,	
<u></u>	10.0	77.40	····						1	
-	10.0	21.60							· · ·	$(1, 1, \dots, p)$
-	10.0	15 60								· · · · ·
	10.0	21.30								
	10.0	11.00								

		209	
			1월 20일 - 19일 - 19일 - 19일 r>- 19일 - 19g - 19g - 19g - 19g - 1 - 19g - 1 - 19g -
3.11 ".	22		
1 0(1 1	11 57	an an an an an an an an an an an an an a	
1.1.2 2	11		
1 10 10	67		212
1 95 11 0 95 15	77	and the set of the	
0.05 14	79		and the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the
0.95 19	A1 74		1997年(新興博客)版1997年(新興世代)和1999年(Herlen) 1997年(新興博客)版1997年(新興世代)和1999年(Herlen)
0.45 25	41 41	an an an the state of the state	[1] A. M.
2.78 27	47 47		en an
3 45 0. 6 10 0.	00 00	sa ana ana a	a en altre d'altre en altre en
12.19 0	.00 .00	Sec. 3 Contractor	$\sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \sum_{i$
in 20 ()	00	5	
24.38 0. 27.13 0	.u6 	n an teachtean an teachtean an teachtean an teac	[10] J. M. W. Markel, and K. M. Markel, "Annual Astronomy Physics," International Journal (International International Intern
23001.0.0	-199185.0	n gerennen såre som en er Som er en standere som er	al an graffing terrer an graffing terrer fitter an Terrer er er er fitter an getter er fitter an fitter an der tradi
-1150.00.0		New Alex Statistics 201	The period of the particular spectrum.
-115000.0	199185.0	计算机 机合理机	s and that an is the appropriate participation of the second second second second second second second second s
0.2			· 医克勒氏的 无物的 医肉白癣的
0.4		u vikin (kali su teknologi) Ali	n na an an tha an an tha an an tha an an an an an an an an an an an an an
0.7	1 2 A.L.	na jina na Mara na akayaka na Ma	an an an an an an an an an an an an an a
68.0 85000		a n'an Ès e a	an e en la fanta transformer e Alfrederik
			la ser la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la const La constante de la constante de
			<ul> <li>A gradient of the second state of</li></ul>
			and a second second second second second second second second second second second second second second second
			1
		- ,	
1 3 3 4 6 8 7 8 8 6 7 3	345678901234		145678901234587890123458789012345

D4105 JEEL 81.817.211 VOLTAJE I TECHNO GEL PICERIA NOMENNE HEREN DE FARES I NURFE E CELEVITSI 1 SUPERSOUTER OF FASP SEST. 111025 CML TEEFEND:100.0 FPECUENCIA:60.0 1845,00 金融。曾是月19月2日,高大学和1983年。 ł-32 1994 19 E S(2) DATUS OF 1.05 COUNDCTORES ż 11.24 15, 12, 11156 Y COVETO 340 DISTANCIA HORIZ. S RNG (") CONDUCTOR PEST ST DE LE LINEATIA) G S. 197 and a second state of the second second second 11.1.1.1.1 S - 5 - 1 0145900 0180 ٨ :00 27 R O 0,049 -----15.20 15.20 21.30 27.20 35.01 35.01 0.04 06 o 049 0145900 0135900 0145900 145900 0005700 9095700 0.049 [ ab 101F0 0.9 015. р 61 62 n., 31 2.130 1 - A 1.1 2923 10 124 Ł. ÷., it galan tag  $-2(t_{i})$ فينون فالجومعون ليلايعوا 1. 13 C. 14 1.1,2 ŝ 3456789012345678901234567890123456789012345678901 12345676

211 *ATTI: ::::::::::::::::::::::::::::::::::	
111           1111           1	
Autri: 0= 1000000000 getrin (0:00000000000000000000000000000000000	
1         1	
Autri: 0= 10000000000 getrin 0.00000000 0.000000000000000000000000	
ATTLI; IF IGUNAUCIL GEKIF.(CHU/K;) G.156F:00 0.1020:00 0.268:000 0.214:00 0.102:00 0.214:00 0.131:000 0.258:000 0.214:000 0.214:00 0.131:000 0.131:000 0.239:000 0.214:00 0.131:000 0.1771:00 0.390:000 0.214:00 0.131:000 0.1771:00 0.390:00 0.231:00 0.306:01 0.306:01 0.145:00 0.231:00 0.306:01 0.306:01 0.145:00 0.231:00 0.306:01 0.326:01 0.311:00 0.306:01 0.326:01 0.311:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.231:00 0.312:00 0.232:00 0.312:00 0.242:00 0.312:00 0.250 0.312:00 0.500 0.312:0	
AATLIT DE LOUDAUGIE GERIE (CH4/K)) 0.1565400 0.1025400 0.2365400 0.244400 0.2102400 0.2105540 0.107400 0.1125400 0.2555400 0.244400 0.2102400 0.2104540 0.107400 0.17748400 0.2555400 0.214400 0.255540 0.11204540 0.107400 0.17748400 0.2554600 0.231400 0.2356540 0.212460 0.265440 0.202540 0.231400 0.231400 0.2356540 0.245540 0.20445400 0.202540 0.2314500 0.2134400 0.3555400 0.245540 0.20445400 0.202540 0.2314500 0.27174400 0.3555400 0.2755540 0.1024400 0.202540 0.2314500 0.27174400 0.3555400 0.27555400 0.10245400 0.202540 0.2315400 0.27174400 0.3556400 0.27555400 0.10245400 0.202540 0.2315400 0.27174400 0.3556400 0.102140 0.10245400 0.202540 0.23145400 0.2755400 0.102140 0.10245400 0.202540 0.23145400 0.2755400 0.102140 0.10245400 0.202540 0.23145400 0.2555400 0.102140 0.10245400 0.2025400 0.2145400 0.2555400 0.102140 0.1024400 0.2025400 0.2145400 0.2555400 0.102140 0.1024400 0.2025400 0.2145400 0.2555400 0.102140 0.1024400 0.2025400 0.2145400 0.2555400 0.102140 0.1024400 0.2025400 0.2145400 0.2555400 0.102140 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2555400 0.1025400 0.1021400 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2555400 0.1025400 0.1021400 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2555400 0.1025400 0.1021400 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2145400 0.1025400 0.1025400 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2145400 0.1025400 0.102565400 0.102400 0.1025400 0.2145400 0.2145400 0.1025400 0.1025400 0.1025400 0.2145400 0.2145400 0.2145400 0.215600 0.1025400000000000000000000000000000000	
0.1565400 0.1020400 0.20000000 0.2004000 0.2004000 0.2005400 0.2005400 0.1027400 0.1778400 0.2000000 0.200000 0.2004000 0.2014400 0.2144400 0.1124400 0.7778400 0.2004000 0.2004000 0.2004000 0.2144400 0.0006400 0.2006000 0.2014000 0.2014000 0.2005400 0.2144400 0.0006400 0.200600 0.2014000 0.2014000 0.2005400 0.2144400 0.0006400 0.200600 0.2014000 0.2014000 0.1206400 0.0006400 0.200600 0.2014000 0.2014000 0.1206400 0.0006400 0.200600 0.201400 0.201400 0.1206400 0.0006400 0.200600 0.201400 0.20170400 0.1206400 0.0006400 0.200600 0.201400 0.20170400 0.1206400 0.102400 0.000000 0.20170400 0.1207400 0.1206400 0.102400 0.000000 0.20170400 0.20170400 0.1206400 0.102400 0.000000000 0.20170400 0.1207400 0.102400 0.00000000000000000000000000000000	na frij La lang
0.7616400 0.3136400 0.23555600 0.2356600 0.21247400 0.2356500 0.1321450 0.1026400 0.17776400 0.3556600 0.3556600 0.35266400 0.13214540 0.1026400 0.17776400 0.3556600 0.2316400 0.22667400 0.21246400 0.3656400 0.3265400 0.3716400 0.231400 0.3256500 0.2114460 0.3446401 0.3265400 0.3716400 0.37176400 0.32567400 0.2765400 0.1024400 0.3265400 0.3716400 0.37176400 0.32567400 0.2765400 0.1024400 0.3265400 0.3716400 0.37176400 0.32567400 0.2765400 0.102400 0.3265400 0.3716400 0.37176400 0.3756400 0.1021400 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.37176400 0.3756400 0.1021400 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.37176400 0.3756400 0.1021400 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.3756400 0.102600 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.3766400 0.102600 0.1021400 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.3766400 0.102600 0.1021400 0.102400 0.1026400 0.3716400 0.3266400 0.1026400 0.10200000000000000000000000000000000	
0.11/14/00 0.7/14/00 0.7/14/00 0.7/14/00 0.7/14/00 0.7/14/00 0.2654-00 0.2054-00 0.7772+00 0.2131+00 0.2765/00 0.7114/00 0.2654-00 0.2052-00 0.7114/14/00 0.37774+00 0.37274/00 0.1024-00 0.2754-00 0.77174+00 0.37274+00 0.37274+00 0.1024-00 0.2754-00 0.77174+00 0.37274+00 0.37274+00 0.1024-00 0.4222-01 0.4447-01 0.4567-01 0.1474+00 0.1102(+00 0.1024-00 0.4222-01 0.5447-01 0.4567-01 0.1474+00 0.7102(+00 0.1024-00 0.21974+00 0.3147+00 0.2157+00 0.71054+00 0.11974-00 0.21974+00 0.3147+00 0.2157+00 0.71054+00 0.11974-00 0.21974+00 0.3147+00 0.2177+00 0.1102(+00 0.11974-00 0.21974+00 0.3147+00 0.2177+00 0.1102(+00 0.11974-00 0.1024+00 0.2147+00 0.2147+00 0.1112(+00 0.11974-00 0.1024+00 0.1104+00 0.1112(+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.1112(+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.1114+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.11974-00 0.1102+00 0.1114+00 0.11974-00 0.1102+00 0.11974-00 br>0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-00 0.11974-0	a de la
0.344F-01 0.344F-01 0.344F-01 0.1414F00 0.350F-01 0.346F-01 0.314F-00 0.342F-01 0.341F-00 0.3777F60 0.326F-00 0.326F-00 0.102*+00 0.442F-01 0.445F-01 0.4550F-01 0.147F+00 0.1101+00 0.110F-00 0.102F+01 0.344F-01 0.3650F-01 0.147F+00 0.1101+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-01 0.1131F+00 0.783F+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-01 0.1131F+00 0.103764F-00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-01 0.1131F+00 0.3783F+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-01 0.1131F+00 0.3783F+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-01 0.1131F+00 0.3783F+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.3656F-00 0.3115F+00 0.3783F+00 0.319F+00 0.319F+00 0.314F-00 0.314F+00 0.316	
0.102+000 0.9422+01 0.9445-01 0.9505-01 0.1475+00 0.11021+00 0.1005+00 0.1025+0 0.545-01 0.9565+00 0.1055+00 0.1055+00 0.1195+00 0.2195+00 0.214500 0.2055+00 0.3135+00 0.27655+00 0.2195+00 0.2195+00 0.214500 0.2055+00 0.3135+00 0.27655+00 0.2195+00 0.2195+00 0.214500 0.2055+00 0.2155+00 0.27655+00 0.2195+00 0.2195+00 0.214500 0.2055+00 0.2155+00 0.27655+00 0.2195+00 0.2195+00 0.214500 0.2155+00 0.27655+00000000000000000000000000000000000	i dina.
0.1005+00 0.102+00 0.345-01 0.0260-01 0.1020-00 0.1000+00 0.2195+00 0.2195400 0.2145400 0.2555500 0.31355400 0.7535400 0.2195400 0.2195400 0.2145540 0.2555500 0.31355400 0.75355400 0.2195400 0.2195500 0.21555555555555555555555555555555555555	
and a standard of the standard standard standard standard standard standard standard standard standard standard An end and a standard standard standard standard standard standard standard standard standard standard standard An end and a standard standard standard standard standard standard standard standard standard standard standard	na na lina. Na ka
	· cent
<ul> <li>Berger (1996) (1996) (1996) (1996) (1997) (19</li></ul>	
# 0.0006+00 0.0006+00°0,4008+00°0,0006+00°0,0006+00 0,0006+00 0.1366404 0.3176449 0.4196566 0.82766477 0.1105403 0.1165403	ļ
9 0.0002+00 0.0002+00 0.0002+00 0.0002+00 0.0002+00 0.3178+08 0.1358+09 0.0978+08 0.9438+07 0.1128+08 0.1138+08	
0.0006400 0.000460 0.0036400 0.0006400 0.9006400 0.9006400 0.000 0.1946404 0.2076400 0.1326409 0.9036407 0.4046407 0.4756407	<del>.</del>
8 8.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.100F+00 0.100F+00 0.875F+07 0.953F+07 0.901F+07 0.132F+09 0.297F+08 0.189F+0P	
8 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 9 0.109F+00 0.112++0+ 0.000F+00 0.000F+00 0.0135F+00 0.317.408	.,
9 0.6095400 0.0908400 0.6008400 (.0362406 0.0008400 0.000840 9 0.1166408 0.1098408 0.8795407 0.1995408 0.3175406 0.1365409 (	
61	

2 345 25 
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 •
 학생 문장 1 - 10 - 14 PATRTT OF I PEDASCIA APALE (CONP. STREIFICASI (0485774) 11.12 日本194 1.165E=61 0.2035+01 (.157/-01 - 132F-01 -.417F-07 -.464F-02 --177-01 3. 4311-09 -144F-07 0.1345-03 0. 283F-04 0. 707F-01 - 37328-01 1.50 0.4091-01 0.4786402 -C415E-01 -.1655-01 0.5016+00 1.2101-04 0.2416-01 1. . . 11 0.4918-01 A. 2741 -03 0.6446-04 - 34 14-61 103-00 -.177--01 -.10FF-01 'n: 7928-04 er en esta de la compañía de la comp 0.465E+00 0-1436-04 - 139F=07 - 5667-07 0.1162-01 0.471P-04 0-491E=01 0.693F=04 -3415E+01 0.2018-01  $\{g_i, i\} \in \mathcal{J}$ ŀ - 329F-63 31134263 1. 1-21. +.10 · \*\* . 91.00-01 . . . · . 111 - . . 012106-04 0.1-01-01 -.984F-02 - 7.123-114 0-144F-01 - 529E=64 0.465F+00 . 1 0.416F-01 018758-04 023985-01 6.1678-01 0.7166-01 19782-03 - 4128-02 - 120 - 1 3.719++01 -.110--03  $\mathbb{P}_{n} \subseteq \mathbb{P}$ í 1- $(\cdot)$ MATRIZ DE CAPACITANCIA (COULONE & KH) -. 1 · • • 0.00000+--0 0.0005400 0.000-+00 ចំផុំអាចចំគាំ÷+ពី។ 5.000F+00 -13915-09 0.7906-06 -. 1675-49 -.737E-09 0.00000+00 0.00000+00 0.0005+00 0.0000;+00 6.9168-68 ------- 2711 -04 - 31,9, -tro 11.4 0. 300F+00 0.000++10 6\_0.00\*+00 --155E+0P 0.300++01 6.0.0 +ut 0.808E-06 0.000++0--0.0001400 0.0002+00 0.000E+00 0.00000+00 0.0000+00 1.4014-08 · 2326-114 - 20%F-0% --1555-00 + t'+++,=++4 - 2711 - 14 0.0019404 an ann ann 1. There is no 6. 900.8490 6 Ash Sec. 6 -.155F-08 - 1925-08 -. 374F-04 - 31.75-19 0.813F-98 - 2716-04 0.0008400 0.0008+00 0.0005+00 1.000E+00 0.000F+00 0\_000E+00 7-----3438789012345678901234567890123456788012345878901234567890123456789012345878901234587890

			213	و بر المحمد والات. المؤلور المامار والورية		
	i wy we g					
a da an an an an an an an an an an an an an		an an an an an an an an an an an an an a		al an ang a ang a		
an an an an an an an an an an an an an a						
				1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.		n territori estat. No su torre estat
	i in dia dia dia dia dia dia dia dia dia dia		日本時に載む	1. A. 1	i. Calation trains	C. C. Martin
	0801A0C1A	222.124 C	的复数形式装装	i si teke o vi	e sel 🖓 Xan 🖓	
				Service States		(24 - 19 - 193) 
0.0906+00	0.0000+00 0126-06	0.0705+00 2031-00	0.004F+00 	175.=05	0.000F+00 1.72-00	
0.0000+00 012F-00	0.0000000	0.0500+00 ~.584F-06	0.0001+00	0.0008+00	0.000E+00	nga sa dit
0.000F+00	0.0000+00	0.0000+00	-0.000++00	0.000++00	010005+00	la di je
0.0008+00	0.0004+00	+.060f+60	0.0001+00	0.0405+00	0.0000400	•
#74F-07	1075-06	113F+06	0.3055-05	584F-06	-1763F-ut	l de la sela A
	0.000 <b>.</b> +00			• •	• • • • •	n Nara (177
0.0001+01 147F=66	0.0×0-+53 - 1179-06	- 5747-07	0.000£409 <b>~.7n3</b> F <b>~</b> u6	0,9008+09 612F-06	0.2486-05	
		at the second		4 . C	754), je 1964	1. 1. 1. 1. N. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.
- # 	an an Albanya Albanya	na státist M	an anti in "		e d' <b>l'o</b> n de la company	h i shekara k
	1 1 1	e seletatorio. Estas datos estas	i di secondo de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la c En esta de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la composic		s 11 konste datu – 14. Na slovenski svedstame	n an teor desta Bonaer desta
ATRIZ DE A ISTEMENSZEN	рмітансті, у	ARADERO CCC	)-P. 11-19-19-1	r.s)	Section Sector	
0.0005100	0.2114-07	- 7748-07	0.00511.0	1.2	- <b>11</b>	
0.1735-05	3665-07	0.450E-07	5691-13	n.450F-07	-13668-07	
211E-07 366F-07	+.2848-13 +.2858-65	1.574F=08	0.208F-06 1202-06	0.634F-08 1908-12	0.3312-06	file de la constante La constante de la constante de
0.7794-01	- 5741-19	- 120F-11	0.7937-08	0.1936-06	0_1342-08	 
0.000F+00	2055-06	7938-06	0.0005+00	0.2936-04	0.2086-06	en en ser
	-,190:+06 -,53d(=08				- 1200-un 6.5740-uc	
0.4505-07	- 2418-17	1125-06	5081-08	0.1544-64	-19938-00	
1 0_211F-07	• 1316-66	- 634F-08	=,20HF=06	- <b>574</b> F=08	0.784F-13	the second second
2 3 4 5 8 7 Shire B. S. Star . Prices Weber hand in the 8 9 10 Constant Stratter · 《《》《》:《教史》:"杜林"的"林林",《《》:  $\mathcal{F}(\mathcal{D}_{X})$ hı 1222년 1월 1922년 1월 1922년 1월 192 1922년 1월 19 化学会中的一种种种种性不可能的。由于1946年 an sa 👬 3: 和新学校的 医热疗外 花儿 17  $q_{1}^{2} q_{2}$ 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 35 36 4 . ES 12-0 F EF CASE TLA.SPUESTO: PARAMATERS 1.5 16 TTOTA CARA Salaha seria da 21 Churtze 7.4.(9697)) 47946-6.77617851 (9.85801678-87.0.25295431) 798((8917)) 93664748-02,9.51771171 (0.6408475,2.634967) 211 .09.(94)(44) .00000000\*00,1\_3449443F+08) (6.00000000F+00,1.6733849E+07) 10 10 ì 11. YOU. (35.3) (5.2) Y1. YOU. (35.3) (5.2) (0.0000006-00, 3. 2957337F-06) (0.0000000E+00.1.7334986E-06) 116. Sec. Also State 34 36 40 41 atorica POTENCES CAFACTE 601212012 0.0 A): 1725000064-00 CAPACIDAD DF LOCGITED (FM) TRANSAISTON. C 3.50 Voirt 25 Priolins: 180 · (¥) MAXTUP -24 (4) (1) 61 . . . . \*\*\* 49 1993 Sec. 1. 1 3.60 12 1752 11 94 18760 3. 44416546416 1902440. 16.09506 a. C (\* 17) - 2.3 1,77679386+10 3618176. 0.5757786 99.576181 32,19000 44.27606 5173162+10 0.2035055 543601n. 49.36524 S. 19 (8) 99.15479 64.37000 1.,253768 A.6737079E+05 7716208 1577664F+04 P6. 46000 1 .... 627 1906.5g.72. 48.44440 0.5 34567890123456789012345678901234567890123456789012345678901234567890123456789012345678901234567890

CO JPUICT (M:     Ch Al., ME       1     17809.277 (M)     2 22. 124 (M)       1     17809.277 (M)     2 22. 124 (M)       1     164M6.11.277 (M/A)       1     14366.464.277 (M/A)       1     1436.464.277 (M/A)       1     1436.464.277 (M/A)       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     144.55       1     145.77       1     145.77       1     145.77		216
COUPUED DF:       CLAISENT CLANS         A       17809277         B       10448.11         F       114406.11         F       114406.11         F       11446.11         F       117902.31         F       117902.31         F       117902.31         F       117902.31         F       117902.41         F		
CO JPUCT (FF:       Ch & 1 + 17         A       17800 29         B       164 56 - 11         F       164 56 - 11         C       164 56 - 11         F       164 56 - 11         C       164 56 - 11         C       164 56 - 11         F       164 56 - 11         C       178 56 - 23         F       1900 - 23         C       1900 - 23         1       1900 - 1060         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100         1 - 500000       1670 - 100		
COUPUCION: GLI, 10 <sup>2</sup> SUPPLY (FIFE (FIFE 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1) 1)		
Cf iffl(fine)       G, if , iff       iffl(fine)         i       17809/277/21       122.114       1         i       17809/277/21       122.114       1         i       16446.11       Trate       1         r       14286.24       1       1         r       1400.27       1       1         r       1900.24       1       1         r       1900.24       1       1         r       1900.24       1       1         r       1000.06       1905.44       1       1         r       1000.06       1905.44       1       1       1         r       1000.06       106.6<		
x       17809.27       x       x       1         H       16498.11       1       1       1         F       18786.23       1       1       1         F       18786.48       1       1       1         F       18386.48       1       1       1         F       178.09.23       1       1       1         F       178.09.24       1       1       1         F       178.09.23       1       1       1         F       178.09.24       1       1       1         F       178.09.24       1       1       1         F       1       1       1       1         F <t< th=""><th>CONDUCTOR:</th><th>Chall of Support COLD (1200)</th></t<>	CONDUCTOR:	Chall of Support COLD (1200)
1       17809.97       124       124       144       144         B       16446.1       124       124       144       144         C       13762.23       144       144       144       144         D       14366.484       144       144       144       144         F       14366.484       144       144       144       144         F       17949.93       144       144       144       144         F       17949.93       144       144       144       144         F       17949.93       144       144       144       144       144         F       17949.93       144		
β       1.4456.11.0000000000000000000000000000000000	e 🛦 👘 🕹 🖓 Electronic	17R09.27
1       1	1	and a state of the second state of the second state of the second state of the second state of the second state
r       13366.48       13366.46       13366.46       13366.46       13366.46       13366	<b>- - - - - - - - - -</b>	
D       14376.40       1477.30       1477.40	<b>r</b>	
*       *	n.	· [2]] 新聞教育教育教育教育部分的主义的基本教育的研究(《新聞教育》》(新聞教育教育》)(1994年)(1994年))) (1995年)(1995年)(1995年))
φ       4       12409.74470394.20.555324.20       25.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         F       12409.733       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         F       12409.733       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         1       12409.733       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         1       1440.40       11454.40       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         1       1454.40       1454.40       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         7.90000       0.100000.054.00       1976.457       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         7.90000       1.570000       1976.457       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         7.90000       1.570000       2911.773       4.4.4.1544.40       4.4.4.1544.40         7.90000       1.570000       2943.274       4.4.4.1544.40       4.4.4.154.40         1.100000       1.9743.474       4.4.577       4.4.4.154.40       4.4.4.154.40         1.100000       1.9743.474       4.4.577       4.4.4.154.40       4.4.4.154.40         1.100000       1.9743.474       4.4.577       4.4.4.154.40       4.4.4.154.40         1.100000       1.9743.41.41.773.31       4.4.4.4.14.41.41.41.40	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-93         F       19409-94	'e 4 1414	an tha du the same she can an
1       1	F	(13年4月) 原始期代的でかり設定が見たから、そこの最大式にあったものからに、こととしており、 13年4月、23
Y       IV       GBA017RKTE_DEC.       IV       GBA017RKTE_DEC.       IV       GBA017RKTE_DEC.       IV       GBA017RKTE_DEC.       IV       IV       GBA017RKTE_DEC.       IV       IV <td>1</td> <td>"这样的。""就是这些问题,是你可以是你们是没有问题的你们,你不能是你一些吗?</td>	1	"这样的。""就是这些问题,是你可以是你们是没有问题的你们,你不能是你一些吗?
Image: State of the s		ne njeni sektur se se so na nje so i juži se se konine.
Y     IV     GBADIENTE DECIDENCE IN THE PARTY AND A Second		<ul> <li>E. A. B. M. B. M. S. M. S. M. M. B. M. /li></ul>
Y.     IV.     CBANTRETE, DECIDENCE Constructed and Sufficience and and the second and sufficience and suff		en de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de
2.290000       0.100000000000000000000000000000000000	1 X	- 「Y」」」、 サイント CRADIRNTELDEN「合体や「くんやたい」は必須で読み使用を表示。他の TIERPA、(FVZ型):
1       900000       1 0668.000       1668.000         1.780000       4.570000       2911.73       167.0001.000         1.450000       1.780000       2943.224       167.0001.000         1.450000       9.70000       9.70000       355.967       167.0001.000         1.100000       9.723.185       157.0001.000       167.0001.000       167.0001.000         1.100000       0.61400.000       355.967       1.0000.000       1.0000.000         0.9500000       1.77.000       4.000.000       4.052.000       1.0000.000         0.9500000       1.77.000       4.000.000       4.052.767       1.0000.000       1.0000.0000         0.9500000       1.77.000       7.40.130       1.0000.0000       1.77.0000.0000       1.74.0000.0000       1.74.0000.0000       1.74.0000.00000       1.74.0000.0000000000       1.74.0000.000000000000000000000000000000	2.290000	- MINUNUNUNE+00 1.4995444 1111 Direktor or Ministry Ministry (19454-0)
1 420000       - 100000       2923 203       100000       - 100000         1 420000       - 120000       - 120000       - 120000       - 120000         1 100000       1 - 60000       3354 967       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 12000       4067       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 7000       - 703 175       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 7000       - 703 175       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 7000       - 703 175       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 70000       - 7040 130       - 120000       - 120000         0 9500000       1 - 70000       - 74000       - 74000       - 120000         0 9500000       1 - 70000       - 74000       - 74000       - 120000         0 9500000       1 - 70000       - 74000       - 74000       - 120000         0 9500000       1 - 70000       - 74000       - 74000       - 120000         0 95000000       - 70000       - 70000       - 70000       - 1000000         0 95000000       - 70000       - 700000       - 700000       - 10000000       - 1000000000000000000000000000000000000	1.780000	3.050000 (1966.000
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	1.420000	- 人、10歳000、「ビートークク考え、分グ者、「ニアニア」という「日本」のために定めます。「米米ルの市場であった」です。 7、626400、 2723、355
0.9500000       12.14000       4065.867       1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.	1,30000	9.146000 3354.967 - 1
$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.9500000	1214006 4865 867. In the developer CONDUCTOR 13772608 5763 125
6         4500000         18.24000         7930.024         11.142           0         4500000         18.24000         7930.024         11.142 <th11.142< th="">         11.142</th11.142<>	0.9500000	- 15-74000 - おらつ2-747 - 5-10-5-5-11年の単語の構成したがあった。 16-76000 - 7240-739
0       0	0.9500000	- 19,24000 7936,029
0.950000000       24.34000       9.341.663       1.95000000000000000000000000000000000000	0.9500000	21 34000 C. 8650 584 C. Schule C. Rendered States and States 22 40000 Rep24 167
0.00000047500     27.5700     7.601.567     1       2.70000     7.57000     7.57000     1.557       0.00000075700     0.00000075400     1.351.376       1.05000     0.00000075400     1.351.376       0.00000075700     0.00000075400     1.351.376       1.05000     0.00000005400     2.597.973       0.100000     0.000000075400     2.511.376       1.210000     0.000000075400     2.511.372       1.5.210000     0.000000075400     2.511.372       1.5.210000     0.000000075400     2.511.372       1.5.210000     0.00000005400     2.511.372       1.5.210000     0.00000005400     2.513.307       1.5.210000     0.00000005400     2.653.307       1.5.21000     0.00000005400     2.653.307       2.1.3100     0.00000005400     2.652.307       2.1.3100     0.00000005400     2.652.307       2.1.3100     0.00000005400     1.952.311	0.9500000	26.38000 8341.603 Sauth 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
0.00000000000000000000000000000000000	0.00000000000	27 82900 7601 667 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10
6 100000 0 0000000000 9597.973 9 10000 0 00000000000 900 3111.322 15 20000 0 00000000000 3111.322 15 20000 0 00000000000 2003 2000 2000 18 20000 0 00000000000000000000000000000	1.000000F+00	- 0.0000000F+00 - 1451.376 - 103 constraints when a constraints for 0.0000000F+00 - 2094.972
12.19000 0.0000000000000000000000000000000	6.100000	ດ້ອນດັບດັດດີສະບັດ 2587.973 ດ້ອນດັບດີພາກະະຕິດ 2953.45
18299000 0.0000000000000000000000000000000	12.19000	0.0000000F+00 3111.322
23. 180000.0000002+00968.018	18.29000	0.0000005400 2663.047 6.0000005400 2.055.434
A CARDEN DE LE STUDIE DE LE	24 38000	<u></u>

2 3 4 5 6 78910 -12 1 4. . . . . . 5-314 LA 4 12.14 34 4 68 11 【名 中国 化合金合金 14.15 ne Cu 611.005 现现不能是从这些是不同的了。"(2),他们。 第二章 4.1 (C4. 8G) 1. A. I. M. L. A. A. M. M. M. D. M. T. W. W. P. C. 主要成功出版。此一 21.11000 0.1000000 2.5°2000 3640.713. 76.20000 11000 0.2000000 5.164001 2489.209 76,20000 المنفرة تجو إدركرها 201 . r. 3900000 76,20000 11000 75001 ्राष्ट्र 11.0*0.*0 1.0 76.20000 10.36800 11149 a hilida hi in the stand 21.112.00 A. Sound ou 9-040 76.20000 1.11 . -21.11000 1 0.6000000 15-55200 1 65-28978 76.20000 **M** ( an an in i 1. 18 Jack 76.20000 18.14490 0.050000008+91 76,20000 0.16 0. 49. 40. 40. 10 an 11056 76, 20000 32800 648.48 しかほうぶい 53 54 55 56 57 58 59 60 61 62

- ~ ~ ~ ~ ~ CHRREFAUE DE SECRECTO STAGELLESE SE ( 4 ) anger, n COUNTERS TES 48GH1180. CORRIENTS 67 F 7 8 9 10 11 COP RIFHTF COPE (First) (615-9425..., 0,000010F+09) (515-9425..., 14167) (517-9425..., 14167) (517-9425..., 14167..., 1627..., (515-925..., 1416..., 1627..., 1627..., (517-925..., 1416..., 1627. (AMPERS) 615.9470 615.9470 615.9470 615.9470 615.9470 0,06000005+30 -120.00000 -240.0000 12 13 14 15 16 17 18 19 24 81 615 6420 -304\_20069 B. 00 3 VOLTAIR OF AFCEPCION EN CADA FASE: (v) MAGNITED CORPONENTES ...  $(A_1, A_2)$ 2.2 9.25 DEL 551. 4 21 VOLTAJE 1911 10 100 VOLTANE Y01774JF (2010) 72 23 24 25 76 77 (VOLTS) 230000.0 0.00000000000000 14 -1.037190 1.5 240560.0 

 Pe
 243060.0
 1.11160.3
 (-153060.0)
 1.14160.3
 (-14400.0)

 Pi
 21000.0
 2.304397
 (-11500.0)
 (-11500.0)
 (-14400.0)

 Pi
 (-11500.0)
 (-11500.0)
 (-11500.0)
 (-1440.0)

 Pi
 (-11500.0)
 (-11500.0)
 (-1440.0)
 (-1440.0)

 Pi
 (-11500.0)
 (-11500.0)
 (-1450.0)
 (-1450.0)

 Pi
 (-11500.0)
 (-1150.0)
 (-1450.0)
 (-1450.0)

 Pi
 (-1150.0)
 (-1450.0)
 (-1450.0)
 (-1450.0)
 (-1450.0)

 Pi
 (-1150.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 (-1470.0)
 2.094397 1.1 2300/0.0

SAC'I	Father 216 - E	
C()»k FU C( 1.0 615	[P"ls pe "y\$[~r""" 7461230-4 5.5574 7433825-6	- 2015 pr ( 1 Cali 2 - > 1.5 C) 
6.7	1203195-0 1203195-1 1998345-0	<ul> <li>Constraints (2010) (1911) (1911) (1911) (1911) (1911)</li> </ul>
EN CI KOBK MRCA	14204 08 1. 16340 08 142048878	C CTARTURAC, (A)
0.1 0.1 0.1	525379 511738 797659 706959 582565556 88256556 938417	2
FLFC	1995 DF 6 1997 30 177	rspontituern static (************************************
		a de la construir de la seguiera de la construir de la construir de la construir de la construir de la constru La devine de la construir de la construir de la construir de la construir de la construir de la construir de la La construir de la construir de
		ور های میه ۱۹۹۳ هم در این به ۱۹۹۹ میلی و کیر کرد و دیگر میکند. بیش افران افران این از میکند مرکز به ۲۰۱۹ میل این این این این این این این این این این
•		n an an an ann an Arthreann an Arland ann an Arland ann an Arland. An an Arland an Arland an Arland an Arland ann an Arland ann an Arland an Arland an Arland Arland Arland Arland Arland Arland an Arland Arland an Arland an Arland an Arland Arland Arland Arland Arland Arland Arland Arland A
	1 	a service and a service service and a service and the service of the service service of the service of the serv A service and the service service and the service service of the service of the service of the service of the se
·	•	محمد سور با به الله با با المحمد المارية المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد منه المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد المحمد ال المحمد المحمد

				210			가 이번 가지? 24 이 가는 것이 같다.		
2	0.114 2	7.80 0.0112 0. 1.40 0.0112 0.	00426 -	1 044 Å					
4	0.134 1	5 AN 0 0112 0 5 AN 0 0117 0	10926 - 20926 -	4 240 r				가 있었다. 가지 같 같은 것 같은 것 같은 것	
2	0.134 2	1 40 0 0112 0 7 80 0 0112 0	00926 .	9 999 F	<u>. 1. 126, 12</u>			in tation dear	and the second
9	2 1 10 3	5 63 0 0043 0	00057	1,30562	- ball the se	- PARA	17 4 441 200	ar estated	45 - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 1
12	1.0000	0.0000 1.0000 0.0000 1.0000	0.0000		4177 X.2		ant in take	46	
12	1.0000	n.0000 1.0000 6.0000 1.0000	0.000	n sheri in F		er af estad s G	Reight Fallens, The second second	Assett of the	atte wike The second
10	1.0000	0.0000 1.0000	0.000	la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en l La ser en la	n en	n an a' leanna An t-aitheachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachailteachai	i ya kwa dhura. Waxaanikan she	iyo an an Arga Martina an Arga	in de la composition br>Notat en la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la compositio
18 19	-0.5	-0.966 0.5	0.806			1997 (1997) 1997 (1997)	n in the second s		ornan en Bortosofie
20	-8-5	0.61.6 -0.2	-6-822:	•	$\Delta (1, 2)$	. * <b>* }</b> *e***	es, en e	z > 11	· · · .
23	-0.5	- 5,0000 \$,0000 =0,866 =0,5 0,866 =0.5	0.866		d an c	e de person	1.0020 i jeni		
25 26	1.0000	0.0000 1.0000	្ត្តត្តភ្នំព		. <b>1</b> 119-4	×	in the second	$\mathcal{L}_{\mathcal{L}} = \{1, \dots, n\}$	
27 26	-0.5	0 066 -0 5 0 060 1 1 660	-0.956 0.000			1	Zielan Caterra		ini dar N
30	-1.0000 1.0000	9.0000-1.0000 0.0000-1.0000	0.0000 -0.000 -0.000				ter takiha Taki takiha	n an an an Arrange. An tha an an an an an an an an an an an an an	t i din 1 Constant
32	1.0000	0.0000 1.0000	0.0000				and the second sec	્યા છે. હ્યા હતા ગામના	
34 35	-0.5	0.866 +0.5	-0.866		. 2	1	Second in the	nina - Kiria	line i
37	-0-0-0	-0.466 -1.900	៍ភ្លឺះតំព័ត៌ព	1 <b>1 4 5</b> 7	4100.0	e thirde	A. CATRAS	$\mathcal{L}(\mathcal{H}) \times \mathbb{R}^{2}$	an i
39 40		-0.966 -0.5 0.0000 1.000	0.866		Herri De	5 5 1 <b>%</b>	2799 S 123	アクタイトリン	
41 42	-0.5	0.866 0.5	-0.456			- <b>F</b>	ter i sur fai at	liker jaar	
44	-0.5	-0.205 -0.5	0.0000	l en la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la	1	is in the second		a félar í saf. Se realasta	
48	8500000	00.0 240000.u	615.0	. 670.0,	intera.	an na status Na status na	n an e Nach Milli	an Ngang Ti	a de la de la de
48	32 18 48 27								
50 51 52	64.37 P0.46	o o o				: *** :	ter des	an star i <mark>n</mark>	· · ·
53 54	115000.0	0 =199185.0		· · ·	1.12		x > t + t	1.	
55 58	-115000	0 0.0	-	1		1997 - 1999 -			
57	-115000.0	1 199185.0: 77.50				an shi Kara			
60 61	-10.0	21.90 15.40 15.80			1	2.4	an an an an an an an an an an an an an a		
62	10.0	21.10			÷ .			с. 15 с. н. с.	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,

						•							han di	
					22	U								
					a dage					e i Charlet			las et soler Second	
							h digt j						- Artik	
0.00								<u></u>					<u> </u>	
2.04	1.57											8		
1.7	1 7						(pelije						걸음문	
42	5-62									le contra	والمتركد وأراجل	Start Start		
1:10	10.67			2.										1
0.95	13.72	•		44.1										
0.95	15.74		. ·							al gua atao a		مترينية ما ير مراجعة ما يرا		
0.95	19.79			- 4 <u>- 4 -</u>	17 N	- 10 · 1		4. <u>*</u>	19 W.	(de fester) S		للوسي 19. معرف	an an an an an an an an an an an an an a	
0.04	21.34	'	· . •	 				1 .			مەربىقى ئى قىمىرىدى	د ای معمد ان معرف		
0.95	24.3A 25.91		• • •					1211-1					, mailt	1
2.74	27.42	1	1.1.24	1.1	1.1				1 - 1 - 134) 	- 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 199 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999 - 1999	87 - S (S - S - S	20.04 (M		ء جي
3.05	0.00		1.1.				1.14						4-1 <del>-</del> 1	1
6 10	0.00													i
17.19	0.00	•				-1				i i general de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la com				
18 29 21 34	0.00			( <b>†</b> :			1 J. 1		я	1911 H.F.				1
24.38	0.06			1. <b>1</b> . 4	aan fi s	12.2	se Sete	14 A. J.		i ka jing	영화문화	n de la servició La servició	n (1947) -	
76 20	21.11	a . 0.0	· •	8. <sup>1</sup> - 1 - 1	12.1			120		1.00			1. 19 B F	į,
115000	0 -1991	85.0	2.2	2494 <u>-</u> 3		- 3 <b>4</b> - 6.	والمرجع فر	`~!.·		. <b>.</b>	•••			``;
-23000	0	្រាំដាំ		· * F	2	1.1		部門		1.20	E a ju 1	ب در دیک		;
115000	0 1991	P5.0	$\mathcal{T}_{1} = \mathcal{T}_{2}$	· 20-	$1.5  e_{\rm c}$	:-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		1.1.1.1	1. A.	1.1.1	- <b>-</b>		
ö.2		•	1.5.34		1 . L	1.4 <b>*</b>	1,13775	Ner s	• • *	제 문헌		5 Pr.		
8:4			•	14.50	9. C.	****	- <b>*</b> 12			4.11		8 C. S.	1.5	
8.g						50 <sup>-1</sup>	t terr	111		$\{ f_{i,j} \}_{i \in \mathbb{N}}$	1.1			,
0.8			11.54	₹. <b>₽</b> %	$\mathbb{P}[n] = \mathbb{P}$	·	a a dire	1000	11 July	• •	· · ·	isi, ™a,	•••	
68.0 8	50000000	.0 1.0	60		$\mathbb{K} \in \mathbb{R}^{n}$	5. C. C.		9	+ 1 <sup>4</sup>	(1, 2)			- 19 C	
				4.		1 - E - E		• 1	÷	1. 2			$p \in \mathcal{F}$	1
				· .				۰.	1.1	. ×	-	• <sup>11</sup>		
							. •						Ling i S	. ;
										1				
								. [						

