

Universidad Nacional Autónoma de México

FACULTAD DE INGENIERIA

PROYECTO Y SELECCION DE EQUIPO ELECTRICO MEDIANTE COMPUTADORA

TESIS

Que para obtener el título de Ingeniero Mecánico Electricista en el Area de Sistemas Eléctricos y Electrónicos

presentan

EDUARDO PADILLA URANGA
SALVADOR ARAGON FERNANDEZ



Director; M. t. Arturo Peón Zapata

México, D. F.

Agosto, 1987





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.



PROYECTO Y SELECCION DE EQUIPO ELECTRICO MEDIANTE COMPUTADORA

•	INDICE	Pag.
	CAPITULO I GENERALIDADES	
I.1	La Importancia de la Energía Eléctrica	_ 1
1.1.1	El Consumo de Energía Electrica en forma Residencial	_ i
1.1.2	El Consumo de Energia Eléctrica en forma Comercial	
1.1.3	El Consumo de Energía Ejectrica en forma industrial	4
I.I.4	La importancia de las instalaciones Eléctricas	_ 5
Į.I. 5	Consideraciones básicas en el Diseño de los instalaciones Electricas	<u>.</u> 6
1.2	Computadora	•
I.2.1	La importancia y la Perspectiva de las Computadoras	_6
1.5	Las Instalaciones Eléctricas y las Computadoras	_ 10
1.3.1	Le Ingenieria y las Computadoras	_ 10
1.3.2	La Ingenieria Conceptual y las Computadoras	
I.3.3	La Ingenieria Básica y las Computadoras	11
1.3.4	La Ingenieria de Detalle y las Computadoras	_ 12
1.3.5	LO Construcción y los Computadoras	13
1.3.6	Los Bases Legales de los Proyectos Eléctricos	13
1.3.7	La operación de las instalaciones Eléctricas y las Computadoras	14
1.3.8	El mantenimiento de las instalaciones Electricas y las Computadoras	
1.3.9	EL PROPOSITO DE NUESTRA TESIS	
	CAPITULO II EL PROYECTO DE INSTALACIONES ELECTRICA: Y LAS COMPUTADORAS	
11.1	Introducción	17
11.2	La Ingenieria Conceptual y las Computadoras	17
11,2.1	Estimación de Cargas	19

11.2.2	Optimización	_ 20
11.3	La Ingenieria Básica y las Computadoras	. 32
11.3.1	Estudios	. 33
11.3.2	Estudios de Flujos	. 35
11.3.3	Estudios de Establiidad	_ 35
11.3.4	Estudios de Armonicas	
11.3.5	Estudios de Redes de Tierros	_37
11.3.6	Estudios de Corgas	
11.3.7	Estudios de Transitorios de sobre Voltaje	
11.3.8	Estudios de Aterrizaje de los Sistemas de Potencia	
11.3.9	Optimización de la Reactancia de Transformadores	
11.3.10	El Editor de Redes	_41
11.3.11	La Información de Motores y Cargas	_41
11.3.12	La Información de Archivo de Configuracion del Sistema	_ 42
11.3.13	Información del Archivo de Elementos de Control	_ 43
11.3.14		
11.3.15	La Etapa de Documentación	44
11.3.16	Modelo de Uso Optimo de Gabinetes	45
H.4	La Ingenieria de Detalle y las Computadoras La Etapa de Verificación y las Computadoras	_ 46
H.4.1		
8.4.2	La Etapa de Cuantificación del Impacto de un Cambio	
11.4.3	Computer Automated Design	
II, 4.4	CORETS	
11.4.5	Cuadras de Cargas, Diseno de Circuitos de Alumbrado y de Matare	
1.4.6	Detailes de Construcción	
11.4.7	Generadores de Cables	50
11.4.8		51
H. 4. 9	Planos	_ 51
11.4.10	Bitácoras y Documentación Oficial del Proyecto	52
11 .4.1	Memorias de Cálculo	
11.4.12		57
11. 4.13	Comunicación	5

CAPITULO III EL PROYECTO DE UNA INSTALACION ELECTRICA

111.2 Propuesta de Proyecto	IM, J		54
III. 2.1 Corta de Presentación 54 III. 2.2 Antaccedentes 54 III. 2.3 Alcance del Proyecto 55 III. 2.4 Programación y tiempo de Entrega 56 III. 2.5 Monto de los Servicios Profesionales 56 III. 2.5 Monto de los Servicios Profesionales 56 III. 2.7 Gastos Reembolsable 57 III. 2.8 Responsabilidades y Garantias 57 III. 2.9 Exclusiones 57 III. 2.10 Aciaraciones 57 III. 3.1 Ingenieria Conceptual 57 III. 3.1 Variables que generan los Alternativas 59 III. 3.2 El Critario de Diseño 62 III. 4.1 Ingenieria Básica 62 III. 4.1 Ingenieria de Cólculo 63 III. 4.2 Diagramo Unifiliar y Diagramas Lágicos 63 III. 4.3 Arregios de Equipo 64 III. 5.1 Tableros de Conexiones Exteriores 65 III. 6.2 Ingenieria de Detaile 65 III. 7.2 Ingenieria de Detaile 65	111.2	Propuesta de Proyecto	54
III. 2.5 Alcance del Proyecto	₩.2.1		
III. 2.4 Programación y tlempo de Entrega 56 III. 2.5 Monto de los Servicios Profesionales 56 III. 2.6 Forma de Pogo 56 III. 2.7 Gastos Reembolsable 57 III. 2.8 Responsabilidades y Garantias 57 III. 2.9 Exclusiones 57 III. 2.10 Actaraciones 57 III. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 III. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 III. 3.2 E1 Criterio de Diseño 62 III. 4.1 Memoria de Cálculo 63 III. 4.1 Memoria de Cálculo 63 III. 4.2 Diagrama Unifilar y Diogramas Lágicos 63 III. 4.3 Arreglos de Equipo 64 III. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 III. 4.6 Planos de Tierras 65 III. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 III. 5.1 Simbología 65 III. 5.2 Croquie de Localización 65 III. 5.3 Cuadros de Cargas 65	m. 2,2	Anticodontes	54
III. 2.5 Monto de los Servicios Profesionales 56 III. 2.6 Forma de Pago 56 III. 2.7 Gastos Reembolsable 57 III. 2.8 Responsabilidades y Garantias 57 III. 2.9 Exclusiones 57 III. 2.10 Actoraciones 57 III. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 III. 3.2 El Criterio de Diseño 62 III. 4.1 Memaria Básica 62 III. 4.1 Memaria de Cálculo 63 III. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 III. 4.3 Arregios de Equipo 64 III. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 III. 4.5 Tableros de Canexiones Exteriores 65 III. 4.6 Planos de Tierras 65 III. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 III. 5.1 Simbología 65 III. 5.2 Croquie de Localización 65 III. 5.3 Cuadros de Cargas 65	III, 2.3	Alconce del Proyecto	55
III. 2.6 Forma de Pogo	11.2.4	Programación y tlempo de Entrega	56
III. 2.7 Gastos Reemboisable	M , 2,5	Monto de los Servicios Profesionales	56
III. 2.8 Responsabilidades y Garantias 57 III. 2.9 Exclusiones 57 III. 2.10 Actoractores 57 III. 3. Ingenteria Conceptual 57 III. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 III. 3.2 E1 Criterio de Diseño 62 III. 4. Ingenteria Básica 62 III. 4.1 Memaria de Cólculo 63 III. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lógicos 63 III. 4.3 Arregios de Equipo 64 III. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 III. 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 III. 4.6 Planos de Tierras 65 III. 5.1 Ingeniería de Detaile 65 III. 5.1 Simbología 65 III. 5.2 Croquie de Localización 65 III. 5.3 Cuadros de Cargas 65	W.2·6	Forma de Pago	56
III. 2.9 Exclusiones 57 III. 2.10 Actoraciones 57 III. 3.1 Ingenteria Conceptual 57 III. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 III. 3.2 El Criterio de Diseño 62 III. 4.1 Memaria Básica 62 III. 4.1 Memaria de Cálculo 63 III. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 III. 4.3 Arregios de Equipo 64 III. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 III. 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 III. 4.6 Planos de Tierras 65 III. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 III. 5.1 Simbología 65 III. 5.2 Croquie de Localización 65 III. 5.3 Cuadros de Cargas 65	111.2.7		
	10.2.8	Responsabilidades y Garantias	57
##.5 Ingenieria Conceptual 57 ##.5.1 Variables que generan las Alternativas 59 ##.3.2 El Criterio de Diseño 62 ##.4 Ingenieria Básica 62 ##.4.1 Memorio de Cólculo 63 ##.4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 ##.4.3 Arregtos de Equipo 64 ##.4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 ##.4.6 Plance de Tierras 65 ##.4.7 Documentos Oficiales 65 ##.5.1 Simbología 65 ##.5.2 Croquie de Localización 65 ##.5.3 Cuadros de Cargas 65	III. 2.9	Exclusiones	57
ill. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 ill. 3.2 El Criterio de Diseño 62 ill. 4 Ingenieria Básica 62 ill. 4.1 Memoria de Cálculo 63 ill. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 ill. 4.3 Arregios de Equipo 64 ill. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 ill. 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 ill. 4.6 Planos de Tierras 65 ill. 4.7 Documentos Oficiales 65 ill. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 ill. 5.1 Simbología 65 ill. 5.2 Croquie de Localización 65 ill. 5.3 Cuadros de Cargas 65	IIL 2.10	Actoraciones	57
ill. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 ill. 3.2 El Criterio de Diseño 62 ill. 4 Ingenieria Básica 62 ill. 4.1 Memoria de Cálculo 63 ill. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 ill. 4.3 Arregios de Equipo 64 ill. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 ill. 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 ill. 4.6 Planos de Tierras 65 ill. 4.7 Documentos Oficiales 65 ill. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 ill. 5.2 Croquie de Localización 65 ill. 5.3 Cuadros de Cargas 65			
ill. 3.1 Variables que generan las Alternativas 59 ill. 3.2 El Criterio de Diseño 62 ill. 4 Ingenieria Básica 62 ill. 4.1 Memoria de Cálculo 63 ill. 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 ill. 4.3 Arregios de Equipo 64 ill. 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 ill. 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 ill. 4.6 Planos de Tierras 65 ill. 4.7 Documentos Oficiales 65 ill. 5.1 Ingenieria de Detaile 65 ill. 5.2 Croquie de Localización 65 ill. 5.3 Cuadros de Cargas 65	m.3	Incenieria Conceptual	57
## 3.2 El Criterio de Diseño 62 ## 4 Ingenieria Básica 62 ## 4.1 Memoria de Cálculo 63 ## 4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 ## 4.3 Arregios de Equipo 64 ## 4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 ## 4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 ## 4.6 Planos de Tierras 65 ## 4.7 Documentos Oficiales 65 ## 5.1 Simbología 65 ## 5.2 Croquie de Localización 65 ## 5.3 Cuadros de Cargas 65	in. 3.1	Variables are general las Alternativas	59
M.4. Ingenieria Básica 62 M.4. I Memoria de Cálculo 63 M.4.2. Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 M.4.3. Arregios de Equipo 64 M.4.4. Especificaciones y Listas de Equipo 64 M.4.5. Tableros de Conexiones Exteriores 65 M.4.6. Planos de Tierras 65 M.4.7. Documentos Oficiales 65 M.5.1. Ingeniería de Detaile 65 M.5.2. Croquie de Localización 65 M.5.3. Cuadros de Cargas 65	m.3.2		
III.4.1 Memoria de Cólcuto 63 III.4.2 Diagramo Unifilar y Diagramas Lógicos 63 III.4.3 Arregios de Equipo 64 III.4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 III.4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 III.4.6 Planoe de Tierras 65 III.4.7 Documentos Oficiales 65 III.5 Ingenieria de Detaile 65 III.5.1 Simbología 65 III.5.2 Croquie de Localización 65 III.5.3 Cuadros de Cargas 65	m 4	Ingenierio Braten	62
M.4.2 Diagrama Unifilar y Diagramas Lágicos 63 M.4.3 Arregios de Equipo 64 M.4.4 Especificaciones y Listas de Equipo 64 M.4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 M.4.6 Planos de Tierras 65 M.4.7 Documentos Oficiales 65 M.5.1 Ingenieria de Detaile 65 M.5.1 Simbología 65 M.5.2 Croquie de Localización 65 M.5.3 Cuadros de Cargas 65		Memorio de Cólculo	63
	#4.2	Diagrama Halfillar y Diagramas I saicas	67
M.4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 M.4.6 Planos de Tierras 65 M.4.7 Documentos Oficiales 65 M.5.1 Simbología 65 M.5.2 Croquis de Localización 65 M.5.3 Cuadros de Cargas 65		Arregion de Emilias	64
W.4.5 Tableros de Conexiones Exteriores 65 W.4.6 Planos de Tierras 65 W.4.7 Documentos Oficiales 65 W.5 Ingenieria de Detaile 66 W.5.1 Simbología 65 W.5.2 Croquis de Localización 65 W.5.3 Cuadros de Cargas 65	3-1-1-1	Especificaciones y Listas de Eguipo	64
M.4.6 Plance de Tierras 65 M.4.7 Documentos Oficiales 65 M.5.1 Ingenieria de Detaile 65 M.5.2 Croquis de Localización 65 M.5.3 Cuadros de Cargas 65	W 4.5	Tableros de Conexiones Exteriores	6:
III.4.7 Documentos Oficiales 63 III.5 Ingenieria de Detaile 63 III.5.1 Simbología 63 III.5.2 Croquis de Localización 63 III.5.3 Cuadros de Cargas 63			
III.5 Ingenieria de Detaile 69 III.5.1 Simbología 69 III.5.2 Croquis de Localización 69 III.5.3 Cuadros de Cargas 69	Contract of the Contract of th		
M.5.1 Simbología 6: M.5.2 Croquis de Localización 6: M.5.3 Cuadros de Cargas 6:	 . 7. 0		
M.5.1 Simbología 6: M.5.2 Croquis de Localización 6: M.5.3 Cuadros de Cargas 6:			- 11
M.5.2 Croquis de Localización 69 M.5.3 Cuadros de Cargas 69		Ingenieria de Detaile	
M.5.2 Croquis de Localización 69 M.5.3 Cuadros de Cargas 69		Simbología	
M.S.S Cuadros de Cargas	M.5.2	Croquis de Localización	6:
W.S.4 Diggramas Unifilares 7	M.5.3	Cuadros de Cargas	e:
	M. 5. 4	Diagramas Unifilares	7

.5.6	Planos de Alumbrado y Contactos	
. 5.7	Planos de Tierras	_70
1. 5.8	Planos de Telefonia	
1. 5.9	Planos de Control e interconexión	
5.10	Lista de Verificación de Planos	_ 71
	Change of the state of the stat	94
1.6	Planeación y Administración de un Proyecto	94 94
1.6.1	Personal	_ •
1.6.2	Tiempos	95
N.7	Requerimientos Oficiales	96
H. 7. I	Ante el Organismo Suministrador de Energía Eléctrica	96
1.7.2	Tramites ante la Secretaria de Comercio y Fomento Industrial	_ 10
	and the control of th	
	CAPITULO IV. API ICACION DE LA COMPUTADORA EN UN	
V 1	CAPITULO IV APLICACION DE LA COMPUTADORA EN UN PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA	
	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA	
v.2	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitas	113
V. V.2 V.3	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitas Propuesta de Proyecto	(1)
v.2 v.3 v.3.i	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitos Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta	(13 (13 (13
v.2 v.3 v.3.i	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitos Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta	(1)
v.2 v.3 v.3.I v.3.2	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitas Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calcula de Gastos	113 113 113 114
v.2 v.3 v.3.I v.3.2	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitas Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calcula de Gastos Ingeniería Conceptual	113 113 113 114 115
v.2 v.3 v.3.1 v.3.2 v.4 v.5	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitae Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calculo de Gastos Ingenieria Conceptual Ingenieria Sásica	
v.2 v.3.i v.3.2 v.4 v.5	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitae Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calcula de Gastos Ingenieria Conceptual Ingenieria Sásica Información	103 2013 2013 2013 2014 2015 2015 2015 2015 2015 2015 2015 2015
v.2 v.3 v.3.1 v.3.2 v.4 v.5 v.5.1	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitas Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calcula de Gastos Ingeniería Conceptual Información Diogramas Unifilares, Diagramas Lógicos y Arregios de Equipos	
v.2 v.3 v.3.i	PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA Introducción Curriculum Vitae Propuesta de Proyecto El Texto de la Propuesta Programación y Calcula de Gastos Ingeniería Conceptual Ingeniería Básica Información Diogramae Unifilares, Diagramas Lógicos y Arregios de Equipos Especificaciones y Listas de Equipo	

V.6	Ingenieria de Detaile	118
V.6.I	Diagramas Unifilares, de arregios de Equipo, de Tierros, de Detal y de Interconexiones	e _ B
V. 6.2	Intersecciones	_120
IV,6.3	Cuantificaciones de Obra	
IV. 6.4	El Editor de Redes	_120
	•	
	CAPITULO V CONCLUSIONES	_122
	APENDICE A MEMORIA DE CALCULO	
A.I	indice de Memoria de Cálculo	124
A.2	Criterio de Diseño	_ 125
A.3	Estimación de Cargas	_ 132
A.4	Diseño de Alimentadores y Circuitos Derivados	134
A.5	Protectiones	
A.6	Red de Tierras	146
A.7	Microfilm de la Memoria de Cálculo	
e jiha se		
	APENDICE B PLANOS	
81	Lista de Pianos	151
B.2	Diagrama Unifilar DU-I	7 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1
B.3	Cuadro de Cargas de la Imprenta CC-1	
B.4	Red General de Tierras RGT-1	
B.5	Instaloción Eléctrica de Fuerza IEF-I	
B-6	Microfilm de los Planos	in Ay
*	APENDICE C PROGRAMAS DE COMPUTADORAS	
	and the first of the control of the	
C.1	Red de Tierras	16.7

		06
	•	32
	Corto Circuito2	59
		· .
	BIBLIOGRAFIA2	74
	BIBLIUGRAFIA	
-		
	그는 사람들이 가는 사람들이 가장 사람들이 가지 그렇게 되었다. 그리고 나를 다 살아 있다.	
. 44 m	하다. 그리움에 되고 말해 먹을었습니다. 그렇지만 밥을 모르고 해할다. 하는	in Logis
11, 1	하는 사람이 얼굴 만나는 사람들이 하는 것 같아. 그런 이 경기를 가지 않는 것이다.	
سراديني. د د		olida j Hariotz
frage f Services	보고 그리고 전한 물 때문 구멍하다 말라 하고 한 때문에 걸고했다.	N. E.
	사용하다 그 경우 가는 사용하는 사람들은 경우 보고 있다는 경우를 보고 있다. 	
	가 있는 것이 되는 것이 되는 것이 되는 것이 되는 것이 되는 것이 되는 것이 되었다. 그 것이 되는 것이 되었다면 하는 것이 되었다. 한 사람들은 것이 되었다면 한 것이 되는 것이 되었다면 하는 것이 되었다면 하는 것이 되었다면 하는 것이 되었다.	est i
	그는 이용에 이글로만 하면 생활하는데 바쁘다고 하면 하고 말을 사이라고	
	할 이 보고 만들으면 보고 있는데 그를 되었다는데 가입하는 것은 말이 되었다.	
	그는 뭐 이 일반되었다고 있다. 이 원들에는 날에 생겨로 보시트라면까?	
	하는 그들은 사람이 사람들은 어떻게 다 나를 살았다고 하는데	
	化二甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基	

1852 EV

CAPITULO I GENERALIDADES

CAPITULO I GENERALIDADES

I.1 LA IMPORTANCIA DE LA ENERGIA ELECTRICA.

A veces se pierde el significado de lo que la energía eléctrica significa en nuestras vidas. No podemos imaginarnos el progreso de una nación sin energía eléctrica; al grado de que sin temor a equivocarnos, una persona que 'dispone de energía eléctrica, tiene a su alcance un grado de comfort y comodidad que no tuvieron los reyes en la antiqüedad.

Cuando revisamos las formas de consumo de energía eléctrica, las dividimos en: residencial, comercial e industrial.

I.1.1 EL CONSUMO DE ENERGIA ELECTRICA EN FORMA RESIDENCIAL.

Con objeto de establecer algunas bases sobre el uso o consumo de energía pondremos en primera instancia algunos ejemplos de uso o consumo de energía 'del hombre primitivo.

En primer lugar, calculemos la cantidad de energía que es capaz de almacenar un arco y comunicarle a una flecha. Si el arco requiere de una fuerza † de 20 Kg y 50 cm de longitud, podemos decir que la constante de elasticidad † del arco es:

$$K = f/x = 20*9.81/0.5 = 392.4 N/m$$

y por ello, la energía potencial almacenada es:

$$w = K*x*x/2 = 392.4*0.5*0.5/2 = 49 J$$

Si toda esta energía es transformada a energía cinética al disparar una flecha de 20 gramos, encontramos que la velocidad que puede alcanzar está dada por:

$$m*v*v/2 = 0.020*v*v/2 = 49$$

de donde, la velocidad que alcanza sería v = 70 m/s.

En segundo lugar, calculemos el consumo de energía que debe realizar un' hombre para transportar desde el nivel del mar, la cantidad de agua que se requiere para la supervivencia de una familia en la ciudad de México. Si este 'consumo se estima que es de ocho cubetas (160 litros), el hombre realiza un 'trabajo de:

Cuando recordamos que un foco de 75 W consume en un segundo 75 J, nos he

ce pensar que la energía eléctrica pone a nuestra disposición en un solo foco, el equivalente a dos esclavos energéticos que aligeran nuestra labor en! el área de la caza. Algo similar ocurre cuando nosotros recordamos que ese! foco de 75 W, si está prendido todo el día, consume una energía de:

75*24*60*60 = 6.48 * 10**6 J

que es mucho más que la que el hombre de nuestro ejemplo consume en transporter el agua para su supervivencia. Si se desea hablar de eficiencia, recorde mos que el ciclo termodinámico del agua para efectos de generación de energía eléctrica, sólo nos permite una eficiencia del orden del 40%; y obviamen te la eficiencia no as mucho mayor en los procesos energéticos considerados.

La importancia de la energía eléctrica, no puede quedar más manifiesta! que cuando reconocemos el impacto que ha tenido su uso en el suministro de a qua potable a poblados en el medio rural, o al mejorar la tecnología de alimentos, cuando por medio de un refrigerador nos permite conserverlos. Para i lustrar esta importancia, recordemos que a princípios de siglo, la mortalidad infantil en el medio rural mexicano era aproximadamente de uno de cada dos niños; y en la actualidad, es de sólo seis al millar. Sería presuntuoso creer que esta reducción en la mortalidad es debida sólo a estos dos factomes, pero nadie puede dudar de la participación tal vez mayoritaria de estos dos factores.

I.1.2 EL CONSUMO DE ENERGIA ELECTRICA EN FORMA COMERCIAL.

La energía eléctrica desempeña un importante papel en la calidad de la vida del siglo XX. Desde el punto de vista de consumo de energía, existen va rias formas de conversión de energía que constituyen la columna vertebral del desarrollo comercial: transporte, refrigeración, aire acondicionado, ilu minación, drenaje (en el caso de la ciudad de México). En forma indirecta se encuentra en una multitud de servicios críticos: comunicaciones, en la salud, en el entrotenimiento, etc.

Comunicaciones. Las comunicaciones en nuestro tiempo se han convertido en la base de muchos aspectos de nuestra sociedad. Es tan urgente esta necesidad que esta industria no esperó a que hubiera disponible energía barata en para empezar a desarrollares. Como se sabe, el telégrafo, fué la primera industria movida por baterías desde la tercera decena del siglo XIX. Esta inquistria siempre ha puesto un reto al desarrollo de la energía eléctrica, requiriendo siempre formas más compactas para almacenar o transformar energía. En la actualidad, los paneles solares son fundamentales para las comunicaciones via satélite, y las estaciones terrenas, con frecuencia requieren de equipos que suministren energía eléctrica en lugares inaccesibles, lo que demanda diseños de fuentes de energía, aparte de compactos, con altos grados de confiabilidad.

Transporte. Como dice el historiador J. R. Hale, "no nos equivocamos mucho, probablemente, si calculamos en 25 Km el viaje más largo que por término medio, hacía la mayoría de la gente en toda su vida". Con objeto de establecer una referencia en este contexto, recordemos que la alimentación de un individuo es de 1800 a 3200 Kilocalorías. Por ejemplo, un individuo que pesa 75 Kg y come 3000 Kilocalorías (enfriar o calentar un litro de agua un grado centigrado requiere de una Kilocaloría, esto es, 4.19 KJ) puede, en teoría 'transformar una energía de:

3000*1000*4.19 KJ

en energía potencial, lo que le permitiría subir:

h = 12.59*10**6/(9.81*75) = 17084 m

esto es, subir dos veces el Everest en un día.

La forma en que la energía participa dentro de las sociedades, le permite al hombre amplificar el potencial del mismo hombre. Recientes estudios (Ver Scientific American del mes de Enero de 1985) muestran que un hombre puede desarrollar una potencia cercana a los 2 HP durante unos cuantos segundos, si se encuentran los dispositivos que permitan el pleno aprovechamiento de las fuerzas del individuo. Esta potencia que el hombre puede desarrollar se ve fuertemente reducida (0.25 a 0.5 HP) tratándose de lapsos de tiempo mayores durante los cuales el hombre debe mantener su potencial de desarrollo de trabajo.

Desde que en 1825 se establece en Gran Bretaña la línea férrea de Stock ton a Darlington, el transporte ha permitido establecer el principio de inte gración nacional entre individuos que consumen lo que otros producen.

Basta entonces recordar que la tecnología de nuestra época pone al servicio del hombre, en un elevador, una potencia cuarenta veces mayor a la que puede desarrollar en su mejor momento, o si se trata de un transporte masivo como el del metro, pone una potencia del orden de 250 veces mayor que la que ál puede desarrollar.

Calefacción, Calentamiento, Aire Acondicionado y Refrigeración. Estos 'procesos, aún cuando para llevarlos a cabo requieren de equipos diferentes,' son en esencia, de la misma naturaleza, e implican una transferencia de energía.

El hombre, puede entregar al ambiente entre 40 y 75 Kcal por hora para ser disipados. En algunos países, suministrar esta energía es fundamental para la supervivencia.

Iluminación. Una estrecha relación se establece entre los niveles de iluminación y las labores a realizar. Así, la IES (Iluminating Engineering So ciety) ha establecido los niveles de iluminación apropiados para cada labor. Las Normas Técnicas para Instalaciones Eléctricas, establecen que para este propósito debe considerarse una potencia de 5, 10, 20 6 30 W/m², según el tipo de actividad.