DATUS DEL SISTEANS 2 3 VOLTAJE A TIFEWA DEL SISTEMA: 230000.00 RUMENO DE L'ASES: 6 MMERO DE CIASES: 6 5 0 7 0 0 0 1 N UMERO SURCONDUCTOR POR PLASE PESTSTVIDLE PER TEPPE 1:100.0 FRECHENCIA:60.0 14.194 4 292 1. J. . . . . AN A SHE WE THE REAL PROPERTY AND A SHE AND A SHE AND A SHE AND A SHE AND A SHE AND A SHE AND A SHE AND A SHE A TO DESCRIPTION OF STREET, STREE 134567192222345207693333333334612234454678935132355555558968 Sec. 8 12.00 1977年2月27日在1988年18月1日日本 31. T. . . NATOS DE LOS CONDUCTORES TO L Y CONFIGUENCION DE LA LIDEAL 1.16 公式在上数运行进行者 S 12 ...... ÷1. ALTURA DISTANCIA HORIZ. """ AL CENCEC DE LA TINEA.(M) RAG TA REATON CONDUCTOR RADTO Cort Charles harris a fritzen harris 1:42 (2)and the state of the second second second second second second second second second second second second second 27 BOULT .0112 .0112 .0112 0092600 -10,00 0.1 45005F12 0.134 -10.00 21 40 10.00 . . . . 21.80 20112 0092600 0.14 iα 1 n n 27 80 35 103 .00 0692.00 ð•1 10 i. 3.1 2.140 31 0005700 343 F 1 1.11.14.14.1 32 1 1 + 7880-2973.9 化合金 网络拉 - 5 151 States and the second 1.1 2.  $V \subseteq \{\cdot\}$ (4) 10年末後年前 S. 194 1 2. E. L 123 t 82 63 

2 7 4 5 5 7 1. 5 - 34 - 4e -STARLE STATE OF A S - 1 10 もの時代のとす。 1.12 W 14. 12 13 14 15 10 NATRIZ DE SFPTE (GREVEN) 1. PERSECTA Sul\_Structures\_products on the 14 4 4 0.944F=01 0.102F+60 0.21+1+00 0.2195+00 0.940F=01 0.942F=01 0.226F+00 0.226F+00 0.1079+00  $\begin{array}{c} 0.741F+00 & 0.113F+00 & 0.984F+01 & 0.744F+01 \\ 0.747F+00 & 0.113F+00 & 0.255F+00 & 0.214F+00 \\ 0.113F+00 & 0.165F+00 & 0.255F+00 & 0.214F+00 \\ 0.313F+00 & 0.165F+00 & 0.236F+01 & 0.245F+00 \\ 0.965F+00 & 0.296F+00 & 0.233F+00 & 0.31F+00 \\ 0.514F+00 & 0.296F+00 & 0.233F+00 & 0.241F+00 \\ 0.514F+00 & 0.296F+00 & 0.233F+00 & 0.241F+00 \\ 0.102F+00 & 0.295F+00 & 0.235F+00 & 0.245F+00 \\ 0.102F+00 & 0.122F+00 & 0.245F+00 & 0.245F+00 \\ 0.102F+00 & 0.122F+00 & 0.245F+00 & 0.245F+00 \\ 0.102F+00 & 0.122F+00 & 0.245F+00 & 0.245F+00 \\ 0.102F+00 & 0.127F+00 & 0.205F+00 & 0.245F+00 \\ 0.102F+00 & 0.127F+00 & 0.205F+00 & 0.205F+00 \\ 0.145F+09 & 0.317F+09 & 0.275F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+09 & 0.145F+09 & 0.275F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+09 & 0.145F+09 & 0.205F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.005F+00 & 0.145F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.005F+00 & 0.145F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 & 0.005F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.005F+00 & 0.145F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 & 0.145F+00 & 0.145F+00 \\ 0.145F+00 & 0.105F+00 &$ 0.7415+00 0.984F=01 9.7651+90 0.1068+00 0.1.2.+00 0.219E+00 store. 11 ţ 0.214-+-01 0.949E-01 2.0 0.3298-01 0.5 (6).-01 0. 2652+00 .. 0.102F+00 0.113E+00 0.2328+00 14. 0.10284 Co 2-18+40 6 0 7976+00 0.3135+00  $(\cdot,\cdot,\cdot,\cdot,\cdot) \in \mathbb{R}^{n}$ Sec. Barris بالمشار والمتحي والمالي  $\sim 3$ 0.49005400 0.0006+00 0.116.100 0.105.+09 0.117F+08 1.10 0.0002400 0.1096+05 0.000E+00 0.0006+00 1 2751 + 17 ω, 9635+97 4.9398+40 0.1498+05 0.297F+0F 5 e 0.0995+60 0.0008+00 4.1448+46 317.+ a,aanr∓ea 0,000+40 0.317F+08 0 145 +09

7.8 9 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 0

2						
8 7 8 9			in the second second second second second second second second second second second second second second second	an ann a Ann. An Ann Ann Ann	refer de la sectoria. Anna de la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la constante de la const	teres and the second
	ATHIZ OF	TAPEDAMC12 S	SELE (COMP. SIME	TFICES)	nan le stand ( nan sours of	t see at
15 18 17	0.7258+04 0.2075+01	0.1678-01	0.182E-0137 	31-08 -177E-01	-14786-07 -11658-01	
19 20 21 22	0.4785-07 - 1655-01	0.135F+00 0.636++00 0.476+-11	0.1395-03 -44 0.210F-04 0.23	5F-01 0.183F-04 1F-01 0.792F-05	0.1530-04	han altricture Anticalite aperator
23 24 25 26	108E-01 373F+07 596F-07	1108-03 0_4168-01 0_7497-01	0.470E+042 0.13 5235-04 0.4P	4E+04 0.144F-01 4E+00 0.693F-04 7F+00 4.144F-04	017926+04 +14158+01 6.2+10+01	
28 29 30	0.1825-01	- 1 (7) - 14 - 792 - 14	0.250F-01 0.47 0.144F-0152	12-04 0.1338400 PE-04 0.500E+00	0.1301-03	noren en de la filo Este estado en la filo Este estado en la filo
32 33 14 35	- 4125-02		1.7896-03 0.93	35-01 - 1105-03		alter for such a
36 37 38 39	• •			n in the second second second second second second second second second second second second second second seco	andra an an an an an an an an an an an an an	bi gualanti fi permengan alg
4	MATRIZ DE	CAPACITANCIA	ссонгояв-хокку (	$e^{-i\omega t} = e^{i\omega t} \int_{0}^{0} e^{-i\omega t} \int_{0}^{0} e^{-i\omega t} dt$	e turn	Essent the Co
43	0.000F+00 0.738E-08	0_060-+00 -1438-09	1.600E+80 0.00 632E-0921	0F+00 0.000F+00 3F=09 - 283F=09	0_0008+00 -13538+09	n in the second
47 48 49	0.000F+00 143F-04	0.000E400 0.751E-95	0.000E+00 0.00 137 -0021	0E+00 0.000E+00 8(-69277F-03	01000E+00	t se paret. A transfer
50 51 52	C.000F400 632F+09	0.0000+00 *.1378-08	0.754F=0827	0F+00 0.000F+00 0F-09248E-09	0.0008+00 -22138+09	an an an an an an an an an an an an an a
54 55 56	713F-04			$a_{1}^{2} - a_{2}^{2} = -137^{2} - a_{2}^{2}$	- 6 12 - 6 0 500 - 503	alter aller
58 59 60	0.000F+00 *.353F=04	0.0008+00 		02+00 0.0002+00 24-04133-00	01000E+00 6.73%-05	1
	1450769012	345878901214	678901234587890	1234587899123458	i 7899123456788:	1234547890

2 MATRIZ OF CHITANCLA (CIECESAA) 0.0005400 0.00054 4 5 논문소 문문 .

224----

	and the second second second second second second second second second second second second second second second
	The second second second second second second second second second second second second second second second s
Adda a chuir a thattai	and the second second second second second second second second second second second second second second second
and the second	te - Bern tradefer an Electron (eduction de la Angeler de la Angeler)
n en se se se se se se se se se se se se se	na na serie de la construcción de la construcción de la construcción de la construcción de la construcción de l La construcción de la construcción d
PARAMETRUS UF	LA LINZA RACH EL CASO THARSEUES FOR
ZPF.ZF. (0HV/K (0.2329466.0.P	) (1443123 (9495801678-02,0.2529593) E. C. Rat Darter (1990) - (1990)
(0:1343665,0.5	3 47 101 (70179584753930647293) - 1 125 - 199 ( 201722200102000000000000000000000000000
CP.CP.(FARAD A	1,1_4301099F+081 (0,0000606F+00,1_6733849E+07)
10.0000000F+00 YPE.YM .(STF4F	1,7.3063284F-09) (0.6000000F+00,-6.1651750F+10)
11,700.080000400 11,700.08000000 10.0000000000000000000000000	1,7,8290757F=061 (0.0000000F=00,1_6677(51F=061)) 183781) 1.3 6672477F=061 (0.000000F=00,1_6677(51F=061))
	and the second second second second second second second second second second second second second second secon
1 - 1 - 1	$(1-p) = (1-p) e_{1} e_{2} e_{2} e_{3} e_{4} e_$
POTENCIA CAN	ር በመስከት እርስ የሚኒስት እንዲመስ በመስከት እና የሚኒስት ማስት እና የሚኒስት አውሙ የሚኒስት መንከት በማው በማው እንዲሆኑ እና እና እና እና እና እና እና እና እና እና እና የምም እና የ በ ላይ የ አስት የ 74 7 4 3 7 6 0 ይ ቀባት
CAPACIDAD DE	TRAASUTATON, CVA1: 024600000.00 //////////////////////////////
СКИЗ	VOTOT I ANTONICO DE MANTONICO DE MONTO DE MONTO DE MONTO DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONT CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNIC CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNICA DE LA CONTRACTÓNIC CONTRACTÓ
	is a second state of the poly of the second state of the second for second state of the second second state of the second s
16.09000	0.+073719 2.0730277[+10 4922ne4. 93.12425
32.18000	1.271861 1.34690422+10 9847680. 96,85483
49.27000	(-494331 9,0500721E+04 1,47777922+97 28,59131
64_37000	9.776379 D. 6.840631384094 T397184648407 - 97.73299
80.46000	3++1=2+1 5+51601488+04 2+46661768+77 97.1501
	and the second second second second second second second second second second second second second second second

2			e estas controportes -		
5 CURDICION	: GLAD, Dr				
	Suite RE LT	<u> 1 4 7 4 1</u>	والمحافي المرد ويستشلك	المراجع والمراجع والمراجع	- AM-1 (- N)
4 e 10	20795.40	29일 (전문) : 19일 (전문) 19일 (전문) : 19일 (전문) : 19일 19일 (전문) : 19일 (전문)	and the second second	in the second	1888 March - Aline
51) 12 - Fi	24920.36	전 문화 같은		a a star star star star star star star s	"他们的"。
13	이 동안이 좋아 주말했다.	Al-Constant Ary	1954 I.	1949 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1944 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 - 1946 -	1981-521723
15 C	97623.05		an an an an an an an an an an an an an a	12일 - 12년 - 12년 - 12년 12일 - 12일	
18 D	27623.12	i strink 2. – Liber Gan er di Li	د د و الارتجاب و معاد مع المحصول	ಕ್ಷೇತ್ರ ಕಾರ್ಯವರ್ಷನೆ ಎಂದಿ ಬಿಗ್ ಎಂದು ಕಾರ್ಯಕರ್ಷವರ ಪಾಹಿ	ny (na desta da calanda da seria) Angla da seria
20	<b></b>		n de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de La companya de la comp	na lata ang padatawan Kina di kang padatawan	a di <b>Francia</b> Matakana ang ang
22	74720.14		an an an an an an an an an an an an an a	ne oznani sve kase en se s Slovenski sve se se	an addres stander Vela Hereitan
24 F	707.44.31	n Harana (na 1994) Marana (na 1947)	an an an an an an an an an an an an an a	and a second second second second second second second second second second second second second second second	a and a large of the second second second second second second second second second second second second second
26	an a Madriana seria.	and the second second		in in the second	an shekara shekara Shi ka ta s
28			1	n de la composition d	e goode
31			· .	an taga sara	ar praetica
33 X	in subty contracts	GRADTEN	TE DE	ومريوا والمحاركين	1.012 04-0
2.29000	n toodaadear	เดก ไล้รู้ธุรร์	(* • / • ) *	and a Review	anta Constanta (C
37 1.900000	1.520009	1831.51	<u>,</u>	10 T 12 1	er state de la c
<sup>30</sup> <b>1.620000</b>	6.100000	2120.43	ġ. la r	Constant and	tan salah salah s
41 1.270000	9,140000	3187.92	2	187 a 198 - 1993	44.2 H 2 1
0.9500000	12.19000	4623.97	n ty: I	4	the second second
0.9500000	15.24000	6193 53	Ż	and the second	
0.9500000	18.29000	7521.99	3	2 - C. 28-41 - 11-	in the second
0.9500000 50 0.9500000	בן המשביר ביו ביו ביו ביו ביו ביו ביו ביו ביו ביו	8201.04 177.57	8		e e e table
51 0.9500000 52 0.9500000	24.36669	7912.13	1	t i	
54 <b>2.7</b> 80000	27.82000 27.5200	7620-75	-	All All All	
56 3.05000	16+00 0.00000000 0.00000000000000000000000	+06 1/1/.cn (6) 1952.95	{		a da sera a s
58 9.140000		+00 2427.24 +00 2465.55 +00 2415.30	3 . h	i	4 - 1 
	0 000000000000000000000000000000000000	++++ 2++++++++++++++++++++++++++++++++	7	and an and a second second second second second second second second second second second second second second	
21.34000	0_0.010101010	Si	.1		1

	a service and a service service and a service service and a service service and a service service service servi A service service service service service service service service service service service service service servic
gar i garager	
	전 같은 것은
	이 것은 물건을 잘 뺏는 것이라. 가지를 받는 것이라는 것이 같아요.
1. 2010 A.S.	
•	n an
• 77	n an
	3. Discussion of Manager Manager and Taxabar and Taxabar Annual Annual Annual Annual Statement and Annual An Annual Annual br>Annual Annual br>Annual Annual br>Annual Annual br>Annual Annual br>Annual Annual br>Annual Annual r>Annual Annual br>Annual Annual Ann
PERDINAS POR	
(CM. HG)	$\begin{array}{c} \text{TEPPERATURAL FACTOR:} & \text{SCRUTENTE} & \text{COLORS} \\ \text{(C.)} & \text{DF SUP} \\ \end{array}$
n sata tan	(4) A second s Second second sec Second second s Second second br>Second second sec
76.20000	21.110.00
	na in the second second second second second second second second second second second second second second se The second second second second second second second second second second second second second second second se The second second second second second second second second second second second second second second second se
76.20000	71,11000 - 30,7000000 - 43,55,5,43,60,32 and 2512,577
76,20000	21.110A0 0.3000000 8.154048 1494.947
	(1) Construction (Construction) (Section 2010) (Construction of Construction (Construction) (Cons (Construction) (Construction) (Construct
76,20000	21.110002.22 / 0.0000000000000000000000000000
76,20000	21.11000 0.5000000 13.5400F 944.717-
30 0000	
/6.20000	711110002 6 9 2020000000 8 8 8 10 80810 7 8 505 0291 5
76,20000	21.110.00 6.7000600 19.02611 313.3.47
76 00000	C. A. T. A. D. A. M. C. M.
78.70000	
76,20000	71.11000 0.3060600 24.46214 22.4075
	(1) A set of the se
	(a) A set of the
• .	n an
	nannan annan an gu annana a stàir an annan ann annan ann ann ann ann ann
	(a) A set of the
	[4] A. L. M. Martin, "In the Construction of the Construction o

Import 1       Import 1       Import 1         CAMPERPERT       CAMPERENT       CAMPERENT         CAMPERENT       CAMPERENT       CAMPERENT         CASE       CASE       CASE         <	NACETTRO	A10711515	MUN 4404 (200 TS IS
COMPTENTE       COMPTENTE         6 AMEGPESI       COMPAGENTE         6 15 - 9420       COMPAGENTES         7 00000       COMPAGENTES         7 00000 - 0       COMPAGENTES         7 0000 - 0       COMPAGENTES	DE LA	H 1/1/1/1	
1       1	CORPTENTS		CORREFINE CORRESS
615.4470       -Åc.6000.0       (407,443,-334,110.0)         615.4870       -190.0000       (-317,352,-533,4495)       (-317,452,-32,300,42,-207)         615.4870       -400.0000       (-317,452,-32,300,42,-207)       (-317,452,0,-32,300,42,-207)         615.4870       -400.0000       (-317,452,-32,300,42,-207)       (-317,452,0,-32,300,42,-207)         615.4870       -400.0000       (-317,452,0,-32,300,42,-207)       (-317,452,0,-32,300,42,-207)         615.4870       -400.0000       (-317,452,0,-32,300,42,-207)       (-317,452,0,-32,300,42,0,-300,000,000,000,000,00,000,000,000,0	615,9420	0,0000000000000000000000000000000000000	(615,9420,0,000000000+00) (
M15.9420       -120.0000       (-402.452.5124.4322)       -240.0000         M15.9420       -240.0000       (-308.0004.453.4422)       -242.0000         M15.9420       -240.0000       (-308.0004.531.4422)       -242.0000         M15.9420       -240.0000       (-308.0004.531.4422)       -242.0000         M15.9420       -240.0000       (-30.92.51.4422)       -242.0000         V01.53.16       DF PEREPERTION FN CADA FARF:       -40.0000       -40.0000         V01.53.16       DF PEREPERTION FN CADA FARF:       -40.0000       -40.0000         V01.53.16       DF PEREPERTION FN CADA FARF:       -40.000000       -40.000000         V01.53.16       DF PEREPERTION FN CADA FARF:       -40.00000000000000000000000000000000000	615.9470	=7.6 _ for 010 h	(407, 4-03, -533, 2100)
CORREPART       Control of the second of the s	615,9420	-126_0000	- (=307,9573,=533,4322) - (2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 -
615.0200       -1000000700       (347.922.523.4403)         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFECCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFETCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFETCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFETCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFETCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARF:       PASAL PERFETCION FN CADA FARF:         V01TAJF OF PERFETCION FN CADA FARE FARF: <td< td=""><td>615.9420</td><td>-246,0000</td><td>-108 0081 511 19901</td></td<>	615.9420	-246,0000	-108 0081 511 19901
A4,00         VDLTAJF DF PECEPDIDH FN CADA FARF:         VDLTAJF (VDLTA)         VDLTAJF (VDLTA)         230600.0         230000.0         210000.0	615.9420	- 190. 0600	(307.9247.533.4445)
VID.TAJF OF PERFERCION FN CADA FARF:       Did. of SGL 2120 MAGE         WAGAITID       ANGULO       COMPONENTES       Did. of SGL 2120 MAGE         VID.TAJF       VID.TAJF       VID.TAJF       Did. of SGL 2120 MAGE         VID.TAJF       VID.TAJF       VID.TAJF       Did. of SGL 2120 MAGE         VID.TAJF       VID.TAJF       VID.TAJF       Did. of SGL 2120 MAGE         VID.TAJF       VID.TAJF       CID.000000000000000000000000000000000000	6 <b>0</b> ,0	in i	
UV)       ANGULD       COMPONENTES       MASSIGN (1)         District       UNITALP       UNITALP       UNITALP         VOLTAL       UNITALP       UNITALP       UNITALP         VOLTS       0.0000007400       (230000.0.0.0.00000074.00)       UNITALP         VOLTS       0.0000007400       (230000.0.0.0.0.000000074.00)       UNITALP         VOLTALF       (-11000.0.0.11001.0.0.000000074.00)       UNITALP       UNITALP         VOLTALF       (-11000.0.0.11001.0.0.00000074.00)       UNITALP       UNITALP         VOLTALF       (-11000.0.0.11001.0.0.00000074.00)       UNITALP       UNITALP         VOLTALF       (-11000.0.0.10000074.0000074.0000000000000	VOLTAJE OF PE	CEPCION FN CADA	FARE: C. C. SHE SERVICE
DEL VICTALIF     VICTALIF     VICTALIF       (VICTA)     0.0000007+00     (CILAIP       210000.0     -2.094307     (-15000.0     -199185.01       210000.0     -2.094307     (-15000.0     -199185.01       210000.0     -2.094307     (-15000.0     -199185.01       210000.0     -2.094307     (-15000.0     -199185.01       210000.0     -2.094307     (-11500.0     -199185.01       210000.0     1.04170     (-11500.0     -199185.01       210000.0     1.04170     (-11500.0     -199185.01       V0[TALIF     (-0.0724855     (-0.0724855       V0[TALIF     (-0.074723     (2403264.75914.01)       210000.0     -1.074723     (2403264.75914.01)       211000.1     -0.00000000000000000000000000000000000	(V) MAGNITHD	ANGILO .	COMPONENTES TO A DESCRIPTION OF THE DESCRIPTION OF THE
(V0/LTS)       (V0/LTS)         230600.0      00000007+60 (2000.0.0.0.0.000000F+00)       (11000.0.0.1.0.00000F+00)         230000.0       -1.017145       (11000.0.0.1.0.0.00000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.1.00000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.1.00000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.1.00000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.100000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.100000F+00)         230000.0       -1.043407       (-115000.0.0.1040000F+00)         230000.0       -1.043707       (-115000.0.1040000F+00)         210000.0       -0.0471045       (115000.0.1940000FF5         V0LTAJF       V0LTAJF       V0LTAJF         V0LTAJF       (-1074273)       (240306.4.75914.01)         231000.0       -10074273       (240306.4.75914.01)         231074.1       -1.037234       (-2477400.00)         231074.1       -1.037445       (-916300.05273322.5)         231074.1       -1.037445       (-14174.8.489401.4)         231074.1       -1.037445       (-14174.8.489401.4)         231074.2       (-1577.2000.4.2.71198)       (-14174.8.489401.4)         231041.2	DEL VOLTAJE	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	WOLTAIP! OF STREETS WORKS WERE STREETS
2306.00.0       0.100.000.0000000000000000000000000000	CVOLTSY		(vēl, (s)
11000000       1100000000000000000000000000000000000	230600.0	0.0000000000000000000000000000000000000	) (230000.0.0.0.0000000F+00)
230000.0       1141553       1-230.00.0       10000.0         230000.0       10047196       115000.6       199185.01         210000.0       10047196       115000.6       199185.01         VOLTAJE DE EXVID       10000.0       10047196       115000.6       199185.01         WAGUITUD       ANGULD       CONPONENTES       10000.0       10000.0         VOLTAJE DE EXVID       10000.0       CONPONENTES       10000.0       10000.0         VOLTAJE 1       10000.0       10074223       CONPONENTES       10000.0       10000.0         VOLTAJE 1       10000.0       10074223       CONPONENTES       10000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       100000.0       1000000.0       1000000.0       1000000.0	230000.0	-2.094397	(-115000.0199185.0)
230000.0       2.004337       (-115000.6.19485.0)         20000.0       (-0.715.0)       (-0.715.0)         VOLTAJF       (-0.715.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.727.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.747.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.747.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.747.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.777.0)       (-0.727.0)         VOLTAJF       (-0.777.0)       (-0.777.0)         VOLTAJF       (-0.777.0	230000.0	3.141593	(-230600,6,0,00000667+00)
CORRETENTE DI ENVIRENTE CAEL FASE:         VOLTAJE DE ENVIRENTE CAEL FASE:         VOLTAJE DE ENVIRENTE CAEL FASE:         VOLTAJE DE ENVIRENTE CAEL FASE:         VOLTAJE CONTRACTOR CO	230000.0	2.094397	(-11500).6.199185.0) (115000.0.199185.0)
VOLTAJE DE ESVID 21 CEDE FASE: (V) AAGUITUD ARGULD CONVONENTES DEL 01 01 01 01 01 01 01 01 01 01	2400000.0		
AAGUITUD       ANGUID       COMPONENTES.       Componentes.         DEL       VOLTAJF       VOLTAJF.       VOLTAJF.         (VOLTAS)       -0.1074223       (20336.4.25914.01)       Componentes.         73107741       -1.074273       (20336.4.25914.01)       Componentes.         73107741       -1.074273       (20336.4.25914.01)       Componentes.         73107741       -1.074273       (20336.4.25914.01)       Componentes.         73107741       -1.074273       (201642.05.2717325.5)       Formation Componentes.         73107741       -1.074273       (201642.05.2717325.5)       Formation Componentes.         73107741       -1.074273       (201642.5.271732.5)       Formation Componentes.         73107741       -1.074273       (201642.5.271732.5)       Formation Componentes.         73107741       -1.074273       (201642.5.27175.5.271175.5.2711175.5.2711175.5.271175.5.550.5.550.5.550.5.550.5.550.	VOLTAGE DE EN	AIN SE GEDS EVER	
AAGUITUD       ANGULD       COMPONENTES       Statistic Statistics         PGL       VOLTAJF       VOLTAJF       Statistics         VOLTAJF       VOLTAJF       Statistics       Statistics         VALSS       OLIGATES       Statistics       Statistics         VALSS       OLIGATES       Statistics       Statistics         VALSS       OLIGATES       Statistics       Statistics         VALSS       OLIGATES       Statistics       Statistics         VALSS       Statistics       Statistics       Statistis         VALSS			
V00       TAILF       V00       V00       TAILF       V00       TAILF       V00       TAILF       V00       TAILF       V00       TAILF       V00       TAILF	MAGNITUD	ANGULO	COMPONENTES, and the second second second second second second second second second second second second second
(VOLTS) 241690.6 1047617.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 213010.1 214010	VOLTAUE	States and the second s	S VOLTAUF - SECONDARY STATES AND AND AND A SECONDARY AND A SECONDARY
231644.6       0.10/42/3       (20006-0.20912.011)         23161.0       -1.0704815       (-960605.20912.5)         23251.0       1.0223.3       (-9160605.20912.5)         2357800.4       2.012343       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.032243       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.0327.4       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.0327.4       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.037.7       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.037.7       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.037.7       (-14174.8.488041.4)         231641.2       1.037.7       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.037.7       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.037.7       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.037.7       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4)         241641.2       1.041.4       (-14174.8.48041.4) <t< td=""><td>(VOLTS)</td><td></td><td>(ACLTS)</td></t<>	(VOLTS)		(ACLTS)
1       -1.070.485       1.010202.05010202.51         24023.1.5       -1.03223.4       -2.71736.002.021.52         235890.4       2.212304	237610 0	- 1121074223 - 0 W/4551	(142bo8-4.=1842b0.0)
240231.5       -1.037243       (-736736.620715.52)         235680.4       2.012304       (-1.41778.8.18904.4.4)         231641.2       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.21266.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.2126.9)         1       1.1567.2       (9314.4.41.212.2)         1       1.1567.2       (9314.4.2.2)         1       1.1567.2       (9314.4.2.2)         1       1.1567.2       (9314.2.2.2)         1       1.1567.2       (9406.8)         1       1.1567.2       (9406.8)         1       1.1567.2       (9406.8)         1       1.1567.2       (9406.8)         1       1.1567.2       (9406.8)         1       1.1577.2       (9406.8) <t< td=""><td>231278.1</td><td>-1.974495</td><td>(+91699:05,+717322.5)</td></t<>	231278.1	-1.974495	(+91699:05,+717322.5)
231 cd1         2         117 dd         117 dd <th117 dd<="" th=""></th117>	240231.5	-1-03/219	(-?36736.c20215.5?)
CORREPATE OF ENVIO OF CACL PAGE: (A) MAGRITUD ANGULO CONTENTS (A) CORPERTS (A) CORPERTS (A) CORPERTS (A) CORPERTS (A) CORPERTS (A) CONTENTS (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A)	235890.4	1 1567.2	14[4][4][/4_H_THUYHI_4] - 6 - 8 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9 - 9
CORREPATE DI SEVILI SI CAGA PASE CORREPATE DI SEVILI SI CAGA PASE CARDENTE DE LA CORDENTE C	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,		
CORREPORT DE SEVIN SE CARA PASE (A) MAGRITUD AFGULO CARA PASE DE LA CORDENTE (A) MAGRITUD AFGULO CGNPOLENTES DE LA CORDENTE (A) COR		1	the second second second second second second second second second second second second second second second s
$\begin{array}{llllllllllllllllllllllllllllllllllll$		4	and the second second second second second second second second second second second second second second second
CORREPATE         Comparison         Comparison <thcomparison< th="">         Comparison         Compariso</thcomparison<>			ng ng ng ng ng ng ng ng ng ng ng ng ng n
CORREPORT OF LEVIL 27 (200 2406: (A) MAGETTUD APGULO CGMPDLENTES DE LA DE LA DE LA CORPERNIE CONFIRME (200 200 400 400 400 400 400 400 400 400			[1] A. M. Martin, J. M. Martin, and M. Katalika, Phys. Rev. Lett. 86, 101 (1997).
$ \begin{array}{c} \textbf{AAGGETTUD} & \textbf{AFGULO} & \textbf{COMPDEENTES} \\ \textbf{DE LA} & \textbf{COMPLENTE} \\ \textbf{CORPENTE} & \textbf{COMPLENTE} \\ \textbf{(APPPLES)} & \textbf{(L-L-L-L)} \\ \textbf{617, 400.3} & -0.41.19774 & (24.0130511.0104) \\ \textbf{617, 5786} & -0.41.19774 & (24.0130511.0104) \\ \textbf{617, 5786} & -0.4272.4403559.01411 \\ \textbf{610, 3730} & -1.009305 & (-105.716543.5594.1) \\ \textbf{614, 3759} & -2.159700 & (-311.254.4510.4839) \\ \end{array} $	CORRIENTE M	ENVISED CARL PL	ASP : Construction of the second statement of the seco
NAGETTIO         AEGULO         COMPONENTES         Comptente         Comptente         Comptente         Complexente         Comple			
DE BIT         Constituents         Constituents <thconstituents< th="">         Constituents</thconstituents<>	MAGNITUD	ANGULO	CONPONENTES
$\begin{array}{c} (1) = \left\{ \begin{array}{c} (1) = \left\{ 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \\ 1 \\ 0 \\ 0$	DE LA COPDIENTE		COPACENTE STATE
$\begin{array}{rrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrrr$	(AMPEPES)		(L + 2 + + + + + + + + + + + + + + + + +
672-3786 -2.02367 (-2.72-414)-556-8141 672-3786 -2.02367 (-2.72-416)- 607-3789 -2.02306 (-2.14-2.44)-556-1411 614-3759 -2.159700 (-2.14-2.44)-510-4939)	607.8185	7.03287476-07	(699.3100.42.71198)
611 3730 - 1 064705 (-105 7060, -43 65961 614 3752 7 159700 (-341 2544 510 4839)	615.4043	-9.4215274	(49,0134,=511,0164) (
614-3752 2-159700 (-341-2544-510-3939)	607.3730		(-195,7969,-43, 55993
	614.3752	2 159700	(-341.2544.510.3939)

MAGNTIUD 100 1: ेंद्व 20 CUPRIENTE DE RECEPCION EN CADA EN COMPONENTES STAFFACAS, (A) FASE. 1.07461808-02 615.9330 1.07907965-02 6-2364410F-04 5.4420419F-04 7.9899039F-04 620.0 1. 6% A ...... 1.1 internet and the set of the line is the set STALLY REAL AND AND STALLY AND AND AND MAGNITUD OF LA COPRTENTE DE EL EN COMPONENTES ÷. 19 St. R. C. M. States. A. 204 RATE HAR STREET, STREET 104 45.041 6191 ٥. 5936839 187 -1 4 Sec. P. Carton 0.5936839 615.0042 0.1581587 3.312279 9.10380355-02 5.340371 FACTORES DE DESENDIR. ELECTRE AGUETICE (E 建药的复数形式的复数形式 化乙基氯化 化分子分化 化分子分化 84 - A.  $V_{\rm N}$ . 4 27.130 <u>r 1</u> ÷ . Second an article HRIN' P 1.00 2415 đ а 0.14 0.14 0.01 0.04 0.54 QIE0-4 また ste ः स 24.7211 1.1 0.92 17. P 12-1122-527 and Sharlander क्षत्रास्ट 100 6.14 . د. •1 30 ä 6100 · . . 3. A.A ۰... 1251 1 ٠t 0.87 -1. 6 . 1 . iy 22 Assist Proceeding Π., 15m 计不可给托 网络科学家名称马家 . 17.7  $\mathbb{C}_{n}^{(1)}$ 122 ್ರೇಶಿ *4*12 Υ. 1055 10234 180 de la 1 140 2773 ÷ ł. 2.2 12 ..... 40 可以認識的語 3. ..... Same at a Л ÷., ふくていく St. 1. St. 16 ÷., 41 122 1. 1944 10 2 3 10 10 1.15 e. 42 44 45 447 48 90 51 52 54 550 57 58 960 61 62 53 1 المريد ال  $L \gg$ 11 \$. • 1.718 i 1.1 5.05٠  $\frac{1}{2}$ · • F X 2 3 30'a 1890123458789012145878 456789012345676801234567890

.

			230	
				이 방법은 것 같아요. 아이는 것 같아요. 그렇는 것 같은 것이 가지 않는 것 같아요. 것 같아요. 방법은
				그럼 같이 모르는 것도 것을 것 같아요? 또
		age des	- 1 geo (1 feb	
60.0 100 0.049 27.30	0.0100 145	7.4.2.1.4.	. : : : : : : : : : : : : : : : : : : :	
0.049 21.60	A 618: 5 .		) 424 A. 202 M.	
0.049 15.10	0.0190.0.	1-5- 1-5-	1 3 4 9 N	
0.049 27.80	0.0180 0.0	1444	1 6 9 9 F	าหารหมายและความสะสัมวัตรีไปสมเหลวยมากกระบบการและการมีสมัติสินที่ (การสมัตร) การการการการสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสารสา
2.130 35.03	0 664 វិ មាំ ខេត្ត 1. ១៦៩.៩	0057	3.30542	
1.0000 0.0	000 1.0000	0.0000		
1.0000 0.0	400 1 0000	0.0000	• • • • • • • •	
1.0000 0.0	00.1 1 00.00	1.0000		े के ते ने दिन्द्र विश्व विद्यालय होती दिन्द्र तो भी सिद्धा विश्वविद्या
0.5 -0.9	66 9.5	0.816	1.11.11	
-1.0 0.9	00 -1-6	6 <b>0</b>		이 동안 나는 것은 것이 같은 것이 없는 것이 없 않는 것이 없는 는 것이 없는 것이 않는
	66 9.5 66 9.5	0 9.6		ang series and a series of the
-0.5 -0.4	66 -0.5	0.466		·····································
1.0100.000	ne i dean	0.0000		an a shekara ta shekara ta ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwallon ƙwa
-0.5 0.9	66 -415 ·	0.966		and the second second second second second second second second second second second second second second second
-1.0000 0.0	600-1-0000	0.0000		(4) 小学校、大学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学校、学
-1.0000 0.0	0000-1-0000	8.3000		
-1.0000 0.0	000-1-0000	0.0000		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
-0.5 .0.9	66 -0.5	0.965		i te server al server de la construction de la conserver de la conserver de la conserver de la conserver de la
1.0000 0.0	000 1 0000	0.0000		and the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the
-0.5 -0.9	66 -0.5	0.866		<ul> <li>Alternation of the second state o</li></ul>
0.5 0.8	66 0.5	0 °n6		e julia estado e senso a la constanción de la constanción de la constanción de la constanción de la constanción
1.0 0.0	000-1-0000	3.3000		and the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the state of the
0.5 -0.8	6 0.5. 110760	0.866	1250 0	an an an an the state of the st
16.09				n en la substance de la constance de la constan
49.27		11		de la compañía de la seconda de la seconda de seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda e
80.46	a Å :			energy with a second second second second second second second second second second second second second second
66395-0 -1	15000-4		1.1.1.1	the state of the second st
-132790-0	0.4	and the		a de la construction de la construction de la construction de la construction de la construction de la constru La construction de la construction d
66395.0 11	ร้างกัก		1997 - 1997 1997 - 1997	
-10:0 21:	Âŋ	. <sup>11</sup> 15		de l'ante especial la l'apart de l'asservation de
	0.0         0.0 <td><math display="block">\begin{array}{c} 0.049 &amp; 15 \ 0 \ 1 \ 1 \ 1 \ 0 \</math></td> <td><math display="block">\begin{array}{c} 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.046 \\ </math></td> <td><math display="block">\begin{array}{c} 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.046 \\ </math></td>	$\begin{array}{c} 0.049 & 15 \ 0 \ 1 \ 1 \ 1 \ 0 \$	$\begin{array}{c} 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.046 \\ $	$\begin{array}{c} 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.049  15 \\ 0.046 \\ $

and the second states of the second second second second second second second second second second second second

			그는 영화에서 사망한 운동하는 값가를 알려서 가지 않는다.	
			231	
			에는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 알았다. 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은	5 m - 1 - 1
			그는 사람이 같은 것이 같은 것은 것은 것은 것은 것이 같이 있지 않는 것이 같다.	
				_
3	.79	1:53		
1	.90	3.0-		94). 1
1	.62	5.1		
1	.27	10 1	a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a ser a s	
ò	95	12.19		34
ö	-95	15.2	1	
ö	. 95	18.2	a had a company of a stranger of the state o	
- Ö	- 95	21:1	and the second of the second second second second second second second second second second second second second	d.
6	95	24.3	Construction of the second second second second second second second second second second second second second	a di Kar
0	- 95	27 9		ġ.,
20	79	27 4	a second s	j.
3	.05	0.0		1
.,,	14	0.0	n New York (State of the second second second second second second second second second second second second second	÷
15	-24	0.0	nn an the second second second second second second second second second second second second second second sec Na second second second second second second second second second second second second second second second seco Second second	
- 21	34	0.0	ല്ലാം പ്രത്തേഷം പ്രവിധാനങ്ങൾ ന്ന്നും പ്രത്തേഷം പ്രത്തോഷം പ്രത്തോഷം പ്രത്തോഷം പ്രത്തോഷം പ്രത്താം പാംപുറും പ്രത്ത ന്ന്നും പ്രത്തനം പ്രത്തേഷം പ്രത്താനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ്രത്തനം പ	•
27	43		(P) The second s Second second se	
- 63	2790	. <u></u>	1 Constraints of the second state of the se	Ť
-6	6395		15000.0	
-13	6195		n en 9 mm) - n en reksiya sisarin niyar kiin sava en dibir eriyada birin basarini 1500. An historia eriya eriya 1500.9 mm)	
0.	6395	.0	11505010 - アンドローマング ビング 深め ひはく ションシング モビア シンド語を設たし シント おとうどうほう 役	
0.	2		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	+
Ö.	4		1. 第二日の「時間でいた」「「「「「「「「「「「「「「「「「「「「「「」」」」」」「「「「」」」」」」	
ğ.	5		e le respuis d'anna d'anna an an an an an an an an an an an an	1
ğ:	Ŕ		1、1991年,1月1日時時期,1月1日(1月1日)時期,1月1日時期,1月19日時,1月1日日日日日	3
68.	0 85		000.0 1.00 Gar 2000 A 2002 A 200 M 200 M 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200 A 200	1
			and the second second second second second second second second second second second second second second second	
	-		a na sangan ang kang kang kang kang bang bang bang bang bang bang bang b	:
			a a company de la construcción de la construcción de la construcción de la construcción de la construcción de l La construcción de la construcción d	- i-
		a .		
			and the second second second second second second second second second second second second second second second	
				•
				1

SIS FIA: PATOS DEL 23456709111 VOLTANE 1 TERMA OFL SISTERS 1227-0.00 NUMERO DE 61363: 6 NUMERO DE 615001135.1 RESISTIVIONE OLE CASE FRECUE DELLASS. and Second Acres 640 en S 1.7 A CONTRACTOR OF 1999 - B CARLES STOCKED AND SAFES TO SURANTE المتصابة ويتباعد بالمور art at the second and the second second second second second second second second second second second second second second second DE LOS COUDUCTORES the state of the s ad the second school age a DATOS Y CONFIGURACION DA GA LIGHA AND DESCRIPTION 3 1 M 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1.00 5.04 ANTURA PADION PAGE RESTAT. CONDUCTOR DISTANCES HOPTZ (m), (m) (4) (m)(/\*) 14 ETVEA. (4) DF 34.1 0160 27.80 -10.00. .0145900--77.80 21.80 15.80 15.90 21.80 21.80 35.03 35.03 0.049 ARCDEF12 -10100 0180 0145900 0.049 + 0 0140 0.049 10.00 e. 049 130 13.71 2 0443 0005700 1. L  $\mathbf{\hat{u}}_{2}$ 11 ۰. . . 1 42 4557890123456789012345678901234567890123458789012345878901234587890 1214507