1.1.3 EL CONSUMO DE ENERGIA EN FORMA INDUSTRIAL.

La siguiente tabla indica la cantidad de energía requerida por unidad de producto:

KILOWATTHORAS POR LIBRA DE PRODUCTO

Gasolina	.0015
Dioxido de Sulfuro	.002
Glicerina (de jabón)	.005
Fosfato de Amonio	.006
Acido Sulfúrico	.016
Formaldehido	.030
Fosfato Trisódico	.038
Cemento Portland	.050
Oxido de Etileno	.070
Alumina ex Bauxita	.090
Acido Nitrico	.180
Alcohol Etilico	.300
Acero Eléctrico	.330
Disulfuro de Carbón	.450
Hexacloruro de Benceno	•600
Cloruro de Amonio	•750
Acido Fosfórico (horno e	léctrico) 1.800
Rayón	2.500
Sodio	4.700
Magnesio Electrolitico	8.000
Aluminio	9,000

POR UNIDAD DE PRODUCTO

DESCRIPCION	KWH	UNIDAD
Automóvil		cace uno
Alfombras	1787	1000 m²
Papel:	a metali	
de pulpa	384	ton
mecánico	575	ton
Fierro Fundido	25	ton
Zapatos	472	1000 pares
Acero	227	ton

POR UNIDAD DE PRODUCTO (CONTINUACION)

DESCRIPCION	КШН	UNIDAD
Azúcar:		
Remolacha	154	ton de azúcar
Caña	220	ton de azúcar morena
Tabaco:		
Cigarrillos	200	Millón
Puros	8100	Millón

I.1.4 LA IMPORTANCIA DE LAS INSTALACIONES ELECTRICAS.

Los argumentos anteriores sirven para concientizar la importancia de la energía en nuestras sociedades; y en forma particular la de la energía eléc-trica. No es exagerado decir que la economía de un país y el consumo de energía eléctrica están intimamente relacionados. Desde la invención de la máquina de vapor por Newcomen, el consumo de energía del mundo demanda de la naturaleza mucho más de la que ésta puede producir en formas renovables de energía. Desde principios del siglo pasado, el hombre no puede vivir "sólo de los intereses, sino también del capital", o sea, de los recursos de la naturaleza

Desde la invención del motor eléctrico por Faraday, la energía eléctrica ha penetrado en la sociedad industrializada. Las razones por las cuales esta forma de energía ha penetrado tan profundamente en nuestras sociedades, se de be a sus características únicas: Está disponible instantáneamente, se transmite fácilmente y es fácilmente controlable.

Las instalaciones eléctricas son la infraestructura para la producción, la transmisión, la distribución y la utilización de la energía eléctrica. Des pués de conocer el papel que desempeña en nuestras sociedades, es dificil com prender porque muchas personas no le dan su verdadera importancia.

Un mal proyecto o construcción de una instalación eléctrica, continuamente se hará presente en forma de obstáculos a las operaciones normales de una planta, comercio o residencia. La falta de continuidad en las operaciones de la empresa es más costosa que la instalación eléctrica misma y que el consumo de energía; las instalaciones eléctricas deficientes pueden causar la muerte de las personas y también pueden producir catástrofes como incendios, que con vierten en escombros y cenizas un inmueble, un hogar o una fábrica. Las instalaciones eléctricas deficientes dan una mala imagen de una empresa ante el público: elevadores que no funcionan, computadoras y servicios fundamentales de una empresa que se vuelven poco confiables e intermitentes, etc.

I.1.5 CONSIDERACIONES BASICAS EN EL DISEÑO DE LAS INSTALACIONES ELECTRICAS.

Por las razones expuestas anteriormente, las instalaciones eléctricas de ben proyectarse sobre los siguientes criterios:

I.1.5.1 SEGURIDAD.

La protección a la vida humana y la preservación de la propiedad son dos de los aspectos más importantes que deben considerarse en el diseño de las 'instalaciones eléctricas. Desde el punto de vista ético, sólo debe tomarse en cuenta el diseño del sistema más seguro. Este principio impacta principalmente al dimensionamiento de los equipos, a sus distancias mínimas y al tipo de maniobras involucradas.

I.1.5.2 CONFIABILIDAD.

Dependiendo del giro de la industria, y de su tipo de manufacturas o procesos involucrados, se requiere de un mayor o menor grado de continuidad en 'el servicio. Por ésto, la instalación debe diseñarse de forma que las fallas puedan aislarse (coordinación de protecciones) de modo que causen el menor de sorden en la instalación (selectividad), tomando en cuenta la continuidad del servicio que se requiere y su respectivo costo de operación. Los criterios de rivados de este principio, impactan principalmente al número de componentes y al esquema base sobre el cual descansa un diseño (vgr. radial, secundario se lectivo. etc.).

T.1.5.3 SIMPLICIDAD DE OPERACION.

Para el buen funcionamiento de la planta o inmueble, debe considerarse ! en el diseño a la instalación eléctrica eficaz y sencilla como sea posible. ! Este principio impacta al diseño de la instalación en el tipo de maniobras que debe desarrollar el personal de operación, la similitud con otras instalaciones en el área, etc.

1.1.5.4 FLEXIBILIDAD.

La instalación eléctrica deberá poder acompañar a la evolución natural 'de la empresa que ocupe al inmueble en cuestión. La flexibilidad de una instalación eléctrica se manifiesta principalmente en la capacidad de crecimiento y adaptación de ésta a los requerimientos de la empresa. El principal efecto de este principio sobre el diseño de una instalación eléctrica es en el tipo' de instalación, vgr. enchufables, etc. Es por ello que se hace énfasis en el uso y empleo de unidades standard, espacios diseñados de modo que sean comple tos desde un punto de vista funcional, y que permitan un crecimiento tipo "bi partición celular".

I.1.5.5 REGULACION DE VOLTAJE Y CAPACIDAD DE CORTO CIRCUITO.

Aún cuando la aplicación simultánea de estos dos principios pueda dar un cierto grado de antítesis en el principio, a una mayor capacidad de corto circuito corresponde una mejor regulación de voltaje. Puede tratar de formularse el problema técnico, como encontrar la solución que permita mantener un volta je dentro de ciertos límites que permitan la operación del equipo eléctrico 'sin sacrificar su vida útil, con el menor nivel de corto circuito. El impacto de la aplicación de este principio en el diseño de la instalación eléctrica,' es en primer lugar sobre el voltaje y ciertas características del equipo de 'transformación.

I.1.5.6 MANTENIMIENTO.

La instalación eléctrica sufrirá desperfectos a lo largo de su vida útil. Al considerar que a todos los equipos debe dárseles mantenimiento, debe darse una cuidadosa consideración al espacio en que se ubican: espacio para 'entrar y salir del lugar, espacio y acceso para su inspección, espacio para 'seguridad y maniobra con equipos energizados, así como espacio para colocar 'rotores, etc. durante el mantenimiento.

I.1.5.7 SELECCION ECONOMICA.

Obviamente, al hablar de inversión, se piensa en LA INSTALACION DE INVER SION MINIMA. La experiencia ha demostrado que ésta no es la que a la larga es más económica. Al considerer la teoría del valor presente, la llamada tasa in terna de retorno, es un parámetro de lo más resbaladizo, ya que una variación de 8 a 12% de tasa interna de retorno, puede hacer cembiar un esquema secunda rio selectivo, a uno radial. El problema de la inversión inicial, afecta fun damentalmente al voltaje, a la capacidad de expansión y a la calidad de los e quipos que se seleccionen.

I.2 COMPUTADORAS.

I.2.1 LA IMPORTANCIA Y LA PERSPECTIVA DE LAS COMPUTADORAS.

Si los coches hubieran alcanzado los logros que la industria electrónica ha alcanzado en las últimas tres décadas, -dice la revista ComputerWorld-, un Rolls Royce costaría dos dólares y medio, y caminaría un millón de kilómetros por litro de gasolina. Este comentario, que no es exagerado si se revisa el 'consumo de energía eléctrica de los circuitos integrados en gran escala con 'respecto a los desarrollados a principios de la década de los cincuenta, ilug tra parte de las perspectivas de lo que bien puede constituir una división de la historia: antes y después de las computadoras.

En las casi cuatro décadas que tiene de existir la computadora, esta he rramienta ha encabezado lo que podríamos llamar varias revoluciones: la del

proceso numérico, la del proceso de datos, la de los sistemas, la de la memo ria masiva o social, la de control, la de gráficas, la de comunicaciones y la de inteligencia artificial.

I.2.1.1 LA REVOLUCION NUMERICA.

Bajo este rubro cubrimos las aplicaciones iniciales de las computadoras, para aprovechar la velocidad a la que esta máquina es capaz de hacer operaciones, ayudando de esta manera a quitar una barrera casi física que impedía el avance en ciencias, y permitiendo la solución numérica de grandes sistemas de ecuaciones no lineales, diferenciales, en diferencias, etc. Otra aplicación 'típica de esta época es la de la simulación de sistemas, tanto del tipo contínuo como del aleatorio, heurístico o discreto. La computadora participa de esta manera en los viajes espaciales, en el modelado de sistemas de potencia, en cálculos estructurales complejos, etc.

I.2.1.2 LA REVOLUCION DEL PROCESO DE DATOS.

Las grandes compañías procesan en esta época, grandes volúmenes de información relacionados con aspectos administrativos, soportados en la evolución de los periféricos que traen consigo la memoria masiva. Son típicos de esta é poca los sistemas de nóminas, contabilidad, etc. dentro de las empresas. Es en esta época cuando nace el concepto de procesamiento electrónico de datos.

I.2.1.3 LA REVOLUCION DE LOS SISTEMAS.

Muchas aplicaciones de procesamiento de datos empiezan a fracasar, pues al implantarse dentro de las empresas se da un proceso de reacción, parte de bido a la imprevisión del crecimiento de los programas de proceso de datos, la imprevisión del crecimiento de los programas de proceso de datos, la imprevisión del crecimiento de los programas de proceso de datos, la fuerte reacción humana despertada en la conciencia de los trabajadores temerosos de perder su lempleo. Se desarrolla el enfoque de sistemas —se dice que iniciado por Bertallamy— y esta forma de ver "sistemáticamente" el medio ambiente de una aplicación, deriva en una forma de integrar en un solo programa de computadora, muchas aplicaciones en forma coherente, utilizando un "banco común" de datos.

I.2.1.4 LA REVOLUCION DE LA MEMORIA SOCIAL.

El crecimiento de la información obliga al desarrollo de programas de 'computadora que ayuden a administrar los datos e integrarlos en formas coherentes. Se desarrollan las llamadas "BASES DE DATOS", bajo varios modelos físicos: los de estructuras jerárquicas, de red. y finalmente las llamadas relacionales. Esta evolución empieza a desembocar en conjuntos de computadoras interconectadas para dar una multitud de servicios, que van desde controlar en forma electrónica la transferencia de fondos, agencias de noticias por computadora, solicitudes de servicios -como compras, reservaciones de hoteles y aviones, etc. - . Esta interconexión de computadoras, se hace bajo dos principios: el del proceso distribuido y el de la coherencia de la información.

La cantidad de información que en las sociedades primitivas se podía 'tener es la que se transmitía en forma verbal entre dos generaciones, conocimiento que puede llamarse en forma justificada como "vivo", pues siempre' residia en el cerebro de alguno de los sabios del consejo. Con la invención del papel, existe la manera de convertir en "muerto" un conocimiento. Ahora con las computadoras, podemos cuestionar a una base de datos para convertir en "vivo" a un conocimiento "muerto".

I.2.1.5 LA REVOLUCION DEL CONTROL.

Con la llegada de los microprocesadores, se puede decir que se abre la posibilidad de que estas "briznas de inteligencia" participen en forma integrada en todas las cosas que hacemos y usamos. Empiezan a desarrollarse sen sores y elementos de control, hasta llegar al llamado "control digital directo", en que una máquina se comporta tal como el programa de computadora lo desaa, ya que tanto los sensores como los actuadores se conectan en forma directa a la computadora. Aún cuando esta revolución empieza en la industria, el momento pleno de esta revolución es cuando alcanza el hogar, empezando por el horno de microondas, la computadora personal, la mezcla apropiada del combustible en el coche, los juguetes, el control de consumo de energía en la casa, encargándose de labores humildes y no tan humildes.

T.2.1.6 LA REVOLUCION DE LAS GRAFICAS.

Desde principios de la década de los sesenta, se intentan desarrollar' dispositivos que permitan generar gráficas en forma integrada con las computadoras. Los esfuerzos que se desarrollaron con este fin abrieron nuevas 'fronteras en el empleo de la computadora: Dibujo interactivo por computadora, Diseño de ingeniería por computadora, Manufacturas por computadora. Los algoritmos para sombreado y remoción de líneas, así como la animación de 'gráficas por computadora, han desembocado en aplicaciones que van desde el diseño gráfico hasta los llamados videojuegos. Es importante anotar que uno de los factores más significativos por los cuales la computadora ha penetra do en los hogares es gracias a sus facilidades de gráficas y un principio 'de dinamización de éstas, ya que abre lo que bien puede significar el principio de una revolución de la forma en la que actualmente se desarrolla el trabajo y la educación.

1.2.1.7 LA REVOLUCION DE LAS COMUNICACIONES.

Siempre han estado latentes los principios de una comunicación con o 'entre personas gracias a las computadoras. En la actualidad, es posible tener la posibilidad de interactuar a una o varias personas en una conferencia en diferentes partes del mundo; como es posible conseguir la asesoría 'de un experto en Japón, sin tener que despalazarlo a Laguna Verde, viendo 'las dos personas el mismo plano.

También en la actualidad, es posible poner en contacto a personas que l'participan en los mismos intereses, o mantener un juego de ajedrez con una les persona en el otro confin del mundo. En forma indirecta, es posible que un ejecutivo ya no requiera una secretaría, pues con oprimir una tecla, puede l'responsabilizar a una computadora para que le efectue una llamada telefónica o consultar si una sala de conferencias está desocupada a cierta hora y reservarla para una junta con sus subordinados, y enviarles a las personas in teresadas un mensaje a sus respectivos calendarios para que asistan a dicha reunión. Mediante el llamado correo electrónico, es posible pensar en reducir en forma sustancial el papel para cualquier fin; Puedo redactar un informe, clasificarlo, enviarlo a revisión por los interesados. Ellos al recibiro, pueden modificarlo y remitirme sus comentarios con un solo teclazo, esí como archivarlo bajo los términos que más les convengan.

I.2.1.8 LA REVOLUCION DE LA INTELIGENCIA ARTIFICIAL.