			233	상태의 전체의 전 1943년 - 1947년 br>1947년 - 1947년 -	Aliga (State ) Aliga (State ) Aliga (State )	
			사망가 가지 않는 같은 것은 것은 것이		2113년 1월 28일 전 1937년 1월 28일 전	
						이 있는 것을 같다. 1999년 - 관람
					이었다. 전성이었이다. 신성하는 사람들은 아내	
사람 - 14 전 1						
			nte de la com	Cold and all and the	ر مرد المعد المعد	
n an an an Araba An Araba an Araba	e la de br>La de la d	an an an an an an an an an an an an an a	ας μ <b>αλ</b> ικατικά {ασται	an in frank i staar Tiistaa	i laken yiki telata Ma	816-15-2-1213) 1-1
MATRIZ DE	INDE PANETA A	F#1E. (449.7)	Algerta - 2	the part to	a 1639 - 564	£ Kr. №
0.156E+00 0.763E+00	0.1072+00	0.984F-01 9.7555+00	0.984F-01	0.1025+00 0.2135+00	0-106E+00 0-7174+00	
0.102E+00 0.313E+00	0.1470+00	0.950C-01 0.320R+00	0.9191-11	0.982F-11 8.226F-00	0.719E+00 ·	terres Transf
0.986F+01 0.265F+00	0.9508-01	0.1415+00	0.9198-01*	0.9435-01	01984E=01 · 0.2145+00	ち ムー
0.984F-01	0.0100-01	0.4198-41	0.1418+60	0.9508-01	0.941-01	1
0.1025+00	0.9878-01	0.9496-01	0-9508-01	3.1476+00	0-162E+00	
0.106E+02	0.102.400		0.900-01	1.1025+66	0.1565+56	A strategiest
0.2146400	0.2146.440	9.2148400 C. K. G DAD	0.265F+00-	u.314+00	017636+60 2017636+60	4 0.4 1 0.5
i	2 <b>4</b>	the parts	- 11 A	8 a. 15	$(21) = 1 - 1_{\rm eff}$	etholyn <sup>y k</sup>
	5 <b>.</b>	st, fi san Sampinis	a da 19 <b>Ma</b> Angala	t i	n en francia. An en sette	
MATRIZ OF	COFFICIENTES	., ( 1)2 t 3 F / hm)		e egeletit. E egge	e de la compañía. Teodor de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía	a i i i i i i a fi a i i
0.000E+00 0.1365+09	0.0006406	0.000E+00	0.000F+00 0.8752+07	0.000E+00 0.10+F+08	0.0009+00	· · ·
0.000F+00 0.317F+08	0.0006+00	0.2976+08	9.060F+00 0.963E+07	0.1121+00	1.0000+00	
0.000F+00	0.040E+60	0.0007+00	0.000F+00	0.000F+00	0.0008400	•. •.;
0.000F+00	0.0607400	0.06JF+00	0.020F+00	0.0005400 0.0075400	0.1305.05	
0.000E+00	0.0006400	0.000£+00	0.0008+00	0-0005+00	0.000E+00	
0.104F+08 0.000F+00	0.1178408	9.9630409 9.90967400	0,2375+08 1,0002+00	4.1335+34	0.9175+00 0.9005+40	
0.116E+08	0.169E+68	0.875F+07	0.189F+08	0.3176+08	0.1366+04	

	e egel ger al	الوجر والمحرجة والعار	- Alexandre (j. 1997).	haarada ahara	Para Alteria		
							i shekara karala sa sa sa
				234	요즘 사람이 같		an an an an an an an an an an an an an a
π	<u> </u>						
2							전 전 전 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1월 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1월 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1991년 1
\$							
*			1.1.2.2.3.7.1.4.4.1.1.1.	्यः चारम् जित्राज्यसम्बद्धाः	<u></u>		111 111
9	415.	and the star	Line Internet	eren Erik frame	S. B. Barris	State of the state	1. 1. 1. 1. ALMAN
11		ta prime series	N 5 4 5 5	eesta in tee		aat di sa	、1. 1995 #3.24
Ξ.	HATRIZ DE T. (OHMS/FM)	-P+04%¢1+.5f	414 <b>(C</b> )4 •	SIN TI ICAS	Perfections	5 (e e e e e e e e e e e e e e e e e e e	ventre station
		10 1 1 1 <sup>1</sup> 1	an an sa		54 <u>4</u> 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	· · · · · · · · · · ·	
17	0.6410+00 0.2030+01	0.10701	099F-67	1408-07	104F101	-165F-01	지수는 것은 것이 있다.
10 20	0.4745-07	0.1994-01	0.1346-03		0.1835-04		ender och same
21 22	1778-01	0.4761-44	4.4415-01	945-04	- 2145-01	0.1136-04	
23 24	- 108F+01	-1108-03	0.4658+00	011438-04	0.144E-01	01792E-04	1
25 26	149F-07 596F-07	0.4168-01	0.471F-04	0.491F-01 1.452"+00	0.6936-04		- 11-342 - 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3- 3
28	0.1825-01	1836-0.1	9.2498-61	0-1711-94	9-1615-01	0-1395-03	
30	0.4675-01	0.7368-01	- +038-01	0 4155-01	0.4657+00	0.2106-04	
32	412F-02	- 3201 - 11		2334-51	-1158-01	0.0016+00	an an an an an an an an an an an an an a
34 35				1 1	a at see a	1.1.1.1	a parasa sag
36 37			:	4 - 4	1	1.11	THE REPORT
30 39	e de la Electro	<ol> <li>.17</li> </ol>	· *	5 - 19 44.K	1 L- 111	1. C.	enter o elemento.
41	HATRIZ DF C	APSCITAUCIA	ссопрене х	K# }	. 14. 🖕	· · · · ·	189. ga 2014 - #14
43	0.0005+00	6 44 65 + 55		6. 0.006 4.002	a	0 0008430	1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -
45	0.790F-08	-1675-08	- 69HF-09	2378-09	- 1041-00	-391E-09	1 22 22
47	0.000F+00 167F-00	0.0000+00	0.0008+00	6.000E+00 - 771F-00	0.000F+00 	0.000E+00	「日本集ますの場合」
49 50	0.000E+00	մ նութերի	0.00-00	0.0.26400	0 <b>្</b> ព្រុំភ្នំគឺ∔អូច្	6.000+10	
51 52	698F-04	1'55F-08	0.4085-04	2996-04	271F-04	2328-09	1.14
53	0.000F+00 2328-09	0.0000400 7715-09	8.000F+90 25;F-0+	0.000F+00 전.3000F+00	0100005400 		n na sainte Na sainte sainte
56	0.000F+00	0.0100000		1.00 (++10) - 155F+08	1166-00	6_6061+06 = 1620=08	in the state of th
58	0.000F+00	0.0008+00	0.0046+00	0.6006400	0.0005+00	0.0006+00	
60 61	- 3916-00	11492.00		- 4965-90	1026-01	0 700 - 74	
62 53							1/
ſ	234567690123	156782012315	61.88012145	67690123455	76901234567	9012345672	101211502000

1 2 3 4 5 Charles and States chiai. يحادث الجوري في . Caller and a second second state and the 10 A. 1 1.1.1.1 100007171725 (19) 年代的 19 wik . ISTE IF STAND 12 MATRIZ OF ADWITSHCIP 343.74 1. 1.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 638608+00 0.000F.400 0.0006+00 0.298E-05 - 612. -... -.2635-00 - 97 17-07 7 -- 11.75 -0.9 - 117 - 00 00001+00 0.000F+00 0.0000+00 0.000F+00 0,0000+00 -1117E-06 0.000E+00 -.612E+06 0.0007+40 0.3086-05 -.584E-04 -102F-06 -1145-06 -.263E-00 9.000F+00 0.0008+00 0.0008+00 0.0005+00 02000000000 - 5, 1, -... - 1021-66 103F-05 -12/46-07 - 1136-un -12636-06 0,000F+00 - 874E-07 1.000F+00 0.305F-05 6.0000+06 0.0005400 -. 11 35-98 - 1072-06 0.0008+60 0-000F+00 0.000E+00 -,117F+00 0.000E+00 0.00000+00 0,0006400 01298E-05 - 11 44-14 -.1025-06 -583+-06 24 , 0.000F+00 ດູດມານ້ຳມາດ 0.0601400 0.0008.00 0.000E+00 -.874F-07 -...263E-06 -.147F-06 -.117E-06 -. 5125=06  $\mathbf{z}$ 1.19 1.1.1.4.1.5 10.4 1 de .ì a Present 182113 1 10.17 T 1.1.1 94e 🕁 ١. MATRIZ NE ANTITALCI. PARALE 'nл COAP STAF TRICASI (STEHENS/KW) -F --.7746-07 -.7115-07 -.366E-07 0.7748-07 0.0008+00 0.2118-07 - 3668-07 0. 100. +00 0.1738-05 -.568E-13 0.450E-07 0.4508-07 -.211E-07 -.166E-07 -.2848-T3 0.255-05 0.5745-08 0.6345-08 0.208F-06 0.3312-06 -. 120r - on -.1 0.1912-00 - -0.7798-07 0.243-04 -.508F-08 574- -----. 120F-13 0.154E-05 0,194F=0r 0.3416-12 - 941-08 -.112F-06 0.450F-07 0.000F+00 0.000E+00 -.293E+08 0.2938-02 0.2080-06 -. 208E-06 9.0000+00 -1205-06 112 6 - 5 -۰. ΞĒ. t 0.320-13 - 779--07 -. n +1. - 114 -1945-00 - 2937-04 0 5746-69 - 1125-06. -. 50RF-08 -.3416-12 0.354F-05 -.993E-09 0,4508-07 0.211F-07 -. 3315-06 0.284-13 -.634F-08 - 19 (F-17 0 1410-46 - 120--31 12345678901234567890123456788012345678801234567690123456769012345678901234567890123456789012345678901234567890

23456 7 8 9 10 111 8 1 Section Alter 是国际的时候,他们的时候, Bartha a cheana 如何在此时候,因为此地,因为此,因为此, N 18462 Sec. 2 20 े भा 100 12 13 14 15 27月《范书记》2月1日1日1日4月4月1日5月5日5月8日 LAARDER WIESLANDER DIE MEN DE DE LET AL ANDER 10 CONTRACTOR AND A 17 201 AC フレーム ちゃんになったいちょういろう つれんみ PARAMETROS HE LA ATHEN PARA PL CAND THANSPUESTOR WAR - P A- STANASTAN (0++/+-\*) 1.....  $\tilde{a}_{ij} \geq 0$ 10.6408475,2.0349677 1 .... THE CONTRACTOR OF STATES • 344845374021 10.00000000+00.1.6733849F+071 (1.00000005+00,1.1.5075,1.0.000000005005+00,-6:90657988410) (0.00000005+00,9.05152655-09) (0.00000005+00,-6:90657988410) YPE,YM .(SIF'<sup>15</sup>S/N<sup>2</sup>) 275-XC 1. Star 1. 11.YU0.(CTFV/LCZx4) (0.000000F+00.3.29573775-06) (0:0000000F+00.1.73349886-08).20 11 1 1 1 1 1 M 1 1 Same ÷. and the state of the 1825 . . 1.11 West Carlos and 42.22.2.2. 4 2.0 点: 建立法 网络教授教教教 化酸糊剂 1.500 CAPACIA CAP CAPACIERTSTIC 100939 392.49 95924992000 32<u>26 - 22</u>34 1828 14 TPANSHTSION . ( work ader. that of 11 PUTTICIA PEPUTDAS: LONGITUD (KH) votr 101 - 4**C**: (\*) 047 220 1 30 1. C. 1. 2. C. M. S. M. C. M. S. M Q2 HERE THE SALES STATE A CREATE CARES. 计通过规模的 化基本化 医尿管 化化化化 1.15402 16.09000 16545221 436+13 911565 99.36934 80. 14. 1.11 2.154636 36 5.8574034E+09 1.0831808F407 98.74072 32,18000 an Bracker Start r sheri in di >14\_3-02-0<sup>2</sup>-2 3. 1727341.+ 114 1.12326401447 48.27000 44.12274 4 6.017725 2116700168+07 97.51204 -64.37000 22 80.46000 4.350195 2. . 11.5348.09 2.76842161+47 96.40450 3456769012345678901234567890123456789012345678901234567890123456789012345678901234567890

					n an
		237		는 이 가는 것이다. 같아요? 이 것은 돈 것이	
ار این کار بیرونیس میرون کار در محمد از ر					
CONDUCTOR	CPA . DF				
	SUPERFUTE IV/	n de la color de la color. National de la color de la color de la color de la color de la color de la color de la color de la color de la c	Sec 12 ( 12 )	a dan san san san san san san san san san s	n na serie de la serie de Recentra de la serie de la serie de la serie de la serie de la serie de la serie de la serie de la serie de la s
A	10282.11	The states	81. B. W. C.	a this same	e na serva
1 - ಗಳಾವರಿ		$\pi^2 \in \mathcal{V}^2 \to \mathcal{E}^2$	$\alpha = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} $	Standard Science Street	
	. South a		15 1 1 7 1	8 a. 14el - 96. 76	
a se tre se≞ t	10615.65 00 000	ie ne service de la company	28 R - P - P - P - P		jerti -
n de les de Chelen (1, 2607 d.). No	16615-61		요즘 가슴 다		s statut
n a thairte tha ann an a		1994 <b>- 1</b> 997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997	i Arrista di Stati		niž <b>L</b> inerate i 1. statu na s
		计数据合同标识	e stationer i	entre alle lattices de la	en Sente tri
9 • F	102-2.17		ante de la destrucción Alterna	and the state of	a di salari. Tan
6	and the second second second second second second second second second second second second second second second	endin Shito Kolley Line		n mini si gata ga Marina. Na na sa sa sa sa	lavata tajto Cottana nonint
	n an		an an an an an an an an an an an an an a	a the second second second second second second second second second second second second second second second	n an thirth an an an an an an an an an an an an an
12 13 X X 1	·γ	GRADIENTE	b <b>E</b>	1.860 Heret	acility days
14 14 2 . 2 . 290000	0.000000000000000000	1152.066	/11: 	a da de la secon	e grante a
1.900000	1.059600 .0 1.	1135-066	£ .	the state of the s	
1.670000	5.100000	1295.123	- 1 A		1. 1943 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 1945 - 194 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 - 1947 -
1.270000	9.140000	1936.092	. * . v	1999 - 1999 -	e (Cestres) -
0.9500000	12 19000	2604 313	÷ -	and the second	. £. 5
B 0.9500000	15,24060 . 1.	37651936	÷ 1.	et.	t de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición d
0.9500000	19.29000	4578 411			an de Leine en la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la com La composition de la c
0.9500000 0.9500000	21.74999	4994.477	•		
0.9500000 2 0.9500000	24.14000	4816.048			
2.780000	27.02001	427.7.21.0			
3.050000 5.100000	0.000000005400	1204.574			
9,140000 12,19000	0,0 0000000000000000000000000000000000	1727.14		a. 1	- - 11
15.24000	0.04010.344.00	171-244		:	
21 21 200	0.0.0.0.0.0.400	1331.131			

Yan See 122.1 PERDIDAS POR FFECTO COLOSE TRAFFICETHE PPFSTON CONSTRUCT 1.1 11112 PERMIT (C\* . #6) in i 11.1 1.4 1.410-1 17 K 19 J 2, 여름 76.20600 21.116.00 นิเว็จ เหตุลังละส 2.592559 925.4713 21,116.15 76.20000 0.2000060 5.184001 199.0456 76.20000 1.72.991 71.113.0 0.00000000 11. 23 11. 76.20000 21.11000 0.1000000 10.30400 0.6000000F+00 76,20060 11.113.0 a servau 12.4403 57 3 10 10 F + 26 . . 76,20000 0.0000000 21,11000 15.55200 0.000000E+0C. 1.740.65.00 76.20000 i. manaut ir + 1. 21.11000 19.14440 76.20000 21.11000 V. 3046605 20.73600 5.00000000+00 76.20000 21,11000 Se ...... 24.42210 

56789012345678901234567890

238

CORRIENTE DE RECEPCIO. DE CADA ENSE 3 (A) 4 CLARIN FATES MAGNITHD at. 301.0 nŝ أهد. DE LA CORRIENTE (AMPERES) 1066.847 1066.847 1066.847 1066.847 CINERTENTE (APPENES) (1006.847.0.000000008+003 ---8 9 10 11 12 13 4 15 G 7 18 19 -120.00969 2.1 -19: 0000 -240 0000 - 300 - 0000 1066 847 11:3 69,00 18 1.7.1 VOLTAJE DE RECEPCIOU EN CADA FLSF: MAGHTTUN-ត់ទត់ពេ.ក 10 COVPRHENTES 20 21 22 VELTAJE VOLTANE (VOLTS) 132790.0 132790.0 132790.0 23 24 25 26 27 28 29 31 32 35 35 35 35 36 36 36 41 47 44 1.1 -1.047100 14 132790.0 132790.0 3-111-13 1. 4/1-4 · - · VOLTAJE DE ENVIO EN CONA CASE: N. 10.004 COMPONENTES 1.253. MAGNITTUN 1915-1916 ANGULO .... DEL I PUNTAIR 15 ..., ÷ 1 1 4. 24 ..... (VOLTS) (VOLTS) (14546815 N12414680 42064 2031 4658.1 0 71424-1 -1 764644 (10 9297 3-94763 25) 5895 34 -131 904 71 1.] (-147597.7.-42657.801 (-106819.7.94204.77) (79377.54.131331.4) -2.051549 149217-7 134411.2 1. 15+171. 1. . . 45 · 7 .... AV 1 1 1 1 to 1 1 1.11.14 18163 њ.: - - - - -HVIQ EN CADA FASE: • MACHITUD ANGULO 1.1 COMPONENTES DE LA CORRIENTE DE LA CORRTENTE 4 (AMPERES) 1058.459 7.4493954F-07 -1.173537 -7.068889 1067.764 1067.764 1067.764 1057.793 1 - 1.11.052 67 1062,165 1.071753 63 7690123456169012

MAGNITHIN DE LA CORDIENTE DE PECEMPIÈ, LA CLUA FLAF EN CONDUNNITES DE PENERCIS.(1) 1.86047662-02 1.86643012-02 1.86643012-02 1.08204205-02 1.17 2.8 1~ ANTE (119) 4066616E-03 The start is a start of the 1.2 38295165-02 11 16 1 12.1 ्रात्रेषु के MAGNITHD OF LA COPPTENTE OF ENVIO FN COMPONENTES STM ۰, ..... CARA STUFTE (CAS. (A) 63124 S PERIO 12.83 24. 14 0.4507134 1063.027 0.1080748 2.0896749 6.0677935F-02 7.479517 FACTORES DF DESEGUTI.THRTD FLECTPOMAGGETICL 1 DLFCTS 0.92 0.05.01 1 174 - $(x_1, \dots, x_{n-1}^*)$ 16.24 13.2.2 1.1 1. M. 1. M. 1. 1 Services 1. Second and a second which the second second second second second second second second second second Land Marsh \$ 18 SP 21 Block 网络威尔拉德斯德尔法西拉 4 1 141.00 Same in - 10 · · · 1010 THE REPORT OF THE PARTY AND A THE NEW TOWN 1.20 1 11-01-051-7100 i S 1. 18 141 11. 1 Sec. 和此一个的是"这个人的是你们的"。 0.21 0.00 **1**4.50 F-C ٠ 2 ь. 0 ĥι ù, an 0.00%. • 1 18 How & Arris Law Sold ο. 12 11.284 1052 1 · · · \* 1221 动动的 的复数学家的复数形式 编辑 法统计规则 12.1 - 3 16.10 11 . 4 1.1.1 の。慶日の記の 七日 Acres - 1 24 3. A. S. S. C. P. 写情书 . . . . . . 1.1. :1 TO STATE AND AND AND AND A STATE C 1. . . 100 Sec. Sec. 6 1.1.1.14 \*\*\*\* 2.2 ۰, ۱  $\mathbf{r}\mathbf{r}'$ - 172 j. <u>1</u>9 Sec. 33 24 42.5 f---4-625-5 1.5 . . 4 12 1.17 ł, 4 11 is duin-12.10 J 137 1.1.2.2. dan ja 1.24 . 14 ł 1.00 : p  $^{4}$ i ł 13 ÷ 1 \* \* \* \* \* \* ማእ 1234567830123458789012345878901234587880123458789012345878901234587890123458 78901



1.44

																	e digi Tanada	<u>i</u> k							्र स्तुतिस		
													242		7								, et	έų,			
										1		2.		· · · ·		1. 		- 20									
	60	.0		100	64		11	3.1		<u>н 1</u>	Ď.	100	1.0	<u></u>	41-17	11.1 1.1.72	्र निर्वाहरी			<u>.</u>		- 1999 - 1999			2011) 1940-1940		
	8	068	20	72	8:6	14	10		17	. <u>-</u>	1. 1 4. 4	ŝ∷ 1	A A														
	0. 0.	068	12	50		14			17	n -	1.3	5 5 1	0 10 11	· · • •									4. X.				다. 아름스
1	2.	06P	20	72	0.0	14:		-01	17	7 -	3.3	8.	F.:-	2 <b>1</b>			- 4-			1. °. 1	200	200	1	i Lingiji Lingiji	4.5		7
1	2	130	00.0	67 1 10	6.9 66 60 0	1.1	េល លំង 3៥ផ	000 000 000	05	/ * 200 000	1.3	924 .11	9 <b>2</b> 99 1973	e de Station	ert i Refer		ः (१५२ २२ वद	्यः सर्वतः	् इत्यान	Zaci Cost	i vice Vice		1.57	138) 140	21 ( 	- EF0	*
12	i	.00 .00	ğğ (	<b>.</b>	in i	1	. 94	6 I	•	កតិដ ភូមិជ	·										<b>1</b>			4.10			u.
15	0	1.00	00 (		10.0	<b>.</b>	(4) 3 100	0 i	(-0) (-0)	64-3 636				: -	$\sigma_{i}$ :	15	· • • •		eria.	iĝ.	ميد از ا	r C	i ás	1	<u>44:1</u>	(19 L)	
17	-0 -0	5	- (	) . A i A -	- -	ġ.	3	<u>_</u>	Ŋ	nh PC				ы.	87. N.T	ر. ا <sup>یر ش</sup> وروند در ۱۰ م	- 24 -	edice.	, AR	85. <b>4</b>	an Ar	- 25		1.77	12-	7.340	¥4
19		-0	i i i	1.0	10 10	040	2.		) - 0   - 0	- 193 - 19	74			51%			334F	en en se	9. QAR	219.4 174.1	1997) 1997) 1997)	in. En ca	89. •	681,2 616.22	942790 162130	र घट्टव जन्म राज	ас. С
22	1	00 5	00	0.86			inter N	0 ( 	1. H	66		, ⊷1#		- 1 % 245.			1997. 1997.	n an 2 Ching n	na an Tabli	:	5	ana an Sector	- 	uses Nation	oran Genera	anas Setem	÷.
24		- 5 - 0 0	00.0	<u>а-я</u> ,	ក្តែ - ភ្លៃឆ្	a. (	ș inn	ηż	). á	5go		. 1	le s	515	c i di	da i		i Aig	stat.	34	5.5	991E	्र्य	51.) (Q		12	١Ĩ)
27	ä	0 0	00.1	. <u>.</u>	·6.	0	มี มี มาเป	n (	5			•••	e e c	i Hi	1.22	•145	÷.Ę		1° 19	37	Ŋ., 7,5	- 3 <b>3</b> -	3217	4.50		્ર દ	
29 10	. 0		00 0		100	9	190 	00	22	000	·		i sasi.	: 1	1.21	हरे हैं। इ. स			93 (Q) 194	લંકરી હતાલ	91 T	ي. بي. ر	124	9.46. 19.44	Setter: South	e es	₹
32	i	.00	00 0	5 Å	100		908 908 908	0 r		/) () () ()	·				steri			1.3	8 1.3	নায়া স্থায়া	344	्यः स्टब्स्	n a Rang	ar de la Maria	ः अष्ट2ः	ana) Anal	R.
34	0 Q	.00	00 0	0.00	104. 10	8.	àði N	0.0	 	فرور		r	- 1011	7	r.,	4 <u>2</u> 2	- "d"	2		"92 <b>1</b>	37 v	ų.s.		14-1	27.	4,	a,
37	-0	ğa	00	e	)000 )000-			6	. 0	600			1	٠ş		ste e		. 14.	5.1.1		474	) <i>40</i>		3.5	<b>*</b> - ::<	<u>] 2</u> ] e	1
29 40	-0	- 20	00 0	0. Fi	56 <b>-</b>		<b>5</b> 1940 -		1.9	10.1		•			21.15	(ad	1941) 19				* 12. 	1 3 11		4		-1946.	N.
41	0 0 1			0.0/ 0.0( 0.0(	10 10 100		ն Շ Ծնո	, 1 0   0	2.9 - 0 1.0	១០ ភូមិ ១០០	. 4	~		2	i i i The second second second second second second second second second second second second second second second se	at in Cart	in di Sector		la e so Notes	in an t		1. A	' اه ا	a na sa	startai Viter i	- 110	si. T
44	-0	5	-	) 1. Н	6 -		5	- 1	, 	n.6							1.5			a			·. •	को उ			-4
1	8.3	16.	69 69 17	•••	5.41	1.11		11	120	•	197			ji ko			Cht:		· .2	6.1	ĥ.			÷.	tite i	() <del>(</del> )	r.
49		48	27							•	•			5 e 1	، تغو 	· · · · ·	i y di di Galeria		e e e Alexandre			• • •		ť		14,060	
51	23	80 150 150	46	0-11	,		4 6			х °.,		- 13 <b>-</b>		henga fi 1 - P			स्टरन जन्म	È.				- 		in a		in i Area	t. C.
54	2	150	0.0	5 <b>1</b> -	241) C	.0	0			. 3	• ••••				 	 	en e Gerre	••••		1973) 1971)	n de T	•	e a sa Contra	an an an an an an an an an an an an an a			
57	-1	150		0 - 1 4 0 - 1 9 7 0 - 1	991) 1911		d .			.:	·:::•		<u>.</u> .	-1	272			, e. *	r: 1	tin. Ngjar	. tak			٩	$\leq e^{i\lambda}$	4	-
59	1	4	į		ić.		1		• .				e í .	< <sup>1</sup>	Υ.	12.1		95.) 1		ard.	1.1.%	<. e.		∦r⊴ 	F. Contactor	<i>i</i> 1	1
61		3.4	5	17.9	10						,				· .					н. 1944 г.			.,	nga Alf	a jer	**	
63		تعد	7	<u>(1)</u>	<u></u>		·	<del></del>		غين								·								<u> </u>	-

									14 149 14 1				ган 15 - 5	÷ † 4	577		- 17 1				- ÷		
											9												
											24	43											
								· ·				i, ji -		÷., 1		1.2							
													S										
æ									1997 - A.S. 1997 - A.S.	1 1	<u></u>	1.4 4		<u></u>	100	· · · ·			••••				<u> </u>
2		2	04	- ï:	52							1. A					•						- 1
		-1:	78	4	87								. *	· •									i
J.		1	42		10					2		<u></u>											
6		1	27	10	67		a teo a	* *	su Thi a thu	Sec.2			n. Marin	i i stali si Solot izan	1997 48. 1997 49.	n na sina. Tana sina					5 S.		
10		8	95	12.	72		i ki si si Ki si si si		i in	:		500 <b>1</b> 1. 500	1	anda inter- Santa an		u de l'Ale Transier	1994 - A.		يەر ، سارىي		••••		
12	<i>1</i> 4 -	0	95	15.	24		1.1	-47.0		1 Ginia	11.0	87. H		89 M. S	r≁ts	reutr L	•••	5546¥	1.1		Post.	1 1 <b>1</b> 1 1 1	-
14		0	95	18	2.1																	1	1
15		ŏ	95	21			1				· • •			-	a 80 	• •		. 4.		3 M	11.554 1		
17	282	ŭ	95	24	38					Letters	59.51	1.11	11 a	i sa 22	en.	1 W.		-stir f.	200. U		4.325		044 <b> </b>
19	•	.0	- <u>é</u> ĝ	- 27	97				air .	<b>H</b> 37					3_4) - († )		(1))))))	47.	1. <i>1</i> . Ku		1.2.44	e da Milie	5 <b>3</b> 4
21		်	ំខ្លួំ	- é	- 36					1.5		<b>1 1 1 1</b>	1999 - 1999 -	17.24	an da	1.22		n d 81	1919		100	11. Ja	
23		6	t i õ	- e	្តែត		۰.		Re de	1	11.3	107 % j	24.	2 14 C	ः		n. 1	29 V 7	194 m			P-310	
25	•	12	19	ò	.00		1.		1.55	a 43	1919	5 753	- 3 e	277.25	<u></u>	5- A.	1.14	िम्हरू	19 (B.S.	. 46) e	472	34,21	<u> </u>
27		14	20	- 0	200		::			3.17					SER	କୁର୍ବର	n stark	.s.J.	6	ê î ye.	Sur 3	Sec. 1	
29		24	36	10	- <u>8</u> 8		121	1.23		1:	÷	- 12 H	entin () :	42 (***) 1	Sei de	C. 376.9	19 - A.	松林市	9 f 4 ( ) 4	-4-7	-1223		- P/
21	7	16	220	្លុវរ្ត័	1¥¥		1 I	in' et	· · · · ·	11.2	a a			13.72	<u>∽</u> ."	<u>.</u>		្រាប			1		43
33		-11	500	ŏ:ŏ	-199	195	ă ·	<b>T</b> ~ 7		4.17	197		9	8.) ×,	20	T. 14	. 64 P.M.	20134	(* T		小汽	er Prof	ं भ
35	1.1	23	600	ň, č	192		ស្មែ	11 ¢	· `"	1	$\sim 2^{-1}$				14 E		a 11	<b>~4</b> 6	1 Fe		475		<i>3</i>
17	~	-11	500	010	199	185	A.		(2° 2)	₽ mer	⊆ <b>;</b> •,	•÷ √1	177		5-14-5 1-1-5	an se	ъг.	з. <sup>6</sup> .	- 22 -	К	HCN4		e : ;
38	,	. N	2	;			• •	112	[1,1]	1	. <u> </u>			s	43_3.	(B),		S A 🖓	. e. 1	· • •	4-94	75 T	* 4
-	<u>с</u> е.,	.ğ.	4	1 d					:	5.32		a i di	p t e t	2.15	`~••!`		(A		191. P	· * .	d'et	stipe e	<b>-</b> [
-	• . *	.ğ.	6				Ч <b>!</b>		· • · {•	Ϋ́.	12	1.20			ie (6	- 7 - 74	217	<u>_</u>		1 R. 1	1.1	1.5	·
1		å.	Ŕ			•	÷	1		a na		3. S I	de d	÷с,	: 04	÷.,		-+->	, a. S. A. S.	× .	35 B	1 < 1	(
17	e. î	68.	0 ·8	170	non	a; 6.	'n.¢	5	2294	<b>i</b> ~":	4 - 21,	지역	<b>.</b>	an 4.	in R	1.1	N 1.	¥13		- (* *	4.12		- 4
49	14°,	٠.		•• •• •		1.	t • ·	1.1		94.12	·Ç.,	200	Q. 1. 1	·** · ·	• •	••••	•••••	+		•••	19	••• •••	5 - A
51	-6	: 11		4.	<b></b> ;		·9. 1	A.,	$\leq 7/\epsilon$	(T.E.	2.59	2		ទ ្ ្		19 de 1		204.C	-525.5		時間	. <b></b> .	234
53	-	1.1	۰.1.			ы ( <u>)</u> ,	ste.		.:	12	112	, S - <sup>20</sup>	1.			÷., .	.13	- <u>1</u> -5	- Ser -	$\{ e_{ij} \}$	3742	195 I.	11 a 🖡
35						×.	4.		÷ 14.	л÷ ъ	(			· • . *	1	5		۱.	\$	5.5	1	مەل	$\mathbb{C} \to \{$
57		· · .		:			$\{e_{i}^{i}\}$	$\mathcal{A}^{*}\mathcal{A}$	£6.	. : : : : :		· • 2	1.4	1.1	2.4			51.1	Ser.		1.1	ંદ્રાટ	354
58 59	-						- 1	× .		91	÷.,	1	N 1		ł.		۰.	. :	1.14		1273		, 194
60 61							;											2		÷	.i		· .4
62 63									· . •	1					,			÷ŀ.			100		<u></u> ]
U	123	4.5.	1.0	101	13.15	0703	01.2	3456	1.6.2	0123	4.5.6	7 8 9 0	121	1167	8901	23.4.	5676	9012	345		0123	4561	

DATOS DEL SISTEMA: VOLTAJE A TI-SHA PEL SISIE A: 132790.50 HUBERI DE FASES: 3 NUBERI DE CTOUTITIS: 1 SUBCOADUCTOR POR FASE RESISTITION: PEL FERENCE :: PRECUENCIA: 60.0 ÷., ŧ No also N 82 1 17 34 e. 1 WARE MADE OF ş 16-12 10 .33. . 8. Post in - 1 H J DATOS DE LOS CONDUCTORES 1. も言語を読むしいものできます。 1.187 网络新闻的 计算机算法 计算法 713 THE ASS PANTO STRATS AND RESTST. CONDUCTOR DISTANCIA HORIZ. 100 199.00 \_{E}  $(\mathbf{P})_{i,k}$ (1445/ GA LINFA.C 1.50 1.5 DF: Sugar Sall Burn An approximate 1.相关的问题: 把附属的 经资源通信 AL 2017 3 .0147 25.4 -3:35 20172 .0117600 0.068 A LCORF12 41 12180 01 4 0117.00 0.008 •1 47 12.80 2 41 0147 -0117000 0.035 2.1 11700 0043 0043 0045700 0043 2:130 23 62 AG 10.17 12 2,1 27 10 1 1.1 3130 1.4 ۰. 0.14 3 11.12 - 1  $\mathcal{L}^{-\frac{1}{2}}$ 24 1000000 1.32.44 - 医部分 医结合 1.20 18 1.4.4 1 + 2.2 12. 1. 1.  $24.4\times$ 2.2 S. 9. 74  $X \in \mathcal{F}$ •• • 1. . . 3. 1223343 а. – , ł パブド・ショインパ F2 6 72 ş 6.00 1.12.46.53 91.38 1.10 12 M 20 7 1 4 1 4 12 S 1 N M 15 5.3 1. £1 . 51 60 61 61 -4 1. 190 3 a sun di 121456749012145678901234582 01214667890

Contraction of the second 1400.0000 5 E. 12.1 9 MATHIZ OF INDERIANCIA, SERIE (OBA/KA) 10 Harver how here 0.155F+80 0.510E+00 0.119F+00 0.121F100 13 14 15 16 17 19 20 21 20 21 22 23 24 25 26 27 0.7960+00 0.2816+00. 网络 经运行资源 计算机 化乙酰乙烯酸 0.119E+00 0.298E400 0.151-+00 0-119E+00 0-299F+00 人名のなられたちれたことをしていたす とかいう 'n, n. 110++10 0.1556+00 CÉREZES SERVER CEREZE PRESENTE DE L 1.77 0-121F+00 0-281F+00 0.2102+00 0.5102+00 2012年4月1日年代,2013年代,1914年月1日日日月月日日日日 • • The second second second second second second second second second second second second second second second s 1.200 人名德国 化电子口 化试验检试验检验检验检检试验检检验 1912 26 29 30 32 32 33 14 35 36 37 36 39 40 41 42 43 44 45 40 47 48 0.0002+00 0.707F+08 0.2276+08 01,000FF061。《行行》,《下京大学学校》,1987年初期时,1987年初期时,1987年1988年,1987年1988年,1987年1988年,1987年1988年,1987年月1988年,1987年月1988年, 22716-06 3.22716-06 3.22716-06 3.22716-06 3.000-00 3.000-00 0.227E+0H 0.1407+05 0.0000+00 0.50 0. 4.31 0.1931+08 detail de Conselation (1771) des e subjects T. 7 194-· 新行来的11.5%。11.5%。21.5%,11.5%和25%,43%。 ポフア I PEPANCIA UERIE. SINGICASI MATRIZ OF (OHMSZKM): COU.IP a hiread title badering a darite 19 A. A. A. -1.1.1.1.1 1.1.1.1 ÷ 0.3935+00 12.2 -. 677F-07 0.7416-01 - 6819-02 6.271++00 0. 3008-92 50 51 52 53 0.896E-02 0.6+7-02 0.341E-01 0.341E-02 0.271E+00 - 2591-02 1.1.1.1.1.1.1 A 18 1 13 55 56 57 58 58 60 ( i # 9-18-16-14 . e ŧ 1.1.1.1.1.1.1.1.1 145678901234567890123456789012345678901234567890123456789012345678901

2 

 WATRIZ DE CAPSCITAUCT# (CONLOR# (F4))

 0.000F400
 0.000F400

 0.162E-07
 -4045-03

 -.4045-03
 -2014-03

 0.000F400
 0.000F407

 -.4045-03
 -2014-03

 -.4045-03
 -2014-03

 -.4045-03
 -2014-03

 -.4045-04
 -.4045-05

 0.000F400
 0.000F401

 -.288E-04
 -.4455-07

 0.000F400
 0.000F401

 0.400F400
 0.000F401

 0.400F400
 0.000F401

 0.151E=05
 -.1542-07

 0.000F400
 0.000F400

 0.152E-06
 0.152E-07

 0.152E-06
 0.152E-07

 0.152E-07
 0.152E-07

 0.152E-07
 348 the second second second second second second second second second second second second second second second se .60 A CONTRACTOR OF The state of the second free states 11日中都是時間上的12日時時期的影響。19月1日時期的影響。 and the second second second second second second second second second second second second second second second 51 A. "你们的一些是我的问题,你是你不是你们这些你的。" CHILL A MARKEN PARTY OF A MARKARAN I'V SALENT HARPER WITH THE PORT AND AND THE PORT OF CONTRACTOR AND A CONTRACTOR AND A CONTRACTOR OF A CONTRACTOR AND A CONTRAC 1.2017年(后国本人的主要法)1年14 12-14年1月1日(中国大学教教教研与大学的内容是13月4日安全委中国的 and the state of the state of a set 杨小雨和水心 的过去。11年1月1日的日期的时期的公司的时代,也是我们的时期的时候。 Second States of the second states and the  $M_{\rm eff} = 1.1$ 3. A. W 1.1 ST AFTP ICAS) -101 1 . . . 1420 1.14 and the second second 11. 1.1 1.32 1.10 10.000 ÷ ... Sec. 450 1 ÷ . . . . . . . . 10.57.94 1.19 5 - 5 S . ir. 2.6 1 1. 53 0121461760 0123 1214447840



CONDUCTON:	Chair DE SUPERFICIEL (VZ)	
		a second and a second second second second second second second second second second second second second secon
A	1:080.66	
	2.40.000	
, н , ,	16310.9	
· ·	15010 10	
	1.1944.10	n an an an an ann an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna. An Anna an Anna
D	15940.11	(a) an a first the standard state of the
	in the second second	1. 《古古古代的》:"这些"自己"的"各国新闻案件是实际"。他们"在Maxie"。
e <b>re</b> Constantes e	16310-96 - 2400	1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.
and the second		计计算机 化合物合理 医子宫骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨骨
	16080.45	as a series of the series of t
1. A.	and the second second	and the British and a state of Bara Academic Colds
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	La strand Marine Marine	and the set of the sector was
· · · ·	and a second second second second second second second second second second second second second second second	en en en en en en en en en en en en en e
1. X 11	and <b>Y</b> for the second second	- GRADIENTELDE (G. ROMANT GRADINGED SELECT TIERPAL(KVZA):
7.290000	- 01000000F+00	12 838-4368 11 TELER TO AN ALL DESCRIPTION AND A PARTY OF THE
1.900000	3.050000	943.3644
1.620000	6.100000	1 1657:516 (1) (1) (1) (2) (2) (2) (3) (3) (3) (3) (3) (3) (3) (3) (3) (3
1.270000	9.140000	- 2016-167 - 4391-310 - 11111111111111111111111111111111
1,100000	12.19000	7466.126
0.9500000	13 726-0	9 (6) 77 5 5469 1440 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
0.9500000	16.76060	
0.9500000	14.816.00	10109.23
0.9500000	21.34000	- 10955.94 (c) 2000 (c) 1000 (c) 2000 (c) 7511.144
0.9500000	24.38000	- 4516.208. The state the first state of the second state of the s
0.00000000+00	27. 82060	1017.729
0.0006000File	9 0.0000000F+00	799.6562 to the second state of state of state
3.050 000 6.100000	0.1000000000000000000000000000000000000	859.7266
9.140000	0.0.0000000000000000000000000000000000	705 5732 490. 3961
15.24000	0 00000 00 400	3144 6744 574 6744
21.34000	0,0000000000000000000000000000000000000	477.1370 95.01.70
27.43000	0.000000100100	<u>74.03147</u>

한 이번 것이 같아.	249
<u>e</u>	
3	
S a start and a start start start	
(* •	i seta diserteka diserangki senara diskirin dire di kasa diserteka seta di kasa seta di kasa seta di
7 10	
12	
PERDIDAS POL	FFFCT CARTER ALTER ALTER AND A
10 (CP. HG)	CONTRACTOR OF ACTUME FOR A CONTRACTOR OF A CONTRACT OF
t6 19 ≝	(a) A second statement of the s second statement of the second statement of
20 76.20000	21. L1040
22 76.20000	2422121100080430-0.2000000 C 52284918
26	Construction and Stateman "NTR In "We " "T" ATT MARK STATE AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
27 76,20000	21,11000 0,3000(06 7,22,477 79,29,3 1.1.1000 0,00000000000000000000000000000
29 76.20000	21.11000 <sup>10_20</sup> 0010.4000000 <sup>10_20</sup> 101568643004008865.1149014000400
31. 76.20000	- 1021 (元本本1月12月) (1) (1) (1) (1) (1)) (1)) (1) (1)) (1) (1)) (1))
33	and the second second second second second second second second second second second second second second secon
36 76.20000 38	21111000 9 (2000000 ) 2715185295 (2 017809779 ) 10 to 4
36 76.20000	21,11000 0.7000000 18,49511 0.000000F+50
10 76 20000	10000000000000000000000000000000000000
42	1 March 201 (1997) 1997 (19
44 76,20000	21.11006 0.000000 23.77943 0.00000000000000000000000000000000000
40 47	17月,今天在1995年1月,1996年1月,1996年1月,1996年1月,1996年1月,1月月日,1月月月日,1月月月日,1月月月日,1月月月日,1月月月日,
49	(b) the maintenance of the constraints of the constraint of the
51	e ne monte le l'altre présentes de la company de la company de la company de la company de la company de la com
53	をつう日本の構成の構成的が、And 2000年の「1000年の」。1000年の1000日の100日の100日の100日の100日の100日の100
56	如此 <b>王的神殿的资料,但你们还算出来</b> 以此就是一些问题,你们们也能够知道,不能不是不能不是
57	and which the statistical end of the second statistics of the second statistics and the
59	,这个人是我们一次提供了"我们的",我们的我把你是这个人们的人来。 经上分支货币的 人名马克特斯尔 人名法格尔尔 化乙烯酸乙烯酸乙烯 一次,我们就是一个你的人,你不是你们的你是你们的我们的?""你们的你?"
61	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
CORNIENCE DE 234567 HECPECIES FA CADA FASE MAGNITUD 41 (11).( CHEPPIN, FOTES MAGNITUD DE LA CORPTENTE (AMPERES) 1105.817 1105.817 1105.817 CORRTENT 1.11.12 . 83) 526. -18.19518 -138.1957 -256.1957 -745.29141 et Lese est. the Westernet Cont (-424,2234,-737,10601) (-926,3087,1082,412) (1930,563,-345,1811) (-824,1910,-737,25761) (-220,4215,1082,349) 1993年代的18月2日。 34 1105.317 -17H 1952 -409 1652 3990 S.B. M. A. -616 1952 1105.017 Storage Hickory 64.00 وتنار سؤوهما بالدرر  $\mathcal{A}_{i}(\hat{n})$ VOLTAJE DE PECEPCION EN CADA ÷F ASF: (V) MAGNITIO COMPOLETES the state of the second DEL VOLTAJE (VOLTS) 137740. VALT 4.4 (vů: 15) (132790.6.0. 00000005+001 1040-0008-+00 132740 n 132740 n 132740 n 132740 n (-0,175,24,-1150,0,0) (-6,395,28,1150,0,10) (13,77,0,6,0,0,0) (-6,195,26,-1150,00,0) (-0,195,26,-1150,00,0) (-0,375,26,1150,00,0) 194345 ۰. 0.000000018 -2.094395 4.043 1 119-13-5 132790 6 10.16 VOLTAGE PE ELVID GH CHRA.FAGE: 5 S & PAGNITUÓ COMPONENTES 1. 2. 4. . . . 4.3 オムデ ANGULO DEL VOLTAJE (\* 3) (VOLTS) 152731.2 (14)26(6,2,29443,73) (14)26(6,2,29443,73) (-97494,31,-14273),7 (-99080259,1107712) (144754,6,29645,92) (-47418,32,-142695,4) (-47418,32,-142695,4) 1939966 6 157/51. 150400.6 148617.7 152630.1 150368.2 3 . . ň 91620 8-21.0 2.20% 619.04.110 , F ) SO . ; 12 ŧ CORRIENTS (A) ₽₩ 出版的 CLDA MAGNITUD ANGINO COMPOSEN DE LA CORPIENTE 1,1 CORFTENTE 3.11 (1044,430,-304,7973) (1044,430,-304,7973) (-791,4688,-751,9513) (-256,1150,1062,911) (1046,714,-11,5020) (-791,4207,-752,061)) (-756,-114,1062,912) (AMPERES) 1089.407 7483518 2.361665 1091 735 132 738 1101 10.00 1089 381590 109 761 414 1 0.07 12 Q I ي و ال - n. n1 a 878901234587890123

VACULTID OF LA CORRIENTE DE SECEPCION EN CAUN FANS. EN COMPONENTES SI FIELCAS.(4) EN 2 2446495F=02 105.801 3612799F=02 3612799F-02 2337617F-02 4 interaction of a test 1 - TO A COLOR OF THE STATE OF THE STATE OF THE STATE OF 1. Con 1. Con 1. - 4 105.401 **MAGNITUD DE DA** MAGNITUD DE DA Coektente de Envid de Cada En Corponentes Stmetricas 12 FASE AND THE PROPERTY OF A DECEMPENDED OF A DECEMPENDED OF A DECEMPEND 15 16 17 18 26876 A 10 A 11 1091.475 4.5.570 1. 41297 1091.633: MARKAR STRUCTURE FOR AN ANTIGE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE S 1. 26608 CTORES DE DESEMINITARE TAXES STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE STRUCTURE S 20 22 Y FLECTR'STATICO ELECTROMAGNETIC 1.5 24 100 28 0.12 0.140-0.4 Phillipper 0.00 mer beid foren i Bertsebiget far See drike either auf either station of the ć 0.12 10 LATING ADMINING MENAL AND STOP IN A MANY PERSONAL AND ADDRESS OF ٠, 34 35 38 37 化合物性的 化合物化合物化合物 化苯甲基基苯基苯基基苯基基苯基基苯基 11 38 21 42 23 44 • 4.52 RENARD STOCK (STOCK) . . . . . Sec. Barris Carriera 54) **A** 467499512345567896912 1795, 1277, 137776810 1945, - **2** A. 660 . . والمتعاصين فأحرار Stationes and  $\mathbf{T}^{*}$ 14.950.5%最高级电体。app. . . . . . . · •/ 20.00 100 B 3 1. 1. ·\* .1 and the second and the local is - 12 ~e 大いたうかけもにくいいと生きいたいというものかい Status (1994), Excent ·治疗的情况,CATALE 的现在分析的 网络小 1. 1. 1. 14-14-14-14-14 うたる。またしたい、小学校科学校であたいので 1.111.111 1.12 ţ 41 1 1 m 12 . 2012 C. 2012 P. 2012 13 1234507880123456788012345678801234567880123456788012345

	en e în p			
			252	2
				이 있는 것 같은 것은 것 같은 것은 것이 있는 것을 것 같은 것을 가지 않는 것을 가지 않는다. 같은 것 같은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 것 같은 것은 것을 것 같은 것을 것 같은 것 같은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 것 같은 것
ണ	60.0	1.10 0.1 1.44	7	n an an an ann an ann an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna a Anna an Anna an
2	0.068 20	72 0 0147 4 0	1176 -4 356 8	
4	0.068 17	an n n 147 n n	1170 -3.35 0	나는 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것 같이 없다.
9	0.068.1	7- 0 0111 0 4	1170 4 41	an an an Arrange an Arrange an Arrange an Arrange an Arrange and Arrange and Arrange and Arrange and Arrange an Arrange and Arrange and Arr
a	2.130 2	-7 4 0 143 1 4	2057 -1-5231	a second and a second strate with the second strategy and t
10	1.0000	0,0000 1_000P	2.9000	and the second second second second second second second second second second second second second second second
12	1.0000	0.0000 1.0000	4.0000	a and a second second second second second second second second second second second second second second secon In the second second second second second second second second second second second second second second second
1	1.0000	0.0405 1.000P	0.0000	samen saaray oo ah ayaa ayaa ayaa ayaa ayaa ayaa a
16	1.0000	0.0000 1.0000	0.0000	a de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition d La composition de la c
10	05	0,866 (0,5) 0,966 (0,5)	0.866	ու ու ու հետում է հետում է ու ու որ է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է Արտում է հետում է հետո Արտում է հետում է հետ
20	-1.0	0.865 -0.5 -	0.966	F. Deriver and M. M. Starten and M. S. Starten and
21	0.5	0,866 (0,5	0.8661	
23	-0.5	0_866 +0.5°	0.866	
25	1.0000	0.0000.1.000000	0,000000000000000000000000000000000000	
27	-0.5	0.466(=0.5 '= 0.0000 1.0000	0.866	The second second second second second second second second second second second second second second second s
29 30	-1-0000	0.0000+1.0000	0.0000	- LUISTA-UURINA SUSALARARARA BOAR
31	-1.0000	0.0000-1.0000	0.0000	1. 是一、世纪日元代来一、同时的支持指导等的结果和掌握的特点。
33	-1-0000	0.000.i.dooo	ច្រើតតត់ថ្មី 💷 🕾	
35	-0.5	0 866 -0.5 -	0.866	<b>勾夺破坏</b> 的。他考虑他还能够得了。
17	1.0000	0.0000 1.0000	0.0000	1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.
39	-0.5	0. 866 -0.4	0.966	la la Stational de Stational Maria - Art Arrena
4	0.5	0.865 0.5	0.866	- Grander and the states was strated and
43	-1.0	ว้ะกับคิด-1ะกิกขด?	้ก.กิกิกน	in the times of the generative in Lossen for the trans-
44	-0.5	0.866 0.5	0.866	
46 47	8694000	0.6 138000.0 1	050.0 1060.0	· 你们也没能吃了? · 这一大大学是我的人名弗拉尔马卡林的公司
48	49.77	3 A 1		o tradice and the statement of the
50	64.37 80.46		and a strength	and the second of the second states and the second s
52 53	138000.0	-119511_0	1	2. 新兴大学,在1996年,1994年新期,1994年4月1日, 1997年———————————————————————————————————
54	-138000	-110511.0	1	and the second second second
56	-69000.0	114511.0	· · · · ·	and the second second second second second second second second second second second second second second second
58 59	-1 15	20.77 10.76		antina an interaction and a second
60 61	-1 15	12.80		
62	4 41	19.15		at a second second second second second second second second second second second second second second second s

2.2	<b>v</b> 0 (	211									
2.0 1.9 1.7	4 1 4	12									
1.7	-	4	o (62%)	a a fager	<u>, a 12, a</u>	nse suite	al e cara	Walt & Look	725 faks	5 / X * 1	1.2 Col 4.
0.9	5 12	10	4 1993	े <b>ॅ.</b> •्	li je steva	e e saide	ter estador	江州(中)(宋)(	CASSIN.	S. (14,67	1. 97.8
0.0	5-15	4	1. <sup>1</sup>			ાન્યલા		allen: +	n de let	S 1872	2 - 19 (Mar)
0.9	5 10	20		ملائق بلايلا	- lastet	Alexandra (Marine) The second second second second second second second second second second second second second second second se	15 . a 24	an i that i	+-5.24V.	H in the	-Testeratio
0.0	5 21	4				a di Santa d Santa di Santa	10-12-14	1.00	1. St 187 fr. 1		127 - 7 - 7
0.0	5 24	1 A A			1.111	영국은 가장 영국의 1	ন্দ্রগণ <del>চ</del> রাইন	िभी रहेकाले	et i sa h-i	19438.05 h	1
<u>.</u>	0 27	42	10-		a series and a series of the series of the series of the series of the series of the series of the series of the			÷	Sector 199	5-1) i i i	(1972) je la
0.0 3.0	0 0	10	•••	54 1	112014	itin terihani V	4.49 C.	in tradicionale de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la La composición de la c	1992 <b>-19</b> 2	1980-1978 	
6-1	f) n (	10 - 06				1997. 1997 1997.		an Alexana Tanàna amin'ny fi	arian (n. 1755) Aliantes	a da Angelana. Angelana	al en le parte Al en la comparte
17.1	4 0.0	ñ0 55	E S			त्य विश्वम् स् स्वयम् स्व					di de de la composición. Composición
10.2	9 0.0	14) (14)		1944.5	i di Seri di	a Sila Sila Sila Sila Sila Sila Sila Sil	• ****	e de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la secon La seconda de la seconda de	i i i i i i i i i i i i i i i i i i i	e e para lighte. Martina ana sin	i nove e la
24.3	8 0.	<b>nn</b> 0.0	114		- 31	n an an Anna An Anna	n in this and	10 Inites -	el, tribini (t. 1975) - Sara	an a shekara Alar	ನಿ) ೯೯೦ ಬಿ.ಬಿ.ಕಾ. ಬಿ. ಬಹಾಕಾರ್ಯ ಬಹ
1380	0.21.	11 0	.06 .			e a se se	n ningen er	• • •	, Sabia Stari Literationationa	en de la serie Serie de serie	a kazar a sa sa
690 -690	00040-	11951 11951	1.0	: • •	a da serva A de las	은 관계 사람이 Net The second	in inter	s ann a stàire S	6,96,72,72,4440 1	SANG DAN Kabupatèn	nafficiet,ski in≩ist ⊂ 9 filo som ora
-1380	10010 10010	11951	0.0° 1.0	•	1 (p. 11) 		tin teatra a	and parts. An aire	and a film	د کر شمند و در پر ز	د کست و ارد. و از اندا
0,1	0410	11051	1.0	* • •		26 - 14 26 - 14			an tractica	i di interna di terra. Nationale di terra	NG TANAN ANT
0.2							a an in the second second second second second second second second second second second second second second s	e ponte en en	-	er ant south 17 Pére - A	
0.4	4.	12 - 14 1 - 14	÷	** *	an ann an Air. An Air		لاحتار کا ریسک	ನ್ಯಾಟ್ ನಿಂದಿಸಿ ಮುಖ್ಯಾಗಿಗಳು	na nazi ente Municipalitati	eseneration de la composition de la com La composition de la c	NAMES AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
0.6	1 1		• :	и. 	and and a state			na de ser No de s	n Arian Arian	an da sin	- Fafi Anno 1997
0.9				ديندي. و اورين ا	n ter en a		د به در هو بر از ا	an an an an Geologicaet	n an	i en estano Li entre men	t in the second second
69.20	86440	1004.	0.024		an an an an an an an an an an an an an a	an an an an an an an an an an an an an a		an an ann an	د به در میکند. مربع هر از است	an an an Arran An Anna Arra	o na na sing. Chata la vitra
			موجرة الم	e el contrat	الم في مدرد	an e.	2.5.4	47.000			
	,		:		-			1.			
			• • •		1.				7 W		
1.1	· .		an '	1.1			. 385 J	e de la co		Sat. 5	4
					1.11			e i an co	5 <u></u> .	e :	197
								1.11			11.00

DATES DEL SISTE 1 : аў 2 3 4 5 8 VOLTAJE A TTEPER PH. SISVERA: 13-000.00 NUMERO DE FASES: 6 NUMERO DE CIRCUITUS:1 1 SUBCONFUCTOR POR FASE RESISTIVION DEL CERETO:100.0 FRECUENCIA:60.0 Same 2 والمتركبة وألاتهم المنافقة والمعتين ومراساتهم ومناقبته والمحافة وترارك 8 一、三十五年的大学、上古学学生的副学师的大学、大学学校。 10 a the second second second second a construction from the set of th 15 16 17 18 19 20 Ľ 1 5.\* <u>2. 19</u>5 o a se ta NATOS DE LOS CONDUCTORES AND Y CONFIGURACTOR DE LA DELEFA:  $\cdots \neq \lambda_{i}$ STATIONS ALT NOW A STATICS 1 24 1 2 2 1 1 2 2 1 RANTO REGIST. 2 CONDUCTOR DISTANCIA HOF17. **ALTURA** ÷., . ci 22 (\*) 6-15/ J. 120 - (Y) (1) Sec. 13.5 DE LA LIPPA.(H) 1. 2.164 1.12 ...... 20.72 16.75 17.80 0117500 -3.35 0147. 3. 0.068 170.4 A. R - 12 0117600 0147 0.044 Ġ 1.00 0147 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 35 - 58 1.16 Ĕ 16 41 6.0.72 2.130 -2.13 0147 εi 7660 0005704 161 ω. 64143 25240 1: ale a 4. ie d ð 62 63

		erel en General		1996 B. 1997						11							신물	99 I.)		1997	
				يو الإير	ي. يب دروا	<u>.</u>	nder 1 Nation	्र संदर्भ		793		े 	-	addi Class	1. 1.11			ः <u>।</u> जन्म द्वार्व			
	. 4 } .		54.244	rsa e	(1743Q)	સ્ટા ર		<b>.</b> N	51	- 144		i 1.	s):	4.5	j <a< td=""><td>이것</td><td>iv. ji</td><td>i de alto</td><td>C.</td><td>1919-</td><td>Ч.</td></a<>	이것	iv. ji	i de alto	C.	1919-	Ч.
арана 1945 — Політ				182. J		22		18-	$t \in t$	· 、		t	'		1		· •	1	je , s	din .	e,
	- 0F	1 16	1.040	14 0	19 18 I I				ः ।	11		24			221	~	1.12		h (6		1
0.20	4F+0		1,175	+00		2754	+00 +00	0	25	)F+0(  },+0(	) ( )		25F. 638	+00 +00,	. 0 9	135	6+9) 6+9)	n "  (. •	 		
0.12	5F+0	0 0	-184	1+00	- <u>.</u>	IIIE IIIE	+00 +00	5	:}};	1:+0		8-1.	125	+90 +46	ų,	1:5	()+) F+0	n n	• •		
0.12	0F10			2+00 (+0/3)	'n	1755	+06 +00	0 ()	10	16+01 PE+0	)	:::	(16 7-,5	100 100	0	119	8.40) ≪+9	0	:	· •.	
0.11	9E+0 4F+0	10 (	.111	2+00 +00	81	1072	+0u +09	0 0	:44	jL+4( 4F+0(	) 	6 <b>:</b> }	115	+00	6	120	⊆∔0 €+0	(, )	1	• • • •	
0.17	55+0	10 ( 10 (	0.116	640U.	о. 11	111F 279E	+60 +00	. 0 1		11: +01 21: +01	) )	3:1	84 <b>8</b> . 695	+70 +70	8	125	≓+0 6.40	a i Rij	l s Istra		•
	5F+0	10 . f	1.175	6+00 6+00	6.	11.0	100 +00	- 0 0	12( 27)	56+04 56+04	) . }	n:1	255 198	+11Ú +11Ú	. ô	254 751	6 1 () E + C	0 0	13	<sup>61</sup> .	. "
		•	•			· · [			•	·		!					•				
'						. 1					•	,			et a		-		1.1	े <b>ग</b> ा थ जन्म	r -
-					•			۰. i	·	• • • •					ا انځې کې	it e Pereze			4 3. 4 • • •	n de la composition prese	÷.
MATRI	IZ DE	, co	FF1C İ	1 8 11 7 6 3	:	44 4 F	/К.4	)	· .			1				t to a		1	≹ 1 72 € 757	· · · .	
0.00	0F+0			F+0g	<b>6</b> .	000F	+00	n n	.00	) <u>F</u> +0)	ni. a	0.0	<u>n</u> ie	:2 <u>0</u>	ð,	000	E+0	ņ.			
0.00	0E10	u d na∵e	n.000	E+00 F+09	~6.	acur 294E	+00 +04	0	: 74) : 74)	06+C	î A	ູ ວ. ຄູ	0.0F	10 J	- 8	090 156	2+0 2+0 5+0	0 P	le L	15. 10	
0.00	)0F+C 77E+C	hà đ Da đ		2+00 2+08	ň. 9.	600F 1395	+00 +09	0	.nó: .29	0F+0) 51+0	n 	2.4	00F 705	+ 0.0 + 0.0		000	F+0 8+0	6. j	€ 17 • •	() 4 (2) V	-
0.00	00E + 1 3 3 E + 1	10 / 18 (	n.0000	F + 110 F + 0.8	0	10.)F 2065	+98 +98	0	11	16+6 16+0	n - 9	0.2	995.	• 110 • 118	0	177	2110 E+0	A A	• • 	n, pr Li⊉n	
0.00	10F+C		1.000	កំ+សា ផ្+លក		100F	+00 +0r	ູດ ເ	. 0.0 . 2 %	0F+0	n e	9.1 9.1	06F 315	+0.9 +0.9	6	000 254	新年0 14月1日 14月1日	n	\$	81. 807	. •
0.00	01 10 77 F 4 6	141 I 154 (	1.0156	F+0F F+09	8	199E	+01) +05	6	:17	12 + 41 7F + 31	D A	6.9 0.2	145. 845.	+08 +08	0	126	1.44 5.40	8-	j <sub>e</sub> .	£	÷

(1) 

5 ٩ (ī 9 ्राच्या संस्थि 10 ST 31 12 ۱ıd -15- A. S. 11 (2,4号) MATRIZ DE T"PRDANCTAL SERTE. (CHP. JINETRICAS) -E. 20.523 visit v 1.3 0.1735-01 -.5228-02 0.0521-05 0.000F+00 0 0 121 -02 -13205-01 0.7818+00 0.3278=01 -.7408-02 358-01 -.1745-01 ÷., 1618-01 -.193F-03 0.4998-01 0.557E-03 0.9928-02 - 222E-01  $A^{*}$ -0.5495400 .u.297E-04 0.9578-32 -.1.36-01 -- 320E-01 0.304-13 0.4428+00 0.173F-03 0.389E-04 30--01 --1236-03 --13---01 0\_401F-02 4 0.6871-01 -. 2988-07 0.1618-01-0.1208-03 1:1739-01 -11616-01 6. -. 7648-07 0.9178-02 457c-c -11302-03 ^ -423c+00 4.384--14 0.447F+00 017978-04 U.174F-11 0.1738-03 0.782E-02 0.120E-03 A.235F-01 016992-01 0-4275-01 0.1736-03 0.3035-03 0.1638-01 - 17. -**.**. 1201-01 7335-0-6.9178-02 r. 5 MATRIZ OF CAPACITANCIA COULD'S STARY 0.000F+Cu 0. 66-0-+00 ះ . ដូចខ្លះ ៖ ពុំជ 0.0308400 1205401 6,0402+ 6.6 0.856F+08 - 1518-119 -.6.18E-09 -. 367E-09 - 445F-09 -17556-09 0.0001+00 0.0000+00 0.0005+00 0.000E+00 0.0002+00 0.0005+00 1.67 - 151F-05 -. 019100-00 ₩\_155E#04 0.838E-08 0.0002+00 -3670+09 4.000-+00 0.0007+00 0.4005+60 0.00ctind - 991F-09 -. 5778-09 -. 619F-09 0.0008+00 0.00000+00 0.0005+00 0.000E+00 0.0008+00 0.008+00 577----9 0 034 - .;p 0.0047+94 0.040+++0 0.0208+20 0.0007400 0.8499-08 0.0402100 - 400F-HG - 5775-69 -.155E-09 - 405E-04 -.1512-09 010608+00 0.0002+00 0.000F+00 0.0000+00 01000E+00 0.000F+00 - 7530-55 ۰. 444. ...... - 5676-09 1234567890123456769012345678901234567890123456789012345676901234567 8901234587

17 pr 1 17 pr 1 19 - 0 19 - 0 19 - 0 19 - 0 19 - 0 19 - 0 19 - 0					••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		1
12 pr st 200-1000 200-10000000000	- 5705-86 6- 9365-86 6- 9365-86 0- 2005-60						
17 0F 10 17 0F 10 17-05 10E106 10F-06		••••••••••••••••••••••••••••••••••••••					
17 pr st 235-05 205100 205100		(<) 		in n. 1005 1475 16 - 1475	100 01000 -00 -1235c 100 -01000		
17 DF 11 10 F 10 13 F - 05 10 F 100 10 F 100 10 F 100 10 F 100 10 F 100		0.006F40 233E-00 0.100E+00 583E-00	0.000F+4 1.32F+4 1.32F+4 1.32F+4	in	400 01000 -00	122 122 122 123 123 123 125 124 123 125 124 123 125 124 125 128 124	
17 DF M 000000 000000	0.000+400 5705-06 0.0005+00 0.2005-06	0.006740 2335-00 0.000740 0.000740 5835-00	0.040F+0 -143C=0 -0.040F+0 -143C=0 -199F=0	10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10.		ααγγαταγία και αι αγοια τώς το του τώς το του τώς το του ΣΩς του ΣΩς του	
17 DF 11 235-05 205100 705100 705100 315-25	n 9004+00 - 5705-06 0 9005+00 0 9005+00 0 9005+00	(-10.00 233E-00 0.000E+00 583E-00 583E-00	0.000F+0 133E=0 0.000E+0 199F=0		122002420420420 201400000000000000000000	kar († 1296), 1725 aufrik) ∔uig († 1963) 798 - j. j. s.j. ±88 - 100	
000100 38-05 000100 700-06 100-06	0-000F+00 570F-06 	0.005F+00 - 233F-00 0.000E+00 - 583F-00	0.000F+0 143E=0 0.000E+0 199F=0	0.000F	+00 0.0000 +00 0.0000 +00 0.0000	+110 (1999) - 05 (1999) - 05 (1999) - 05 (1999)	
23F-05 00E+00 70E-06 10F+00 31E-06		- 233E-00		36 -1875 20 0.000 26 12 1855	-00205c	-06 (b) •06	
105400 105400 315-00	0.2002+00	1.10000+00 	199F-0	06 1 2 1 85P	-0621676	-06	
10F400	n.nnn+hn	0 0035.00					an share
		0.11.5-0	) " 0.000F+0 13///-	no no ngor	+00 010008	+00-54	
185406	0.000E+00 - 199F+06	2.000E+0	0-000E+0	10 U. U. U. U. U. U. U. U. U. U. U. U. U.	+ 90 0 0 000F	-06	
00F+00	0.0008+00	0.0007+00	) N_AGNE+(	10 0.400F	+00- 0-000E	+00	
005+00	0.060E+u0	0.040844	0.0002+	10 0.00vE	+04 0.0405	57 A.M. 192	the streets of
H5F≠06	1876-06	1381-01		26 <b>- 5</b> 706) 	+06\~-40 J73E	-05	
4		1. 1. 1.			* 1 A 3 2	e l'Ar	1.17
			$\cdot$ $\cdot$ $\cdot$	5 4 4		1.201	
17 DE 41	итанста .	rannitiy ((	T.₽. 31-F	reicas)	onin "na∦ona Gaine da		
40. 107 A H		••••••••••••••••••••••••••••••••••••••					-
105+00 655-05		- 762F-0	7 0.000F+1 7 0.000F+1	00 0.762F 00 0114405	-07 0.366E	20 <b>7</b> - 82	e de vert
11 <b>F-07</b> 66 <b>F-</b> 07		4.1146-0	0.1041-	0.714F	-08 0.1616	-06	19 A. J.
52E-07	0.4596-06	0.374F-1		0A 8.1194 08088E	-0.7160 -07 014556	• /4 •12 = -1	
00E+00	104F-05	0.2505-0	0.006++	ng250F	-38 0,1944	-06	1
Har=14 628=07	7160-04	- 119-01	0.2500-0	4 1,462		ارد م ارت	18. P
40F+07	0.455F-12	- 6887-0	1: 0.433F=0	58. 0.374E	-05 011146	-071 ±0.5.	
	10F+00 15F+00 15F+06 15F+06 15F+06 15F+07 15F+07 15F+07 15F+07 10F+07 10F+07 10F+07 10F+07 10F+07	195400 - 0008800 195400 - 1958496 1958-06 - 1978-08 1958-06 - 1978-08 1975-08 - 1978-08 1975-09 - 1978-08 1975-07 - 2406413 1985-07 - 2406413 1985-07 - 2406413 1985-07 - 2406413 1985-07 - 2406413 1985-07 - 1948-08 1985-07 br>1985-08 1985	105+00 0.0000+00 0.0000+00 705001665-061565-06 155-061075-081385-06 155-061075-081385-06 155-05 0.3665-07 0.4405-03 155-05 0.3665-07 0.4405-03 155-05 0.3665-07 0.4405-03 155-07 0.2405-136555-06 1145-07 0.3175-05 0.3145-05 1055-07 0.3145-07 0.3435-05 1055-07 0.3455-07 0.3135-05 1055-07 0.3455-07 0.3155-05 1055-07 0.3455-07 0.3155-05 1055-07 0.3455-07 0.3155-05 1055-07 0.3455-07 0.3155-05 1055-07 0.355-05 1055-07 br>1055-07 10	$\begin{array}{c} 10F+00 & 0 & 000F+00 & 0 & 000F+00 & 0 & 000F+0 \\ 7 & 100 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 &$	195400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 0.0008 195500 0.1185500 0.1095400 0.531500 0.0008 195500 0.1187500 0.1188500 0.23385060.0.3708 195500 0.1187500 0.1188500 0.0008400 0.7058 195500 0.366507 0.440507 0.0008400 0.7058 195500 0.366507 0.440507 0.0008400 0.7058 195707 0.366507 0.440500 0.0008400 0.7548 195707 0.366507 0.440500 0.0008400 0.7548 195707 0.366507 0.3405500 0.1044000 0.7548 195707 0.366507 0.3405500 0.0008400 0.7548 195707 0.366507 0.3405500 0.0008400 0.7548 195707 0.366507 0.3405500 0.0008400 0.0008400 0.366507 0.346550 0.0008400 0.0008400 0.365507 0.346550 0.0008400 0.0008400 0.365507 0.346550 0.0008400 0.0008400 0.365507 0.345540 0.335500 0.0008400 0.3415 195707 0.345540 0.335500 0.0008400 0.335500 0.34555500 0.345555500 0.34555500 0.34555500 0.34555500000000000000000000000000000000	195:400       0.00000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.0000000       0.00000000       0.00000000       0.000000000       0.000000000       0.0000000000       0.00000000000       0.000000000000       0.0000000000000       0.000000000000000000       0.00000000000000000000000000000000000	195400 0.0008400 0.0004500 0.005400 0.005400 0.0008400 158400 0.0008400 0.000540 0.0005400 0.0005400 0.000500 158400 0.0008400 0.0005400 0.0005400 0.000500 158400 0.0008400 0.0005400 0.0005400 0.000500 158400 0.0008400 0.0008400 0.0005400 0.0005400 158400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 158400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 158400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 158400 0.0008400 0.0008400 0.0008400 158400 0.0008400 0.0008400 158400 0.0008400 0.0008400 158400 br>158400 1

					가지 않는 것이 같아.					
	1.1		学生 승규는		942 N 1976.	and the second second	u e estre i dese		et nate i slavat	
					258					
			and digit di Anton Canada						이상의 명상	
		e e settingen en Settingen er								
	1926		1000		ang ayang seng dama dari Salat dari dari dari dari dari dari dari dari					
a ta Antone	1.1.2.				1. 10 A	- Sec. 21	1× ++ * · · · · ·	ere al est	stat at a	5. A. C. A.
	- 1 di		و الرواز من ال	$\mathcal{T} = \{ x_i \in \mathcal{T} : i \in \mathcal{T} \}$	11. S. 18 1			+ 0182		
	e e e		1997 89 25	ું છે.			an an tao amin' ana an an an an an an an an an an an an	14 19 (14 1	e transfer	1.
	1.1.1	1.00	14- 34-5 1	al agé je		Antonio (			n la statue e	este.
	1		an werker	A NORT	وأجودهم		Gentle Care		B. Bach	and the state
			i a come	nin i Multi Kato		ra esta	antera el	Sec. 18		a esta
P۵	ρλαβτρη	S DF. 1.	A LJAFA P	A+6 -1	LASA TH	AUSPULS	TO:		n an eile an eile Shan an eile an eile an eile an eile an eile an eile an eile an eile an eile an eile an eile	
7. P	F.74. (O	H47K11								
7, P (0 71	F.7%.(G	H¥/K ) 0.0.76 UH /r*	587903 CO	11868	0	35993		1 - 4 1 V		<u>.</u>
20 71 76	F.7~.(C .187560 1.700 ( .887943	447833 0.0.76 1145764 3F=02.	587903 (A 1 0.4885196	.11868) ) (0.71	na.0.785 209529,2	3599) 197679	o nueco A tradició	e to est chi e se se se	1967 - Trika Nacionalia	1.448 1.770
2P (0 71 (6 P) (0	F.7~.(C 187560 1.700 ( .887943 .000000	HY/K") 0.0.76 UH5/K* 3F=02. F4F/S5 0F+0).	587903 (A A.4805190 1.2906442	.11868) ) (0.71 F+08)	NA.0.789 PA9529.2 FA9529.2	33599) 2.197679 1046+00,	) 1.989313	25+07)	iiko toka Walizotok Lakotok	n <b>and</b> National Franks
201 760 760 760 760 760 760 760 760 700	F.7%, (C 187560 1.700.( .887943 .9943 .000000 .000000 .000000	647873 0.0.76 08-0.76 08-02. 08+03. 08+03. 08+03. 08+00.	587903 (A 1 1,4805190 1,2906442 4,4794891	.11868) ) (0.71 ₽+08) E→07)	06.0.785 29529.2 2050900 2050900 2050900	53599) 2.197679 )046+00,	) 1.989313 -8218053	2E+07) 35E+10)	1960 All TAINA 1960 - TAINA 1960 - Taina Bar 1960 - All All All 1960 - All All All	i en Sante Sante Santes
201600000000000000000000000000000000000	F.7%.(C 1.7%0.( 1.7%0.( 1.887943 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00 .000.00	HY/K") 0.0.75 UH4/K 3F=02.55 05+01.55 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5 05+01.5	587903 (0 1 4805190 1 2906442 8 4794891 5 / 5 / 3 1966990	.11868) ) (0.71 F+08)   F→07)   F→07)	04.0.785 04.0.785 09.29.3 00.0000 00.0000 00.00000	53599) 5.197679 000E+00, 100E+00, 100E+00,	) 1.989313 -8418053 -3108399	2E+07) 35E+107 54F-07)	1960 - 17 No 1960 - 1960 - 196 2013 - 1970 - 197 2013 - 1970 - 1970 2014 - 1970 - 1970	la <del>ka</del> t National Provide Notice Notice Notice Alton
201600000000000000000000000000000000000	F 70, (C 187560 1.700, ( 887943 .000, (A .000, (A .000, (C .000, (C .000, (C .000, (C .000, (C) .000, (C)	H V / K - 7 H V / K - 7 H - 0 - 7 H - 0 - 7 H - 1 / K - 7 H -	587903 (0 1 4805190 1 29064429 4 4794891 5/183 5/183 3 1966990 3 200 3 5050987	-11868) () (0.7) F+08) ( F→07) () F→07) () F→06) ()	04.0.785 04.0.785 09.29.2 0.00000 0.00000 0.00000 0.00000 0.00000	\$3599) \$.197679 )04E+00, }04E+00, }04E+00,	) 1.989313 -8418053 -9108399 1.654701	2E+07) 35E+107) 4E+07) 4E+06)	1960 - Miller New Dockstei Lingen - Mill Lingen - Miller Lingen - Miller	ly keel Norraa Socraats Socraats Socraats Socraats Socraats
201660000 701600000 700000000000000000000	F.7%, (60 1.706, ( .887943 .000000 .000000 .000000 F.95 .00000 F.95 .00000 F.95 .00000 F.95 .00000 F.95 .00000 .00000	HY /K 3 0,0,76 0,14 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	58790) (0 1 1 1 29064499 8 4794897 8 7 7 8 7 7 8 7 8 7 8 7 7 8 7 8 7 7 8 7 8 7 7 8 8 7 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 8 7 8 7 8 8 8 7 8 8 8 7 8 8 8 7 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	.11868) (0.71 F+08) F+08) F+06) F+06)	06.0.785 209529.2 2010000 20100000 20100000 20100000 20100000 20100000	53599) 2.192679 2042+00, 2042+00, 2042+00, 2042+00,	) 1.989313 -8418053 -9108399 1.654701	2E+07) 35E+10) 54F-07) 4E-06)	1990年、1916年 1990年1月20日年 1月1日日日 1月1日日日 1月1日日日 1月1日日 1月1日日 1月11日 1月111日 1月111日 1月111日 1月111日 1月111日 1月1111 1月11111 1月11111 1月11111 1月111111	i Ad Solota Solota Solota Solota Solota Solota
20 716 000 000 000 000 000 000 000 000 000 0	F.7%, (60 1.700, ( .887943) .000000 .000000 .000000 F.950000 F.950000 .000000 .000000 .000000	HY /K 764 004 /K 764 364 - /K 764 005 / K 764 005 - / K 76	58790) (0 ) , 4405190 1 , 2906442 8 4794494 5,784) 3,1966390 3,1966390 3,5050987	-1186+) (0.7) F+08) F→07) F→07) F→06)	06.0.785 209529.3 205.00000 20.00000 20.00000 20.00000 20.00000	\$3599) \$.192679 )DUE+00, )DUE+00, )DUE+00,	) 1.989313 -8218053 -9208399 1.6547α1	28+07) 352+107 1548-107) 48-06)	1999 - 1999 1990 - Dime Jose 1990 - Dime Jose 1990 - Dime 1990 - D	la Autoritation National Constantion Carlos Autoritation National National National
20 716 000 000 000 000 000 000 000 000 000 0	F. 77.560 1.700.60 1.700.60 .000.000 .000.000 .000.000 .000.00 .000.00 1.700.00 1.700.00	HY / K " ) F HY / K " ) F HY / K / K / K / K / K / K / K / K / K /	58790) (A A A 4805190 1.2906449 1.4794891 5767 8.4794890 5767 8.196690 57.5 1.196690 57.5 1.5090987	.11868) () (0.7) F+08) F→08) F→06) F→06)	04.0.785 209529.3 205.00000 20.00000 20.00000 20.00000 20.00000 20.00000	53599) 5,192679 1042+00, 1042+00, 1042+00,	) -8218053 -8218053 -9308399 1.6547α1	4 17 28+07) 35E+10) 54F-07) 4F-06)	200 - 17 kg War Davis (19 19 (19 - 19 19 (19 - 19 19 (19 - 19 19 19 (19 - 19 19 19 (19 - 19 19 19 (19 - 19 19 19 (19 - 19) 19 19 br>19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19	n (n Arabi Norman Sociality Sociality Sociality Sociality Sociality Sociality Sociality Sociality Sociality
201 769 769 769 769 769 700 700 700 700 700 700 700 700 700 70	F 77560 1877560 1.700 1.887943 .000000 .000000 F 000000 F 000000 .000000 .000000 .000000	44787764 010457764 36267705 36267705 16277705 162767705 16276705 10000000000	58790) (0 0.4805190 1.2906449 8.4794891 5/16) 3.1966490 3.1966490 3.1966490 5/16) 5/	11864 () (0,71 F+08) F+08) F+07) F+06) F+06) ();;;;	06.0.785 09529.3 00.0000 0.00000 0.00000 0.00000 0.00000 0.00000	53599) 2.192679 1042+00 1042+00 1042+00 1042+00 1042+00	) - 989313 - 8±18053 - 9±08399 1.6547α1 1.4 - 4.4 - 4.4	2E+07) 35E-10) 54F-07)	Maria (Norma) Maria (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma) Alian (Norma)	
701600000000000000000000000000000000000	F.7%, (6 147560 1.7%0, ( 447943 .4%, (7 1.3%0, (7))))))))))))))))))))))))))))))))))))	47437 01147 1147 1147 1147 1147 1147 1147 11	587903 (0 1.4405140 1.2906449 4.479489 4.479489 3.19669987 8.5050987 8.5050987 8.555510	.118640 (0.71 F+08) F=07) F=07) F=06) (%):3 (%)(	06.0.285 209.295 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000 201.00000	53599) 53599) 500E+00, 500E+00, 500E+00, 500F+00, 500F+00, 50000,0	<ul> <li>1.989313</li> <li>-R#18053</li> <li>-9.08399</li> <li>1.654701</li> <li>1.454701</li> <li>1.454701&lt;</li></ul>	26+07) 35E-10) 54F-07) 4F-06)		n (n. 444 North Carlos Carlos Anto Carlos Anto Carlos Anto Anto Carlos Anto Carlos Anto Ca
201600000 7600000000000000000000000000000	F.7%, (6 147560 1.300, ( 847945 1.300, ( 1.4479463 1.400, ( 600, ( 1.300, (	497637 0114376 0114376 114570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 14570 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 145000 1450000000000	587903 (0 1.4405190 1.2906442 4.4704891 3.19669987 3.5050987 7.55515 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.65 7.55 7.	.11864 (0.71 F+08) F=07) F=06) F=06) F=06) (2):3 (2):3 H,(78)	06.0.785 E09629.3 F0206000 F0206000 F0206000 F020600 F02000 F02000 F02000 F02000 F02000 F02000 F02000 F02000 F0200	33599) 2.192679 104E+00 104	) 1.989313 -8218053 -9208399 1.654701 	28+07) 28+07) 35E+10) 54F-07) 4F-06)		
201600000 (7(00000000 (2)0000000 (2)00000000 (2)0000000000	F.7%, (6 147560 1.300, ( 1.843946 1.300, ( 1.843946 1.400, ( 1.000,	447837 4.0.3764 14476 376-025 05764 057	58790) (0 1 4805190 1 - 2906449 1 - 290649 1 - 29	(11864) (0.7) F+08) F=07) F=06) F=06) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7)	06.0.285 609-29,5 602-05000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 70.0000 70.0000 8770 8770 8770 8	53599) 5192679 1008+00, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+0000, 1008+0000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+000, 1008+0000, 1008+000000, 1008+0000, 1008+00000000, 1008+0000000000000000000000000000000000	) 989313 -8418053 -9308399 1.654701 1.4 1.4 1.4 1.4 1.4 1.4 1.4 1.4 1.4 1.	28+07) 35E+107) 54F-07) 4F-06)		
201600000000000000000000000000000000000	F 77.60 147560 147560 147560 147560 147560 147560 100000 100000 1000000 1000000 1000000 1000000	4 4 / K 13 4 . 0. 7 7 . 0. 7 18 / 202 18 /	587905 (0 h.4805190 j.2006449 k.4704491 k.4704491 k.4704490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470490 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.470400 k.4704000 k.4704000 k.4704000 k.47040000 k.47040000 k.470400000 k.47040000000000000000000000000000000000		06.0.785 609-29.5 601-00000 601-0000 601-0000 601-0000000 601-000000 601-00000 601-000000 601-000000 601-00000000 601-00000000000000000000000000000000000	13599) 197679 1008+00,	) - 989313 - 8248053 - 32.08399 1.654701 	28+07) 352-10) 541-07) 49-06) 935+ 935+ 935+		
201600000000000000000000000000000000000	F 27560 14760 14700 1400 1400 1400 1000 1000 1000 10	447477 447477 19477 19477 19477 19477 19477 19477 19477 1947 194	587903 (0 1.4805190 1.2006449 1.2046497 1.370490 3.1946390 3.1946390 3.1946390 3.5050987 4.515102 9000 (*) 1.41512	(11864) () (0.7) F+08) F-07) F-07) F-07) F-06) (() F+06) (() F+06) (() F+06) (() F+06) (() F+07) (() F+08) (() F+0)	06.0.785 609-29.5 605-06000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 1.000000 1.000000 1.000000 1.000000 1.000000 1.000000 1.000000 1.0000000 1.0000000 1.0000000000	13599) 197679 1008+00,	) 989313 -8418053 -3208399 12654701 	25+07) 352-10) 354-07) 49-06) 49-06)		
701600000000000000000000000000000000000	F 27560 147601 14001 14001 14001 10000 100000 1.70000 1.70000 1.70000 1.70000 1.70000 1.70000 1.70000 1.70000 1.0000000 1.000000 1.00000 1.000000 1.000000 1.000000 1.0000000 1.0000000 1.000000 1.0000000 1.0000000 1.0000000 1.0000000 1.0000000 1.00000000	44.00 44	587903 (0 ) 4805190 ) 2906442 1 2906444 1 2906444		06.0.785 609.29.5 609.29.5 601.0000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.00000 60.000000000 60.0000000000	33599). 2,192679 1008+00, 1008+00	<ul> <li>) 489313</li> <li>-8418053</li> <li>-308399</li> <li>1.654701</li> <li>-308399</li> <li>1.654701</li> <li>-3108399</li> <li>-308399</li> <li>-30839</li> <li>-30839<td>28+07) 28+07) 35E-10) 54F-07) 48-06) 535 535 535 535 545 545 545 545</td><td></td><td></td></li></ul>	28+07) 28+07) 35E-10) 54F-07) 48-06) 535 535 535 535 545 545 545 545		
201600000000000000000000000000000000000	F 2 - (6 1 3 3 5 6 7 1 3 3 5 6 7 1 3 3 5 6 7 1 4 3 7 6 7 1 4 3 7 6 7 1 4 3 7 6 7 1 6 7 7 7 1 6 7 7 7 1 7 7 7 7 1 7 7 7 7 1 7 7 7 7 1 7 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7 7 7 1 7	40.45 40	58790) (0 1.4805190 1.2906442 1.2906442 1.4704491 2.1966300 2.1966300 2.196530987 2.196530987 2.196530987 2.1965300 2.1965300 2.1965300 2.1965300 2.1965300 2.196		06.0.785 609.29.5 F05.06000 (0.0000 (0.00	33599) 2 192679 1008+60 100	) 489313 -8418053 -3418053 -3408399 14654701 14654701 	28+07) 28+07) 352-10) 544-07) 48-06) 545-		
2011 2011 2011 2011 2011 2011 2011 2011	F 22 (0 1 3 5 6 1 1 3 5 6 1 1 4 5 6 1 1 4 5 6 1 1 4 5 6 1 1 4 5 6 1 1 4 6 0 6 0 1 7 7 6 0 1 7 7 6 0 1 7 7 6 0 1 7 7 6 0 1 7 7 6 0 1 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	40.1131664.014 41.1131664.014 41.12564.014 41.12564.014 41.12564.014 41.12566 41.12566 41.12566 41.12566 41.12566 41.125666 41.	58790) (0 1.480) (0 1.480) (0 1.2906442) 1.29064491 2.196690 3.196690 3.196690 3.196690 3.196590 4.1512 1.1112 2.36896 4.15314	.11864 () () () F+08) () F+08) () F+06) () F+06) () F+06) () () F+06) () F+06) () F+06) () F+06) () F+06) () F+06) () F+06) () F+08) () F+	06.0.785 609.29,3 101.6000 10.00000 10.00000 10.00000 10.00000 10.00000 10.0	13599) 197679 1008+60 1008+	) 499313 -9418053 -340853 -3408399 14654701 14654701 -443 -443 -44542 -144632	28+07) 352-10) 541-07) 46-06) 1354 46-06) 1354 145-06) 1354 145-06) 145-06) 145-06) 145-06) 145-06 145-07 1		
200166600000000000000000000000000000000	F 22.60 1.3561 1.4561 1.44901 1.44901 1.44901 1.46901 F.YS 1.006000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.755 1.000000 0.0000 0.00000 0.000000 0.000000 0.000000 0.000000 0.0000000 0.00000000	ноларова 9 нистория 9 нистория 7 с. / 2013 1 с. с. с. с. с. с. с. с. с. с. с. с. с.	58790) (0 1.4805190 1.2906449 1.2906449 1.3196690 3.196690 3.196690 3.196596 5.6.5965 1.1112 2.36896 1.1512 2.36896	.11864 () () () F+08) () F+08) () F+06) () F+06) (	06.0.785 609-29.2 605-06000 (0.06000 (0.00006 (0.006	13599) 197679 1008+60,	) 1.989313 -8418053 -3208399 1.654701 1.654701 	26+07) 352-101 352-107) 46-06) 41-06) 115 46-06) 115 115 115 115 115 115 115 11	98.3413 97.63,344	
хроловор (1666) (166) (1666)	F 72.1661 147646 1449647 1449647 1449647 1449647 144964 164647 14696464 14696464 146966464 14696666666666	нолания чинания чи	58790) (0 1.4805190 1.20064429 1.3064429 1.31966309 2.1966309 2.1966309 2.196530 1.1970 2.196530 2.196530 1.1970 2.16530 1.1970 2.36896 1.15304 5.05966	(1106) (106) (107)	06.0.785 609-29.5 60.00000 60.00000 60.0000000 60.00000 60.00000 60.0000000000	13599) 197679 1008+60,	) ) 989313 -8418053 -3208399 1.654701 1.654701 (4) 1.654701 (4) 1.454701 1.454701 (4) 1.446320 (4) 2.4033480 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.446320 (4) 1.4464200 (4) 1.446420 (4) 1.446420000000000000000000000000000000000	26+07) 35E-101 54F-073 4F-063 4F-063 4F-063 4F-063 4F-063 4F-063 4F-063 4F-063 4F-07 527+17 08E+07	97.334H	