En el estado actual del desarrollo de la inteligencia artificial, es po sible tener una comunicación oral con una computadora, así como pedirle que reconozca patrones, como pueden ser los de los lectores ópticos, o cualquier otro tipo de imágenes. También es posible mediante la inteligencia artificial, desarrollar los llamados sistemas expertos, poniendo al alcance del le go, un conjunto de conocimientos extraordinarios de cualquier disciplina.

I.3 LAS INSTALACIONES ELECTRICAS Y LAS COMPUTADORAS.

Las computadoras tienen en la actualidad el papel de cerebro en las instalaciones eléctricas tanto industriales, como comerciales y residenciales, aunque hay que reconocer que en México no en un grado tan profundo. En la se tualidad participan en un sinnúmero de actividades, que van desde la protección de las instalaciones eléctricas hasta el control de alumbrado para un uso eficiente de la energía; desde la robótica industrial hasta el control de acceso a los edificios; desde el monitoreo de seguridad en las instalaciones de emergencia hasta el control de elevadores y aire acondicionado.

Pero no es en este momento este tipo de aplicaciones las que llaman 'nuestra atención, sino el uso de las computadoras en el campo de la ingeniería de instalaciones eléctricas en lo que estamos interesados.

I.3.1 LA INGENIERIA Y LAS COMPUTADORAS.

El término "ingeniero", contrariamente a lo que muchos piensan, no se 'deriva de la palabra "ingenio", sino de la palabra "engineer", que en una 'traducción bruta del inglés significa el hombre de las máquinas. Mucho de este significado se ha perdido. En nuestro caso, deseamos utilizar a una máquina para aumentar la productividad del ingeniero en la producción de proyectos de ingeniería eléctrica, independientemente de que sean industriales, re

sidenciales o comerciales. Es indudable que existen puntos de vista comunes con otras disciplinas de ingeniería que participan en el desarrollo y construcción de una instalación, disciplinas como lo son tradicionalmente las 'de proceso, tuberías, arreglo de equipos, instrumentación y control, mecánica, civil y eléctrica.

Una primera división de las instalaciones eléctricas, basada fundamentalmente en su desarrollo cronológico, es el de proyecto, construcción, operación y mantenimiento de la instalación en cuestión.

Hemos encontrado útil descomponer la etapa de proyecto o ingeniería, 'en: ingeniería conceptual, básica y de detalle, ya que respeta barreras naturales que se encuentran en el grado de especialidad que se requiere para' cada una de las disciplinas, y porque respeta los procesos un tanto naturales de toma de decisiones administrativas, como de adquisición de equipo y que va permitiendo en cada etapa la introducción de más personal, conforme' a la magnitud de las tareas que se van emprendiendo.

I.3.2 LA INGENIERIA CONCEPTUAL Y LAS COMPUTADORAS.

El objeto de la ingeniería conceptual, como su nombre lo indica, es el de determinar un esquema sobre el cual descanse el desarrollo del proyecto. En principio, se elaboran anteproyectos viables con una precisión de costo del 30% cada una de ellas, en donde se estudia la influencia del medio ambiente sobre la instalación eléctrica, y el de ésta sobre el medio ambiente productivo. Decisiones como si se compra energía o se produce; si se requie re energía de emergencia o no; tamaño máximo de los equipos principales; es tudios de confiabilidad de la red y alternativas de suministro de energia; número de subestaciones y magnitud aproximada de las cargas; posibilidades! de expansión y crecimiento de la carga; inversión requerida y justificada ! de acuerdo a la energía esperada no suministrada; magnitud del espacio; es tatregia del suministro energético; disponibilidad en tiempo de equipos principales y permisos legales para operar; alternativas de control, medi-ción y protección, etc. Este proceso puede ser desarrollado con muy poco personal, altamente capacitado y conocedor del tipo de industria de la que se trata.

La principal forma en que la computadora puede participar en esta etapa, desde nuestro punto de vista, es mediante la utilización de la computadora en su capacidad numérica para resolver problemas que en esta etapa pa
recen ser de simulación, de programación matemática, de modelos energéticos
de información de cargas y su comportamiento, así como de costos aproximados de equipo y sus estadísticas de confiabilidad.

I.3.3 LA INGENIERIA BASICA Y LAS COMPUTADORAS.

El objetivo de esta etapa de ingeniería es la de obtener las especifi-

caciones del equipo mayor para su adquisición, de modo que el proyecto sea 'viable tanto económica como técnicamente. Se estima que para ser útil esta e tapa de ingeniería, los costos del proyecto deben estar dentro del 10% de T precisión, los tiempos de construcción y proyecto, deben ser precisos dentro del 10% del tiempo estimado de su duración, y el proyecto debe integrar en 'forma "óptima" a los diferentes equipos que participan en el proyecto para dar una vida útil esparada de las máquinas de por lo menos 30 años a su ple na capacidad.

Escoger como salida de esta etapa de ingeniería a las especificaciones' de equipo mayor, establece una barrera natural en los procesos de selección' y adquisición de equipo. Permite convocar a concurso a diferentes constructo res y fabricantes, así como el asentar los pedidos, pagar anticipos, etc. ' permite conocer la inversión del equipo con un grado de precisión, solamente limitado por la incertidumbre que se permita en las ofertas de concurso. Si las especificaciones en ese sentido son claras y completas, esta etapa de in geniería termina con la adquisición del equipo.

La forma en que las computadoras pueden ayudar en esta etapa, es con el apoyo de todos los modelos electrotécnicos tradicionales en primer lugar. En segundo lugar, la revolución del procesamiento de datos empieza a participar en el proceso de especificaciones, listas de equipos y materiales, dándols coherencia e integridad a la información, así como aprovechando información de proyectos anteriores. La computadora puede ayudar en el dibujo de los dia gramas unifilares y los de arreglos preliminares de equipo. Finalmente puede ayudar en la evaluación y selección de equipo, computanco diferencias de lo solicitado con respecto a lo ofertado, y dándole seguiniento a tales diferencias. Ayuda en el control de contratos, anticipos, y seguimiento de entregal de información para construcción de equipos.

1.3.4 LA INGENIERIA DE DETALLE Y LAS COMPUTADORAS.

El objetivo de esta etapa, es obtener los planos para construcción actualizados "tal como fué construida la instalación". La cuantificación de ma teriales, de volúmenes de obra, su control y seguimiento para efectos de ca lidad, son parta de los problemas que se tienen. Se maneja un gran volumen 'de información por parte de fabricantes, integrando planos y resultados de 'diferentes disciplinas. La cantidad de personal que participa en esta etapa del proyecto, es grande, y el proceso se simplificaría si los cambios al proyecto durante la construcción o el mismo proyecto, fueran pocos.

La forma en que la computadora puede participar mejor en esta etapa es aprovechando su capacidad de mantener integrada a la información, así como ' su capacidad para comunicarla a las personas interesadas. Mediante simulaciones, o "walkthrough" del proyecto, muchas interferencias pueden evitarse. Si se dispone del equipo, estas reuniones pueden hacerse más productivas si só lo se cita, a través de la computadora, al personal requerido y para el problema requerido.

Cada cambio al proyecto que sea importante, puede invocar a una serie 'de rutinas que verifiquen que en el tablero o subestación existe capacidad, etc. Cuando se trata de cambios en los equipos menores, es posible verificar los diseños de los Centros de Control de Motores, para ver si dan la flexibilidad de acomodar éste o aquel motor adicional, así como de generar automáticamente los reportes y órdenes de cambio de ciertos equipos.

I.3.5 LA CONSTRUCCION Y LAS COMPUTADORAS.

Este rubro en si mismo es toda una especialidad, y en México ha significado un reto introducir una computadora en forma exitosa en una construcción de cierte envergadura. Sabemos que existen computadoras especializadas y dedicadas a este propósito tan sólo con el ánimo de controlar el proyecto des de un punto de vista contable y constructivo.

Desde el control de proyectos por especialidades y frentes —a manera de ejemplo citaremos que el pronóstico de ingenieros para la construcción de La guna Verde era de 16000, y en la realidad no se pasó de 8700— con identifica ción de recursos, rutas críticas, y sus resúmenes para los niveles ejecuti—vos, así como de los presupuestos ejercidos; hasta los procesadores de cos—tos de proyectos, que pretenden asociar cado material empleado en cada ciclo a cuatro o cinco estructuras jerárquicas de control ya sea financiero, conta ble o de avance del proyecto.

Algunos de estos sistemas integran el control de partes, materiales y e quipo requerido por el proyecto. Se recopilan los datos necesarios para me-dir la productividad, llegando a sacar reportes para las labores diarias del personel.

Según consultas que hemos realizado -y nuestra experiencia coincide- es que, por buenos que sean estos sistemas, por alguna razón no se integran con éxito en México. Ya sea porque no se cuenta con la información de productividad de las labores a realizar para hacer que los programas de trabajo sean realistas, o porque no se cuenta con una base de información de costos que permita cumplir un pronóstico de costos en forma aproximada, pero a manera de ejemplo, el antropólogo Miller, en un estudio que hizo en 1968 en la Comisión Federal de Electricidad ya apuntaba sobre los retrasos sistemáticos y sobrecostos de hasta 1000% en la construcción de plantas hidroeléctricas.

I.3.6 LAS BASES LEGALES DE LOS PROYECTOS ELECTRICOS.

Los proyectos eléctricos, deben cumplir con normas de seguridad, que ga ranticen la integridad de las personas y de las instalaciones. En el caso de México, estas normas se conocen como las Normas Técnicas para Instalaciones' Eléctricas, editadas por la Secretaría de Comercio y Fomento Industrial y como el mismo reglamento lo indica, establece las normas MINIMAS de seguridad, para el proyecto y la construcción de instalaciones eléctricas.

I.3.7 LA OPERACION DE LAS INSTALACIONES ELECTRICAS Y LAS COMPUTADORAS.

Es innegable el impacto de las computadoras en la operación de los sig temas eléctricos, ya sea de potencia o industriales. Desde el control de sig temas en tiempo real, (como el del Centro Nacional de Control, dependiente ! de la Comisión Federal de Electricidad, que ha sido desarrollado incorporando tecnología del Instituto de Investigaciones Eléctricas), hasta el de tele medición y control de plantas industriales (como los proyectos de control de coladas contínuas de HYLSA). Resulta obvio que hasta las instalaciones eléctricas comerciales y residenciales en México, irán sintiendo el impacto de ' esta tecnología en su operación normal; así encontraremos desde controladores lógicos programables aplicados al control de iluminación para un uso racional de energía, hasta en la automatización de plantas generadoras (ver co mo ejemplo, al proyecto COSEX del Instituto de Investigaciones Eléctricas).

Como puede notarse en los ejemplos anteriores, es difícil lograr explicar dentro de lo que tradicionalmente significa el término "instalaciones eléctricas" con aplicaciones integradas de telemedición y control de elementos de potencia y otros términos relacionados con computadoras y sus aplicaciones. Nosotros pensamos que para nuestro objeto esta división es un tanto artificiosa. A manera de argumento diremos que en algunos paises como en Suecia, no se establecen diferencias semánticas entre los ingenieros eléctricos que se dedican a lo "eléctrico" y a lo "electrónico".

I.3.8 EL MANTENIMIENTO DE LAS INSTALACIONES ELECTRICAS Y LAS COMPUTADORAS.

Tradicionalmente el mantenimiento de las instalaciones eléctricas implica una serie de trabajos de registro con el objeto de tener niveles de referencia que permitan anticipar la falla de un cierto equipo. En fechas recientes, la tendencia en el mantenimiento de equipos eléctricos y sus respectivas instalaciones es hacer correr una serie de rutinas de prueba de cada uno de los elementos actuadores que deben reflejar en sus respectivos elementos sensores, las variaciones correspondientes; lo que es producto en primera instancia de la aplicación del control digital directo a los procesos o máquinas en cuestión.

Esta tendencia explica también la introducción de equipo para autodiagnóstico en caso de falla. Así encontramos una serie de analizadores indus--triales de diversa índole, y de propósito general, para diagnosticar desde ' motores hasta conexiones de baterías en sistemas de UPS, con sus respectivas tomas de lecturas para efectos de registro.

En un primer nivel, la computadora puede auxiliar en la emisión de órde nes de trabajo para mantenimiento preventivo o correctivo, y coadyuvar con la evaluación de los costos de mantenimiento en primera instancia. (Es impor

tante conocerlos para poder determinar no sólo que máquinas requieren reem plazo, sino también para justificar desde un punto de vista económico formas más avanzadas de mantenimiento e instrumentación). La computadora puede encargarse de llevar los registros de la maquinaria y en forma rutinaria, 'comparar las lecturas actuales con las anteriores, y de acuerdo e algún al goritmo heurístico, anticipar acciones correctivas.

I.3.9 EL PROPOSITO DE NUESTRA TESIS.

El panorama descrito con anterioridad es verdaderamente amplio, y re-presenta una invitación o reto para el profesional de hoy en día para en--frentar el futuro de nuestra sociedad. Hemos pasado varios años antes de po der elaborar esta tesis, pues nos hemos propuesto algo, que desde el princi pio era muy ambicioso, y es el de desarrollar por microcomputadora proyec --tos eléctricos. Para cumplir nuestro objetivo, primero aprendimos a diseñar instalaciones eléctricas industriales y comerciales, lo cual nos hizo pasar por todas las experiencias de consequir los contratos para elaborar proyectos que fueran creciendo en complejidad. Luego aprendimos un lenguaje de 🤚 computadora y desarrollamos o utilizamos programas de computadora a nuestro alcance para sacar la producción a la que nos habíamos comprometido. Vimos en un primer plano los puntos a los cuales conviene dedicar esfuerzo para 1 manejar los proyectos de la magnitud que nosotros desarrollamos. Al final, hemos tratado de describir un marco coherente en el cual. futuros esfuerzos en esta área, podrían resultar productivos. Es mucho el trabajo que hemos 🎙 realizado, y lamentablemente, tal vez no logremos transmitir todo lo útil 🔭 de nuestras experiencias. Obviamente nuestros recursos son muy inferiores a los que en realidad se necesitan para culminar nuestro esfuerzo en el nivel en el que nosotros lo deseamos. Pero hemos decidido llegar hasta donde esta mos, ser nosotros los que con nuestro empeño y hasta la magnitud de nues--tras posibilidades los que construyamos nuestro propio camino.

I.3.9.1 UN MARCO DE REFERENCIA DE COMO LA COMPUTADORA PUEDE AYUDAR EN EL PROYECTO DE LAS INSTALACIONES ELECTRICAS.

En el capítulo II, desarrollamos el panorama que nosotros alcanzamos a visualizar, de como una computadora o microcomputadora, puede en nuestro medio, participar en las diferentes etapas del proyecto de una instalación eléctrica, tal como se entiende en México. Es importante anotar que en este capítulo se formulan y en algunos casos se resuelven problemas originales, o se bosquejan diseños de sistemas que pueden caadyuvar en el propósito de mejorar la calidad y la productividad de los proyectos que desarrollemos en el futuro, y que pueden ser de ayuda a otra persona que le interese el tema.

I.3.9.2 DESARROLLO DE UN PROYECTO DE UNA INSTALACION ELECTRICA CON EL AUXILIO DE UNA MICROCOMPUTADORA.

Desde el año de 1985 hemos empezado a desarrollar proyectos e instala-

ciones eléctricas, que han ido creciendo en magnitud y complejidad, empezan do en una forma participativa, hasta terminar en una forma directiva o ejecutiva, tanto desde el punto de vista técnico como a últimas fechas desde el punto de vista administrativo. De particular importancia en nuestro camino ha sido nuestra participación en la construcción de instalaciones para un edificio, para un hospital, terminando con la automatización de una planta de asfalto y dos proyectos para dos fábricas. En los apéndices A y B, 'presentamos la memoría de cálculo y los planos, respectivamente, de un proyecto de una instalación eléctrica, mismo que elaboramos con los programas' de computadora que desarrollamos o utilizamos, y cuya codificación se anexa en el Apéndice C.

Tal vez, no sea el caso más representativo del nivel que alcanzamos en algunas áreas, pero si el ejemplo más acabado y completo.

CAPITULO II EL PROYECTO DE INSTALACIONES ELECTRICAS Y LAS COMPUTADORAS

CAPITULO II

EL PROYECTO DE INSTALACIONES ELECTRICAS Y LAS COMPUTADORAS

II.1 INTRODUCCION.

Si revisamos los conceptos dados sobre ingeniería conceptual, ingeniería básica y de detalle, encontraremos que es muy útil transformar los objetivos que persigue cada etapa de ingeniería de modo que queden plasmados en una serie de documentos a obtener en cada una de dichas etapas. Pensando en producir cada uno de dichos documentos con alta calidad y con alta productividad, es posible imaginar lo que cada una de las "revoluciones computacionales" puede aportar a cada etapa de ingeniería, en forma matricial, tal como lo ilustra la siquiente fiqura:

REVOLUCION	INGENIERIA CONCEPTUAL	INGENIERIA Basica	INGENIERIA DE DETALLE	
Numérica				
Proceso de Datos				
Sistemas				
Memoria Social				
Control	The second of th			
Gráficas				
Comunicaciones				
Inteligencia Artificial				

II.2 LA INGENIERIA CONCEPTUAL Y LAS COMPUTADORAS.

Como antes se indicó, en esta etapa de ingeniería es necesario evaluar un conjunto de alternativas diseñadas para satisfacer a un conjunto de car gas dadas, con objeto de tomar una decisión sobre los conceptos importantes sobre los que deberá desarrollarse la instalación eléctrica. Los principales problemas a atacar en esta etapa son:

Cargas. Localizarlas en un layout, determinar la carga de la planta, su na turaleza y su magnitud, estimar el alumbrado, el aire acondicionado. Elaborar un survey. Investigar cargas inusuales, arranque de grandes motores, o-

peración de hornos electrónicos, equipo electrónico de potencia, cargas que deban estar en operación bajo toda condición, cargas que tengan algún ciclo de carga especial. Para ello es necesario usar datos de plantas existentes.

Origen de la energía. Es conveniente revisar los conceptos relacionados con 'el suministro de energía, determinar si es necesaria una generación local, y en su caso de emergencia. Es necesario conocer también los voltajes y cantidad de unidades de generación o ligas con las empresas eléctricas para dicho propósito. Es necesario determinar bajo este punto el tamaño aproximado de 'las unidades de generación.

Voltajes para el sistema primario y secundario de la planta. Es necesario de terminar, en caso de ser posible el voltaje de alimentación, el voltaje de subtransmisión y el voltaje de utilización dentro de la planta.

Cual es el arreglo del circuito más apropiado. Esto es, seleccionar si el 'sistema es radial, secundario selectivo, redes secundarias, etc. Para ello' es necesario desarrollar estudios de confiabilidad que permitan evaluar:

- a) La energía esperada no suministrada
- b) La cantidad esperada de fallas por año, así como su duración esperada.

La primera alternativa permite a una empresa eléctrica evaluar sus costos de falla, pero desde el punto de vista industrial se ha generalizado la segunda alternativa.

¿Cuantas subestaciones y de que tamaño son las más económicas? Dependiendo del tamaño de la industria, dos niveles de transformación pueden ser necesarios.

Distribución Secundaria. Determinar el tipo de alimentadores, cables o buses si deben ser del tipo enchufable o no.

Determinar el número de Centros de Control de Motores y tableros de servicio.

Determinar el tipo de alumbrado.

Aún cuando no en forma muy precisa, es necesario hacer ciertos cálculos de regulación de voltaje y de corto circuito para seleccionar el equipo de 'switcheo. En esta etapa es tal vez apropiado que dichos bosquejos se hagan 'sobre la base del peor caso, ya que existe incertidumbre en las contribuciones de las cargas a dichos fenómenos, por un lado, y por el otro, de que es tablecemos la hipótesis de que el llamado "peor caso" afecte más o menos i-gual a las alternativas propuestas, aún cuando ésto no sea totalmente cierto.

II.2.1 ESTIMACION DE CARGAS.

Desde un punto de vista eléctrico estricto, una carga es un equipo eléctrico, igual que un transformador o un generador, con la diferencia de que la energía eléctrica en lugar de ser generada, es consumida. Esta primera caracterización permite pensar que las cargas deben aparecer en una lista de guipo. Suponiendo que se trate de un proyecto pera una papelera o un ingenio azucarero, encontraremos que en un nuevo proyecto, dependiendo de las decisiones de las disciplinas de proceso, los equipos necesarios son esencialmente similares a los de otras industrias del mismo tipo de tecnología y tamaño excepto algunas diferencias relacionadas con áreas donde se decide explorar el uso de algún nuevo equipo.

Es fácil conceptualizar un modelo de computadora que emulando e un escritorio donde se ubican tres documentos:

- + Un catálogo de equipo.
- + El archivo del proyecto en "limpio".
- + La hoja de trabajo.

le permita a la hoja de trabajo consultar al catálogo de equipo por las cargas requeridas, las que son transferidas a la hoja de trabajo donde éstas se editan y se completa la información de la carga para su identificación: su 'designación, referencia -apuntador al tipo de equipo-, su descripción, su lo calización, el plano donde aparece y su modo de operación. Así, el modo 1, 'puede ser arranque, el modo 2 el de plena operación, etc. y para cada uno de estos modos de operación el usuario debe poder asignar un porcentaje de carga.

Tratándose de motores (M), se necesita información adicional, como lo 'puede ser el valor nominal de la carga eléctrica y mecánica, su eficiencia, la corriente de rotor bloqueado así como su corriente nominal, velocidad, lo calización de las estaciones de control y ajustes de los interruptores, así como información adicional de interés particular para una instalación particular; una llave de entrada para los elementos de control, que en algún sentido es una extensión a la información del motor, como lo puede ser lo relacionado con sus dispositivos de protección, esquemas de control, medición y monitoreo, aún cuando en esta etapa de ingeniería no son necesarios estos da tos. Al pasar la carga del catálogo a la hoja de trabajo, se copian todas las características de la carga que son posibles.

Como cargas, pueden haber otros tipos de cargas (L): cargas fijas o estáticas, equivalentes (E).

En el caso de la ingeniería conceptual, esta primera fase de recopila-ción de datos, podría denominarse como IDENTIFICACION. El objeto es identif<u>i</u>
car a las cargas probables por tipo de industria, y elaborar reportes de con

juntos de cargas según el tipo de energís que requieren, según estén asociados según se estima que pueda haber una subestación -o bus- de energía nor-mal o de emergencia; por su localización en la red, por áreas (localización) por tipo de equipo, por su designación, o cualquier otra "cadena" establecida.

En segundo lugar, se pretende poder determinar la demanda instalada, asociar factores de demanda y de diversidad, así como pérdidas aproximadas para determinar la demanda máxima, así como una estimación de la energía consumida, con el propósito de poder elaborar figuras de costo relacionadas con la demanda y la energía, según diferentes alternativas de suministro de energía.

II.2.2 OPTIMIZACION.

Bajo este rubro pueden cubrirse un conjunto de modelos matemáticos que! pueden ayudar a encontrar la solución "óptima". Optimo en este caso significe un máximo o un mínimo matemáticamente obtenido de una función objetivo, 'buscando que la solución satisfaga una serie de restricciones. Con frecuencia se simplifica la función objetivo y a las restricciones de modo que sean funciones lineales, permitiendo el uso y empleo de algoratmos y métodos de solución más eficientes que los no lineales, y que además cuentar con la venta de obtener óptimos globales.

II.2.2.1 EL ALGORITMO DE TRANSPORTE.

El algoritmo de transporte puede ser aplicado con bastante éxito para 'determinar el número de subestaciones, centros de control de motores y, que motores o cargas deben conectarse a una u otra subestación o centro de control de motores.

En términos generales el problema de transporte en nuestro caso puede 'formularse de la siguiente manera:

Sujeto a:

Donde:

Cij = Costo de la conexión de la subestación i al motor j, por kilowatt de cada uno de sua HP, incluyendo costos fijos, como: interrupto-

res, arrancadores, etc.

- HPij = Kilowatts para satisfacer al motor j desde la subestación i.
- KWi = Capacidad en Kilowatts de la subestación i.
- k = Factor para utilizar un cierto porcentaje de la subestación y 'así tomar en cuenta factores de crecimiento.
- HPj = Kilowatts requeridos por la potencia del motor j.

Al aplicar este modelo, se leen los datos de las ubicaciones de las substaciones y sus capacidades, así como los datos de los motores, sus ubicaciones y capacidades. Mediante el cálculo detallado de sus alimentadores e interruptores, se obtiene el costo del alimentador por Kilowatt de cada subestación a cada motor, recordando que normalmente no se puede alimentar a los motores con conductores que vayan en línea recta de la subestación al motor, sino que deben ir por ejes coordenados en la mayoría de los casos; se verifica que la capacidad de las subestaciones sea mayor que la demanda de los motores, y se entra a la subsutina de transporte.

La salida de este modelo indica eséncialmente que motor se conecta a 'que subestación, de modo que no se excede la capacidad de la subestación. 'Las subestaciones que estén mejor ubicadas tienden a llenarse primeramente,' y al llenarse éstas, se van conectando los motores a la subestación que en siguiente término es más económica. Siendo éste un problema planteado como 'de programación lineal, existe la posibilidad de que los resultados indiquen que una fracción de los Kilowatts de algún motor sean alimentados de una subestación y los restantes de otra. Formalmente ésto significa una incongruencia de orden físico, sin embargo desde al punto de vista práctico es fácil a sociar el motor a una de las subestaciones relajando la condición de capacidad de la subestación.

El problema de diferentes voltajes puede resolverse estableciendo subestaciones con los voltajes adecuados, y si el voltaje de motor no corresponde al de la subestación el costo de la interconexión se hace infinito.

El modelo se puede manejar iterativamente, evaluando costos de subestaciones de diferentes capacidades ubicadas en el mismo lugar. El costo asocia do con los interruptores de diferentes capacidades interruptivas puede ser determinado según la impedancia típica de un transformador de la capacidad propuesta. Sin embargo, el modelo no puede decidir si una subestación debe o no existir, debido a que no toma en cuenta el costo de inversión de la subestación.

El modelo puede utilizarse para evaluar centros de control de motores, en lugar de subestaciones, y en una segunda aproximación la conexión de centros de control de motores y motores mayores a la subestación.

Si no se violan las restricciones de capacidad de las subestaciones, 'las cargas asociadas a cada subestación sun las de costo minimo, y corresponden a la subestación cuyo "centro de gravedad eléctrico" les es más cercano, de acuerdo a la tradicional fórmula:

$$X = \frac{\sum xi * HPi}{\sum HPi}$$

II.2.2.2 FORMULACION INCLUYENDO EL COSTO DE LAS SUBESTACIONES.

Para mejorar el planteamiento pueden presentarse una cantidad de formu laciones, sin embargo, debe tomarse en cuenta que mientras más realiste se' desee el modelo, más complicada será la formulación, es decir, aumentará el número de variables, el número de restricciones, el modelo podrá ser de programación lineal, pero tal vez ya no tenga estructura de modelo de transporte, o tal vez será lineal con variables discretas, o tal vez la formulación, ya no sea lineal, etc.

A continuación se presentan tres formulaciones diferentes, cada una de ellas más poderosa que la anterior, pero obviamente más complejas también y ello redunda en una mayor necesidad de memoria y tiempo de cálculo en la com putadora.

II.2.2.1 MODELO SIMPLE.