ar on the second and an a

and the second second

	사람은 가장 가장에 가 있었다. 것은 가장 가장을 가지 않는 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 가지 않는 것을 수 있다. 같은 것은 전문은 전문은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것은
	2014년 - 2014년 1월 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917 1917년 - 1월 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년 1917년
	259
	가 가는 것은 가장에 가는 것을 것을 가 있는 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을 것을
	ne ne sere a sere de la complete de la complete de la complete dans la complete de la complete de la complete La complete de la comp
CONDUCTOR:	GRAIL DF
	a an an an an an an an an an an an an an
up îs <b>a</b> t do <b>i</b> t≊i .	14157: AP AND LARSON FREE RANDON AND A DESIGNATION OF THE REPORT
4	11443 99
	e en en san het betreuten en
C	15719003
b ,	1.17.11.67.2000 (2010) (200) (2010) (200) (2010) (2
	n an an an an an an an an an an an an an
	n je svij <b>a spala 1999</b> je svije na preska skola se svije svije sa svije sa svije sa svije se stala stala sa s Na 1997 svjeta svije je svije stala stala svije sa svije stala svije stala stala stala stala stala stala svije s
F	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
e e e e	a set and a second production of the set of
2 1 <b>-</b> 1 - 1	an an an an ann an an ann an ann an ann an a
X	CONTRACTOR STATES OF CONTRACTS AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND
2.040000	0.0000000004000 1743.060
1-900000	4. 576000 102 1907 265 000 000 TODA BOAR THE STORE OF
1.620000 1.420000	「「「「本」「6、100000」」という2505、994 - 「「「」」、「A」「A」「A」「A」「A」、「A」「A」「A」、「A」「A」、「A」「A」、「A」「A」、「A」、
1.100000	9.140000 101.4740.511 10.000 101.000 101.000 101.0000 101.0000 101.0000 101.0000 101.0000 101.0000 101.0000 101
0.9500000	12.19000 10516443
9,9500000	16,76,000 13773,75 16,76,000 13773,75
0.9500000	19.51000 1 17312.13 0.1.71000 1 17312.13
0.4500000	27. 80000 7387.104 27. 80000 7387.104
0.4500000	26 01000 3395 (2) +00 27 82000 2276 533
2.760000 0.0000000F	77 820 FC 7314 490 +00 0.000000F+00 1737.717
3.050000	0.000000000000000000000000000000000000
9.14000c 12.19000	0.0000007400 19327235 0.0000007400 19327211
18,29000	0.00.300.02400 1124.435 0.000.0008400 951.7347
24.38006	0.000.000000000 685.5128
21.4 4000	Handreich an the state of the s
L	
	and the second second second second second second second second second second second second second second secon

34 8 8 7 8 9 10 AN AND THE ALL AND A PERSON AND A DECIMAL AND Salat 1 1. Salati ÷. 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 Contraction of Part Service and PERNTNA FFECTO CURDVA PSAMA TENDENATURA FECTOP PEROTOAS PPESTON (CH. HS) (C) (KY/CP) (KY/CP) (KY/CP) The Street Street Street Street Street werd with a second state of the second 76.20000 .11000. 0.100000 2.642159 14 72.400 76.20000 St 23 . 1 . 1 . 1 . . . . 70.20000 405.1429 1996 1 76.20000 -71,11000-1- 0,4000000 - 7 - - f0,56864 - - 121,9505 n. folunga 11.21040 1.71747 1000 76.20000 ş . . , 0.000000F+00 76.20000 21\_11000-11  $c = \epsilon_2 (z_0)$ i den bert 11000 14. 19511 .... 76.20000 a chattanet i 76.20000 21.7 100000 soope<sub>a</sub>, 76.20000 8.7.1 11.5

CORREFATE DE SECRICION EN CLOA MASE 23456789211 (A) MAGHITUD DE LA AT CITLD COMPONENTES F. 1.4 DE LA CURPTENTE (ANPERES) 1105.263 1105.263 1105.263 1105.263 CORRTENTE -18.14518 -78.14518 -198.14518 -198.1952 -198.1952 (+1050.019.345.1(3) (+226.1947.1081.870 (\$73.197.736.8397) - 254 14 55 1105.263 31-.1452 • 64.00 VOLTANE 'DE RECEDUTOR EN CADA ESSE: (V) WAGNTTUD COMPONENTES 11 ANCIN.O DEL ٥٢ . 1 VOLTAJE. VALTAUFI 121 (VOLTS) 139000.0 1. F 138000.0.0.0000000000000 n\_nuneeo.9E+00 (+04026,40,-114511,0) (+64000100,-114511,0) (+134001,0,-114511,0) (+64000,00,114511,0) (+64000,00,114511,0) 138000.0 .017145 123 138000.0 3.141593 1.7. 118000 0 ÷ł. 1.047126 ~ VOUTAUE DE EUVIO 1. CADA FAGE: - 5 (V) MAGNITUD -AMONED CONFONENTES 94 E e VOLTAJE -VOLTAJE 12.1  $\nabla_{0,1}^{\prime} \in \mathbb{R}^{n}$ (VOLTS) 164036 (16923625 640 str. 5 62350 5 57791 1 012156633 35103 .061 -1-834065 (1121 + 1122 - 11375749)(-41063222 - 152354.43)(-155374.7 - 37715.31)(-10629.3.13425519)-(45437.41.149453.3)157651.9 QA4251 ź ۱e . 353 . 6 74 1.15 16 . . . . . 4 ٠. . 16.001 4 975 VID CORRTE DF EN CUDA PASE: r, (A) -NAGUITUD DF LA CORRIENTE ANGULO CHMPONENTES DF 1,1 តំពុំទទ័រ ខ្ម CORREPOND (AVPENES) 1089.289 1092.126 1094.514 1090.315 31 ° F 2010123 043.207.-313.48917 . 3 Ho147 ۵ .-750.41751 1,455,314,88,9) .3956,1064,013) 31/7,751,73443 \$5. 1040.11 1.4 401922 1093 070 50 n: ż 6 4 . 6 . 7 ċт 1093 145 . 1734567890123456 55789012345 A7890123467

RACHTTHE PT 1. CORETANTE DE AFRECATION FR CONDUCTORT ST. 6,67 1.93477315-03 1106.247 1.93230926-03 
 MACLITIN, NY 15.

 COBET275 Chi apperson;

 FR CADDYS YT 1 AT 6. 6

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 105737

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 4070000

 1 1 107100

 1 1 107100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071100

 1 1071 Cana FAST. 4. (4) 24 的 医偏和性的 化晶体的 化晶体的 化合金合金 化合金 ÷ . ÷, ST 1 3 3 3 1 1 EASE \*\*\*\* (). 化结束结合物 وتعهدتني والإجلال أسروح 1.10 can 1.1 1.1.5 2.9.5 ÷Ť . 化对应不良的 出现分 Sec. 9 a. 1.9 12/14/2017 40010435-02 1.702365 70055 UF DESEDUTITERIO 7050540001100 1 012000 126 × 1. 14 11 ( da Section in the -18 July - $\sim 10^{-1}$ 2. ŧ 17 M 161 後間をつい 1.4 si se instantes 2.1 ð., 0.06 100:00 84t. - i. ٠., 0.00 0.11 133 1 2. . E. 0.00 j. 1 16 . . ٠ì.  $c^{(1)} = c^{(1)} + c^{(2)} + c^{($ 1 \$ . . . t . . . . . 1.1 14 44 111. <u>.</u> 1.1 1.7.35 1.52.20 4-11-14 1 ۰. .> 13 5.14.1 11 4 14 2345678901234567890123458789012345678901234567890



danaki wa

			e y 63 alter e en			
	an an an Albert an Albert		n de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de Esta de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya d			
			961			1999 - C. 1999 -
			204			
			가 같은 것 같은 것 같은 것이다. 이 같은 것 같은 것 같은 것 같은 것이다.			
60.0	1		e hann sinn o an lean a dù bh e. A dha an lean a dù bh e an lean a dù bh e a	i filologi yang daga kata sa kuta sa k Kuta sa kuta sa		<u>Alexandra (</u> Recented
0.004	25				같은 사람을 해야한 호카로 비난 아파 관련 것이 있는	
0.06	16-14-56-56	7				
0.005	and the second			and the second of the second second second	in in the state of the second	
2.136	74 47 F. F. S.	9.01176 4.6				
9 7.130	29 ወር ዓ.በላወች ለ ባ.ር 15 ነ		* • <b>?</b>			
1.000	90 C. 1600 1.36 80 C. 2010- 1.36	ាល់ ម <b>្</b> ពសំណ <sub>ែ</sub> ។ លោក សារាជាផ្លូវសំហ	가 가 있는 것이 있는 것이다. 같은 것이 아파 전 동네가 같은			
0.000	10 0,0000 0,00 10 9,000 0,00	06 0.0600				
6 0.000	0 0 0000 0 00 0 0 0 0 0	ica a nano es	한 가지 않는			
-0.5	-0 Pin -0 5	1. 116	소리 가슴이 있는 것 같은 것이 같은 것이 같이 같이 같이 같이 같이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 같이 않는 것이 없다. 같이 많이 않는 것이 없는 것이 같이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이 많이			Alexandre en else
0.0	n 100 0 6.	6.0		문화 집 전 한	<ol> <li>A. S. S. S. M. L. P.</li> </ol>	
0.0	0.000 4.6	0.0	나라이 가족한 사람이었다. 1999년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 - 1997년 -			
-0.5	( 456 -0 5	-C. Jan	2 2 2 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2			
5 0.00r	un n n n n n n n n		전성 관계에 관계하는			
0.0	- 0 aca - 1 a	6.9				
28 0.000	10 0 0 0500 40 10 0 0 000 0 0 00	ណា សុលាធុណ្ណារ លោក សុសត្វភាព		and the star	Contractor Charles	•
1.400 N	10 C 6004 1 90	មិល ស្រុកទីសំណែន។ មិល សំណែងសំ	and the second second second		and that when	
1.000	A F 16010 1.00	14 4.0000	an an an an an an an an an an an an an a			a a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a cara a c
9 0 10-	05 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	00 0 00000 0.0				in ng itan
	6 600 6 2	0.0 1000				
-0.5	-0.404 - 3	-1 465		وأحرارهم المراجع		
6 0 0 0	A 1989 - 198	6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	Yan ya Maria			
12 G.C.	6.000	9.900 1.11.2.300		ener Northern State		
-0.5	6.46t -1.5			4		
93760	1000.8 2 JOURD.	n 1991 - De	u <b>.</b> u			
37.1	5					
sq na	7	1				
2 230.000	ъ •					
54 -1150	10.0-149145.5				•	
55 730007 56 -11507	1_8 0_10100000		an an an an an an an an an an an an an a		na an an an an an an an an an an an an a	
52 =115:55 58 =4_65	195125.20					ng ng ba
59 -4 61 50 -4 0	21.15					
4 61	10 15					
12.145676	9012345878901	234567680123		7680123456789	012145676901234	387891
						· · · · ·

		265
2.29 2.04 1.78 1.78 1.62	n.59 1.59 1.55 4.57 6.16 7.62	
110,945,555,555,555,00,00,00,00,00,00,00,00,00	9,147 147 147 147 147 147 147 147 147 147	
	• , •	
21456789	0123456	<u>1887 234387 8887 234587 8887 234587 8887 8987 234587 8887 234587 8887 234587 8887 234587 8887 234587 8887 2345</u>



		5
		이가 가장에 많은 방법을 받는 것을 알려올랐다. 동안은 것은 물 등에는 것을 가 있다. 같은 그는 것은 것은 것을 것 같은 것이 같은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 가 있다. 것을 같은 것
	an an the strength an the Strength and the strength	
HATRIZ OF T	PETANCIE &	ENT. (OXI/A-1)
0.509F+0#	0.7544+00	0, 11, 57, 400 0, 27, 42, 400
0.1144400	1.1-6++00-	4.114.100
0.1155+00	0.1125+00	M. 1494 NO
4.774++00	.9.794h.+u0	
NATH FZ DF C	GESTETANTES	. CONRAPYAN
6 0005+04	0.0001-500	A AND A CO
0.737-+04	n.747i +uA	
0.0005400	0.0008400	rin (GDAR+OR) de la statista de la constructione de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la 1994 y 477 493 de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la seconda de la second
6.000F+00	0.0000+000	an Conneglia de la grande de la calencia de la contra de la contra de la contra de la contra de la contra de l Contra de gala de 1994 en la contra de la contra de la contra de la contra de la contra de la contra de la contr
0.193F+68	4.7.7.+nA	FU. 7 39F+08 in grant system of grain and include a stability of the first stability of the first stability of the stabili
2ATE 17 0- 1 COB 45 (KK)	H-C-CCTA D	FF IE (COSF. 519KTE1C63)
0.376++C0 0.109F+01	4. (dur-01 - 4188-02	331/8-0/
2846-02	n.3318-01	737F-07
=_695F=02	0.777490	
418F-02	0.4105+07	3:3317.00
	1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -	
		A. 그는 것 같은 것 같은 것 같은 것이 가지 않는 것 같은 것이 있는 것 같은 것이 있다. 같은 것은 것 같은 것은 것은 것은 것이 있는 것 같은 것이 있는 것이 없다. 것은 것이 있는 것이 같은 것이 있는 것이 없다. 것이 있는 것이 없다. 것이 있는 것이 없다. 것이 있는 것이 없다. 한
		승규는 승규는 것이 아이지 않는 것이 같아. 영화 문제가 있다.
	يترجع المري	

2 3 MATPIE OF COURSELS CONTRACTOR 0.1575-17 0.0000+00 -.405F-08 50 0.000F+02 - 286+-64 0.000440 - 41.41 - 9 MATETZ OF BUITTONCTA ISTRAFASZEN <u> - - - - - - -</u> 0.6966+90 C. SHE WACK 0.5931-05 -. 1536-05 H. 600F +00 0.0000-00 0.546-5 -------- 1537-05 0.0000+91 1, 450. 401 -. 106F-05 - 15.31-115 9.5938-05 19. 19. al MATERS OF ALLERICES (STEVEDS/E) EALFING FOC -P. ST. CTP10-51 0.6608+00 - 1. . . . 1.10 1-0-5 6.447E-07 9.9472-07 0.744E-0n 0.1638-06 .7116-17 412- -17 5. 7 - 141 Febru . 0.9478-07 -.784. + (e ł 1-116-16 i 45575901234557890

-----Sec. Autor denies the star Teret. and the second second second FANA FL CASE TRAKEPUESTER PAF 17F 1, 4 LINTA 21 (574 (5 (F+41) 13.00000000+00.7.25157 428407) EP. ČΡ, ΥΥ (CONTRIMINIAN) (Ο, ποβολαξενα, 1, 2557 (275-13) (Ο, προποριάζεισα, -3, ε (655-21-3)) ΥΡΕ.ΥΥ, 311, 760, 4 Ελακές (STERENS/KH) (Ο, αρφαλομακετα, 5, 2753 (ΕΕΕΕΝ) (Ο, σματριάζεισα, -1, 17605)Ες - //j (Ο, αρφαλούσεραα, 7, 2754)Ες - //j (Ο, σματριάζεισα, -1, 17605)Ες - //j at the second . i -9561314 (0 944547968.00-POTECT POTELCIA (); STICS CAPACTNAD LOLGITUM (KH) TPAISFISTON • VOLT PRENILAS: 110: 14. 46 - ( W ) (0)(\*) 1.7207 1745 16.04600 0.4755139 . . 99°, in 189 1.333477 6.16909RAF+09 1630.132. 04.13455 32.18000 44.27.000 3 n -1. 417730 4.13222521+03 Sec. 1 1 12. 64.17000 2.104927 3,12372106+09 7256495. 95.29247 5.2174.2 2.51-57731+00 10-7246. 47. 717 PG. \$6000

	270	
	가 같은 것이 있는 것이 가지 않는 것이 같은 것이 있는 것이 있는 것이 있다. 같은 것이 같은 것이 있는 것이 같은 것이 있는 것이 같은 것이 같은 것이 있는 것이 같이 있는 것이 같이 있는 것이 같이 있는 것이 같이 있는 것이 없다. 것이 있는 것이 있는 것이 있는 것이 있는	
CONDUCTON :	Grupt DF	
8	SUPPERINT (1979)	
8	15646.80	(1,1)
11	15847-01	2 C.
10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	1 Half and the second second second second second second second second second second second second second second	
	19533.07: 出现和意志的目标的问题。 我们还有什么不能会	· · · · · · · · ·
107 h h h h h h h h h h h h h h h h h h h		પોલેસ છે. <b>મ</b> ેટો
19 20	ne († 1919 – Angel Angel Berner, ander die Stander ander die Stander ander ander ander solder ander solder and Angel Stander ander solder ander ander a	
21 F 22	159072.01. Automatical and Marchael Marchael States and Annual Antipation (States).	sis - + 25 3
23 24 F	(1) A set (1) からしていたいがいです。 1466年4月1日、110日、110日、110日、110日、110日、110日、110日、1	an an an the second second second second second second second second second second second second second second
26	• Provide the state of the	n an the second se
28	• Let us a set of the set of	
29 ( 30	ավքելականը%նակվերից։ Ինչքակցիր և հետա կինքելարու ենքի կլավորիկան հետարիս կինքացից արդի կանվել է լի։ Իրերի է երկերությունը։ - Գրիտու իրերի հետարիս է հետարիս է հետարիս է կլավոր է երկերին է հետարիս է հետարիս է հետարիս է հետարիս է հետարիս	en Alton Soura (Mary Nati
32	a de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de l La companya de la comp	4
	12 (1 5 GRADIERTS DESS) 1 (1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	an a th Anns a s
35 2.040000	1,5200,00 600,277	n an Gran China Shua china an
36 1.780.00		ar -
40 1.420000		
42 1.100006	10.47000 751.4036 201 201 201 201 201 201 201 201 201 201	an an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an taon an t
4 0.9506000	13.720-0 0942.073	Allen an -
LA 0.9500000	16,76000 / 8345,3467 / 2012/888 / 2012 / 2016 / 2016 16,76000 / 3345,346	
4 0.9500000		Area state
4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000	19, A 19 3 3 19, 30 2	- 400 C - 1995 - 1995 - 1995
4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000	14,7400 340,1497 5477 14,7400 340,177 21,34000 56 2802563 773 567 573 573 573 573 573 573 573 573 573 57	میں در میں توریخ مربقہ کی اور ک
4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000 4 0.950000 5 0.950000 5 0.950000	14.2009 10.1018.40 16.400 10.1017 21.34000 10.201563 22.4000 10.201565 23.4000 7934.655	
0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.950000     0.9500000     0.9500000     0.9500000     0.9500000     0.9500000     0.9500000     0.9500000	16.20190 1116.279 21.3.000 2263 23.3.000 201243 24.3.000 201243 24.3.000 201243 25.4000 2014655 25.41000 201455 25.41000 201455 25.41000 201455 25.410000 25.410000 25.410000 25.410000 25.41000000000000000000000000000000000000	میلیده ۲۰۰۱ ۲۰۰۱ - ۲۰۰۱ ۲۰۰۱ - ۲۰۰۱ - ۲۰۰۱ ۲۰۰۱ - ۲۰۰۱ - ۲۰۰۱
0	18.72000         10.16.160         11.160         11.160           16.1100         51.2463         11.160         11.160           21.4000         290.2473         11.160         11.160           23.4000         790.2473         11.160         11.160           23.4000         790.2473         11.160         11.160           23.4000         794.16.555         11.160         11.160           23.4100         6183.911         11.160         11.160           23.411         71.431.911         11.160         11.160           23.411         71.431.911         11.160         11.160           23.411         71.431.911         11.160         11.160	
id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 95:0000           id         0 = 00000660F = 3           id         0 = 00000660F = 3           id         0 = 000000660F = 3           id         0 = 000000660F = 3           id         0 = 000000000F = 0           id         0 = 00000000F = 0           id         0 = 00000000F = 0           id         0 = 00000000F = 0	18. / 20190         19.1.6         19.7.7         19.7.7           18. / 20190         19.1.6         37.2         17.4         19.7.7         19.7.7           21. 4-010         27.7         29.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7           22. 400.0         77.4         6.55         79.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.6         10.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         10.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7           30. 7.7         7.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7.7         19.7	
id         0         95:0000           id         0.105:0000           id         0.405:0000           id         0.40000           id         0.400000           id         0.400000           id         0.400000	14. 2009         17. 307         17. 307           15. 1000         201. 307         302           21. 3000         201. 307         303           22. 3000         7934.655         302           30. 1000         201. 372         303           32. 3000         7934.655         304           30. 27. 2000         6183.911         304           30. 27. 2000         6183.911         304           30. 37. 2000         73. 350         304           31. 400         77. 373         304           32. 4000         77. 373         304	
1         0         9500000           0         1950000         950000           0         950000         950000           0         950000         950000           0         950000         950000           0         950000         950000           0         950000         950000           0         0.00000667         35           0         0.00000667         36           0         0.00000667         36           0         0.00000667         36           0         0.00000667         36           0         0.000006         97           0         0.000006         97           0         1.00000         97           0         1.00000         97           0         1.00000         97           0         1.2.10000         97	14.2000         17.200           16.2000         202.400           21.3400         202.400           22.4000         202.400           23.34000         7934.655           25.4000         7934.655           25.4000         7934.655           27.2200         6183.911           27.2200         75.1.360           27.2200         75.1.360           27.2201         75.1.360           27.2201         75.1.360           27.2201         75.1.360           27.2201         75.1.360           27.2203         75.1.360           27.2203         75.1.360           27.2203         75.1.360           27.2203         75.1.360           27.2203         75.1.360           27.203         75.1.360           27.203         75.1.360           27.203         75.1.360           27.203         75.1.360           27.203         75.1.360           27.204         77.2.373           27.205         71.1           27.205         71.1           27.205         71.1           27.205         71.1           27.205 <td< td=""><td></td></td<>	
1         1         452 (5000)           1         1         452 (6000)           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         9500000           1         1         1           1         1         1           1         1         1           1         1         1           1         1         1           1         1         1           1         1         1	$\begin{array}{c} 1 \\ 1 \\ 1 \\ 2 \\ 1 \\ 1 \\ 2 \\ 1 \\ 1 \\ 2 \\ 1 \\ 1$	

23 4 5 6 - 由某事实是在考虑的意思的事实是不是可以是 40.0 . . . 1.1 . THAT TOWERS IN THE CASE OF AN END 1 2 3 4 4 1 10 11,12 13 14,15 16 17 18 19 20 21 22,24 24 24 25 24 25 26 27 28 29 30 31 37 33 BERNSTREED, D states in the selection below with the SALANY THE TO ADDING COLLECTION AND THE PROPERTY OF THE STREET OF THE S 2.14 FICTOP GRENTENTER THUR WE TURN ROTHES ni PRESTON (CN. HG) 3-5:284318 3 Dec 76.20000 21.11000 9.2000000 12532575 et 7.17:477 所是在并正确的知识。 化连续分子机 化 21.11000 0.3000000 76. 26000 76.20000 21.11000 : 13 0,4000000 0 000 510,56864. Sec. 303,1505 ي مو المون Willow Const Total To Sugar & Barry . 1 76,20000 11040 0.5000006 л. 13.210an 74.79 p 14 35 36 37 38 39 40 41 42 43 44 45 48 76.20000 21\_11000 0.6000000. 15.852951 1.100 12 0.7000000 76.20000 11000 49511 0.00000000 + Po 76,20000 0.8000000 76.20000 . 50000000 un<u>un</u>un + 0.5 4.5 1.1 41 4.55 100

CORRECTED DAY - PUT OF DA WAY CAN' PASE HAGHITUD ADGH B.A. A. CONFIGURES DE LA CORRIENTE (AMPERES) 1105.817 1105.817 1105.817 1105.817 1105.017 COR RIF  $\begin{array}{c} \text{COPR}_{1}\text{FV}\text{F}\\ (16)\text{F}=35)\\ (16)\text{F}=356, -345, 2914)\\ (-32), 266, -737, 166)\\ (-32), 268, -737, 166)\\ (-726, 1082, 1082, 417)\\ (1050, 563, -345, 1811)\\ (1050, 563, -347, 173, 2556)\\ (-824, 1910, -737, 2556)\\ (-226, -215, 1012, 339) \end{array}$ -18.14518 -11.052 -258.1052 -374.1052 -408.1052 162  $\mathbf{v}_{1}$ 16. 30 .166-1) 261 1105 817 74 69.00 FASE VOUTAUE OF PECEPCION EN CADA (V) MAGNJTHD ų. 14. 3. 65 2.12 COMPONENTES DEL VOLTAJF (VOLTS) 132790. 132790. VOLTANE 1.8 1.1 1. W. W. 12740.1.0. 132790 0 132790 0 132790 0 00000007+001 (+06345,2),-115000,01 (+66345,2),115000,0) (132750,+,0.005000,0) (+66345,2),115000,01 (+66345,2),115000,01 (+66345,2),115000,01 17790 A 10 1 CALL PASE: VULTAJE DE ł "COVPONENTES NAGUITHO 4.73 DEL VOLTAUF 16185) 50342/P.30013.371 40752.46.-143535. 99805.84.110143.9 (VOLTS) 1976426 -1.585173 -2.106768 0.1472312 -1.585441 -2.304747 51051.4 -4 321 67 1.R 4.7 153254.7 150977.4 148742.9 (1502-3.6.30031.0 (-46731.41.-14366 (-99401.25.110242 3.201 5 ŝ 11 ÷ CORFTEN (A) 1<u>6,</u> 68, CADA HASH: MAGNETHO COMPONENTES ANGILO DE LA COPRIENTE (AMEERES) 1089-667 2 60  $\begin{array}{c} \text{CUPN} 1 \text{FNTF} \\ (1) 4 4, 473, -310, 7319) \\ (-7, 5, 5, 5, -751, 4512) \\ (-2) 5, 4149, 1063, 4571 \\ (1) 4, 5541, -10, 55, 451 \\ (-7, 42, 7449, -751, 5, 74) \\ (-7, 42, 7449, -751, 5, 751) \\ (-7, 42, 744, 9, -751, 5, 751) \\ (-7, 42, 744, 9, -751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 707, -10, 751, 5, 751) \\ (-7, 5, 751$ 12891757 1091 06 1.2640 1.862506 1089 872 - 32741 1043. 720 Our ente n.100 1. 7890127 4587890123 4.5 17.

27.2

HAGNITHD DS D2 Corrects of Perperion 24 ClDs PLDF, PN Corrects Statistics, (1) 2,24464952-37 1165,801 1-14127046-02 3 4 8 8 2 23376178-02 19. · · · 100 5 ° • • The Call of the 16 44 8 1 1 4314 1.4 1105.801 3.3497078F-02 terester al General Contestation International Contestation in the ŧ . i i i a. tet de a 医静脉动脉 网络常常 2-11 C.C. 11 27 S2 + ef 11 12 13 14 15 16 17 MAGNITUD DF 1.0 COPPTENTS OF SAVID FA CADA FASE. 15.15.19.20 St 1. 20 + 18 31-18 20 115.252 971 ាង 171 1091 762 17 1. 20 10 10 Sec. 24 1.9 18 19 20 21 149901 1. 1. 15 N. 2. 8219 - 20 ł: 1 291915 CTORFS DF FC1FU2AG\*F ing a FAC DESCOUTLINETO 1 St AVA 14 - Harris - 15 CENTRAL OFFICIAL STREET, CONTRACTOR STREET, CONTRACTOR STREET, CONTRACTOR STREET, CONTRACTOR STREET, CONTRACTOR วรงุงาว์กา EUF 22 23 24 25 26 27 TICC 1 FT COTP .... 3.5 3-5 42 Selection of the select ÷ .... The second at a second s - 108:00 4.78 というない物でき 1.45 10 13. 6.11 All states of states and several set 20 29 30 31 100 20. s., 1 5.53 THE STREET WAR 0.12 ă بالاسران 1.1 10 140 1.21 100 C 33 34 35 36 37 38 39 40 21 5.J.3 . <u>,</u> 2, 1 ..... 5 A A ; ?:I: ТР., 1.46 1.3.1 1. St. . . 185 44434454874895555545587588661283 · 如何是你的问题。 4.50 ŝ., \_ 1.14 • 1 140 1 45678901234557890

273

-

i

÷

		e i ng			11. T				
	1.0	ta in star		•					
					81 an 11				
		100			en seguer	274	ning series and Na series de		ゆう (別語) (古古) (「 
						an an an an an an an an an an an an an a			ter (ter se tek) og
61-		100 0 1	·						
2	0.048 2	5 46 0 /	1127	61176	-4.956	1	요즘 문화		
	0.069 1	6.14 0.7	1127 6.	9117n 9117n	-4.41	<b>2</b> - 19 - 19			
5	2.069 1	615 01	ning ni	91176	4.04	n.			
ČŤ.	0.068 2	5.19 0.0	147 0.	01176	4.00	Ê.	(		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
1	2,130,2	9-11 0-1	nga 1 0.	00057	17.76 0	3	10000	19. <b>- 1</b> 9	Novelag - LOPPER - S. A.
10	1.0000	9.0000	1-0006	2.000	Ū .	ł.	s is a more	an an an a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a'	<ul> <li>Manual Annual li> </ul>
12	1.0000	0.0000	Latent	0.050	<u>а</u> .			ang ta Galaga da sa sa	in the second second second second second second second second second second second second second second second
14	1.0000	.0.00000	1.0000	6.0.0	0		والمرجع والمحادث	ang lang sa s	ar (* 1914), 1883, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1893, 1 1
15	1.0000	0,0000	1 0000	0.000	i e	- 4010 <b>-</b>			이야지는 바람이 가지 않지 않다. 이
1	0,5	-0.964	0.5	1 846	Υ.	. <u>1</u> 5	- 1. j. j. s.	a de la caracteria de la caracteria de la caracteria de la caracteria de la caracteria de la caracteria de la c	가지는 방송적 이가 있었다.
10	-0.5	0,000	1.2	0.000	a	and the second	1. je 17 200 4	Second in the	-CATT 4
20	-0.5	0.866		-1 6.06	· · · ·			Sec. 1 Startes	Sec. B. S. Barres
22	1,0000	0.060.	1 460	0.01.0	1				
24	-0.5	0.866	- 6 - S	-0.264				avan dan s	an an an an an an an an an an an an an a
26	#0.5	0,0000 -0,205	1.0000	0.000	43.1	Y., 1 14 1 14		and a district	and the HCC of Bir Handley, H
27	-0.5	0.966	+634 1 0000	40.86h		*• ·			ર્શકે છે. મુખ્યત્વે આવ્યું છે.
29	-1.0000	0.0000	-1.0000	n. 000	<b>ğ</b> – 1 – 1		l a centra		all de taken fe
31	-1,0000	0.0000	-1.0000	0.000	e e	28 C 1	1.001 3.0		
33	1.0000	0.000	1.36.0	0,000	n n an s	S. 322 4	. Ar e	$m \in \mathbb{R}^{n \times n}$	
34	1,0000	9.000	1, 1646	6.000	ΰ.,	1.1.			and some the second
36	-0.5	-0. <u>8</u> .6		0.856	· · · ·				a na s <b>p</b> era sera a se
36	-0.5	0.0000	1.000	-0.000 -0.00	0 ·			and the second second	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •
19 40	-0.5	-0.966 ·	■015 1 6000	0.866	्म ्र 11				Sector Charles
42	0.5	0.966	6.5	-0.866	7 S.	1997 - 1997 1997 - 1997			n i stalin katorik e je s
43	-1.0000	0.0000	-1 0000	0.000	o 1.1	1 <sup>1</sup>	1.1.1	1111	en fil wê kirtin
45	-0.5	-0.366 -0.866		0.866	1.64			and the second	
46	8694060	0010 13	ų.už , , e	19590	.1050 ./	ALC: YE	مرجيد ا	1 The set of the	
48	12.19					1		and a Real of	الية المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجعة المراجع
50	64.37		,			and the second		an an Articlea Taonaichean	
52	138006.	۱.	0.00		1 1 1		•	•	1
53	64000	0 -1105	11.0			우리 이 이 가슴?	s yn derenen.		
55	-138000	.0	0.0		1. 1. 1			•	
57	69000	0 11451 0 11451	1:0			an 1 2 1 1	$A^{\pm} = \{0, 1, 2, \dots, N\}$		a • I • • John State
58	-4.60	25.30							1
60	-4,00	10.15							
67	4.50	20.01							
Ch	23456761	2122455	0.90123	4.5.57.89	0123456	748012345		878801234	674201231587835

77111 77111 110000000000000000000000000	05051-4161707721135 013061-4161707721135 1070711735-1001735 10701551512725 105527711735-1001735 105527711735-1001735 105527711735 105527711735 105527711735 10552772115 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 105527721135 10552772115 10552772115 10552772115 10552772115 10552772115 10552772115 10552772115 1055277217 1055277217 1055277217 1055277217 1055277217 10552777217 1055277777777777777777777777777777777777	
	101822 101822 101822 10182 10082 100	
	52.779.6172.774 1.4.1.1.1.235.777.4.1.430 995.5.5.5.5.77.4.1.430 995.5.5.5.77.4.1.430	
110000000000000000000000000000000000000	161707774 130 161777774 130 105555555555555555555555555555555555	2 - Anno Alexandro and a second construction with a second second second second second second second second sec 2 - Anno Alexandro and a second second second second second second second second second second second second s 4 - Anno Alexandro and a second second second second second second second second second second second second s 4 - Anno Alexandro and a second second second second second second second second second second second second s 4 - Anno Alexandro and a second second second second second second second second second second second second s 4 - Anno Alexandro and a second second second second second second second second second second second second s 4 - Anno Alexandro and a second seco
	95555555555555555555555555555555555555	<ul> <li>A set and a construction of the set of the</li></ul>
000000000000000000000000000000000000000	95 19 7 95 19 7 95 19 7 95 19 7 95 20 19 95 10 95  100 100 10000000000000000000000	<ol> <li>มาการการการการการการการการการการการการการ</li></ol>
0000000	95 19 7 95 19 19 95 21 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 22 1 95 1 95 1 95 1 95 1 95 1 95 1 95 1 95	Q set of the set of the set of the set of the set of the set of the set of the set of the set of the property of the set of the property of the set of
00000	95 21 1 95 22 4 95 22 8	1 A second se
0 0 ?	45 24.3	4 m. – Linnen Strikter voor en sternen van de sternen van de sternen van de sternen van de sternen de sternen v 9. – Eeu naar een sterne ternen van de sternen van de sternen van de sternen van de sternen de sternen van de s
?	2. 2. 2.	n – Standard Berley, som en standarde som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en so In som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som en som
· ^ (	78 27.8	n en en en en en en en en en en en en en
į,	0.0	l 1 Anno 1981 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1987 - Anno 1988 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - A 1 Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - Anno 1986 - A
12.1	16.6	a na si na katatori kana para karang kanang katala na mangarang ina katara ta
15.2	24 0.0 92 0.0	
21-	14 0.0 18 0.0	
76.2	20 21 1	1 - 11-2 11-2 11-2 11-2 11-2 12-2 12-2
1180	000 0-1	1951 ในโกรรณ เป็นของ เป็นของ เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เป็นสาย เ
-1380	nea 20	1981 1.0 0.0 Charles of the condition of cardination from the definition of the condition o
690	00020 1	1931 La court of the opening of the assessment of the opening of t
ö.3	••••	计算行 计网络 经济济 化合金属 化硫酸盐酸盐 化硫酸盐 化硫酸盐 化合金酸盐 化合金酸盐
0.4	£ *	e e e de la Marcel de La Successione des construir e amb e a ser estado e
Ð.6		
0.8		[2] 전망가 관람이 있는 것은 것은 것을 받았는데, 같은 것은 것을 가지 않는다. 것은 것을 가지 않는다. 것은 것을 알았는데, 것은 것을 알았는데, 것은 것을 같은 것을 같이 있다. 
68.0	869400	GOGLERS), SEX SECTION AND A REPORT OF THE SECTION OF THE SECTION AND A REPORT OF THE S
		an an an an an an ann an ann an ann an a
		n na shekara na barana ka ka shekara na shekara na shekara na shekara na shekara na shekara shekara shekara na Tan mamma katar di kara na na ka shekara shekara ta kara ta kara ta kara shekara shekara shekara shekara shekar
		"我们就是我们的你的,我们就是我们的你的。""你们我们的你们,你们就是你们的你?""你们我们的你?""你不是你的吗?""你不是你的吗?""你不是你不是你的吗?" "你们我们我们就是我们的你?""你们我们就是你们我们的你?""你们我们的你?""你们我们的你?""你们我们的你?""你们我们的你?""你们我们的你?""你们我们
	<b>x</b> .	1997年1月1日,1997年1月1日,1997年1月1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1997年1日,1
		and the second and the second second second second second second second second second second second second second
	1.11	n an 1940 and 2010 States and a state of a state of the states