En esta primera formulación se incluye el planteamiento del modelo PD 'el costo de inversión de las subestaciones, se obliga a que cada CCM sólo 'pueda estar conectado a una subestación, se restringe a que en un sitio únicamente se pueda instalar como máximo un límite dado de subestaciones y se obliga a dejar una reserva de capacidad de las subestaciones. A esta formulación la llamaremos P1.

Planteamientos

∑ Uijk * Bj ≤ Aik * Sik(1 - Rik)

(La demenda de todos los CCM conectados a la subestación k del sitio i debe ser menor o igual a su capacidad menos su reserva).

[Uiik. Sik] = $\{0, 1\}$

Notación:

Indices:

- i Indice de sitios candidatos para instalar una subestación.
- i Indice de la ubicación de los CCM.
- k Indice de tipos de subestaciones a instalar en un sitio i fijo.

Constantes:

- Tik Costo total de inversión de la subestación tipo k en el sitio i (\$).
- Cijk Costo total de conexión entre la subestación tipo k del sitio i al CCM del sitio j (\$).
- Aik Capacidad de la subestación del tipo k del sitio i (HP).
- Bj Demanda del CCM del sitio j (HP).
- Qi Número máximo de subestaciones que es posible desarrollar en el sitio i.
- Rik Reserva de la subestación tipo k del sitio i (p.u.).

Variables:

- Uijk = 1 Si hay conexión de la subestación tipo k del sitio i y el CCM del sitio j.
 - = 0 Si no hay conexión.
- Sik = 1 Si se hace la subestación del tipo k del sitio i.
 - = 0 Si no se hace.

En la formulación P1, el planteamiento es muy similar a la del modelo 'PO, pues la solución total ha de obtenerse en dos etapas, una para las conexiones de los motores a los CCM y otra para las conexiones de los CCM a las subestaciones, sin embargo resuelve las desventajas del modelo PO, pues toma en cuenta los costos de inversión de los CCM como de las subestaciones por 'un lado, y por el otro es que al estar formulado con programación zero-uno,'

el CCM sólo puede quedar conectado a una subestación. Este modelo es relativamente simple de manejar. Es recomendable que en las primeras corridas de uso del modelo, se relajen las condiciones de Uijk y de Sik por las siguientes:

D ≤ Uijk,Sik ≤ 1

Que al ser un modelo de programación lineal contínua, no debe tener ni<u>n</u> gún problema para resolverse.

Para la solución del problema lineal con variables {0,1}, puede proponerse el uso del algoritmo de Geoffrion o uno de Branch and Bound, dependien do de la disponibilidad de códigos ya programados.

II.2.2.2.2 EL MODELO GENERALIZADO.

En esta formulación, tratamos de resolver el problema de trabajar en dos etapas a los CCM y a las subestaciones. Como puede observarse, la formu lación se complica y ello redunda en una mayor cantidad de restricciones y variables, por consiguiente la cantidad de memoria y el tiempo de cálculo.

Esta nueva formulación sigue siendo de programación lineal {0,1}, por lo cual se permite el uso de algoritmos eficientes de solución. Llamaremos a esta nueva formulación P2.

Planteamiento:

P2 = MIN [
+ ∑ ∑ CICCMmj * Rmj
+ ∑ ∑ CISnk * Snk
+ ∑ ∑ ∑ Dijm * Uijm
+ ∑ ∑ ∑ ∑ Ejkmn * Vjkmn
+ ∑ ∑ ∑ Ddkn * Udkn
+ ∑ ∑ ∑ Ddkn * Udkn
+ ∑ ∑ Fkn * Skn]

Inversión en CCM.

Inversión en Subestaciones.

Conexión Motores-CCM.

Conexión CCM-Subestaciones.

Conexión Motores directos a Sub estaciones.

Conexión Subestaciones a Planta de Fuerza.

Sujeto a:

٧i

Cada motor a un solo CCM.

 $+\sum_{k}\sum_{n}V_{jkmn}=R_{jm}$

. Vj

Cada CCM a no más de una Subestación.

 $+\sum_{m} R_{jm} \leq PI_{j}$

No más de PIj CCM por sitio.

+ ∑ 5kn ≤ Pk

No más de Pk Subestaciones[†] por sitio.

+ \sum_{i} FDi * CMi * Uijm \leq CEjm * (1 - REjm)

La demanda eléctrica cone<u>c</u> tada al CCM no debe exceder su capacidad menos su rese<u>r</u> va.

+ \sum_{i} Li * Uijm \leq CFjm * (1 - RFjm)

La demanda física conectada al CCM no debe de exceder ' su capacidad menos su rese<u>r</u> va.

 $+\sum_{k}\sum_{n}Udkn=1$

٧i

Cada motor "directo" a una sola subestación.

+ \sum_FDd * CMd * Udkn

+ $\sum_{i=1}^{n} \left\{ \sum_{i=1}^{n} FDi * CMi * Uijm \right\} * Vjkmn \leq CESkn * (1 - Qkn)$

La demanda de motores directos y CCM conectados a una Subestación no deben exceder su capacidad eléctrica tenos su reserva.

+ ∑ ∑ Ljm * Vjkmn + ∑ Ld * Udkn ≤ CFSkn * (1 - Tkn)

La demanda de Motores "di-rectos" y CCM conectados a
una subestación no debe ex
ceder su capacidad física
menos su reserva.

Skn, Uijm, Vjkmn, Udkn = $\{0,1\}$.

Debe notarse que la restricción de la demanda de motores directos y 'CCM conectados a una subestación para que no exceda su capacidad eléctrica menos su demanda es una función no lineal por los productos Uijm y Vjkmn, sin embargo se ha dejado planteada de esta manera por considerar que es la formulación adecuada. Para tener una formulación eficiente del problema des de el punto de vista de su solución en computadora, es conveniente que el modelo siga siendo lineal, por lo que se sugiere como restricción alternativa la siguiente:

$$\sum_{j=m}^{\infty} FDd * CMd * Udkn + \sum_{j=m}^{\infty} (1.0/FDjm) * CEjm(1 - REjm) * Vjkmn d$$

≤ CESkn(1 - Qkn)

En donde FDjm es el factor de diversidad del CCM tipo m del sitio j.

De igual manera que en el planteamiento P1, se recomienda que en las primeras corridas se relajen las restricciones de variables {0,1} y se sus tituyan por:

0 ≤ 5kn, Uijm Vjkmn, Udkn ≤ 1

Para obtener un modelo de programación lineal continua.

Notación:

Motores:

i Indice de sitio.

CMi Capacidad del motor (HP).

Li Longitud del arrancador e interruptor dentro del CCM (cm).

FDI Factor de demanda (p.u.).

Centros de Control de Motores:

i Indice de sitio.

m Indice de tipo o gabinete del CCM del sitio j.

CEjm Capacidad eléctrica (HP).

CFjm Capacidad Fisica o longitud del gabinete m del CCM del s \underline{i}

tio j.

CICCMim Costo de Inversión del CCM (\$).

Rjm = 1 Si el CCM se hace.

O Si el gabinete m del CCM j no se hace.

REjm Reserva Eléctrica necesaria.

RFjm Reserva Fisica necesaria (p.u.).

PIj Número Máximo de gabinetes para CCM.

Lim Longitud del interruptor de la subestación al CCM (cm).

Subestaciones:

k Indice del sitio.

n Indice del tipo.

CESko Capacidad Eléctrica de la subestación (HP).

CFSkn Capacidad Física de la subestación o paquete de subestacio

nes (cm).

CISkn Costo de Inversión de la Subestación (\$).

Skn = 1 si la subestación del sitio k tipo n se hace.

O si la subestación no se hace.

Pk Número Máximo de subestaciones permitidas en el sitio k.

Okn Reserva eléctrica necesaria de la subestación (p.u.).

Tkn Reserva Física necesaria de la subestación (p.u.).

Motores-CCM:

Uijm = 1 si hay conexión del motor i al CCM (j,m).

O si no hay conexión.

Dijm Costo de la conexión del motor i al CCM (j,m) (\$).

CCM-Subestaciones:

Vjkmn = 1 si hay conexión del CCM (j,m) a la subestación (k,n).

O si no hay conexión.

Ejkmn Costo de la conexión del CCM (j,m) a la subestación (k,n)

(\$).

Subestaciones-Planta de Fuerza.

Fkn Costo de conexión de la subestación (k.n) a la Planta de

Fuerza.

Motores Conectados Directos a una Subestación:

d Indice de sitio de Motores "directos".

CMd Capacidad de Motores "directos" (HP).

Ld Longitud del interruptor o arrancador del motor en la sub

estación (cm).

FDd Factor de Demanda (p.u.).

Udkn = 1 si hay conexión del motor d a la subestación (k,n).

O si no hay conexión.

Ddkn Costo de la conexión del motor d a la subestación (k,n)

(\$).

II.2.2.2.3 MODELO DE SELECCION DE UBICACION.

Tradicionalmente se ha sugerido colocar a las subestaciones o centros de 'control de motores lo más cerca de las cargas, y más específicamente, en el centroide eléctrico de las cargas. Cuando las cargas son muchas, y rebasan'la capacidad de una subestación, es necesario proponer otras subestaciones.

Si se sigue el criterio de ubicar a las subestaciones en los centroides eléctricos, entonces el problema de optimalidad se traslada a cuando hay que determinar cuales son los motores que deben conectarse a una u otra de las subestaciones, y entonces al quedar definido el conjunto de motores que se conectan a la subestación es fácil calcular la ubicación de la subestación. El problema real, es que pueden definirse muchos conjuntos de motores diferentes para cada subestación, y el criterio de optimalidad es el de los conjuntos de motores que produzcan el menor costo.

En el planteamiento que ahora identificaremos como P3, presentamos una formulación similar a la del problema P1, pero que fácilmente puede generalizarse al del problema P2, pero a diferencia de utilizar sitios idóneos, a hora se busca la ubicación óptima de las subestaciones, con las coordenadas como incógnitas a resolver en el modelo.

La diferencia con la formulación P1 consiste en que la primera tiene ' un número finito de sitios para construir las subestaciones, mientras ' que en esta nueva formulación el número de sitios a analizar es infinito.

P3 = MIN
$$\sum_{i}$$
 Ii * Si * \sum_{i} \sum_{j} Cij * Uij

$$\sum_{j} Uij * Bj \leq Ai * Si * (1 - Ri) Vi$$

Cij = ALFAij +
$$\sum_{w=1}^{3} |Xwi - Ywi| * BETAij$$

Uij, Si =
$$\{0,1\}$$
.

Notación:

Indices:

i Indice de subestación.

i Indice de CCM.

Constantes:

Ii Costo total de inversión de la subestación i (\$).

Ai Capacidad de la subestación i (HP).

Bi Demanda del CCM del sitio i (HP).

Yj = (Y1j, Y2j, Y3j) Vector de ubicación del CCM del sitio j.

ALFAij, BETAij Parámetros del costo de conexión del CCMj a la

subestación i.

Variables:

Si = 1 si se hace la subestación i en el sitio Xi.

O si no se hace.

Uij = 1 si hay conexión del CCM j a la subestación i

(\$).

O si no hay conexión.

Cij Costo de conexión del CCM j a la subestación i

(\$).

Xi = (X11, X21, X31) Coordenadas de ubicación de la subestación i.

El significado de las funciones anteriores es el mismo que en el planteamiento P1. La ecuación de Cij es una parametrización del costo de conexión entre el CCM j y la subestación i, en función de las distancias y sus respectivas ubicaciones; sin embargo, este problema es mucho más complejo que los anteriores pues la función objetivo y la ecuación Cij ya no son lineales.

La función objetivo es una función cuadrática, y la ecuación Cij considera valores absolutos. Para construír un algoritmo eficiente se requiere cuando menos manejar en forma lineal la ecuación del costo Cij, para ello se sugiere investigar dos opciones:

15. Existen técnicas en programación discreta que permiten trabajar valores absolutos, pero la complejidad del modelo aumenta mucho, por lo que se recomienda evaluar con cuidado las ventajas que esta formulación puede tener con respecto a las ya obtenidas con los planteamientos anteriores, antes de decidir la implementación de esta formulación.

2º. Buscar una linealización sin valores absolutos para representar el costo Cij de la ecuación. Para las primeras corridas se recomienda nue vamente sustituir las restricciones:

$$Uij, Sij = \{0,1\}$$

DOL

0 ≤ Uij, Sij ≤ 1.

II.2.2.2.4 COMENTARIOS A LOS MODELOS ANTERIORES.

Si se desea que un conjunto da motores se conecten todos en bloque a un CCM, porque se considere que no es conveniente que unos motores se conecten a un CCM y otros a otro, el conjunto de motores puede manejarse en grupo como un motor equivalente, teniendo la ventaja de reducir la dimensionalidad del problema.

Para representar economías de escala, en la construcción de subestaciones por ejemplo, se puede dar al modelo la opción de escoger entre una subestación de 1000 HP, una de 1500 HP ó una de 2000 HP, estas últimas contempladas como un paquete en el que el costo de inversión, la capacidad eléctrica y la capacidad física en el que no necesariamente son el doble de las correspondientes a una subestación de 1000 HP.

Si en alguna corrida para sensibilizar resultados por ejemplo, se cons<u>i</u> dera que un motor dado no se conecte a un CCM dado, basta con considerar un costo infinito de conexión entre los dos. También se puede forzar a que el modelo construya un CCM o subestación dado, haciendo:

Sik	=	1.		en P1,
Rjm	-	1 , " "		en P2,
Skn	=	1	100	en P2,
Si :	= 1			еп Р3.

Asi mismo, se puede forzar una conexión:

```
Uijk = 1 en P1,
Uijm = 1 en P2,
Vjkmn = 1 en P2,
Uij = 1 en P3.
```

Se puede acotar la ubicación de una subestación en P3:

_Xwi
$$\leq$$
 Xwi \leq Xwi \vee w = {1, 2, 3}.

Si se desea por criterio de confiabilidad que dos motores no queden conectados a un mismo CCM o dos CCM no queden conectados a una subestación, en tonces se puede agregar la restricción:

Ui1k + Ui2k ≤ 1 Vi, k en P1 donde los CCM 1 y 2 no deben conec---

U1jm + U2jm \leq 1 Vj, m donde los motores 1 y 2 no deben conectarse a un mismo CCM.

Vikin + V2kin ≤ 1 V k,n en P2, donde los motores 1 y 2 no deben conectarse a un mismo CCM.

Ui1 + Ui2 ≦ 1 Vi en P3, donde los CCM 1 y 2 no deben conectarse a una misma subestación.

II.2.2.3 SIMULACION DIGITAL DE CARGAS.

Con la información de cargas, y el esquema de red propuesto, pueden si mularse digitalmente las cargas industriales, con objeto de determinar la probabilidad de pérdida de carga asociada con una capacidad insuficiente de generación o transmisión bajo diferentes condiciones de falla, y asi poder estimar los costos de energía generada o comprada -según los cargos por de manda y por energía-, así como estimar los costos de operación y mantenimien to, basados en el uso de las matemáticas de valor presente, considerando cargos de inversión, mantenimiento y operación.

Desde el punto de vista industrial, se han desarrollado técnicas de cálculo de la confiabilidad, mediante los llamados conjuntos mínimos de corte. El objetivo es obtener un número de fallas esperadas por año así como su du ración esperada. Esto se logra sumando las probabilidades de falla de cada e quipo que se conecta en serie (cables, terminales, transformadores, etc.), y combinando los resultados de cada elemento en serie con las alternativas de suministrar energía por caminos en paralelo. Así cada configuración propuesta para el esquema vertebral de la instalación eléctrica tiene asociados es tos dos parámetros. La metodología propuesta por el IEEE en sus recomendacio nes incluye la forma de evaluar el costo de todos los elementos que intervigenen en la instalación, desde que se inicia la construcción hasta que se termina de pagar.

En un cuadro comparativo, que puede elaborarse por medio de una "hoja 'electrónica de cálculo", pueden compararse los costos de los elementos de diferentes alternativas, que aunque diferentes en su estructura y en su costo al considerar el efecto a valor presente de que la planta debe de operar du rante L fallas por año, cada una de una duración Ts, sobre la base del objetivo de suministrar energía eléctrica.

II.3 LA INGENIERIA BASICA Y LAS COMPUTADORAS.

Como antes se indicó, el objetivo de la ingeniería básica es el de desa rrollar técnicamente la alternativa seleccionada en la ingeniería conceptual con objeto de que sea una alternativa factible, robusta y económica, tanto tesde el punto de vista de espacios y arreglos de equipo, como desde el punto de vista eléctrico.

Se afinan primeramente los datos de las cargas en una etapa que denominariamos ODCUMENTACION. En esta etapa de ingeniería se resuelven fundamental mente los problemas relacionados con los medios de regulación de voltaje, de factor de potencia, de aterrizaje de la instalación, la protección por corto circuito y sobrevoltaje. Se selecciona el equipo mayor y se específica éste junto con sus accesorios de medición, control y protección. Se seleccionan 'los elementos de interconexión y control, el tipo de canalización; se estudia si las instalaciones de alumbrado y de fuerza pueden coexistir.

Un punto importante a considerar es el relacionado con la nomenclatura! de los equipos. En muchos países existe una forma normalizada para nomenclaturarlos. Tal es el caso de Estados Unidos, Suecia o Alemania. La selección! de un nombre apropiado para los equipos es un auxilio muy importante para su localización, su función y su tipo de equipo. Nosotros utilizamos el término "designación" para esta función. La designación se compone esencialmente de tres componentes: UI, NIVEL y APARATO.

El concepto de UI o unidad de instalación, consiste en asignar a cada 'pieza de equipo tal como la entrega el fabricante a la planta cuya instalación se va a construir, un nemotécnico. Independientemente de que sea chico o sea un ensamble. Este nemotécnico normalmente se forma por las iniciales 'del tipo de función que realiza el equipo, y si en una instalación existen 'varios del mismo tipo, entonces se asocia un número secuencial. Bajo el or den alfabético, estos equipos se listan, junto con su descripción, con una 'referencia a su especificación, su función, la cantidad, la ubicación y en que planos aparece. El término NIVEL, dentro de la designación, corresponde' a una letra que indica en que cara de la unidad se encuentra —ya sea inte—rior, exterior, frente o fondo, de primera o segunda puerta— asociado con un número único para un ensamble que se coloca en forma vertical dentro —————de un gabinete por ejemplo. Dentro de este ensamble, el número de aparato se indica por una inicial del tipo de equipo y un número secuencial único.

El concepto de UNIDAD de INSTALACION así establecido es útil, entre otras cosas, porque establece el límite claro a partir del cual el contratista debe realizar el trabajo, y el proyectista obtiene diseños realizados en esta etapa al llamado "límite de batería".

Para terminar esta introducción, consideramos importante indicar que la función de la computadora en esta etapa de ingeniería por un lado es numérica, pero por el otro lado, es importante apreciar que si se acepta que los '

modelos de computadora a emplear no deben dar la última palabra, sino que por ejemplo, nos ayuden a generar la información en un 95% precisa, podemos' decir que la combinación de ingeniero con la computadora ha aumentado en 19 veces la productividad de éste, permitiendo que el ingeniero ejerza el control del proceso integrador del diseño, y que la computadora trabaje en proceso de datos, funciones en las que el ingeniero y la computadora son, suppuestamente, mejores respectivamente.

II.3.1 ESTUDIOS.

La primera participación de la computadora en esta etapa es como aux \underline{i} liar en los diferentes estudios electrotécnicos importantes para la selec---ción apropiada del equipo.

II.3.1.1 ESTUDIOS DE CORTO CIRCUITO.

En uno de los apéndices se adjunta un listado de computadora de un programa para el cálculo de corto circuito trifásico. Aqui sólo abundaremos en¹ algunos comentarios.

Es muy importante anotar que el objeto de el estudio de corto circuito' es doble: por un lado sirve para específicar el equipo de potencia de modo 'que éste tenga la capacidad de soportar un corto circuito (momenténeo), 'aguantar hasta el momento en que la coordinación de protecciones indique que es el momento de operar, abrir el corto circuito (interruptivo) o soportar 'el recierre. Por otro lado también el cálculo de corto circuito sirve para coordinar a los elementos de protección; y es aqui donde queremos indicar 'que con frecuencia se encuentran condiciones de operación donde la magnitud' del corto circuito puede llegar a ser muy pequeña comparada con la corriente NORMAL, que aún cuando se llegue a presentar un corto circuito, las protecciones no operan; como sucede cuando existe un generador de emergencia local un "UPS" o un transformador de alta reactancia.

Aún cuando se cuente con un procedimiento de cálculo tan efectivo como una computadora y un programa, es necesario conocer para que se necesita o requiere, y alimentar los datos apropiados. Por ejemplo, para selección de interruptores, dada la definición de la capacidad interruptiva para interruptores termomagnéticos, se requiere que el cálculo de corto circuito se haga con los parámetros de reactancia del primer ciclo, que el valor de los amperes, sea el RMS del cálculo, siempre que la relación X/R del lugar de aplica ción sea menor de 6, pues de otra manera es necesario seleccionar un interruptor mayor que pueda manejar la componente asimétrica del corto circuito que se presenta en dichas circunstancias.

II.3.1.1.1 COORDINACION DE PROTECCIONES.

Este estudio busca darle a una instalación las características de selec

tividad de las protecciones. Con ello queremos indicar que en caso de falla o corto circuito, el segmento mínimo indispensable para aislar la falla debe a su vez, ser aislado por los interruptores bajo instrucción o mando de las protecciones. En segundo lugar, el término coordinación implica que en caso de una falla opere sólo una protección, indicando de esta manera, que en el caso de una red radial, la falla está ubicada entre el interruptor que operó y el primero que no operó. Esto es importante para la seguridad de las personas de mantenimiento, y para emitir un diagnóstico que permita ubicar y corregir la falla rápidamente, así como permitir el retorno a la normalidad.

Con frecuencia sucede que opora una protección "rio arriba" en la instalación eléctrica, debido a que dicha protección cuenta con un elemento ins-tantáneo, y actuó tan rápidamente que la protección de "rio abajo" no alcanza a operar, ya sea por mala calibración del elemento instantáneo, o por mala selección de los interruptores, etc. Al operador le será más difícil localizar la falla. Si no lo hace, entonces intentará el recierre, pero en esta ocasión sabemos que se hará un recierre contra falla, lo que aperte de dañar más a la instalación, hará que el corto circuito pueda afectarle a él.

En el caso de las redes industriales encontramos diferencias importantes respecto a una coordinación de protecciones para una red de una institución como la de Comisión Federal de Electricidad. En primer lugar, las protecciones más habituales son las de los interruptores termomagnéticos, las 'cuales operan sobre la base térmica de una componente de "largo plazo" y sobre la base "magnética" para el corto circuito con una componente "de corto plazo", lo que hace que dos protecciones termomagnéticas en un esquema ratial operan en forma instantánea, frecuentemento. Esto no es grave, siempre que operan las dos protecciones. Este comentario sirve también para indicar' que existen normas que limitan, en el caso de los tableros de alumbrado, és tos, sólo pueden o deben ser protegidos como máximo por dos interruptores 'desde su respectiva subestación.

Otra diferencia importante con respecto a una empresa generadora de genergía eléctrica con respecto a las redes industriales o comerciales es el empleo frecuente de fusibles, tanto en alta como en baja tensión. La varic—dad de fusibles es amplia, y su aplicación requiere del conocimiento específico de la carga, y de los elementos de protección. Fusibles de alta capacidad interruptiva, de uno o de dos elementos, de tiempo largo, limitadores de corriente, etc. La coordinación de protecciones entre interruptores electromagnéticos de baja tensión y fusibles de alta tensión es comprometida con frecuencia, como se sabe, por la forma de las curvas de corriente-tiempo, de los "amptectors" o elementos de protección electrónica. Otra diferencia importante es que en muchos esquemas industriales no hay protección de una falla a tierra de magnitud pequeña, como lo puede ser un arqueo, y que sabemos puede tener serios efectos destructivos.

Por otro lado, la presencia de grandes motores hace que los esquemas de

protección y control de ellos sean función de las cargas que manejan, asi como del tipo de control que tienen. Así encontramos motores asociados a grandes inercias, que requieren una protección independiente para la sobre carga y otra parte para el corto circuito, y el ajuste apropiado para la protección de sobrecarga depende de la naturaleza de la carga, el tipo de arran que, y el tipo de motor.

Como antes indicamos, este estudio busca resolver este problema, buscan de el ajuste más apropiado para una protección. En la etapa de ingeniería básica, este estudio es utilizado para seleccionar protecciones con rangos y glementos que permitan darle a la instalación una protección apropiada. Este estudio debe repetirse en el caso de ingeniería de detalle, ya que se cuente con información garantizada, para proteger en forma específica a motores, 'etc. En resumen, son dos procesos independientes: el de selección de las protecciones en el caso de ingeniería básica, asi como el estudio de coordinación de protecciones propiamente dicho, en la ingeniería de detalla. Este 'problema de síntesis de la ingeniería básica, es tratado como parte de una 'herramienta más adelante, en el editor de redes: etapa de documentación.

II.3.2. ESTUDIOS DE FLUJOS.

El estudio de flujos de potencia en las instalaciones eléctricas nos 'permite conocer el perfil de voltajes en la planta bajo condiciones normales o de arranque de uno, dos o más motores grandes de la planta. Nos sirve para conocer las pérdidas del sistema, e incluso para conocer el factor de potencia de la operación de la planta. Pueden simularse arranques de motores con diferentes tipos de controladores, o pueden emplearse, si hay generación lo cal, para conocer la máxima depresión del voltaje en la planta, si es que se alimenta la información de reactancias apropiada, conjuntamente con los voltajes de "prearranque" de los generadores al arranque de los motores.

Este estudio tiene implicaciones especiales para la especificación de <u>e</u> quipo de transformación de voltaje, de reguladores de voltaje, de capacitores y reactores, así como de generadores.

En uno de los apéndices se muestra el conjunto de ecuaciones que se resuelven con este modelo, así como se lista un programa de computadora para † realizar este cálculo.

Cabe mencionar que a diferencia de los estudios de flujos para estudios de potencia, se puede emplear el mismo método que el de corto circuito para este propósito, debido a que la magnitud de las redes industriales no son 'tan grandes, y por ello las limitaciones de memoria de la computadora, tradicionales para las redes eléctricas nacionales no se aplican.

II.3.3 ESTUDIOS DE ESTABILIDAD.

Es necesario recordar que el problema de estabilidad, propiamente dicho

sólo existe cuando hay dos o más máquinas eléctricas sincronizadas. En el ca so de la industria papelera o de la industria azucarera, por ejemplo, que ' son las principales que cuentan con generación de energía eléctrica con varias unidades, la unión eléctrica entre ellas es muy grande ya que operan en el mismo bus.