-----

 
 1
 1

 2
 1

 3
 2

 4
 111

 5
 111

 6
 111

 7
 1

 9
 4

 10
 1

 11
 1

 12
 1

 13
 1

 14
 1

 15
 1

 16
 1

 17
 NATOS

 18
 1

 19
 1

 10
 1

 11
 1

 12
 1

 13
 1

 14
 1

 15
 1

 16
 1

 17
 1

 18
 1

 19
 1

 10
 1

 11
 1

 12
 1

 13
 1

 14
 1

 15
 1

 16
 1

 DATUS DEL SIST .... VOLTAIN GHNESO GHNESO 712033 7149754 140011 SISTERS1 135600.96 . 1.1.1. ć. 112 1 SUBCONDUCTOR POR RESISTIVIDAD DEL 7 PRECUENCIA:602015 TESP 10:106 1.15 11 Y. 194.5 14:60:0 10.00 5 4 20 ÷, 1  $\sim$ ാറ്റ്റ 1525 1944 1.40 Ŧ 25 5. A.L. The Level of Sec. 38 LOS COUNTRACTOR A. 64. ° n⊮ 41 Y CHETCURACIE HE LA LITEA: <u>.</u> SS : hat. -1. . 2 ş 'aite TUSA RUG 1 3 CONDUCTOR DISTANCIA HIRIT. RESIST 12 ٢ 1 Ļ 2 (14 9 改權人為。 1.4 r 2 - C. :6 0117600 0117600 0117600 0117600 0117600 0117600 0117600 0117600 .0147 .0147 .0147 .0147 .0147 .0147 25 .48 0.668 160 40 15 0.068 . - 1 25 . 16 15 20 80 .1 41 ٨ 40 7.130 ÷1 24 24 0043 7 2 чŲ 0005 200 و đ a 24 (WN

				•							2.		ta Ser t								ай, С									ar Dae				
				2							÷	e P	đ.						285	a se s a si si si	nia. Pitr											÷.,		
										1		1				÷.,	27	7		11							승문	ŧ,			16		ettere Ettere	- (n
			1			÷.				4							ૈંદ														ing 1995		ana Ali	Q.
			•		· · · .			÷					g i	녩								10		200- 200-										
	<u></u>	<u>.</u>		÷		-		_	<u> </u>	<u>1.196</u> 2012	_		20) 100				신성					<u></u>			000			<u>985</u>			· · · ·	<u></u>	l de la composition de la comp	
							e e			1. in 11 i	÷.										<b>A</b>		1-1			1.4								. 4 1 1
	-							i, N		5 . 5 5														1.1										
	<u>.</u>	-	÷	4				-					- <u>-</u>	-1			ात्र इ.स.च		1-	in dig C G Sa	, (ii)	140				 67 /								• 1
						1		j.		2		ing L				oric								6.C. 1	3			20						
				÷				•	5.9 159		-								i.e.					 		 3	ر به د بهتی ۱	eren Egyad	10 1969	40 40	n sa Cintre	; ) e ;	i an an San	
	MA	тP	17	ń	۴.	<b>1</b> - 1	DEI	15	чĊ	16		51	11	• (	£1,4	¥ / K	₩)						· · ·			.,								
		_ 1	07		60	•	n:	12	0 F	+0			1.1	11	F+	00	0	1	14+	+00			119	F+0.	6	n.:	128	F+(	0.0		۰.			
	Ő	Ţ	¢ o	F +	00	, · <sup>1</sup>		ų	55	+1	Ċ		i, j	'n٩	F+	οų.	્રાકે	.?	181	+01	i,	0	3-0		ë,	0	557	243	<u>a</u>					
	0	-	20	F +	00	-	0 n."	15	e é a s	10	6	1	;• <u> </u>	101	1 4 E+	00	. B	- 1	121	40	3	ä:	111	F + 0	ö,	85	260	6 6. R#0	, () 3 0	. 1	· • .			
			14	F.4	00		0	•	74	40	0		41 F	70	Ê.	00	n		126	+00	3.	0	107	E≠D:	б.	03	114	E+(	10	- 1.				
	ū	•?	ř, á	F+	ňá		η.	à?	77	4.0	0	•	. 1	141	F +	ñŋ.	e	.?	91.	+ 1,1	,		27:	•0	ē .	1	η. F	<b>[</b> +1	нс. 	n. H		,	÷.,	
	- 0	:2	13	F + F +	00		6 • • •	10	76	+++	Ê.	- (		102 791	F.+	លាក ស៊ីត្	0	:7	70+ 83F	+0( :+0(	) )	81	127	r+0 F+0	8	61	114	2#1	6.	1		$\sim_{1}$		
	. 0	. 1	19	E¥	00	, I	٥.	( 1'	ត	(+))	0.		- 1.0	07	E.	nυ	0	. 1	67E	+06	)	υ.	180	F#01	o	01	120	E+ (	io :		•		• •	
	. A	• ?	60	F*+	60		• •	7,7	24	+,1,	n	. '	1.5	272	5	00	n	٩.	275	+44	1	л <b>.</b>	77-	F + 0	ů	0.	335	(* + ·	۰ <u>۹</u> ۰	i	e.	-17	·· · · ·	
	.0	:;}	26 67	F4	00		8:	36	04	:+0 (#0	0	.	6.3		E+	00	Ğ	: }	646	(+ i) ( (+ 04	'n	ö.	120	፦ + በ E + ቢ	ö	03	197 759	F+1 E+1	50~ 50~	ч.	20	<b>.</b>	5 A A	
				,			••	÷	•	1.14		۰.	<u>.</u>	· - ;	•		3	5	;				es.	. ••		s ș	6- 4 () -	) et	943. <sup>4</sup>	1:	- 83	di Ang	وأجزر المي	
								÷	. •				,		ч				. 1				Ξ.				. 1			Ξ,			e da	
				;	,				1	:		۰.		÷.									۹.		۰.	14	-	,		14		10		
		÷.,											2.5	f	. :				ŧ	:	5	2	$\{ \uparrow,$			1				. • •	4,1	· •, •	94. I	
		. 9. <del>1</del> .	17	1		ro		10	1							* - <u>-</u> -			!			÷.,				:_4				•	, •	sy i	- X.	
	¢	- 9	00	F+	0.9	• •	<u>.</u> .	0 0	<u>C</u> F	t+n	n	• •	h.(	001	F+	àù.	0	- Q	n și F	+0	9	ñ.,	600	F+0	0	0	<u></u>	F+4	1					
							•••		2	+0	<u>ب</u>		•				ч. <mark>"</mark>	• ! ^									1-4		2			•		
	- 0	. 2	47	6+	0.9		0	13	54	:+0	a	1	1.1	117	F+	08	0	1	866	+65	<b>i</b>	0	196	F+0	8	0	173	£+0	Ì₿÷	۰.			( sin	
	10	• ?	<u>00</u>	F+	00		<u>.</u>	'n٩ ۱	<u>SE</u>	+0	n c	5	g i g	201	F:+	00	10	- ?	105	+01	2	ņ.	000	F + 10	ġ:	<u>.</u>	000	E+1	<u> </u>	22		213		
		•••	~ i ^^					ä.	27	1	2					0.1		• 6					122		5		50	Ĩ.	6	- 1.1.		•.**		
	- a	. 1	42	F.	08		0.	18	66	4.1	P	i	<b>3</b> .2	14	F+	04	ő	1	341	+0	5	Ğ.	313	+0	5	0	107	£+1	18	2	•	1		
	2	• 0	<u>a</u> g	E +	60		<u>.</u>	ņņ	0E	+0	ŝ	(	<u>ð</u> . (	<u>n</u> ğıl	)į +	00	2	• 9	0 Q F	+6	2	0.	000	F+6	0.	ġ.,	200	2+1	10	19	۶.,	· ···	<b>.</b>	
	ó		1.1 0.0	- • - •	ň.			17 6.0	~ t	• • • • • • •						0	(. (.		1.7" 0.05			•••	ംപ	- + • 6 + 60			000	e	6			en 17	12	
	ñ	.1	R 4	F +	0.8		0	17	٦	+0	R	-	5 <b>.</b> 1	47	F+	0Å	0	1	876	+ 0	Ŕ	ō.	207	F.+ ()	à	ð.	130	E+(	ý.,	÷				
																							• •	14		۰.'								
_		<u>.</u>								÷			·										•			1.14				1		1.1		

a providence reaction as the second rate of the second

2 4 1 1. . . . . . . 194 2 . Same State 12.52 8 网络国际教育中国 网络马克莱克斯美国拉克美国大学大学教育学会会 网络国际教育学会 10 11 CHARLES CONTRACTOR 他们,我们会们一些开关是我们的中心的感染的。 17 MATRIZ OF INPEDIACIA STATE (COMP. SIMETHICAS) 1.12.599-2.15 13 53**a** 16 -; tin tea t 0.204F-01 17/E-01 0.7495+00 0.3065-01 1.55 17 18 0.4545-03 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 38 39 40 0.903F=02 -. 1476-01 0.217F-03 0.269E-04 110000 0.6986-01 -11418-01 -. 794F-01 ò., 0.1112-01 5566.4110 0.9121-04 -1230-01 4.1 1.1 -:1776-01 1408-03 0.2178-03 0.311--07 0.0825-01 -.146F-01 0.863F-02 468-01 0.451F+00 a 4.4 0.149F-07 0.1498-01 0.1858-03 0.682E+01 0.1402-03 1876+01 721 0.0000+00 0.1161-01 9.1356+00 0.1117-03 0,111,-01 0.2048-01 0.454F+0h 0.838F-02 -. 546E-04 4556-43 -. 2171-113 01942E-14 -. P36F-07 12-14-422-058-0472 0.3005-01 0.2038-01 -. 717F-03 0.1896-01 0.3115-03 0-698F-01 - 2635-64 - 19 F-01 -\_ n88F-02 5 (F = 11) 55EF+06 -.3 -.101-.1 Harry . 1.1 National Comp 

 HATRIZ DE CAPACITANCTA (COULONB X:KN)

 0.000\*\*00
 0.100\*\*00

 0.331F-08
 -100\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00
 0.000\*\*00

 0.000\*\*00</t

<u>.</u>							
2	영국 이 방송 소설 전통을		이 값은 영향을				의 성공장의 가격 등 이상 - 이상품에 가격된 것 이상 수
4							
5				an an an an an an an an an an an an an a			아버지 않는 것을
٢î	and the second second second second second second second second second second second second second second second	/ . extra (2.) 83. (4 >-	- 72 - 12 - A 24 - 13	A	1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	والمحار الانفاد	1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -
	1. A start good	and the second	and the first set of the	Constitution in the	a statistic	eard of the table	St. C. C. Standar
10	an an an a' an a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a' a'	Sec. Hinton	1775 - M. 19	S MET IL LEVE		a production of the second	A fare is generated.
13	PATRIZ DE M	DELTANCIA L	STEVE (S/1-4)		the first of the	na také salé	i de la Service
14	A AAAE.00	0.0000100	0.0000-000	0.0005+00	0.0005+00	0 000 -00	4
6	0.313F-05	5511-06	- 7246-00	1346-36	19660	- 779	1
17	0.0005400	0.0000+00	0.0007+00	0.000F+00	0.00(++00	6.046. + 16	
20	554F-06	0_3146-05	-25716-06	707E-06	216F-06	- 196E-08	a strategica se
21	0.0007400	0.0006+00	0.0000+00	P.000F+00	0.0002+00	010002+00	141 A.
23							and the second
25	134E-06	2076-06	320F-06	0.3078-05-		7298-06	ng ang garan
26	0.000F+00	020005+00	6.000E+00	0.000E+00	0.00E+00	020008+00	T
28	196F-00	216-66	- 2075-00	- 5711-06	0.3148-05	- 5546-9E	1
29	0.0005+00	5.0002+60	4,4042+60	0.0005+00	6.066F+00	0.0001+00	and the second second second second second second second second second second second second second second secon
32		- 1 JAK-UD	-11345-08			023132-03	shitedin oʻranga allari. Mitali
33	· · · ·			7.1. <b>.</b>		5 19 1 1 1 1 K	
35	. i	N.º.		1 4 . S. 4 . 1			i
37		12月1日4月1日		しんぜん ごう	1.11	er de la ca	
29	1	1 NA 1 12 NA		and a second	100	12 No 27 10	Auguer and
40	(SJENFNS/KM	0"  TARCIA_P		MP. STARTET	CAN)	e 14 - 17	at the store
13	· · · · · · · · · ·	the second second		1. 1. <b>.</b> .	San Barran	5 N.	ter get an offense
44	0.00000400	- 1278-67		0.00000000	0:471F-07	0.1872-07	1.00
40	0 1975-07		- 5318-09	0.1171-06:	*** 100E-00	10 1345-06	res are set
48	0. 174F-07	0 3018-05	01474F+H+		6-13	1.11.1.1	i danto i defensa e como foi la companya di como
50	0.81pF=07	6.5442-68	0.1426-13	1498-08	9.122F-06	0.14AE-05	
51	0.471F+07	0.9248-0P	0.3648-05	0345F+08		n_227E=17	
53	0.000F400	1178-06	0.1995-08	0.0002+00	- 1998-08	0.117E-00	
55	- 01 - 02	1	195-234	0.1.05			그 아님, 영양과
57	0.4716-07	0.2276-12	- 704E-07	0.3455-08	0.364E-05	0.924E-08	A So So Solo
58	1876-07	134E-06	1985-08	- 1171-06	0.53-8-0-	0/3556-14	Sate Strate Land
61	0.3245-07	0.7/7,+07	. H. She 7-13		1.17.Fella	0-3:165	r grade i station
62				-		ين. جمعية من جمع وروال	Lat. 2 You Area and
U	1234167880123	45578901234	56769012345	67 6 9 0 1 2 3 4 5 6	78901234567	89212345678	

2345 le W. Charles 1 2 Same a constant in a constant 12:27:22:24 (Selend - Heller) - Hellerse 1 A CONTRACT OF COMPANY AND A CONTRACT OF . . . وليت فالهوي in the balance of the results rie. 使变的 医上颌 计中心心 - ALCERTONY 1-1 Sec. 14 计控 - -24 - (T1-3) ~ S PARAMETROS. PARA ZL CASO TRANSPURSTU: DF LA GLEFA - 7. 59998 ta. 564 7.05 (7,7, (04778)) 1929304,0,7719112) (0,1133906,0,2407824) 1,200,(JH-788) 1,201,(JH-788) (). 711 (6. 12.12.220  $\{i_1,\ldots,i_n\}$ 2. pt 408,217 1.5 · · • • 医原花 化酸 YPF,V= (512+1)///// (0.000000F+00,3.1128186F=06) /0.000000E+00,=3.0646055E=07) an 1997 - 1997 President's ×.:. 122 t CONTRACTOR STATES į POTELCIA LHACIERTSC. ·):301 (VA): 24296 .... CAPACTDAN 0F TRANS-ISTOR . ( PEROIDAS: 10661100 'nι PATENC FFG 14 1.7 voi.T (\*) 191 (...) t, e de testes de . 11.20 .1172720 1.2+772974410 1327168. .... 16.09000 42.10.20 3. 107410 32.18000 6.33236536+09 146546566+07 98. 34734 10 .... فالمتحجب والا 48.27000 4.29H223u2+09 1.1140.17 2.144.1468++37 97.23375 1.1 64.37000 6.173857 3,79093657+09 7193136566+07 96.73773 A. S. S. 1997 a shape a 80.440.00 + . 555747 2.69455415409 3.4+51520++37 95.95.11 567590123 456788017345878901734567890123 458789012

CONDUCTOR:	GRAD DE SUPERFICIE (VZ	רא			
sa di sa	and free states and the	antin talah kalisi		الاردادية المتبادية المحادثين والعادي	and a shaker
A 1 E	13754.90	14-00 (C. 1638)	2.43 8	이 가 가 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라 나라	- EL - MA
	STREETS STR	enti i contra contra	وأعار معادية وأولا ليدارك	N	12
A	13390.10	. a colecció	Alexandra and		1 and the second of
-			- 2		
- <b>C</b> - 2 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1	111/2.15		1956 - C. 1979 - S.	na an ann an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean an Airtean a Airtean an Airtean Airtean Airtean	
0	13372.79	father a state to	ولار الارتباطية المتحمل الالا	heriologia and an anna an ann an an an an an an an an	end haal sterrer in hoer T
		- <b>`*`*!</b> *	a server de la de		an ta ta ta
e la por en data ha	Sad390210	val di Stateria	Alderton Ander .	and the start of a	e di clenimente.
matrix in the	a state the second second second	1	<ul> <li>Main statistics</li> </ul>	S. S. Bernel	a da ser a come de la come de la come de la come de la come de la come de la come de la come de la come de la c
a Filippia de la	13754.07				a and the constant
					en en en en en en en en en en en en en e
and the second second		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	en landa and a faaf oo	ana ang Sabi sabi ing s Ang sabi	ui⊈li de ports <b>e</b> tjeti Li santi
	₽	Charles Her			
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	the contract of the second	and the second	ante de la ser	and her state of the sec	ترج بحجيع الكمتيان
X	te sta <b>v</b> te o dro este	GRADIENT	tine stille.	一口中代七日小小田	Sec. 1. 19. 1.8 12
2 200000	010000000000000	1304-319	(1/-):	to want tool it in	
2.040000	1.520000	1324.699		e e e araite Transforme e araite	
1.780000	4,570000	1491.264			1. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S.
1.620000		1631 288	a Dente de	a table "Wells	2019(181) • • • • • •
1.270000	4 140000	2215.545	HARD HARD	1	
0.9500000	17.19000	4161.255	ang kan jing san	4	and the second
0.9500000	13,72000	5042 40H		Sty Soft in the	والمتراطق والمسرو
0.9500000	16.76000	9976 18			
0,9500000	14,810()	11446.42			
0.9500000	21 34000 22 86000	11112.54	· · · ·	••	
0.9500000	24. 36000	10239.08		1 - 19 - 19 - 19 - 19 - 19 - 19 - 19 -	stration of the
0.0100000E+0	0 27 82000	6067 302		8 g. A. 19 (M)	A. J. S. S.
2.780000	7,52010 0 00000000F+80	7536.801			
3.050000	0.00010108400	1346.281			
9,140000	6_0+0+0+0+0+00	1203.973		1997 and 1998	
12.19000	0.000000000000000000000000000000000000	1083.948			$(a,b) \in \{a,b\} \to \{a,b\}$
18.29000	0.000000000000	824.3149		ne statik zm	entration term
24.38000		_625.5443		Sec. B. Cak	an en parte de la composition
27.43000	ពិត្តាប់អូលកំ តេទឹងសំរ	5			

reas e en la cara de la cara de la cara de la cara de la cara de la cara de la cara de la cara de la cara de la Esta de la característica de la característica de la característica de la característica de la característica de	han san salah salah s San San Sula salah s	282	이 같은 것이다.	
			의 영상의 관계가 있는 가지? 이상 사람은 이상 관계가 가지?	가 있다. 이번 가 있는 것이다. 같이 있는 것이 같이 있는 것이다. 같이 있는 것이 같이 있는 것이 같이 있는 것이다.
يىنى بىرى بىرى بىرى بىرى بىرى بىرى بىرى بېرى بىرى بىرى بىرى بىرى بىرى بىرى بىر			Contractor and the second second second second second second second second second second second second second s Register and second s	
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		eg di seksi ya ang meningi ya		
		dae dal fin fac	(True) > (True) = (True)	
		e de la construir de la construir de la construir de la construir de la construir de la construir de la constru La construir de la  si di ne shere terigi.	an a sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa s	
PERDIDAS POP	TEFETE CHARMEN		C: ANTRUTE	PETATAIS
(64, 55)			124/61)	(r. 743-
76.20000	21 11 200		2 5.0159	1355 64.2
			с	
76,73,100	71.11000	6.2000000	5.244418	
7n,200nu	21.11030.21	here the second second	1.1.76417	3au.Dara
76,20000	21.11000	*0.4000000 ==	10.56864	100.0370 .
70,20000	21.112.5	B. Sautur 1	13.21040	1
76.26 404	21.11000	0.0000000	15-75295	.0.00000008+00
7. 200.00		and the state from the state	15	ing an an an an an an an an an an an an an
76,26000	21.11000	4.3000000	21.11727.	0.000000008+00
76.26098	21.116.6	4. 1. 1. 10	۲:۰۲۲.۰۱	
		al de la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la ser en la s La ser en la	a da ang sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa	
	- -			
		1. A		•
	· ·			

CORPTENTS OF RECEDENCES IN CARS PASE 234887891011211415871819212234250228290312334156738394444 (A) COMPOSED TES 2468160 a a a di di 44651110 CORRTENTE CORRIENTS CORRIENTE (AMDERES) 1105.263 1105.263 1105.263 1105.263 AVPEPESI 419,19514 (1050.000.-345.1183) 12.2 - 144 Sec. 878 4 -79 19519 (1000,000,-345,1183) (226,1377,-1081,-492) (-873,8455,-736,7964 (-1050,012,145,0834) (-226,1947,136,45,70) (P73,6167,736,8397) 3.6 Vine Walt 258 1052 3000 1105.263 -315.1952 60.00 040.0 147.0 VOLTAJE DE RECEPCIÓN EN CADA LASPI (V) MAGNITUD ANGULO CONPONENTES DEL VOLTAJE 17.5 V0174.1\* (134000.40.0.000000007\*00) (134000.40.119511.01 (\*69000.00.119511.01 (\*69000.00.119511.0) (\*69000.00.119511.0) (\*9000.00.119511.0) (VOLTS) 138000.0 138090.0 -1-947196 · • • • • • 138000.0 2.044347 138000.0 139006.0 .047194 ٦ 1 8 A 18 34 -3.4 VERTAUE DE (V) - N - 2 VTO TO CADA FASE: 1 · P. S. 1 . . 1.5 Đ, MAGHITHD ' ANGINO COMPONENTES ale carretti . N 1.14 HAGHITUD OFI. VOLTAJF (VOLTS) 164258.7 162267.2 158235.3 OF L VOLTAJE 101 А. ï (V0.75) (160255.1.36044.50) 0/2012378 4 (11075, 1, 36044, 50)(11075, 9, 1, -118664, 4)(-40669, 93, -157919, 5)(-158, 941, 2, -31846, 04)(-103917, 1, 1, 14298, 7)(-40, 947, 1, 1, 14298, 7)(-40, 24, 26, 15065, 3, 1)0. 81123470 -R30736 60400 0 -2. 100466 157881.3 332040 2811.15 ۱. 43 44 45 48 47 48 49 50 51 52 53 54 55 56 55 56 59 60 61 62 COPRIENTE DE ENVIO FO CADA FASE: ( . ) 2. MACNITTIO 1202011-03 COMPONENTES CORNTENTE ORRIFHTE dno trate 1025-00 1043-441-314,35761 1043-441-314,35761 10452-1041-210 10452-1041-210 1045-1045-1041-210 1050-1060-1064-071 1060-5415-751-1720 12 CORRIENTE (APPERES) 1089.160 1092.174 -012926216 1094 670 386768 2.81.025 1091.540 1 - 801825 093.114 094 444 2 63 121458289012345 01234567890123456789

MAGN[]1.0 10 [. CURNTETTE 10 PECELCID, M. CADA FEGT. N. CPPDD: "1155 AT. PUPLO.S. (11) 1.03477215-72 1.104.217 1.0343025-02 1.01055-02 2 3 4 × 1.12 129675-07 ۰. 9 9.64337656-03 1.41296205-02 MAGNITHO DE LA CUPPIENTE DE FELI EN COPPONENTES ST 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 36 39 40 41 £ 14 6242 CAS. (4) The state of the second state hters in the part of the second 19414. de de la car 0.6069922 14.1 0.6084972 1092.510 0.1024786 1.289960 2.48363398-02 47 N 1996 1 1 1 1 1 1 1 10. j 1 100-660 ÷ T-1 - 2 - 2 4 118.15 FACT DESEQUILITÉRIO. 1.5 1. Mar 200 184 THOMAS -DF TATICO 1 hotel to h es Less . . . . CONTRACTOR STATE 1. 1. w.3 14.1 100,00 F 10, 00 Salar te f · .... . 2. 13. 4 A. Oak 6.12 1 47271433 W1220 L DO DO CONSTRUCTION AND A MARTINE AND A CONSTRUCTION OF A CONSTRUCTION OF A CONSTRUCTION OF A CONSTRUCT OF A CONST 0.14 ·大·按公司第一条第一 1.50 ъ.¥., 12 ; 网络花叶 经未成了 网络高级高级合金 ماناها وتروكن بالاناطيس 1. 18 104.000 15 1 ٠. 1 • • • 70 J. J. 12.4 42 43 44 45 46 47 ٨. . 1 • • • 20)r . . . . . . 1. 1192 ΨĔ  $\mathcal{H}$ 40 49 50 51 ιt. 1...... 54 55 57 59 60 61 62 63 1 901234567890123 012345676


													é.							1		1										
																											2					1912
													·					1		in en							40	. •.				
													5	1	286	5																
			•																		22	de der gen					989			÷.,		
									•									- , -						a 4.	ੁ							
<u> </u>																· · ·							12	_								
2	- ñ.	66	2	1.0	1	11° UTA	14	7		117	76	-4	• 9 '	90	5	+13				÷.,												•
	8	06		<u>;</u> ;;	2	610	14	1 3	1		1.	-5	: 3	5.	F											٠.						•
S.	0	061	1.	Ŀŀ	2.1	e e	11	7 8			20	4	4	56	î) F																	
GT.	0,	06	1 2		1	0.0	14'	7 4	-0	117	1	4	. 44	96	F		8 P. 1	Ċ.A	÷. 5	- 34	i Y	643	25 P.		÷1	20	ti s	1410	4	95°.4	1	· • •
9	2	13	29	( <u>;</u> j	į.	n c	04	3	0	00	ŝŧ	<u></u> 5	/8	B i	:2	14	1	1.11		20	, inter		9.2	£3.7	40		<u>.</u>		1.4	2.5	1	
11	1	. 0	100	ē.	0 a	õö.		000	<u> </u>	ó I (	hòò	ŏ.				· ;			·	f 11	44.	3,7	<b>C</b>	đ.,	. <del>1</del>	- 47	3. P	÷.,	12	16.7	en.	2.5
13	- 2	5.0	100	ň.	66	00	6.	nna	0.0	n i	200	ď.		. : •	,	3.1	e s	165	1	681	1	34-3	10	1	4	<b>.</b>	57	283	12	12.34	122	្រត
16	6	2.0	100 100	6:	0-0- 0-0-	00- 01-	11	603	0.0		100 200	8	ç.		· •	• • •	÷.,			3 - <del>1</del>	L Ý	ĸ۴;		34	дe:	÷.,		e la s	- (°	- 35,	ê.,	¢., ;
10	-1	1.00	130	-0:	0.0-	6		k?*	1	0.1 0.1	1990 866	4	1			- 4	• ••			. ::;		94% 8	6.8 G	e y		2.5		. 22	18	ne.	ar i	1
18		5		. <u></u>	36	f -		Š.	. – (		1.6	5	4	• .,	14	2	ŕ	, e 13	: .	ae l	ي ا	Generation	. 44 -	17	8.14.5		م		Elizi	450	р. ч.	• p.
20	ġ	ġ, ġ		ä	35			¥ -				12		• •		- 4	••••	. د ړ			 		er d	410	Line	e 194		1. 1. j. j. j. j. j. j. j. j. j. j. j. j. j.			at na	
22	j	(Lů	nan		ş.	96	1	ang	٥.		200	á.	•		•			11.5	7 			1. A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A		Les's	- 1-1-		n an an sei Na - An S	ana a Na se	- 14	1997.19 1997.19	ina Nati a	
24	-(	5		-8:	FF.		÷,	5		0.1	5 U.Q					- 1. 1 (1 1			14 M	(1 1.) 1		2.1	5-3- 	9.962 	aleri) Ministra	دين به د	- 19 a.c.		r 3%		-147.F . 	- 3 <b>8</b> 2
25	: (	). ). )	100	8.	<b>n</b> n 6-5	0.6	10 - 1 - 1	000 0	in 1	8.1	000 000	0.		2 4 °		+		12		"{	[ 4.		40 Y		3492		3 <b>3</b> 7	2.55	- <b>1</b> - 1		647°)	5
27	. 6	1.0	nua	0	00	0 6 0	0.1	0 ·	.n .	2.0	ր՝՝ Դսս	a '	5	• •							GE!	2.157	634		5 <b>1</b> -7	1	. 7	35	44			0.03
29		1.0	000	01	00 06	00	1	400 0 0 0	i0 ⊴i i/) - i	9.1	060 5410	0:	( •-			~ f	С,			674	1	-P		кñ.	Ъ.	*			š.	196	5.75	11 A
31		( . Ö	000	ġ.	60 07	6.6	12	ion	0	ġ.	100	ĝ.				- f f		(F)	e de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de la compañía de l Compañía de la compañía			12		21	6 <b>1</b> }	1	-2.2	a.e.?	4.	ં તે ગ	i sa	
33	į	. 0	000	<u>.</u>	011	00	11	600	6	o. (	nöd	ģ.		•	·	. 1	<u>a s</u>		ē.11	- "	4	5.7			<b>7</b> 5	5	, E	1	Cl: 3	23	634	CAI
35	::. j	0.0		្ខុខ្លុំ	ġŋ.	0	0	ð .	- 1	ή. I	0	ų .			1	• 4	1.1		1	1	цā.		Æ	<u>a</u> r 1	ar.	<u>ا</u> ت	4	ar.	1	44 X	Ке/З	9. <b>X</b> 1
37	1	1.0	000	ij:	60	n0	11	ថ្ម័តត	0.1	n.	900	θ.	'	· •	7	- 6		- 14.		~4	6	49.pJ	a:	ার্ব	(† 1.		<u>.</u> • •	2.2	1.4	e.,	្រ	. 4
38 39	-0	53		.n.	96	2		2			866	1		÷.,	÷.,	ा	<u>з</u> ч.	., ;·	1.0	) _1	r.	1.3		ņγ	Ŀ,	j.	6¥.		1			0.12
40		3.0	300	:6:	00 00	1.1 0	6	400 0	1.		ាល ១៨០		23	19	31			<b>.</b>	10	35.]	12.	$\mathbb{Z}^{+}$	a).							. Le		d an
42		1:0		a. 01	0.5 00	0 0 U	0.0	ι. 0 ∩ θ	n. 1	01	144 000	0 ·		51	. 1			÷	T	: A	ι.		e di		<u>ي</u> :			4./s.	1	ار ور	-	Set
44	-(	.5		- ii -	Ĥ4, 86	2.		2	-		- 666	i.					•	1.54		Arris I	<u>ن</u> ،	دوي			- - 1-11		ц. 2.	- 22-				934
46	8	170	100	нè,	0	230	щġ	ğ., '	- 13	<u>n 5</u>	а <b>,</b> б	jÌ,	0.50	ø,	6È.,	e				*	ite.	inere Vicense									uines.	in al
48		12	12					à		÷.,		1.		:	· **)		, 				1 1			97. 197.	:	• . 			<b>.</b>			
50		4H 64	37									411,													ाः						93.C	
51 52	2	80 300	46			,		12 3			₹ .			<u>۰</u> ۰.		,;	. Key				. 7			••					•		¥* -	s-212
53 54	1	15	000	<u>-</u>	19	916	15-	4					·		÷		· ` •	<i>.</i>	•		• •					÷.					1.1	
55	2	100	00.0	0 . n=	13		<u>,</u> ė	0				ч.,				<u>'</u> 1			÷	•* 1	۶ ·		• •			-		` <b>+</b>	3			
57	- 1	115	ាត់តំ. ។ ចំ	·	19	911		Ă			•	•	• • •	÷			- 7		14				•					et 13	, t.,	÷.,	$Q_{k'}$	5. <b>A</b>
59		5.	25	13	-?	Ż		÷				1		57		•				с д	ŧ.,		. •		1	• •	•	••••	Ł	<u>^</u> (	٩; .	3-4
61		4	19	13	4	0						• •		÷		• 3		• •	4	ش	•*		• •	4	e.	· .	÷ .		$\hat{T}$	*	•••	14.54
63		4	<u>13</u>	31	.5	1	•	;							1						<u>.</u>	<u>.</u>			· i.:	منبقة	<u>.</u>		÷1	1	1 de	- 1-3
ïلب	214	5.61	8.9.0	112	241	5 6 7	8.9.0	112	341	1.0.7	8.8	017	قد	1.1	78	90	123	4.5	8.7.1		.1.2	14			01		5.6		01	2 3 4	587	

			anta di setta di. Anta setta di setta di	an an an 1881, bai	urur yîn tir în Birin Maria Ling			1
				287				
<u>,</u>	2.24	0.48						
1	1.90	1 65			한 방문 관장			
8	1.62	5.10				그 친구 집 문화학		
	1.27	9.13	ಎಲ್ಎಲಿಫಿಕ್ಟಾ ನ್ರಾಕರ್ಷ	Norskela († 1966) 1. august - Maria Barator, sera	el fotalitecture A fotalitecture		THERE SEAN THE A	وي وي المع الرقيعة مع ال
10	0.95	12.19	1940 (1940) 1940 (1940) 1940 (1940)	n an an an an an an an an an an an an an	na en se compo Carlo da la tr	an ann an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an thairt an t	n na serie de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la comp	सम्बद्धाः सः सम्बद्धाः सः
12	0.95	15.70	a station in 1985. Destations	in the strength and	andens etas surren Kaliforradizes da	1 28 Laza 18 Suna Sector	n konstruktur fotbalen ha. Otkalen (19. seden ha és kar	na segu Na segu
4	0.95	19.94	a an an an an an an an an an an an an an	an ar ear ann ann ann	tat at the	anna an Anna Anna Anna Taoine an Anna Anna Anna Anna Anna Anna Anna	an ana a sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa sa	
16	0.95	21.14 22.66	and the second	್ಷ. ನಕ್ಷ ಕ್ರಮಕ್ರಿಯಾಗಿದ್ದು ಇಲ್ಲಾನ್ನೇ ಕ್ರಮಕ್ರಿಯಾಗಿದ್ದ	A DEPERTURE.	urrigi etter i sola	a presidente de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la co	
	0.95	25.91		. ಭಟ್ಟಾಗಳ ಕ್ರಿಮಿಸಿ	A State Sec.	ata Prost	Alle and Michael	See. C
20 21	2.74	27.52	same.		B. B. T. S. Arth	an shering and	BIE COMPANY	i. Se e se
22 23	3.05	0 00	- 1. hr	- to costana a	he tonel.	Alter a da	an i sheri.	a 17
25	2.10	0.00	a deservation d	. Alt of the last	ale title of S	iano, ar	Menon 1943 Jaro	5 <sup>.</sup>
26	15.74	A 30 A 30	National States	and astron	સમયસ છે.	-1825- t	жани 191	
29	21.34	0.00	intra de se	1.1.1.1.1.1.1.2.2.		વે∦ાસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રેસ્ટ્રે	et.ettelsevene	1. A.
31	76.20	21.11	: €a .co :: • •	and the second	99AD - > 0	13 D	5-12-223** ÷	1.3
33	115000	0-1091		4 - C 2194 C	ala in po	1	and Sustan	• •
15 36	230000	0	อ้างใน เป็	$(1+1)^{-1} \leq (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+1)^{-1} < (1+$	AND AND AND	a to see in	gwai cheff	
37 <b>_</b> 36	115000	1 1 1 9 1	65.B	a a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a star a s	asterna and and a	CBIN CLERICS?	4 277734	. · ·
39 40	0.2	1	1. HU 11240	ara da Marata (	e in desta		(13월) - 이 전화[2]	30 de 1
41	0.4			and Albert Salary	伝達 Citer Landa la La kao la kao	ವಿಧ್ಯೇಷ್ ನಿರ್ದೇಶಿಷ್ ಗಳುಗಳು	a 4 al le fer a jer self. L	
44	0.7			isiria∎t, soʻra soʻra •ri osoʻn sora soʻra	್ಷಕ್ರಿ ೧೯೬೬ ಆರ್.ಆ.ಗ. ಬಗ	ವಾದನೊಂದಿ ದೇವ್ ' ಕಾರಾ ಮಾಗತ ಕಾರ್ಮದ ಗಾಕಾರಣ	a na ser ser ser ser ser ser ser ser ser ser	n a dawa
46	0.8		and and the	n inden som som at den State i som en som at den	en gestal og en gjer men en er sen er er er er er er er er er er er er er	n an an an an an an an an an an an an an	和授權戰 联络公司	an an an an an an an an an an an an an a
16	н <b>ь</b> о ва		JU U.45	na na pagi sa katalan na sin Kitina katalan na saga sa si	angen son an eine Eingen son an	an an an an an an an an an an an an an a	a second second	an san a
50			ta di manan	in settinger ander	n en e Nederson o Son	n en el composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition d Composition de la composition de la comp	بوسید میروند و اید ا	ېږ. د. د
52 53				n ann an seiltean Carl Agus ar seiltean		alle de lesses		- 14 14
54				a Machesa	24 ÷	40.00	التيار الأستري المع	
56 57		<b>`</b>			n en en en en en en en en en en en en en			
58 59		; <b>1</b> -	4.5	1			a se a	
60 61		1.1	÷.,	1		rta de la c	1	
62		1	•:			P		

DATOS DEL 714.6.1: 23458 VOLTAUF & THEEA THE STREER 137740.56 NUMERO DE FAZZAS 3 NUMERO DE CIECUTES:2 1 SUPCONDUCTOR FOR FASE RESISTIVIAND DEL TAREND:100.0 FRECUENCIA:60.0 Y. 1.1 : i an th Anthe Marchan 17 15 10 19 and water the ward of the second states of the second states and the \* . Set. 1 Ĵ. NATES OF LOS CONDUCTORES A STORE TORE TORE TO BE TO BE TO BE ALL TORE TO BE ALL TORES والمحاجبة والمراجع والمراجع والمراجع والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج والمحاج وا - 18 and a 1.22 1. 1. 31 1 1 - 1 - C TURA CONDUCTOR • DISTANCIA HOPIZI RADTO RAG f RESIST ( 1945/ . (v)  $\overline{\Omega}$ 1  $\boldsymbol{j}_{\mathrm{exc}} \in \mathbb{R}^{2}$ LE LA LINFA. (4) 4 S . T ? 20.00 1 ÷ ÷. ŗ -1÷ NY 5. .0117600 -4 50 21.63 0147 0.048 A -5 26 17 22 10147 6:000 PCDEF 10117600 50 13.10 8147 :0117600  $\pm ii$ ... 0.068 5 . . 25.31 147 .0117.6. .0005700. 6 069 2 130 7 130 G1. ٥. 0043 . 31 345 . 404:706 . -Week 2 а 5 I (d) <u>a (</u>] 1 2.87 à. ' e 2 3 4 5 6 7 8 9 0 1 2 3 4 5

21. 19.201 化化物性酸 化化化物化化化化物 化浓化物 建制造物制度等的人 建苯基化合物 经公司 化化化化化化 . 10 MATRIZ OF L'PFEAUCIA SEFIE. (CH4/K4) 2 NY 52. 12 O TIME ON TO THERE TO WANTED TO THE THE PARTY OF 0.1505+00 0.509E+00 0.2946+00 0.273E+00-Server Be in . 16 -0.114E+00 0-114E+00 0.1478+40 0.116F+00 0.273F+00 0.114F400 0.150F400 1.5 「空間」 147.44 L 이 사람이 감독을 했다. 0.2946+00 U.SOYE+00 3443.523 21. 20 20 36. 22 23 24 25 - X. 1981 (P.M.) Sound Swam Courses in WHATRIZ OF COFFICIENTES, (DARAF/KA) 计数据符号等于这些形式的复数形式自己的现在分词不可能。在这种情况的 28 en millio - L 4 1. (1)、第三人类的Alaster的ed等4.20分子。 さいよい 28 29 0.000F+00 0.710E+08 0.000E+00 0.221P+0H 0.170F+06 1. New 1. The State of the Sta 12 - 12 - 12 - 14 30 o'; oohk+oo. Secord Contraine Sec. 20 0.2216+08 0.7466+08 0.221E+08 33 34 38 37 38 38 38 38 38 38 38 38 38 TANG MARKAN ANALAN ANALAN 11.57 0.000E+00 0.0006+00 1.000F+00 0.710E+08 1.1.1 ٠· ...1 4. 1 1 the state 1.00 **1** G. -r 1 . . PEDAUCIA OFFIS (COPP. SIMETRICAS) HATETZ DE ł 网络美国美国 and the second 4 1.16 1.24.1 t 0.179E+00 -.7E0E-02 - 353F-02 - 65 - 646E-02 741- 780F102 0.342F-01 -. 918F-02 540E-02 48 0.2256+00 0-9326-62 0.9508-02 0.342E-01 52 53 54 55 56 67 58 58 59 60 61 61 62 63 ٠. £ 147 2 1. 1.1 . 1.

56749012345674901234567890123458789

a salar a dagana. Maraka salarisa 5.5.1.2 54,391  $(f)_{i \in \mathcal{A}}$ 20400 a Star ya Kar 34 F 3 512 9 10 11 12 13 14 15 16 17 19 20 21 22 24 25 26 27 29 31 32 1 G H MATPIN OF CIPACITANCEA (COURSEN ) Ka) بالجريب والمراجع والتراجي 946. 6.202 0.0000+00 0.000F+00 0.0005+00 1 - Tagen and a start of the ては 1.1.1 0.140--07 - . . . . . . . . . . A - 25 JF-06 112-15-6475 10.1 「「「「「「「「「「「「「」」」」」 0.000F+00 -.400F+08-0.159F-07 0.0002+00 -.400E-08 11.0 and the second second 1. A. I. I. I. I. I. I. 1.20 0.0005400 0.0005+00 đ, 1990 10 10 19 1 L 1...... 1. 1.1 010006+00 -. 2501-04 -. 44612-68 ... 16 HE-07 「CMTH-Self-1991」で発表している。 1.4 <u>.</u>.... an a dha an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an tao an t 1.11日本部の企業が  $1.5 \pm 0.5 < 1.1$ No have no been and a second of the 11.11.13 NATRIZ OF ADMITANCIA (STEREDS/SH) 1.1 t ć いんし たれい ための 内外理論的 . - 974F-06 0.000F+00 0.0-04.440 しんに、たいたり、ことが必要が特徴の中心です。 ほしんかんかべい 0.6028-05 - 1516-05 0.000F+00 3-0008+00 TETEPU/F5,201-X1,F132,866(2)。 0.0006+00 0.6401-05 1.5549 - 45 C 计学校研究 网络小学科学校教育教育部分 5.616.416 0.000F+/0 a.050€+00 -.1511-05 0.602F-05 化合物 化合物合金合物 of a second state - - **-** ( . 144.8 1.5.5.4.5.56.4.4.4. 1. Sec. ль. NATRIZ OF MULITICIA • ST-F ALFED (CO. 'n TRICASI كالمحاكمة التشيع والطرابة (STENFHS/KM) 1 1 A & A uñ i  $(A_{i+1},A_{i})$ . . . <del>.</del> . . . . 1598-00 0.0006+06 -,1542-66 07919E-07 -۰. 0.919#-07-1.6.32 ÷. 0.335F-05 0.1598-06 -.2P4K-13 -0.304E-06 1 2540 614145-67 - 17'sh - in N. .7 20.2 -.159F-Ch 0.919F-07 3-14--64 н. 2547-13 0.734--05  $22^{-3}$  ,  $22^{-5}$ -. 17-0-06 Ξ. 6 78901234567840123456788012345578801234567880

290

1.80



			• •
		292	
			<u>ې</u>
· · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
			1
à			
	14110 101 2	SIDER INTE (V/C)	
		ices of the second second second second second second second second second second second second second second s	-
•	•	1.1. Proceeding of the second s Second second se Second second s Second second - 1	
f	R	19107. Lange of the second state of the	
		id z rec Address Strategy in the second st	
. 1		n a serie a serie de la construction de la construction de la construction de la construction de la constructio La constructión de la construction de la construction de la construction de la construction de la construction d	نة. حديد
•	n	$156+5\cdot0$	
		The state of th	-
	2 	in the second second second second second second second second second second second second second second second	
F	<b>.</b>	1.5. State of the second provide the second state of the second	
		n in dige teachair ann ann ann ann ann ann ann ann ann an	
•		uter PC-CC-Linguistion en Cyllin and a la CC-CC-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-C-	
		gan ng mangangkan kanala sa sanan na kanangkan na kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan Sanangkan kanangkan kanangkan sanangkan sanangkan kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan kanangkan ka	
		na benezista en en esta en entre en entre en entre en entre en entre en entre en entre en entre en entre en en En entre en entre entre en entre entre entre entre entre entre entre entre entre entre entre entre entre entre e	
		The second	-
	2.040000	(1.7) 300 744 3171	
	1.780000	4,570,000 / 1134,205	
	1.120000	7. (2000) 7. (1644, 447 ) (17. (17. (17. (17. (17. (17. (17. (17.	
ļ	1.100000	19.140000 Grad SJ14.487 Constraints and State States (States) 10.67000 State 3.727 10.67000 States (States)	24
0. 0.	4500000	12,19000 0450,591 13,720,6 6.6- 860	
ů,	9560060	16,20000 2151 H498 072 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
- <u>0</u>	9500000 9500100	16.29000 3 2855.999 1 20 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	
8.	9500000	21,34000 (11) 727,313 (11) 11 (11) 12	*
- e:	4500000	26.48000 0 5249.503 (0.000 0.000	
1	.0000000F+00 2.7.0000	27.42000 2274.482 27.42000 2706.775	
Û,	.uncneneF+Ca 3.useudu	0.0000666F400 702.0637 - 2001 and a protection of a second sec	
ť	5.100000 5.1.0000	0.0.0000000000000000000000000000000000	
1	12.19600	- 0.600000000000000000000000000000000000	
!	16.29000	016000000F+60 244.3908	• •
1	24. 18000	0;00000000000000 75.94069	<u>~i</u>
	22 1206		

3 a set the second second 1.1.1 1. The second loss of the second second second second second second second second second second second second s 如果你就是你们们们的你们是我的方法的意思的问题的是我的最短,你们们不能能 TENEFRATURAL CELETOR LOCACION GRADIENTE COM PERDIDAS COM PRESTOL (6)/(\*) (4.(3)). (CH. 16) - F - 1 - V - V - V A. 1000000 2.442150 12150 2u11.9h3 76.20096 34 22 A CHARLES IN THE REPORT OF 76.20000 21.11020 0.100000 1.20477 722.521.1 28 29 30 76.266000 (1) 21.211000 (2) 0.400000033/(2) (10.598644)(3) 22(15864-3) 人名布拉德尔 计正式分子 网络马斯 人名法格德 医马马克氏试验 磷酸磷酸盐 21.11000 0.5000000 13.210-0 79.347+1 b 75,20000 33 34 35 36 37 38 2-21:11040 - 10 0 0.5000000 \* 20 at - 15-852853402-0.0000008400 .xt 76.20000 e. Car . . Street March LOR CLARKS STOL 41 yr 2.44 ian y. 29anges 31-11000 76.20000 42 21.11000 0.400000000 7700 21.11000 0.400000000 7700 1.11000 35.0 23,77943 0.9500000000 76,20000 化调味 过去放动地 化热热试验机 化过敏试验离热 神经环境 计分数运行 •1. C. . .∽nt Sec. Se 121.4 1500 -2k· ..... 100

COPELED DO	et versete og so	$C_{M}( \Delta   \in N \otimes \mathbb{P})$
VAGNTTPO	45006F0	CEPERAL ITES
COPPTFATE (AFFFF63) 1105.417 1105.417 1105.617 1105.617 1105.817 1105.417	-18.19512 -138.1452 -258.1952 -378.1952 -442.1952 -512.1452	$\begin{array}{c} c_{10}c_{1}c_{1}c_{1}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{1}c_{2}c_{2}c_{1}c_{2}c_{2}c_{1}c_{2}c_{2}c_{1}c_{2}c_{2}c_{2}c_{2}c_{2}c_{2}c_{2}c_{2$
nº.0	·	「「「「」」」「「」」」「「」」」「「」」」「「」」」」「「」」」」」」」」
VOLTEDE DE PE	CEPCION NO. CI	IDI FASFI
MAGHITHD	Vectore	- "Figure area in the second state and the second state and in the second state and the se
VOI TAUL		THE VORTAGE CONTRACTOR OF ADDRESS OF
132740.0	់ ១, ១០០០០០ភូមិ	400 (132790.6.0.0000000R+00) Lator .
132790.0	2.044395	(+06495.22.+115000.0) (10) (+66395.28.115000.0) (38) (1150 (1009)) (1000)
1 12740.0	0.0000.000	460 (132790.0.0.0000002+00)
132740.5	2.094315	$(-n_03)5, 2c_115000, 0)$
VOUTAUE CH PH	STO IN CADA P	an an an an an an bha saoch a' mhlair ann an shairtean an Arrainneach. Maite
(V)		<ul> <li>A standard stan Standard standard stand Standard standard stand Standard standard st Standard standard st Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard stand Standard standard standard standar</li></ul>
MAGNITUD	vuçut n	(A) PONPONENTES 1 Control of the second s
VOLTANE	1	ាម ម៉ាំប្តុំសូរគ្
153377.8	0.1975903	(150393.4.30109.15)
150901.0	-1 - 01749	(-47340.27143267.1) (-99634.96.10990541)
153509-7	0.1.5.452.	(150577.0.77867.071
146865.0		(-9/920157.110319.5)
•		
. <del>4</del> .	an al constant	in 1987 than a na shi na sa na shi in tala a ang ang kang kang kang kang kang kan
	1. <b>1</b> . 1 . 2	Charles and the States of Marian and Marian
		ي. مەلى مەلىيەر مەلىرى بېرىمەر بىر مەلىر بىر مەلىرى بىر مەلى مەلىپ بىر مەلىيە تەلىرى بىر مەلىيە تەلىرى بىر مەلى ق
CUERTENTE OF	FUSTO BY CODE	·
.141		<ul> <li>designed and the second se second second se Second second sec second second sec</li></ul>
BAGLTTON DE LA	A442411.0	(a) COMPARATES (1) Control Control Control Action Action (Control Control C
CORFIENTS	•	COFFICERTE
[AFCFFF5] 1087,564	-0.2691301	[44]444,339,+310,65521
1041 559		(-141+144,-751,5037)
1054.341	- 2 9 9 47 3	(1)++++152+=51+++0757)
1092.115	-2.361673	(-741_8159,-752_158m)

CORPTENTE OF PERFORMENCE AND CADA FASE. EN COMPONENTES ST FYRICAS, (4) 3 2.2446495F-02 1105.801 1995-0 3.36121935-02 的。如果我们们的这些人的是我们都是我们都是我们的这些人的。这个人就是是我的现在分词的是 44 . 1 2.52 1105.001 3.3497028E-02 . 1 LIT. ATTACKS FOR THE SECTION OF THE REPORT OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF THE PARTY OF T 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 27 24 29 30 31 32 31 32 33 MAGNITUS DE 1.4 CONFIGNTE DE LAVID EN CADA FASE. EN COMPONENTEN SINFTE(CAS.(A) 10.21 A MARCH MARKARY stan se la finis è 14610B ..... 1.1 調神 1091 705 a part a construction appropriate a construction of the state of the s 198414 ·二日》·列东京《西北部派的》。《古小》·马尔尔和马尔的》 1. 1. 1. M. M. M. 184. 600529 FIRES DE DEBEDUS DIARTO PERSO DE CELEUR LAN TORRESE ACTERIS DE RECEDENTE 'F'A FUECTED AGATTICO I FLECTEDSTATICO E AND THE MAN Comparison of the Det north in Strategy of Sold Strategy and Strategy 1: 6.11 0.00 ۰. LENS METRICKARD SHOULD BE SHOULD BE 100.00 100.00 . . THE STATE OF A STATE O a she të ta she s MARGER MY 1. 7 2. -小人 化合成合金的 法法庭证 的复数手续行 34 35 38 12 ° F 行动性的 网络阿尔夫 法公司 网络通知的 建筑的 建筑 机塑成塑料的 37 772 - FF**B**, 54 C 49.47<u>.</u>1.1 小学生中华 和此 化四苯酸基苯基苯基苯基苯基苯基 化丁酸钙 经回数 的复数子 10.37 38 39 40 1. N. W. W. 16 1 17 41 5 - 5 14. 146 1  $\leq C$ 1.1 12.5 42 专 肥白症 11.12 通じたい Ŧ., 1. 20 2 60 £. . . . . 48 47 49 50 51 57 111 21.76 CS92-11 × \* ., . t ٠., 4 53 55 57 58 50 51 62 63 4 d. Sec. 18 ì 1 · · · · e li u 12.1 ~ Sec. 14

															e de					j. t
														nta de Recurs		Sa in				
										296	i.				n i de El Contre		na su l Hun eg	e en Se esta	9. P	
•																	19. de j.			
-																				50
	60.0	2.10	3.0	01.33	1 14	6.)	1.	11	10		11					- - 2	G. 16			
ġ	0.01.8	11:2	2 0.	2141			7	5	22									n an de K Anne State		
	0 066	13.	- 6-	0147		ii.	1.	4	4.6	r.						<u>1</u>			(1. ) 	67
	0.068	21.6	3 0.	0147	9.1	111	17	- 4	496	F				5 . L . S		· •	619,69		$\mathbb{C}^{1}$	
	2 1 10	25.1	1 0	004	្រំដំ	កំពុំព	57.	ู่ ได้) เม	89(	o <b>đ</b> 2			200			21-3	101070		172	. 1
-	1.000	n 'n	2000		01.0	<u></u>	100	đ.							96	ene.			ta nairte Traini	
	1.000	e e.	0000	1.0	000	<u>.</u>	<b>n</b>	d.			, .		go su		3		9 C S		1. 14.02	
	1.00	in n.	600			2	nar	ų.			. ! .	n 199	No. 12						1812	
	0.5	- 1	866		{	n.	964	Y				÷.,		· · · · ·	S A	[ ]	1.20		ET OF	
	-1.000	20 N	0000	-1-1	ina	<u>.</u> :	305					5 ( s.)		Le teste	- 19 A.	in ho		1	1	
	0.5		966		ξ	-ñ.	6 K A			. *	· * :*•••		(a. 4.)	11 A.F	- (-) (-) - (-)		j <b>i 11</b> 4 4	( e) ( <u>)</u>	4: 367	
	-0.5	- ň.	966	-0.	· · · ·	<u>.</u>	866			•	.!.	3		104. F.X		<b>1</b> 4	್ಷೇತ್ರಿಂದ	<u>्</u>	<b>R</b>	Ľ,
	/1.000 •0-5	nń n	0000	1.	រំកំពេ	6	000	ŝ.	·• · ·		-1.1		. N		1.4.1	¥ 1.				5 F
	-0.5	ő.	866	-81		- 8	864					. • • •			. 9.		с ў		1	0
	-1.000	ία · n.	000	- • - •	100 100	6	660	òğ .	· •,	1.19	- it			وتعدين	С	adite		сн ўр	1224	
	-1.000		0000	-1.	000	01	000	10 . 10					· · · ·		er et j	100	2	jy wr.	97 "95.	
	-1.000	0.0	0.000	-11	1000 100	6	<b>n</b> ñ( au (	ið - Sr	·	• •	- <b>-</b>	·		1.5		1/	· ` `	Ъ-зй		
	-0.5 -0.5	n - 0	466 4.56	-0-5		-ñE	966			•	- 1 -	11	•	1.4.2	. <u>.</u> .	• 34				
	1,000	) 'n	200	1-0	រុំពត់ត	-81	605	10			1 م						i∙i⊽¥.	4	1.	. f
	-0.5 1.00	, -0	866	-0.	10.00	3	866	.,			••	184		( . <u>]</u> . '	- 94 P	219 			41.27	
	0.5	0	866	-93		-0-	866		- '			L - 4				S. 10		in in		
	-1.00	10 Q	000	-1.1	100 7	2	900	nd N						<b>t</b>	: :	ite in the second second second second second second second second second second second second second second s	•		• •	
	0.5 96940	-0- 0-0-0	966	800	<b>;</b>	105	866	5	060	:			- 3.,	far Sta		n 74, 1 		1 - T.	1 2 3 1	्य में 
	16.0	39   H									1	1.4					ित		1	
	4A 64	27'							•				e de la Trada		t i di Li de				4 597. 	(* *)
	13800	4 <b>6</b>		r.n.	•					÷.,	. F			ii fat I		5 J.		e e		. 1
	6900	0	1145		)						1.5		•	4			•	•	4	
	-1380	10-0 1-5-1	1 - 51	0 0								• * *		11.14						<u>.</u>
•	6900	0_0_1 71	1951	1.0	•		•	÷						£ .	. *	· .	, · ·	•		
	-5 2	e 47	,								1.1.1		1.7	-		1	• • • •		1 -	

2		الم الم الم الم الم الم الم الم الم الم	
		a na sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana ang sana a Bana ang sana	
	er er er		
	• .	en en la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de la companya de La companya de la comp	
3		1. The second s	
0		ել է ու է են երկրություններին է են երկրություններին է հետում է են հետում է հետում է հետում է հետում է։ Ինչը է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում Դուս է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում է հետում	
	na.() Hi	We control to the state of the second state of the second state of the state of the second state of the state of the second state of the second state of the s	
3	0.0	ann an an an an ann an ann an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna an Anna Anna Anna An Anna ann a' Anna a' Anna a' Anna an Anna Anna	
4	0.6	n an an an an an an an an an an an an an	
1 . 2	0.4		
9	0.3		
2	6908	16 11951116 CT OF COMPARENTS FOR PROPERTY AND THE COMPANY OF THE COMPANY	
	-138000	-0-119511-0 -00.6 「「「「」」、「「」」、「」」の必要には国际の時期登録の構成である構成である。 	
	13800	-119511.4	
1	27.43	1. OU 21. THE REPAIR OF A COMPARENT ALL AND A COMPARENT ALL AND THE	
	21.34	0.00 +0.00	
, ,	15.24	(a) (a) (b) (b) (b) (b) (b) (b) (b) (b) (b) (b	
]	9.14	(1) On the second the second s A A A A A A A A A A A A A A A A A A	
ľ	3.05	10.00 - Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina A 12.000 - Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina Alina A	
9	0.00 2.78	27、82、1~~うちについていたがなからない。これには、地球の時に、2008年の100円に入場したものになった。 27・92、1~~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・1~・	
7	0 95	为4、56、1100年代,1月11日代,他们的生活的生活的过去式和过去分词是正式的数据编码的分词是更加被变化。此后,1995年4年。 25、41	
9	0.95	57134 Constant Constant Internet Statement (Statements Technics, March 1996), Advanced Statement (2008), 2010.	
	0.95	16.29 - and and chan is mailed have been the product of the state of the state of the state of the state of the	
, °	0.95	14:32 Constanting of the second second second second second second second second second second second second s	
	1.1	12.13. W. T. Main Lawrence and The State of the State of	
	1.27	1.0.14 17.19.5 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	
1	1.75		
	• 0	THE STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET STREET ST	

DATUS PEL-SIGH 2 3 4 5 8 VOLTAJE A CIEDEA DEL SISTEAT (3.0000.06) NUMERO DE FISEST -UMERO DE CIECUTIOS-1 HUMPDO HUMPRO DE CENERTE FASE RESISTIVICADE CEL TEACEMPILOS.O PRECUENCTA:60.0 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 ાય કોઈ 4. 1.1.1 92 geografie 4 3 (المراجعين · 这些是一个人的是我们的和同时,这个时间,我们就是我们的我们的,我们就是我们的。 Charles and the second second NATOS DE LOS OPUBLICTOPES à l'ANNO 1997 - 19 24.1 Sisteria and the second second second second second second second second second second second second second se N 14 1 37.7 املا 201227242567890132384567699014223445878996152555555555589661623 ALTURA PADTO RIG DISTANCTA HORIT. 1..... CONDUCTOR -REST (M) (M) (M) ٠ī LIVEN 0. 1.4 1. S. 1975 化酸盐 经有关通知性 法自然人的 网络人名法法法人人 - 4 8271 5., 21 . 43 .0117600 0117600 .0117600 47 0.068 A 17.22 COFFIC 0147 0.068 3: 0117600 0.065 10 0147 ÷ 222 5117605 0605700 2005700 1130 2 00 43 1 q . 3\*3 -1.31 1.1 d, 2145878901214587890121456789012345678901234587880 145678901214

																1						j						2	1			1	5 ·								i i																				
						z									ł				l.									2	9	9				ed B											-																
		1.11			, , ,		þ						4	1		74. 19.								2			ž	i÷	j.	 	ļ.		ž.	2	i da	2				•		ŝ,	: 	ċ				•										• •			
	1.	*				1	-	_	1			1			1	<u>)</u> :					. 5	s.			5	-			•.	-	_	0	ť,	2		.:	1	4				<u>.</u>	i.		2			-			<u> </u>										
																													1	t	j													j.			1			l:	2										
			1						1				1		2		1			7			100	0			200		ł.	0		er O							-1	1			1				j.														
	-	7,	Ĵ,				ſ			°.	-				Ŀ	1	1	ŝ.	े	v	5	ा	31	- 20	ę.	εċ,	2	est	с.,	ŝi J			2	- - -			4		5	i. L	1	(1		14	1	ain 1 a	ł.	-7	(r 3	?	ля,	ф. 4 //	3	ęri I		1	-			7	•
* • 		1		.,			*	;			• *	•	÷.	ц. Ч.	d A				1 - 1 -		••••	ं। ा		نیان را ا	: بن	ः १	U., U		2		i. T	Сй Ар	<u>ند</u> ۰		81) - 31)	ji F		9 4	26	(4.) (57	34 	а ў 1	iş.	÷	.)) 	не Ц.	\$* 37	ie i	73		i e g	2	<b>1</b> 24)	اد م د	41 a • •		с.: ••	•	2	, ,	
. •	H I	۲.	p	Ť	7		Ņ		ſ	ч ;	P	F	Ċ,		ç		,	SF	a N	Ţ		1	ņ	Ĥ)	1	ĸ	ł	j	ł		t			13				•				-		.3			;		4		83				:.		÷				•
	ę	Ŋ.	1	9	7	F	• •	) ( ) (	1		0	-	ŗ	10	Ŕ.	÷ 0	n G		6	•	1	5	F.	+(	90	ηž.	÷.,	n n	•	1	į,	51	F	+	۱Ċ			а. • •	1	1	91		0	0		ĉ		12	18 10	E	+0 +0	0		. 1	;					•	
	ļ	) <b>.</b>	į	?	ģ	£		20	ĺ		ý	•	1	.0	a E	; + (	ů.		ι.		10	1	£	+ 1	.(	!	*.	о р	-	1	j g	41	F.	. 1 + 1				9	. 1	1	2	1	0	ņ		Ģ		[]	•		F.Ú	10			•		•		•		
	( (		1	1	5	F F	+ 1 4 (	יים הר	,		0 0	í	, i	) 4 ) 4	H R	+ ( + (	0		0 a'	•	1 1 1 7	2	F	+1 +(	940 240	ן 11-		o o		7 5	с: С.	51 41	F.	+ 1 + 1	ao So	r r		05 05	. 1	ð	81	1	0	ល លំ	i La	0 0		611  :1	15	era Rif	F0	-0 101	<b>1</b>	į	i E	<u>.</u>			,		
	(	•	?	7	5	F	• •	ne Ne	•		0	•	3	15	Ę.	• :	e e		19 1.	•	1): . c	?	Е 	۱! ۲	٦.	•	•	6	•	?	-	11	ľ	• 1	<u>ic</u>	1		е, 	1	0	5		0	n A		0 1.	3	24	17	E.	+ () 	0	• •	· I	ł						
	ŕ	5:	2	4	7	F		br	i		ñ	:	2	ŝ	R	<b>+</b> {	n		ň	•	28	ł	Ē	+ (	iċ	5		ň	-	7	Ŕ	21	Ē		50	<b>.</b>		ő.		13	51		0	ö	•	ö	1:	57	15	Ē	60	ŏ		• 1	ſ:	•		•	er.		
	ĉ	).	17	2	9 4	F		0.0			0	:	5	17	F	+1	in Il		0		0	ĥ	f	+	00	)		0	:	1	1	R I	Ē	+	10	,	с •	0	1	7	01 4/	E I	-0	0	ن د د	0	្នៈ រ	31	10	E I E I	F (1 F (4	0		-	3 - 1 4 1			5) 17			
	6	n.	1	ł	6	F	•	0 4 D (	;		0	:	5	1 C	i.	+   +	0 0		ь 0	:	1	3	F	+( +(	5 C	ï		0	•	ļ	1	51	Ē	+		)		0 0	1	1	r. ( 91	F	0	0		0	T	79	,7 9	Ë	i () 4 G	6						•	e.	4	4
							:																					4		-	ł	۰.	-		÷									ŀ	1	1	ŧ,	•	÷	5	-			1	17	•		×.;	- 624		
							1															1			:,						ì				-					2					Ċ,		1	1		•				т.,	1		ТС -	54 4-10	1. 1.	2	
														Ì	-			ç								4	~			÷.	n T								÷ .	ŗ	,.							-	• •		4.0				1: - 1: -			j,	-		
а,	4)	N T	16	1	2		P	F.	(		F	ŗ	L	• 1	f.	N	٦,	×	.(	9	۵Ļ	1	F	0	K A	0					17	;	.,	e.	÷		•	,		t.		•	Ľ,			.**	4	•		÷	• 1	λ,			5	į.	9	j:	•	ц,	,
		0. 0.	1	1	) (j	F	*	00	3.		<b>n</b>	•	() 7	17	E	+0 +1	0		0	•	0 <b>0</b> 1 2	1	F	+{ +{	0.0 L) }	)	ż	0	-	01	2	01 21	F. ř	+! +!	) ( ) (	}	4	6) 1)	• 1	10	0	E.i	0	0		00	: •	70 1 -	10	Ľ	F Q	10   -	:		÷	v		e.	,÷	ť.,	
	1	б. б.	• !	2	10	F	•	6 ( n (			ĉ	·	n	10	1	+ ( + (	0		រ	•	nie Nie		Ē	्र + । • ।	h, h F	1		0	•	í) (	4	n. Gi	2	+	ní NF	í	•	0	. (	5	5	F	n	ò	i. At	n	•	ác 14	, () 4 4	5	+0	in H					- 	29 1.	. '.	' 	e G
		ņ.	. (	2	10	F	÷	00	'n		ò		<u>^</u>	•	ŕ	+0	ņ		.0		n ŗ	0	F	+	00	,		ğ		ò	ŋ	<u>ğ</u> ı	Ę	+	bç			ņ	•	ų	ņ	Ę.	-1	n	- ;	0	1	Di.	10	e.	10	20	~		<b>7</b> - •		•			3	
		0.			• () • ()		-	0 I	•		0	•	2.) 0.)	97 14	۲. ۲.	+ . + 1		•.	 		r: hr		÷	+1    + (				0	•	1 0	) 0	/! 6.	ļ	•	л 1	;		i a	• •	10	4	-	'n	н 6		0		! / 14	,0 ,0	ri F	+1	in.		•	:	۰.	1		:	t,	
		0. 0	• 1	1	77	F	+	01 01	B A		0	•	1	19 . r	E	+0 . 2	8		0	•	1 E	17	E	+1	0 f	?: • ·	•	0	•	1	3. A	1	Ë.	+	n¢	۹. ۱	•	n n	•1	30	6 	E. I	+0	9	3 	0	•	13	10 . n	E+	⊁0 ∷∴	. n 18			¥.,				•••	e .	
		ö			14	F	ŧ	ň	ĥ		Ġ.	:	1		5.7	+ i + i	ч		3	•	14		1	+				4		2	9	é	Ģ	+	15			4	1	1	2		1	3	÷.,	6	•	5	7		• •	. 1-			n Ng						
	ļ	() ()	- 1	1	) ( 	F	+	01	H		0	:	1	4 A	i. N	++ +(	R		0 0	•	17	,,	F	+	0 9	ł		n O		1	л Я	0	F	+	) ( ) {	3		i) Ú		2.6 10	7	-	+0	r. 9'		0	:	12	, 6   9	Ē	F0 F0	) ()  4			ţ						
															•					يو. روا											T	• • •		•	•		. '		·				Ż	, •	• •		, i	2			: *				•			\$			
23	14	1.5	6	2	Ô.	9	1	1.2		4	3,	6.	ù	9	õ	1.2	Ì	1.5	6.	ī	Ū	0	ī	2 1	Í	ŝ	1	r	8		ō.	Ē	2	ī	5	8	ī		- Q	1	2.3	Ì	ž	6.;	Ĺ	9	0 1	2	1	13	i	7	0.9	ū	Ľ,	2	ż	Ċ.	đ	D	ì

WATRIZ DE TEPEDIACTA SPRIE (COMP. SIGETFICAS)         0:357#000 0:2532:00 0:100F=01 0:345F08 0:155F-01 0:364F01         0:357#000 0:2532:00 0:100F=01 0:345F08 0:155F-01 0:364F01         0:357#000 0:2532:00 0:100F=03 0:345F00 0:200F=03 0:2544F01         0:364F01 0:557*00 0:2537F01 0:144F01 0:200F=03 0:244F01	Station -			a per la tata				
HATRIZ DE LEPEDALCIA SFETE (CONP. SLOEIFICAS) 0.5575:00 0.7435:00 0.7455:00 0.1747:00 0.9355:07 1.1505:01 0.7085:02 0.5005:07 0.7403:00 0.4965:00 0.1355:07 1.145:07 1.1505:07 1.275:01 0.7005:00 0.7403:00 0.4965:00 0.1150:03 0.1005:01 0.7005:03 0.1495:07 0.7403:01 0.5355:00 0.1150:03 0.1005:01 0.7005:03 0.1495:07 0.7445:01 0.5355:00 0.1150:03 0.1005:01 0.7005:03 0.1495:07 0.7445:01 0.5355:00 0.1150:03 0.1005:01 0.7005:03 0.1495:07 0.7445:01 0.5355:00 0.1150:03 0.1005:01 0.7005:03 0.1495:07 0.135:01 0.1055:00 0.1150:03 0.1455:00 0.1150:03 0.1495:07 0.135:01 0.1055:00 0.1150:03 0.1055:00 0.1150:03 0.1495:07 0.135:01 0.1055:00 0.1150:03 0.1455:00 0.1150:03 0.1495:07 0.135:01 0.1055:00 0.1150:03 0.1455:00 0.1150:03 0.1495:07 0.135:01 0.1055:00 0.1055:00 0.1150:03 0.1495:01 0.3565:01 0.2005:00 0.0245:00 0.1150:02 0.1055:00 0.1495:03 0.3665:01 0.2005:00 0.0245:00 0.0055:00 0.7005:00 0.7045:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.7045:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00 0.0005:00	1		a de la companya	ge glande og gan.				
<b>WATELZ DE LAPEDIAGIA SFRIE (CUMP. SLAETFICAS)</b> (CHMS/KW) 0.557E:00 C-2454-00 C-1947-01 C-1948-07 T-155F-01 C-2486-01 0.380E-07 0.700-01 C-4946-03 $-2346-01$ C-286F-02 $-3465-01$ 0.380E-07 0.700-01 C-4946-03 $-2346-01$ 0.280F-02 $-3465-01$ 0.380E-07 0.3812-01 C-4946-03 $-2346-01$ 0.280F-02 $-3465-01$ 0.380E-07 0.385-01 C-4856-00 C-110F-02 C-1065-01 0.229E-03 0.4466-07 0.248-01 0.535F-00 C-110F-02 C-1065-01 0.229E-03 0.4466-07 0.248-01 0.535F-00 C-110F-03 C-2306-01 0.5065-07 0.385-01 0.535F-01 C-3465-01 0.4684-01 0.5065-07 0.3856-01 0.248-01 0.4466-01 0.4684-01 0.5065-07 0.3856-01 0.248-01 0.4466-01 0.4684-01 0.4685-03 0.2955-07 0.248-01 0.535F-01 0.7669-03 0.44516+06 0.14665-03 0.2955-01 0.248-01 0.2065-01 0.7669-03 0.44516+06 0.14695-03 0.2055-01 0.2665-01 -2946-03 0.1355-01 0.1355-01 0.0755-00 1.7345-07 0.2565-01 -2946-03 0.1355-01 0.005500 0.46375-00 0.000550				a				
MATRIZ DE TAPADALQTA SPRIE (COMP. SINETFICAS) (DHAS/WH) 0.3575+001 0.2035:01 0.1975-01 0.810ETFICAS) (DHAS/WH) 0.3575+001 0.2035:01 0.1975-01 0.200F-01 0.200F-01 0.200F-01 0.700F-01 0.5037+00 0.404F-03230F-01 0.200F-07234F-01 5065-07 0.1377-03 0.537F-00 0.111F-02 0.100F-01 0.220F-03 0.149F-07 0.248F-01 0.537F-00 0.111F-02 0.100F-01 0.220F-03 0.149F-07 0.248F-01 0.537F-00 0.4375+00 1.111E-02 7.1148-01 0.5065-07 0.1380-01 0.537F-00 0.4375+00 1.111E-02 7.1148-01 0.000F+00 0.200F-03 0.108F-01 0.4375+00 1.4375+00 0.4575+00 0.336F-01 0.248F-01 0.200F-03 0.248F-01 0.0715F-03 0.2700F-03 0.701F-02200F-03 0.108F-01 0.1357F-01 0.4715F-03 0.2700F-03 0.704F-01 0.248F-01 0.204F-03 0.1357F-01 0.0715F-03 0.2700F-03 0.704F-01 0.248F-01 0.204F-03 0.1357F-01 0.0715F-03 0.2700F-03 0.704F-022186F-01 0.204F-03 0.1357F-01 0.0715F-03 0.2700F-03 0.704F-03 0.248F-04249F-03 0.248F-01 0.0715F-03 0.2700F-03 0.704F-03 0.108FF-04249F-03 0.248F-01 0.0715F-03 0.538F+06 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.0700F-00 1.0700F-00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 1.0700F-00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.0700F+00 1.0370F-00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 1.030F+00 1.0370F-01 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 1.000F+00 1.030F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 1.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 1.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 1.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.00	e de la Antigati					والمعهور المراجع		
HATRIZ OF INPEDIACIA SFRIE (CUNP. SLETFICAS) (CHMS/#4) 0.555E:00 C.205E:01 C.107F:01 U.833E:05[55F:01 0.700E:01 0.700E:00 C.706E:01 G.496F:03239F:05[31F:01708F:02 0.700E:00 C.706E:01 G.496F:03239F:01 0.200F:0738F:01 0.700E:00 C.706E:01 G.496F:03239F:01 0.200F:03239F:01 1.500E:07 C.707E:01 G.496F:03239F:01 0.200F:03239F:01 0.229F:03 0.149F:07 C.724F:01 0.533F:00 C.111F:02 C.110F:01 0.229F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:00 C.111F:02 C.111F:02 C.113F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:01 0.149F:01240F:03116:02 F.113F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:01 0.149F:01240F:03116:02 F.113F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:01 0.149F:01239F:001115:02 F.113F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:01 0.149F:01239F:001115:02 F.113F:03 0.149F:07 C.1335-1 0.533F:01 0.149F:01 0.234F:03 0.170F:03 0.149F:07 C.1355-1 0.168F:01 0.139F:03 0.170F:03 0.170F:03 0.109E:00240F:03 D.108F:01 0244F:01 0.071F:03 0.170F:01 0.701F:00240F:03 D.108F:01 0244F:01 0.0.071F:03 0.170F:01 0.701F:03 C.1560F:04249F:03 0.1235F:00 1115:00 0.170F:01 0.704F:00 0.080F:00 0.000F:00 0.000F:00 0.000F:00 0.000F:00 0.080F:00 0.800F:00 0.000F:00 0.00							teres de la companya	
MATRIZ DE TAPEDIACTA SFETE (CUMP. SLAETIGAS) 0.35784.00 0.2485.01 0.3767.01 0.3485.03 1.1285.03 0.7008.01 0.2485.03 1.2285.01 0.2685.01 0.2485.03 1.2485.01 0.2485.00 0.2485.0			Alexandria Alexandria	da to a	en en en en en en en en en en en en en e	*aa* - 1993 - 1993 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 - 1994 -		
0.255E400 0.275E400 0.275E400 0.176F400 0.183E+05 -155E-01 0.700E+02 0.280E+07 0.2603+00 0.496E+03 -239E+01 0.280E+07 -138E+01 -384E+01 0.2603+00 0.496E+03 0.239E+01 0.280E+02 -138E+01 -159E+01 0.2603+01 0.496E+03 0.239E+01 0.280E+02 -129E+03 -159E+01 0.2603+01 0.633E+00 0.111E+02 0.109E+01 0.229E+03 0.449E+07 0.248-01 0.633E+00 0.111E+02 0.109E+01 0.229E+03 0.449E+07 0.248-01 0.633E+00 0.111E+02 0.109E+01 0.229E+03 0.496E+07 0.248-01 0.633E+00 0.249E+00 0.431E+00 0.111E+02 -506E+07 0.135-1 0.366E+01 0.433E+00 0.111E+02 0.111E+02 -506E+07 0.366E+01 0.268E+01 0.433E+00 0.431E+00 0.1496E+03 0.285E+01 0.366E+01 -290E+02 0.234E+01 0.671E+03 0.700E+01 -734E+02 -211E+01 -290E+02 0.133E+03 0.401E+04 0.671E+03 0.700E+01 -734E+02 -211E+01 -290E+02 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.637E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.443E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.443E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.637E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.443E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.443E+00 1.443E+00 1.637E+09 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 1.430E+00 1.433E+00 1.334E+00	HAT	12 OF 1	PEDALCTA A	PHIE CONP.	SINETFICAS	<b>)</b>	a de la composición Se de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición de la composición d	
0.3578:00 0.24752.01 0.17048.00 0.2308.01 0.2808.05 - 3448.01 0.2808.01 0.563.00 0.4908.03 - 2308.01 0.2808.05 - 2208.01 -2848.01 0.563.00 0.4908.01 0.2488.03 - 2308.03 - 1248.03 - 2208.03 -1338.01 01 - 1777.03 0.4558.00 0.1148.01 0.2488.03 - 2208.03 -1338.01 01 - 1777.03 0.4558.00 0.1148.01 0.2488.03 - 2208.03 -1338.01 01 - 1777.03 0.4558.00 0.1148.01 0.2488.03 - 2208.03 -1448.07 0.2448.01 0.5358.00 0.6848.01 - 2408.03 - 2208.03 -1508.07 0.2448.01 0.5358.00 0.4338.03 0.4518.00 0.0248.03 -508.00 0.149.07 0.2448.01 0.5358.00 0.4338.03 -1448.07 0.2448.01 0.5358.01 0.4338.03 -1448.07 0.2448.01 0.5358.01 0.4338.03 -1448.07 0.2448.01 0.5358.01 0.4338.03 -1448.07 0.2448.01 0.5358.01 0.4338.03 -1448.01 0.4448.00 0.4338.03 -1448.01 0.4448.00 0.4448.00 0.4448.00 0.4448.00 -7348.00 - 2718.01 0.586.04 - 2448.03 0.538.00 0.886.00 - 1750.00 0.4338.03 0.4448.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4448.00 0.6008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 0.4008.00 -1508.00 0.4448.00 0.4008.0							n ye e o o	al series.
$\begin{array}{c} 0, 200 F = 0, 2, 400 = 0, 1 & 0, 404 F = 0, 3 & -, 234 F = 0, 1 & 0, 204 F = 0, 3 & -, 234 F = 0, 1 & -, 243 F = 0, 2 & -, 243 F = 0, 1 & -, 243 F = 0, 2 & -, 243 F = 0, 1 & -, 243 F = 0, 2 & -, 243 F = 0, 1 & -, 243 F = 0, 2 & -, 243 F = 0, 1 & -, 273 F = 0, 3 & 0, 573 F = 0, 3 & -, 573 F = $	ĥ	17F+01	C 2858-01 - 7448-02	- 7018-02		131F-01	- 7844-01	21
$\begin{array}{c} -15_{11} 1 - 01 & -173_{2} - 13 & -23_{2} 1 - 01 & -23_{2} - 12_{2} - 13_{2} - 01 & 0.23_{2} - 12_{2} \\ -13_{11} 1 - 01 & -173_{2} - 13 & 0.53_{11} + 02 & 0.10_{11} - 02 & 0.10_{12} - 01 & 0.23_{12} - 02 \\ -15_{2} 0 - 01 & 0.23_{2} - 01 & 0.23_{2} - 03 & 0.68_{2} - 01 & -240_{12} - 03 & 0.28_{2} - 03 \\ -15_{2} 0 - 02 & 0.13_{2} - 1 & 0.70_{12} - 02 & 0.43_{12} + 00 & 0.10_{12} - 02 & 0.14_{2} - 01 \\ -15_{2} 0 - 02 & 0.13_{2} - 01 & 0.70_{12} - 02 & 0.43_{12} + 00 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 03 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 03 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 03 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 03 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 03 & 0.14_{2} - 02 & 0.14_{2} - 0.14_{2} - 0.1 & 0.10_{2} - 0.14_{2} - 0.1 & 0.10_{2} - 0.1 & 0.00_{2} - 0.0 & 0.00_{2} - $	2	780F-07 784E-01	0.7404-01	0.4868-03	- 234F-01 0.144t-01	0.289F-07		an de la de les. Stations de les
0.1499-07       0.244F-01       0.533E-03       0.684F-01      249F-03      239E-01        596E-07       0.134-01       0.779F-03       0.433F+00       0.111E-07       0.144E-01         0.199E-01      99F-02       0.433F+01       0.131E-07       0.144E-01         1.701F-07       1.94E-03       0.165F-01       0.1496F-03       0.241E+06       0.14965-03         0.985F-01       0.166F-01       0.744F-01       0.431E+06       0.14965-03       0.94965-03         0.985F-01       0.166F-04      289F-07       0.244F-01       0.071F-03       0.700F-01        734F-07      71E-03      71E-03       0.704F-03       0.14965-03       0.94965-03         0.985F-01       0.166F-04      289F-07       0.244F-03       0.071F-03       0.700F-01        734F-07      71E-03      724F-03       0.135F-01       0.153E+06       0.153E+06         0.806F+08       G.000F+00      734F-09      733F-03       0.163F+06       0.902E+00         0.806F+08       G.000F+00      639E+09      334F-09      443F+09      443F+09         0.806F+00       0.806F+00       0.806F+00       0.806F+00       0.906F+00       4.92E+03         0.806F+00 <td></td> <td>501-01 31F-01</td> <td>0 8736- 2 - 1778-03</td> <td>0.451F+00</td> <td>- 240F-03 0.111F-02</td> <td>- 1248-01 0.1095-01</td> <td>0.749E-03</td> <td></td>		501-01 31F-01	0 8736- 2 - 1778-03	0.451F+00	- 240F-03 0.111F-02	- 1248-01 0.1095-01	0.749E-03	
0.102F101 I.200F102 0.100F00 0.1245F01 0.1413F02 0.1241F01 0.1466E03 0.285F01 0.166F01289F02 0.244F01 0.071F03 0.700F01 I.7346007 0.0106F01289F02 0.244F01 0.071F03 0.700F01 I.7346007 0.0106F00 0.129F02 0.11377011147703 0.700F01 0.876F081150F08644F09334F09443F09 1.637E09 0.876F081150F08644F09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.334F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.334F00 1.637E09 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 0.000F00 1.334F00 1.334F00 1.334F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.443F00 1.400F00 0.000F00 0.00	<u>0</u> .	49F-07	0.244=61	0.6336-03	0.684¥-01 5.4338+00	249F-03	-1239E-61	1. 1 1. 1. A.
<b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA (COUCOME X KZ)</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NAT</b> <b>NATPIZ DE CAPACITAUCIA</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b> <b>NAT</b>	2-	1925-01	2495-03	0.146E-01	0.1131-03 0.7605-03	0.5836-01	1, 106L-13	i Shire garis
<b>NATPIZ DF CAPACITAUCIA (COUPOND X K#)</b> <b>0.000F409 9.0005400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F409 0.0</b>	0.	285E-01	0.3866-01	2895-02	0.2448-01	0.0735-03	0,7008-01	and the second
<b>WATPIZ DF CAPACITAUCTA (COUGDMB X RA)</b> 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 -150F+0- 0.000E+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 -150F+0- 0.000E+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 -644F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 -3342-00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000E+00 0.000F+00 0.000E+00 0.000E+00 0.00E+00 0		/44=0/			-133r-91			的复数潜行的
NATP17 DF CAPACITAUCIA (COULONB X KM):           0.000Fr04         6.000Fr06         6.000Fr06         6.000Fr04         6.0							s ÷ 	la se se
NATETZ DE CAPACITANCIA (COUGDER X RA):           0.000Fr00         0.00				1.11	. *	• 4	- 1	e <u>s</u> etese
$\begin{array}{c} 0.000 \pm 100 \\ 0.000 \pm 100 \\ -1500 \pm 008 \\ -1500 \pm 0$	417	RT7 DF C	•••••	(COUDDNB X	K#3			
0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 4 -150F407 0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 0.000F400 -644F409 -160F400 0.007F403 -1659F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 -160F400 0.007F403 -1659F409 0.000F400 0.000F400 -334F409 -1450F404 0.000F409 0.000F409 -150F404 -1534F40 0.000F400 -1450F404 0.000F409 0.000F409 -150F404 -1534F40 0.000F400 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 -334F404 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 -1450F404 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 -1450F404 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 -1450F404 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.000F400 0.000F400 -1450F404 -1450F404 0.000F409 0.000F409 0.000F400 0.0	0.0	000F+00.	0.0000+00 -11500-08	6.000F100 644E-09	6 . CLAL +00	- 4438-09	0.0002+00	a in the second
0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 644F=001507=00 0.027F=00 0.000F+00 0.450F=00334F=00 0.000F+00334F=00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 334F=001507=00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 4334F=00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 0.000F+00 4334F=00 0.000F+00	0.	00F+00	0.000F+00	0.0008+00	0.0000+00	0-000F+00	0.0006+00	1 <b>1</b> 201
	0.	000E+00	0.10.00+00	2+996E+99	6.490E+00	9.040F+00	u_0000+40	
=_134/2009 =_2400=20 =_25000000 =_26000000000000000000000000000000000000	 0.1	001F+04	+,1502=08 6,0002+60	0.8776-03 0.600F+00	0.0002+00	=+4 ×08 −04 6+4468+60		
- 443F-09 - 4385-09 - 458F-09 - 180F-09 0 839F-08 - 150F-08	-	3342-54 6005+0-5	-,450g=35 0,8563.4 0		a 275 - 48 6 - 4 Martin			÷
	-:	443F=64	- 4385-09	506-09	-1608-39	0.4398-04	-150E-08	1

23456788 The state of the second states and the second states and the LANS NO DOWE and the should be made be the second second 10112134161871819212224258722893332344587589941424445874895555555555666526 WATETZ DE AUSTITAUCIA (SIFIFIES/+) 1. 1. 2. 24 eden salah di kara a taking t 0.000#+00 0.000F400 0.000E+00' 0.0008+00 0.0008+00 020002+00 -, 2+0L+00 0.3155-05 -.5-71-0f -- 126-- (the -- 1675-06 9.0001+00 0.000F+00 -1706-06 -165F-06 0.0002+00 -107E-06 0.0005400  $\sim$ -.243E-05 0.80000000 020005+00 0010005+00 G1000F+00 0300000+00 . 0.1125-05 0.000F+00 -.248E+06 -.170F-00 0.00vF+00 -.605F-062 - 127: - 16 0 000 - 400 - 243E-06 0.0608+00 -.1708+00 0.0005+00 0.0005+00 0.0005+00 - 176E+06 distant in 0.000E+06 0.0006+00 01000F+00 --02000F+003702000E+00 0.00000+00 - 11 5F-06 Q. 116F-05 -.167F-06 -.17.95-00 0.000F+00 1.010-+00 0.000¥+00 -1243€-06 0.3156-05% 0.0000460 1000 -.240F-06 -. 1671-8F -.12nF+0n والمتعاور والأراج ۰. 24 M 1.25 125.25 252.43.5 . 11 101 4 . . 1 · ... 51 · 15 ALFLA (CÓNP 111 P. ST. FIRIC MATRIZ OF AD-13 ANCTA (SIEMENS/KH) . . . 1 0.000F+00 012056-07 0.0000 +00 0.10.F-07 0.460E-07 0.115E-07 0.205E-07 -.746F-07 0.160E-07 0.1675-05 9-220+-06 1.7+-1r 0.1188+07 9-1408-06 n, i 0.7968-07 0.1000-09 - 155--14 0.1448-08 0.1526-00 - 1 178-07 0 3986-12 0,4605-07 -. 375F-07 0.357E-05 -.249F-08 --144E-08 0.0008+00 0,0001+00 0.1448-08 0.1401-06-0.144--45 413:04-08 - 1.4. -u + 0.709E-08 -. 1446-08 1. 155- 1. -.7961-07 -. 749F-0P 0.3675-05 0.460F-07 0.398E-12 8.409F-08 -.118F-07 0.205F-07 6.197F-07 ...171F-17 0.2132-13 

234 5 8 7 8 9 10 11 se the fill - 19 A 1 1. S. M. M. 化化化化 化合理热器 4.00 LA. LINEA HARA EL MADD TSAUSPUFSION PAR 21 (0 21 28.(0402F/25) 0000000F+00,1.1067516F+08) (0.0000000F+00,1.9014370F+07) PP - L. POTFACIA CAPACIDAD DOVGIDUD (KN) COFFISTICE. COL: 1020 TRANSMISTON, CVAL: CAPAC 1.1.2 FG FS DE VILLIAR (N) (\*1. -2-0-01-00 e e gere and and the last ъ. 13+3+24. 74.392.11 1.21515665+10 16.49000 1.024842 زمي: 6.3195607F+09 1.4687552E+47 17.18000 2. 104642 1 98.31868 and the second second 4486 - L.C 1.11.22.000 1.13 1229 4.7+47 1902+04 2.71.3771.1+ 07 41.52640 48.27000 ۰. 64.37000 6.192001 3.2845419E+09 7.93843448+07 91.73065 1.5.1.1.1.1 7.08457445+04 47336466+07 6.7.16. 7 45. 44011 PO.46600 14547880123458788012345878901234587890123458789012

	303	
		가슴이 있는 것을 가지 같은 것은 것은 것은 것은 것은 것은 것을 것을 수 있다.
	CONDUCTOR: CHAD. WE SUPERIOL (MAR)	
	n en ander seiten verscher eine sone verscher eine seiten der seiten eine eine eine seiten eine seiten seiten Generalise eine eine eine eine eine eine eine e	Ment Priseden der Statist Statistischer Menter
	n on a sensi manan kana sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi se Bana sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi sensi	en an eastairean an Stairtean an teannair
2.20	P AND AND AND AND AND AND AND AND AND AND	an an an an an an an an an an an an an a
٩.	() C. 20 () () () () () () () () () () () () ()	C. Z R. R.S.≱rroug a
	and a set of the set o	and the states of
2	- Here and the state and the second second second second second second second second second second second second	的第三人称单数的现在分词
÷.,	* (Provide Harrison Colling and Colling and America America (America)	and which the Andrew
,	・ こうしん、したし、かかかみに行いてお話する時間にはない行うでは、13845.62。	the state of the service of the serv
	(i) Solar and the second state of the Solar Activity of the Solar Activity of the second state of the s	Bale A. D. Harden (S
•	· 및 전망가입니다. 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 1917년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014년 1월 2014	der Miller San frie die 1993 Standersteinen Andersteinen
	<ul> <li>Y STATISTICS STATISTICS STATISTICS STATISTICS</li> <li>Y STATISTICS STATISTICS</li> </ul>	an an an an an an an an an an an an an a
	2-290000	nen en anderen en
	2.040000 1.520000 1736.344 1.900000 5.3.050000000 1831.27000000000000000000000000000000000000	
	1.780000 4.570000 1493.429 1.620000 3 5.100000 355 2314.240 5 75 517 55 5 57 12	18 1.02 1.64 1.03 MB
	1.420000 7.520000 3019.200 5.220000 8 11.92.140000 8 8 8 4193.000 1.50 1.50 1.50 1.50	an and a state of the
۰.	0.9500000 17.19000 7733.934	· Participation (Provider)
	0.9500000 15.24000 re - 10248271 res (24.2.2.3) 0.9500000 15.24000 re - 10248271 res (24.2.2.3)	~ 기가려나 가지요.
	0.9500000 18.22000 10692.51 0.9500000 19.000 9455.353	$(2,2) \in \{1,2,2,3\}$
	0.9500000 21.34000 9015.459 11 11 11 11 11 0.9500000 22.60000 7425.820	
	0.9500000 24.34000 5570.566 5570.566 0.9500000 25.91000 4651.555	The second second second second second second second second second second second second second second second s
	0_000000000000000000000000000000000000	n an the second s
	- и.иииииинени и.ииииииииииииииииииииииии	사람이 가지 가지 않는다. 같은 아이에 가지 않는다.
	9.140000 0.4000005400 1743.335 1. 19000 0.500000540 1743.335 1. 19000 0.500000540 4.534.665	na ann an Anna Ailtean ann Anna Anna
	15, 24000 0, 00000000000000000000000000000	joonen asan jernaati jara Alionoo jarahasa jarahasa ka
	21.34000 0.0000000000 411.6749 24.38000 0.0000000000000000000000000000000	ang serve with a first state

3 89 - - State ME WAR CALLER SEAL INSTRUCTION STRUCTURES TO BE STRUCTURES 一天,此时起来,并不能是是是一次不可能的"人物",就是这个情况的"人物"。 FFECTO CURDINA STATES Solo (Photostackarts PERMINAS, OND FACTOR 1 PERDIGASSIONS TERPERATIRA GRADIENTE PRESTON (CM. HG) 76.20000 -21.11000-1 0.2000000 5.284318 ---- 792.9204 76,20000 76.20000 21.11000.17360.4000000 29 30 32 33 34 35 35 35 36 37 39 40 76.20000 A THE REAL and the second of the second s 76.206.00 76,20000 76.20006 76.20000 กรัฐ กิ รู้อนกรุ่อน Renthald Training and 0.00.00000F+00 76.20000 23.77943 1986 al 1997 a 1997 a Sec. 21 1. 1. Same Sec. 1. Same 48 49 50 51 52 53 54 55 56 57 56 57 56 57 56 60 61 62 74547890171466760017146478801714667400171466740017146678601714661860171

				n Alfred Herrick	an an an an an an an an an an an an an a	ng ng transis Bagang nang ta	an an an an an an an an an an an an an a	
				305				
				al gille				
							·	
CORRIE	NTE DE	HUCEPC	10	DA FASE.	الدينة المراجعة (	1	· .	
1.939	77715-	n2 112 -			111 1 2			
1105	30821-	02						·····
1.121	2967F-	02 10		•		5. A.		
1.442	9670F-	02	a a de	n ng kupata	is at the first	the starts of the	fe <b>tt</b> færste se	- 1, 5, 7
MAGNIT	UD DE	1.4	wn 0.5		i i et i i	1. 1. 1. 1	4.	
EN COM	PONENT	ES STYF	TRICAS.	មើង ខែការគេ		i€n stray	- E 2 14- 24	et an carri
0.433	2154	•		2010 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 -	• * * . *	1944 - A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A.A		a di seri di
1097 8.094	1771	07	1. 1. 1.	1810 280	i Altres d	19 11 C	tal e epi-	est the co
1.53	8691		·· • •	an chean at s	e gante	p = 1.94		NARSA AL
2.47	7557	nteenut	Tropic S	,		11	e de la serve	1111
ELECTP	NINCVE	FICO X	FLACTERS.	(A ***CO				in the second second
	केंग्रे करें		0.04	9.01	10	1.11	e tek, sottes	a a thair an an an an an an an an an an an an an
	· ·	1 11	0.01	100-0	0	an 185, 19	8 Y 14 P 15 P	and here and
-		(a. 17	0.14.	ខ្មែរ ខ្មែរជំរុ	9		- follows - f	
	i i		0.22	n. (	ic		en lorate :	der vice og
	11 A.	、 马兰 中		£1. A.C	· 4	<b>.</b>	33 N. 66 . 7 . 35 .	h shatarah i
	• •	1.4	S. 48	1	the state	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6. kan sataya	en dag van da
					, <b>,</b> ,		1.2 5.2	- BALLER M
			•	e serveres			×	1
		21 I A.			с — 1997 Станца с	al a start	er ar en en en en en en en en en en en en en	1 10 0 0 0
		an an an Ar						a sur lan la
· · · · · · · · ·	· · · · ·	in 1. jak		ante de la composition de la composition de la composition de la composition de la composition de la compositio	rikeet to a line	140 1 1		· • • · · · · · · · · · · · · · · · · ·
		tri se de				1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.		er a Blatella a se
$(k_{1},\ldots,k_{n})$	, the all	I'	te se se	化双乙酰胺	1. T. N. T. A.	40. <b>.</b>	est of we have	a she estimate
1.01		Station (1944)	18 - 18 A.	te la conser	1. 1. S. M. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S. S.	1.2.1.4.4	•	ひまたがくた
		1 - 1 - E	5	<ul> <li>n</li> </ul>	and the second	41.5	i e e i i	
1		a ta el p	$\{ f_{i,j}, \dots, f_{i-1} \}$	1. S	per april		1	
			dia di s		n de la composition de la comp	والمتحاج والم		
		n an Arresta An Arresta Arresta		1	n and sone success of No. 1		na na seu seu Les comos	n an tha tha thail Thail tha
· · ·	· · ·						• •	· · · · ·
·. ·	· · · ·	• •	· . •		•		and the second	
		. 4			1	•		
		· · ·			: 	:	÷ •	
								4

CORPTENTE OF RECEPCION FR CADA FASE 2 3 4 5 ( ] ) 10000 COMPONEDTES MAGNITUD COARTENTE (AVPERES) 1105.263 ۶ NC .i.A CURRIENTE 8 9 10 (A 126835) (1958.000,+345.1143)  $W^{*}$ The second second second -18.19518 1105.263 (726.1377.-10d1.522) (-823.8555.-736.7964) -78 14514 STRAND STRAND 12 13 14 15 (+1650.012,345.0634) (+226.1947,1081.870) (+23.157,736.0377) -196-1952 -258 1957 1105.263 Constitution of the second -31.1952 1105.263 14. C. S. M 69.00 liq 1. C. 9 14 3 Star 17 1.51 10 1 V 8 65 VOLTAJE DE RECEPCION EN CAPA FASE (V) MAGHTTUÓ 40.2111.2.名爱爱 19 20 21 22 23 24 26 27 29 31 32 30 31 32 33 34 40 41 42 43 44 45 ANCIN P COMPANENTES 24 245 12.4 3.1 VOLTA IF DEL VOLTAJE (VOLTS) 138000.0 1. 6 12 1211 (171, 1) (12, 10) (12 347 J 1 138000.0 -1.017196 -2.094397 ارد المنتخب ال 138000 a 3.141543 138000.0 1.047120 £ 11.12 1.18 F.M. ( VOLTADE OF ENVIRE OF CARA PASE: COMPONENTES بعرار والجوائد والمراز الم MAGNITUO 6.6.CH1.D DEL VOLTAJE (VOLTS) 165491.4 VOLTAJE મુન્દ્રાપ્ટ નવા તાલુ  $\frac{1}{2}$ せいれ ( ADL.T.S.) 0 9157284 (161655.4.35424 921 163310.9 156565.2 162726.3 -0.7450260 -1.824622 -2.907549 2.342264 (11435).1,-116544.7) (-39314.84,-151544.7) (-15221.7,-37730.32) (-110626.8.11376655) (-3313.04,139613.3) 19.50 20.00 - 0.04 115.7\* 155757.0 1.21-04-15 . 1. 1.1 1.1 46 10 生物 48 49 50 51 52 53 54 55 56 57 58 59 60 8 L. 547 - 1 S. S. O. S. -1 COPPLETE n# 10.85 C26A EASE: . Sec. 1 5 ٩, CHAPORENTES MAGNITUD ANGULO L . DE LA CORPTENTE CORL TENTS ,  $\begin{array}{c} \text{COOLTFURE} \\ (1 \le 1 \le 1 \le 1) \\ (1 \le 2 \le 1 \le 1) \\ (1 \le 2 \le 1 \le 1) \\ (1 \le 2 \le 1) \\ (1 \le 2 \le 1) \\ (-70 \le 1 \le 3 \le 1) \\ (-70 \le 1 \le 3 \le 1) \\ (-70 \le$ (APPERES) 1089.039 1.1 -0-2420542 -1 346560 095 724 115 1 601121 1.601121 124 11 2 . 693. 364 . 627 10 22145578901214

## APENDICE A2

### EFECTO CORONA EN LINEAS DE TRANSMISION.

#### APENDICE A2

### EFECTO CORONA EN LINEAS DE TRANSMISION.

### A2.1 INTRODUCCION.

Las descargas de energía por efecto corona se forman en las superficies de los conductores de una línea de transmisión cuando la intensidad de campo eléctrico en sus superficies excede la rígidez dieléctrica del aire. Aún en un campo uniforme entre dos electrodos planos paralelos en el aire, una gran cantidad de condiciones controlan esta rígidez dieléctrica. Algunas de estas condiciones son: la presión atmosférica, el material del conductor, presencia de vapor de agua, fotoionización incidente y el tipo de voltaje.

Servicio de un conductor, una irregularidad como por ejemplo, particulas contaminantes, ocasionan una concentración del gradiente de voltaje que puede ser el punto de descarga corona. La ruptura de la ríguidez dieléctrica del aire en esta región genera: luz, ruido audible, ruido de radio, vibración del conductor, ozono y otros productos, y ocasiona una disipación de energía que es alimentada por la estación generadora de energía eléctrica. El efecto corona ha sido investigado en muchos aspectos teóricos, con los que se han determinado ecuaciones para evaluar las pérdidos que ocasiona

A2.2 MECANISMO DEL EFECTO CORONA.

sección III.7.

A2.2.1 PROCESO DE DESCARGA EN GASES.

Los descargas eléctricas son comúnmente disparadas por un campo eléctrico acelerando electrones libres a travez de un gas. Cuando estos electrones adquieren suficiente energía de un campo eléctrico, pueden producírse íones nuevos por el choque de electrones de átomos en colisión.

Este proceso se llama ionización por impacto de electrones; los electrones se multiplican como se ilustra en la figura A2.1., hasta que los efectos secundarios de los electrones hacen la descarga autosostenida. Los electrones iniciales que arrancan el proceso de ionización se crean generalmente por fotoionización, lo cual se logra, cuando un fotón de alguna fuente distante imparte suficiente energía a un átomo, de tal forma que el átomo se divida en un electrón y un ión cargado positivamente. Durante la aceleración en el campo eléctrico, el electrón choca con los átomos de nitrogeno, oxígeno y los otros gases presentes en el ambiente. La mayoría de estos choques son colisiones elásticas, similares al choque de dos bolas de billar. Con este tipo de choquec, el electrón pierde solo una pequeña parte de su energia cinética en cada colisión; ocasionalmente un electrón puede pegarle a un átomo con la suficiente fuerza, para que lo excite de tal forma que el átomo cambie a un estado de energía mayor, los estados orbitales de uno ó más parte de su energía cinética; después el átomo excitado puede regresar a su estado normal, mediante una radiación del exceso de energía en forma de luz (luz visible corona) y ondas electromagnéticas (ruido de radio). Un electrón puede también chocar con un ión positivo, convirtiéndolo en un átomo neutro. Como los electrones están manejados a travez de un gas por el campo eléctrico, el proceso básico de ionización se describe comúnmente como sigue:

Λ + e ---- Λ<sup>+</sup> + e + e

(A2.1)

Donde:

A = un átomo A<sup>+</sup> = un ión positivo

e = un electrón

Después de que un electrón choca con un átomo, otro electrón se libera y cada uno de ellos puede entonces liberar dos electrones más y está reacción en cadena ocasiona que la cantidad de electrones se incremente rápidamente.

El investigador Townsend, en sus más recientes experimentos sobre descargas en gases, describió por medio de un coeficiente, el número de electrones producido por un solo electrón viajando a travez de un campo eléctrico uniforme, una distancia de l cm.



Este coeficiente se conoce como primer coeficiente de ionización de Townsend, y la corriente de descarga en el proceso de avalancha se calcula mediante la siguiente ecuación:

I = Ioe<sup>\*\*d</sup>

(A2.2)

Donde:

d = Distancia recorrida.

El coeficiente  $\backsim$  cambia con la intensidad del campo eléctrico, presión del gas (en nuestro caso la presión atmosférica), y otros factores que influyen en la producción de pares de electrones.

Afortunadamente, no todas las colisiones crean un electrón adicional. Aquí, el concepto de sección de cruce de colisión viene siendo importante, así como la eficiencia de ionización y los potenciales de ionización, los cuales se definen a continuación: La sección de cruce es tan pequeña (aproximadamente 8 x 10<sup>-10</sup> cm<sup>2</sup> para el nitrogeno) por lo que pocos átomos son golpeados por un electrón dado durante su corto período de aceleración. Un electrón viajando a travez de un gas a una presión de 1 mm. de Hg, y una temperatura de 0° C hace solamente de 10 a 100 colisiones por cada centímetro de recorrido; a medidu que aumenta la presión, el número de átomos , por centímetro cúbico y la probabilidad de colisión aumentan.

La eficiencia de ionización se define como el número de iones formados por un electrón durante un centimetro de recorrido. Una cierta energía potencial mínima del electrón libre, medida en electron-volts, es necesaria antes de que ocurra cualquier ionización. En este potencial, el cual se llama potencial de ionización, la probabilidad de ionización es cero. Cuando la energía del electrón excede el potencial de ionización, la probabilidad de ionización aumenta rápidamente; finalmente la probabilidad decrece hasta que la energía del electrón aumente nuevamente.

Durante la mayor parte de este recorrido, el electrón no causa ionización pero choca elásticamente con los átomos en sus trayectorias; en cada choque, el electrón pierde cierta cantidad pequeña de energía, sin embargo puede tener una pérdida importante de energía cinética, si llega a tener enlace. Durante el enlace, un átomo neutro captura el electrón, y el electrón radía la energía excedente. En el aire, un electrón podría hacer 2 x 10° colisiones antes de ser capturado. Algunas moléculas tienen una gran capacidad para capturar electrones, por ejemplo, los halógenos y el vapor de agua. Esta es una razón por la que aumentando la húmedad en un recorrido de afre se mejora la rígidez. El vapor de agua captura los electrones de ionización e inhibe el proceso de avalancha. Una vez que un átomo captura un electrón, se forma un ión negativo; desde entonces este ión es una partícula relativamente inmóvil, fallará para ionizar gases por colisión excepto bajo condiciones de extremadamente alta energía.

### A2.2.2 PROCESO DE AVALANCHA DE TOWNSEND,

Cuando un campo eléctrico actúa en una trayectoria en aire, los iones y electrones que naturalmente resultan en el aire pasan hacia el electrodo de polaridad opuesta y causan una débil corriente. Está corriente representa la conductividad natural de el aire. Cuando el campo aumenta arriba de aproximadamente 15 KV/cm, la corriente crece rápidamente por dos razones:

 El proceso de ionización discutido previamente produce nuevos electrones en el gas.

 Los iones positivos y protones bombardean el cátodo y desprenden nuevos electrones.

Está liberación de electrones desde el cátodo representa un proceso secundario y el proceso de ionización normal por colisión en el gas representa un proceso primario.

El aumento de corriente a altos valores de campo eléctrico cuando no se excede la rigidez del gas, está dada por:

$$I = Io e^{oxd}$$

# (42.3)

Donde:

- I = Corriente del recorrido.
- Io = Corriente inicial en el gas debida a fuentes
  externas.

1)

- d = Distancia de recorrido.
- ➡ = Primer coeficiente de ionización de Townsend (representando el proceso primario).
- J = Segundo coeficiente de ionización de Townsend (representando el proceso secundario).

El numerador de la ecuación (A2.3) es simplemente la ecuación (A2.2), y el denominador contiene ese proceso secundario que también contribuye a la corriente. La inspección de la ecuación (A2.3) muestra que la corriente seria infinita si el denominador es cero. Está forma indeterminada ocurre cuando la siguiente condición es conseguida:

### $(e^{-Ad} - 1) = 1$ (A2.4)

El criterio de ruptura mostrado en la anterior ecuación, a pesar de que conceptualmente es útil, se usa rara vez, debido a que el proceso de ruptura es mucho más complicado.

### A2,2.3 MODOS DE EFECTO CORONA DE CORRIENTE DIRECTA.

En las figuras A2.1 a A2.3 se muestran los mecanismos de descargas parciales de electrodos positivos y negativos. Aún para la misma polaridad, el efecto corona se puede manifestar en uno ó más modos diferentes, dependiendo del voltaje aplicado, forma del electrodo, y las condiciones de la superficie. Cada uno de los modos corona tiene diferentes características, por ejemplo, diferente forma de corriente, voltajes y frecuencia de puisos. Por lo tanto cada modo corona fecta el ruido de radio, ruido audible y pérdidas corona, de distinta manero.

### A2.2.3.1 PROCESO CORONA NEGATIVO.

Trichel realizó la mayor parte de sus más recientes trabajos, en procesos corona en campos eléctricos no uniformes de polaridad negativa. Las descargas Trichel aparecen como un brillo contínuo, casí imperceptible, debido a que es muy tenue. Las pulsaciones individuales no se pueden identificar ópticamente. Posiblemente el impacto de un lón positivo que entra, dispara cada descarga, este impacto produce un electrón socundario, éste electrón se retira desde el impacto de los que el compo negativo lo repele; cuando se retira, un flujo de otros electrones dispara el proceso de Townsend. Estos electrones salen fuera del campo y dejan atrás al lento e immóvible ión positivo, tal y como se muestra en la figura A2.2.

314 IONES POSITIVOS FIG. A2.2 DISTRIBUCION DE CARGAS EN UN Canpo Coroka negativo no (LA ALTURA DE LOS DEUJOS INDICA DENSIDAD) UNIFORME, SPACIO OBSCURD EN ESTA REGION LUZ EN LA PUNTA POR PUNTO (--) EL BONBARDEO DE ELECTRONES. IONES MEATINGS A LA DEMBIDAD DE IONES EN UN CORONA NEGATIVO ROMPE EN LAS PRIMERAS STAPAS. LOS IDNES POSITIVOS QUEDAN EN EL ELECTRODO BINTO 00101000 1-1 LOS IONES NEGATIVOS Y BE PIERDER. BARRIDO FINAL DE LOS IONES EN EL ESPACIO B) PIG. A2.3 DISTRIBUCION DE CARSAS EN UN Campo corona positivo no Uniforme, IONES POSITIVOS ELECTRONES EN LA Ţ PUNTA DEJARAN EL 0.05 PUNTO (4) DENSIOND DE IONES EN UN CANAL CORONA POSITIVO A) DURANTE LA PROPAGACION-PUNTO (+) ..... B) LOS IONES POSITIVOS RECORREN EL ESPACIO U A м Ν FACULTAD DE INGENIERIA TESIS PROFESIONAL TITULO. DISTRIBUCION DE CARGAS EN EL ESPACIO. FIGB. A22 Y A23 EBC: -FEONA . 1988 ----

Los electrones inmediatamente atacan los átomos neutros, usualmente oxígeno, y forman iones negativos; los iones positivos formados cerca de las descontinuidades alrededor, reducen la intensidad de campo aún más; el proceso parará hasta que los iones son limpiados del campo, entonces el campo negativo lentamente lleva los iones positivos al cátodo.

Los íones negativos se mueven hacia el ánodo, y el campo aumenta hasta que el proceso pueda repetirse. La energía requerida para este proceso aparece como pérdida por efecto corona. El proceso negativo corona es usualmente caracterizado por su apariencia, como: pulsos Trichel, pulsos brillantes y descargas negativas.

Otros investigadores, tales como Trinh y Jordan, han obtenido datos medidos y fotografías como las mostradas en la figura A2.4 donde se aprecian éstos modos corona,

Las amplifiedes de los pulsos de corriente Trichel son de  $10^{-8}$  Amp, para electrodos puntuales hasta  $20 \times 10^{-3}$  Amp, para electrodos grandes, La descarga se propaga por hasta 20 nseg, y es apagada por su espacio de carga; aumentando el voltaje, se incrementa la frecuencia y decrece la amplitud.

La máxima frecuencia que ha sido reportada por los pulsos Trichel es de 2 KHz para una esfera de 8 mm. y  $3 \times 10^6$  Hz, para un punto cónico de 30°.

La corriente de pérdida por pulsos brillantes corona aumentan con el voltaje; después de que los pulsos Trichel alcanzan su máxima frecuencia, los puntos brillantes corona se forman cuando el voltaje aumenta, La área luminoso viene siendo mezclada con un brillo esférico luminoso y una columna cónica extensa.

Las descarças negativas aparecen cuando el voltaje numenta más, la columna cónica se alarga con ramificaciones pequeñas; ésta corriente está formada por pulsos sobrepuestos en una corriente casí estable. El tiempo de duración de estos pulsos es de alrededor 0.5 x  $10^{-6}$  Segs.

#### A2.2.3.2 PROCESO CORONA NEGATIVO.

Las descargas corona bajo voltajes positivos tienen algunas de las características descritas para un proceso corona negativo. Las formas corona positivas son: pulsos iniciales, brillo de Nermstein y descargas positivas.



Nuevamente para este proceso corona, los investigadores Trinh y Jordan ban obtenido datos medidos y fotografias mostradas en la figura A2.5 Los pulsos iniciales aparecen como descargas en forma de un tronco con algunas ramificaciones, una amplitud

de ésta ramificación da la impresión de una brocha para pintar.

Las amplitudes de corriente andan alrededor de 0.25 A para un electrodo esférico de 8 mm. de diámetro y 0.003 A para un electrodo cónico de 30° con tiempos de duración de 30 ns; las frecuencias tienen valores de 200 Nz. para grandes electrodos y 2000 Nz. para electrodos puntuales.

Los pulsos iniciales pueden ser seguidos por pulsos de estallido en conductores de superficie grande. Estos pueden aparecer en presencia de un espacio de cargas negativo y tomar la forma de pulsos de ionización extendiendose a lo largo de la superficie del ánodo.

El brillo de Hermstein aparece en la forma de una capa de ionización cuando el voltaje aumenta. La transición de pulsos iniciales a brillo es gradunl para conductores grandes; siendo el resultado una descarga con pequeñas ondulaciones de hasta 2 x 106 Hz.

Las descargas positivas se parecen a los pulsos iniciales, pero están desplazados de la posición del eje por un espacio de cargas negativo.

La velocidad de las descargas positivas varian de 20 a 2000 cm/ $\mathcal{A}$ s.

Las descargas positivas avanzan más rápido que las negativas, debido a la fotoionización, los tiempos de duración de las descargas positivas están usualmente en el rango de los nanosegundos,

A2.3 MODOS CORONA DE CORRIENTE ALTERNA.

Bajo condiciones de voltaje alterno, todos los modos corona descritos previamente para corriente dirocta, están también presentes, sin embargo el espacio de cargas producido durante un medio cíclo puede modificar el tipo e intensidad del modo corona que ocurrirá en el siguiente medio cíclo.

La secuencia de los diferentes modos corona bajo voltajes de corriente alterna se muestran en la figura A2.6 tal y como fueron experimentados por los antes mencionados Trinh y Jordan.



No. With the second second second second second second second second second second second second second second



.

Finalmente en el Capítulo III se resumieron en la gráfica III.7.11os diferentes modos corona que pueden ser encontrados bajo voltaje de corriente alterna. Para líneas de transmisión en EHV y VHV es seguro encontrar todos estos tipos de modos corona.

# BIBLIOGRAFIA
## BIBLIOGRAFIA

- L.O. Barthold and H.C. Barnes, "HIGH PHASE ORDER POWER TRANSMISSION", "CIGRE Study Committee NO. 31 <u>Report</u>, 1972 and ELECTRA, No. 24, pp. 139-153, 1973.
- S.S. Venkata, "FEASIBILITY STUDIES OF HIGHER ORDER PHASE ELECTRICAL TRANSMISSION SYSTEMS (PHASE I)", <u>Final Report to Allegheny Power System</u>, Greensburg, Pennsylvania, 1976-77.
- 5.- S.S. Venkata, "FEASIBILITY STUDIES OF HIGHER ORDER PHASE ELECTRICAL TRANSMISSION SYSTEMS (PHASE II)", <u>Final Report to Allegheny Power System</u>, Greensburg, Pennsylvania, 1977-78.
- 4.- S.S. Venkata, "FEASIBILITY STUDIES OF HIGHER ORDER PHASE ELECTRICAL TRANSMISSION SYSTEMS (PHASE III)", <u>FInal Report to Allegheny Power</u> System, Greensburg, Pennsylvania, 1978-79.
- 5.- J.R. Stewart and D.D. Wilson, "HIGH PHASE ORDER TRANSMISSION - A FEATIBILITY ANALYSIS. PART I STEADY STATE CONSIDERATIONS", <u>IEEE Transactions</u> on <u>Power Apparatus</u> and <u>Systems</u>, Volume PAS-97 No. 6, Nov/Dec. 1978, pp.2300-2307.
- 6.- Aly A. Mahmoud and Richard D. Shultz, "A METHOD FOR ANALYZING HARMONIC DISTRIBUTION IN A.C. POWER SYSTEMS", <u>IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-101, No. 6, June 1980, pp. 1815-1824
- 7.- J.R. Stewart and D.D. Wilson, "HIGH PHSE ORDER TRANSMISSION - A FEATIBILITY ANALYSIS. PART II OVERVOLTAGES AND INSULATION REQUIREMENTS", <u>IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-97 No. 6, Nov/Dec. 1978, pp. 2308-2317.

- 8.- S.S. Venkata, W.C. Guyker, J. Kondragunta, W. H. Booth, N.K. Saini and E.K. Stanek, "138-KV, SIX PHASE TRANSMISSION SYSTEM: FAULT ANALYSIS", <u>IEEE</u> <u>Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-101, No. 5, May 1982, pp. 1203-1218.
  - 9.- J.R. Stewart and I.S. Grant, "HIGH PHASE ORDER -READY FOR APPLICATION", <u>IEEE Transactions on Power</u> <u>Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-101, No. 6, Jun 1982, pp. 1757-1767.
    - 10.- D.W. Deno, "TRANSMISSION LINE FIELDS", <u>IEEE</u> <u>Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-95, No. 5, September/October 1976, pp. 1600-1611.
    - D.W. Deno, "CALCULATING ELCTROSTATIC EFFECTS OF OVERMEAD TRANSMISSION LINES", <u>IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems</u>", Volume PAS-93 September/October 1974, pp. 1458-1471.
    - 12.- M. Harry Hesse, "CIRCULATING CURRENTS IN PARALLELED UNTRANSPOSED MULTICIRCUIT LINES: I -NUMERICAL EVALUATIONS", <u>IEEE Transactions on Power</u> <u>Apparatus and Systems</u>", Volume PAS-85, NO. 7, July 1966, pp. 802-811.
    - 13.- M. Harry Hesse, "CIRCULATING CURRENTS IN PARALLELED UNTRANSPOSED MULTICIRCUIT LINES: II --METHODS FOR ESTIMATING CURRENT UNBALANCE" <u>IEEE</u> <u>Transactions on Power Apporatus</u> and <u>Systems</u>, Volume PAS-85, No. 7, July 1966, pp. 812-820.
    - 14.- D.N. Keast, "ASSESSING THE IMPACT OF AUDIBLE NOISE FROM AC TRANSMISSION LINES: A PROPOSED METHOD", <u>IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-99, No. 3, May/Jun 1980, pp. 1021-1031.
    - M.G. Comber and L.E. Zaffanella, "TRANSMISSION LINE REFERENCE BOOK--345 KV AND ABOVE", <u>Palo Alto.</u> CA.: Electric Power Research Institute, 1975.

## 16.- P.M. Anderson, "ANALYSIS OF FAULTED POWER SYSTEMS", Iowa State University Press, Ames, IA.1976.

- 17.- John R. Carson, "WAVE PROPAGATION IN OVERHEAD WIRES WITH GROUND RETURN", <u>Bell Systems Technical</u> <u>Journal</u>, pp. 539-554.
- 18.- Jacinto Viqueira Landa, "REDES ELECTRICAS I", <u>Representsción y Servicios de Ingenieríe, S.A.,</u> 2da. Edición, Marzo 1973.
- 19.- Jacinto Viqueira Landa, "REDES ELECTRICAS II", <u>Representación y Servicios de Ingeniería, S.A.,</u> 2da. Edición, Mayo 1973.
- 20.- William D. Stevenson Jr., "ANALISIS DE SISTEMAS ELECTRICOS DE POTENCIA", <u>Mc Graw-Hill,</u> Agosto 1978.
- 21.- John R. Rertz and Frederick Milford, "FUNDAMENTOS DE LA TEORIA ELECTROMAGNETICA", <u>UTEHA</u>, la. Edición, 1969.
- 22.- R.A. Chipman, "LINEAS DE TRANSMISION", <u>Mc Graw-Hill</u>, 1971.
- 23.- S.S. Venkata, "EPPC A COMPUTER PROGRAM FOR SIX-PHASE TRANSMISSION LINE DESIGN", <u>IEEE Transactions</u> on Power Apparatus and Systems, Volume PAS-101, No. 7, July 1982, pp. 1859-1869.
- 24.- James R. Stewart, "SIX-PHASE LINES (OR MORE?)", Power Technologies, Inc., pp. 1870-1872.
- 25.- James R. Stevart, Shalom Zellingher and G.I. Stillman, "HPO LINE PRACTICAL FOR LIMITED R/W", Power Technologies, Inc.; New York Power Authority, pp. 1873-1876.

- 26.- D.W. Deno, "TRANSHISSION LINE FIELDS", <u>IEEE</u> <u>Transactions on Power Appuratus and Systems</u>, Volume PAS-95, No. 5, September/October 1976, pp. 1877-1888.
- 27.- G. Muzdeka and N. Rajakovic, "OPTIMAL VOLTAGE PROFILES IN TRANSMISSION NETWORKS TAKING INTO ACCOUNT THE PHENOMENON OF CORONA", <u>Electric Power</u> <u>Systems Research</u>, 6 (1983), pp. 43-50.
- 28.- S.M. Peeran, Mudaffar Al-Nema and Huesain I. Zynal, "SIX PHASE TRANSMISSION SYSTEMS: GENERALIZED ALPHA-BETA-ZERO COMPONENTS AND FAULT ANALYSIS", <u>Department of Electrical Engineering, University</u> <u>of Mosul, Mosul, IRAQ.</u>, pp. 1-6.
- 29.- M.M. Choudhary and L.P. Singh, "GENERALIZED MATHENATICAL MODELING OF n-PHASE POWER SYSTEMS", <u>Department of Electrical Engineering Indian</u> <u>Institute of Technology, Kanpur 208016, India,</u> pp. 367-378.
- 30.- S.N. Tiwari and L.P. Singh, "SIX-PHASE (MULTIPHASE) POWER TRANSHISSION SYSTEMS: A GENERALIZED INVESTIGATION OF THE LOAD FLOW PROBLEM", <u>Blectric Power</u> <u>Systems Research</u>, 5 (1982) pp. 285-297.
- 31.- S.P.Nanda, S.N. Tivari and L.P. Singh, "FAULT ANALYSIS OF SIX-PHASE SYSTEMS", <u>Electric Powei</u> <u>Systems Research</u>, 4 (1981), pp. 201-211.
- 32.- S.N. Tiwari and L.P. Singh, "SIX-PHASE (MULTIPHASE) POWER SYSTEMS: SOME ASPECTS OF MODELLING AND FAULT ANALYSIS", <u>Electric Power Systems Research</u> 6 (1983), pp. 193-202.
  - 33.- Navin B. Bhatt, S.S. Venkata, William C. Guyker, and William H. Booth, "SIX-PHASE (MULTI-PHASE) POWER TRANSMISSION SYSTEMS: FAULT ANALYSIS", <u>TEEF</u> <u>Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-96, No. 3, May/June 1977, pp. 758-767.

- 34.- Mo-Shing Chen, Yasuo Ohba, Lindian Reynolds, and W. Donald Dickson, "LOSSES IN ELECTRICAL POWER SYSTEMS", <u>Electrical Power Systems Research</u>, 1 (1977/78), pp. 9-19.
- 35.- S.N. Tiwari and L.P. Singh, "MATHENATICAL MODELLING AND ANALYSIS OF MULTI PHASE SYSTEMS", <u>IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems</u>, Volume PAS-101, No. 6, June 1982, pp. 1784-1793.
- 36.- L.O. Barthold and H.C. Barnes, "HIGH PHASE ORDER POWER TRANSMISSION", <u>ELECTRA</u>, No. 24, pp. 139-153.