La necesidad de realizar un estudio de este tipo aparece a nivel industrial en pocas ocasiones, ya que ya no es frecuente compensar el bajo factor de potencia con compensadores sincronos. Sin embargo, cuando existe genera-ción de energía eléctrica, se pueden requerir estudios de estabilidad, ya sea cuando se tienen que arrancar motores muy grandes con respecto a la capa cidad de generación instalada, o cuando se opera en forma sincronizada con T la red, o cuando existe equipo muy sensible a la frecuencia o a sobrevolta--jes como el equipo electrónico industrial de potencia con filtros sintonizados para eliminar armónicas o compensar factores de potencia. También se re quiere conocer las variaciones de voltaje y de frecuencia esperada cuando se tienen, se requiere estudiar el efecto de éstos sobre el equipo, en particular cuando las redes son débiles, y existe equipo de generación de emergen-cia, o cargas menores, para conocer la respuesta de los reguladores de volta je y de velocidad, ya que muchas cargas críticas pueden verse seriamente a-fectadas, especialmente cuando la carga es un UPS o equipo para el control e lectrónico de motores. No es siempre conocido que este tipo de equipos dis-torsionan la forma de onda del generador, y sus reguladores de voltaje ponden de modo que generan muy altos voltajes, que variaciones de frecuencia mayores al 1% hacen que conecten y desconecten automáticamente la carga, cau sando fuertes interacciones electromecánicas entre los motores accionadores! del generador y las cargas. Otro efecto, con frecuencia bajoestimado, es que la mayoría del equipo de regulación de voltaje, de equipo sensible, es de ti po ferrorresonante; de modo que al salirse de cierto rango la frecuencia de generación, se generan sobrevoltajes que pueden dañar al equipo.

Muchos de estos problemas, llevados a nivel industrial, no pueden ser resueltos en forma satisfactoria con los programas de estabilidad de las em presas eléctricas. Con frecuencia son lo suficientemente simples y poco frecuentes que pueden plantearse en forma atractiva para ser resueltos por programas de computadora que simulen en computadora digital a una computadora a nalógica.

II.3.4 ESTUDIOS DE ARMONICAS.

Las fuentes de distorsión armónica en los sistemas de potencia indus--triales son los rectificadores, los accionamientos de velocidad variable de
motores de corriente directa, hornos eléctricos de arco, cicloconvertidores'
y UPS.

El problema inicial que plantean estos equipos es el de bajo factor de' potencia, sin embargo, la corrección de este problema con capacitores o bien generaba sobrevoltajes o sobrecorrientes tales que afectaban seriamente a los propios capacitores así como a otros equipos eléctricos. El segundo pro

blema inicial fué la radio interferencia, y en tercer lugar, mucho equipo mo derno como computadoras y máquinas de control numérico, empezaron a fallar.

Para conocer el efecto de la resonancia eláctrica de cualquiera de es tas armónicas en el equipo, se requiere elaborar un modelo que permita calcular las impedancias del equipo a diferentes frecuencias, representando a las fuentes productoras de armónicas -inversores, rectificadores- como fuentes de voltaje o corriente a cada una de esas frecuencias, recordando que de la expansión en series de Foürier de la excitación, la magnitud de la corriente armónica de cada convertidor es igual a la corriente de carga de frecuencia fundamental dividida entre el orden de la armónica.

Los resultados esperados son: conocer la carga de los capacitores, los voltajes y corrientes pico y rms para los puntos críticos del sistema, y que deben poder ser menejados por terminales y equipos dentro de sus valores nor males.

II.3.5 ESTUDIOS DE REDES DE TIERRAS.

Con el conocimiento de la capacidad de corto circuito y con las caracteristicas de tierra, se pueden realizar los estudios para mantener los voltajes de paso y de contacto dentro de límites de seguridad. En uno de los apéndices de esta tesis se anexa un programa de computadora para este estudio.

II.3.6 ESTUDIOS DE CARGAS.

En la etapa de ingeniería básica que estamos considerando, los proble-mas relacionados con cargas más importantes son los que involucran el dimensionamiento del equipo mayor y toda característica de la carga que pudiera '
implicar la necesidad de especificar el equipo mayor con alguna característica fuera de lo normal.

En esta etapa, lo primero que se hace en relación a las cargas, es documentarlas en forma más amplia, según los requerimientos del proceso. Es importante recordar que no es hasta la compra del equipo, y a veces hasta que se ha fabricado, cuando no se cuenta con sus valores de carga exactamente, y el diseño debe basarse sobre estimaciones. El contar con información de otros proyectos similares ayuda, pero es necesario referenciar esta información de otro proyecto y adaptarla en forma inicial al nuevo proyecto, y apar te de identificarla, es necesario pasar de esta etapa de identificación (ver II.2.1) a la etapa de documentación.

En esta etapa es necesario considerar que las cargas requieren de un manejo efectivo de la información, por lo que según sus usos, deben diseñarse reportes. Varias formas de uso de esta información, pueden verse más adelante.

De especial importancia es el impacto de las cargas en características esp<u>e</u> ciales de el equipo mayor, como puede ser el caso de un horno eléctrico en una fundición, un horno de inducción en una planta automotriz, el motor un Kilner en una cementera, las bombas de vacío en una papelera, las bombas centrifugas en un ingenio azucarero, un compresor en una prensa de extru--sión, un molino en una planta laminadora de algún metal, la bomba de alimen tación de una caldera en una planta generadora de energía eléctrica, etc. ' tanto en funcionamiento normal, como al arranque de la planta con transformadores auxiliares, etc. Estas características de la carga pueden derivar ' en estudios que hemos listado en esta sección, impactando el diseño estructural de la instalación -generando nuevos buses- con conexiones directas de motores a subestaciones o a la alimentación de energía eléctrica, selección de un voltaje de subtransmisión mayor, la presencia de un reactor especial, la configuración especial de un arrancador a tensión plene en un mayor vol taje, la necesidad de filtros para reducir el flicker producido por el hor no de arco, la compensación estática del factor de potencia, la contrata--ción de una demanda máxima mayor, la necesidad de establecer un control se cuencial del arranque de la planta, la necesidad de un regulador de voltaje en la alimentación de energía eléctrica, la independización de un conjunto' de cargas para aislarlas de ruido producido en otras áreas de la planta, la necesidad de especificar cambiadores de taps bajo carga, requerimientos especiales de protección del amarre con la empresa de servicio público, con ' objeto de evitar invertir el flujo de energía, etc.

Siempre hay una primera manera de realizar los cálculos que no es posible contemplarla a priori. Es igualmente obvio que esta forma de calcular quipo para cada tipo de problema y para cada tipo de industria, es la especialidad que se tiene adquirida del proceso de tal o cual empresa diseñadora. Pero una vez conocido el camino, lo que se requiere es integrar "esa hoja de cálculo" para seleccionar el equipo. Las proposiciones que realizamos en II.3.11, II.3.12 y II.3.13, pueden ser útiles.

Los datos de cargas, sus magnitudes, así como las asociaciones a subes taciones y CCM propuestas en la ingeniería conceptual, se revisan y se documentan, estableciendo lo que podríamos llamar el caso base. A partir de la edición del "caso base", es necesario llevar un control de las revisiones, como si los archivos de datos fueran "planos". El manejo de las cargas a partir de esta momento requerirá de una manera de efectuar revisiones desde un punto de vista histórico, sobre las modificaciones propuestas en la ingeniería de detalle, y su impacto en el equipo mayor.

II.3.7 ESTUDIOS DE TRANSITORIOS DE SOBREVOLTAJE.

Este tipo de estudios tiene por objeto principalmente coordinar los aislamientos de los diferentes componentes de una red de alta tensión. La principal fuente de transitorios de sobrevoltajes son las maniobras de switcheo, otras fuentes son: las descargas atmosféricas, estática, contacto físico con un sistema de voltaje mayor, efectos de resonancia en serie de cir

cuitos inductivo-capacítivo, recierres repetitivos (tierras intermitentes), interrupción forzada de corriente en cero, conexiones de autotransformado--res.

En efecto, cada maniobra de switcheo de un sistema de potencia inicia! la transición entre dos estados estables. Cada uno de dichos estados tiene! un conjunto único de energías almacenadas y tasas de intercambio de energía. Este cambio no puede ser instantáneo, y al realizarse en un tiempo finito, se desarrollan en la red voltajes y corrientes transitorios compuestos de oscilaciones amortiguadas de frecuencia natural, que dependiendo de la naturaleza y tiempo en que ocurra dicho cambio, los voltajes y corrientes transitorias pueden ser amplificadas, lo que afecta el aislamiento de los diferentes componentes.

Las matemáticas involucradas son ecuaciones diferenciales parciales. ¹ Su solución puede hacerse por computadora, y el programa de computadora más conocido es el EMPT (Electro-Magnetic Transient Program) desarrollado por ¹ la Boneville Power Administration, o mediante computadoras analógicas especiales, denominadas Transient Network Analysers.

La aplicación consistente de estos programas tiene por objeto conocer' las magnitudes de los sobrevoltajes producidos para coordinar los aislamien tos de los diferentes componentes del sistema, así como mitigar y controlar los transitorios, mediante la introducción en el sistema de componentes como lo son: resistencias de preinserción en los interruptores, reactores sin tonizados y capacitores de supresión de transitorios, apartarrayos, filtros cambio de secuencia de cierre y apertura de interruptores, etc.

Por ello, este tipo de estudios se realiza muy pocas veces al diseñar! sistemas industriales. Solamente cuando hay una gran cantidad de maniobras! de switcheo, como en el caso de las instalaciones de fundición con hornos eléctricos de arco, o cuando se desea conocer el efecto de un transitorio se vero en equipo importante para la operación de la planta.

II.3.8 ESTUDIOS DE ATERRIZAJE DE LOS SISTEMAS DE POTENCIA.

Este concepto, con frecuencia abarca el de las redes de tierra (ver 'II.3.5), el aterrizaje de equipos, y el de aterrizaje de los sistemas. Nos referiremos exclusivamente a este último.

Las Normas Técnicas para Instalaciones Eléctricas contemplan para 'todos los circuitos de baja tensión un aterrizaje sólido del neutro (Art. '206.5.b) con algunas excepciones. En cuanto a las instalaciones eléctricas de alta tensión, estas "pueden" estar conectadas a tierra, siendo obligatoria la conexión cuando estas instalaciones alimenten de energía eléctrica a equipo portátil.

La mayoría de las instalaciones eléctricas de media tensión en México, están aterrizadas ya sea sólidamente a tierra, o a través de un elemento limitador de la corriente de corto circulto a tierra, de manera que la restetencia de aterrizaje de secuencia cero es menor que tres veces la reactancia de secuencia positiva del sistema, con objeto de limitar los efectos de un corto circuito monofásico a tierra.

Estas políticas de aterrizaje, a nuestro modo de ver, dan la mayoría ¹ de los beneficios: limitación de las tensiones por suitcheo, buena coordina ción y selectividad de las protecciones de tierra. Sin embargo,los efectos¹ de esta práctica común son los extensos daños que una falla monofásica puede tener, cuando la falla es a través de una resistencia a tierra, y la magnitud de la falla es menor que la de la corriente de fase, y no se cuenta ¹ con protección de falla de neutro, que es lo usual en el medio de protec—ción principal exigido por la reglamentación mexicana.

Las excepciones más relevantes que se encuentran en México, de sistemas no aterrizados son: hornos eléctricos de inducción, salas de quirófenos de hospitales, troles de gruas, controles de sistemas vitales que deben poder soportar una falla de un sistema a tierra sin dejar de operar. En todos ellos la reglamentación exige la presencia de detectores a tierra.

Desde el punto de vista computacional, estas consideraciones impactan' en primer lugar a la forma de calcular el corto circuito monofásico, hacien do que con frecuencia este corto circuito tenga una magnitud de corriente mayor que la del corto circuito trifásico, dependiendo de la reactancia de secuencia cero del transformador, que es mucho menor que la de secuencia positiva con frecuencia.

En segundo lugar, este tipo de aterrizaje del sistema simplifica la coordinación de protecciones de tierra y sus ajustes.

En los casos que hay generación de energía eléctrica, es necesario determinar las características de los reactores zig-zag de aterrizaje o las ' características de los elementos de aterrizaje del neutro de los generado-res. Sin embargo son ten poco frecuentes estos cálculos, que en una primera instancia no serían los primeros en ser calculados en computadora.

II.3.9 OPTIMIZACION DE LA REACTANCIA DE TRANSFORMADORES.

Una vez determinadas las cargas de una subestación, la ubicación de los centros de control de motores, es posible formular un problema de programación lineal tal que maximice la reactancia del transformador de la subestación unitaria, con objeto de reducir al máximo el corto circuito y asi reducir el costo de las protecciones e interruptores asociados al equipo y a la subestación.

las restricciones que hay que satisfacer son: la caida de voltaje en 'la carga debe estar dentro de los límites aceptables (menor que el 5%), y el corto circuito debe ser menor que el nivel de corto circuito "standard" de el equipo existente en el mercado.

La forma práctica de hacerlo, es en forma iterativa:

- 1) Se propone una reactancia inicial del transformador,
- 2) Se aumenta la carga en todos los buses en forma proporcional hasta' que se viola una restricción de voltaje (flujos) o del valor nomi-nal de alguna característica de los buses o interruptores (corto 'circuito).

De esta manera la reactancia propuesta define el rango de carga que puede ser suministrado sin exceder alguna limitación en especial.

Los dos pasos anteriores se repiten para diferentes impedancias de transformador, y se grafican en dos ejes: carga suministrada contra impedancia de transformador. La intersección de las rectas de las diferentes limitaciones definen una región aceptable, y el valor óptimo de reactancia es el que se tiene en una intersección de dos rectas que definen la región con vexa como de operación aceptable.

HERRAMIENTAS Y DOCUMENTOS.

II.3.10 EL EDITOR DE REDES.

Se puede visualizar un programa de computadora que en forma interactiva vaya construyendo una instalación eléctrica. Por su similitud con un editor de texto -el cual construye un texto en forma interactiva- lo hemos de nominado el editor de redes, y uno de sus objetivos es que debe manejar por lo meños la misma información que un diagrama unifilar.

Al construir una instalación eléctrica de potencia, requerimos en primer lugar de una base de datos con relaciones definidas entre:

- a) los motores y las cargas,
- b) la configuración del sistema -interconexiones y generación-, y
- c) los elementos de control.

Esta propuesta de relaciones corresponde también a la forma de introd \underline{u} cir datos de cargas y de líneas en un programa de flujos.

II.3.11 LA INFORMACION DE MOTORES Y CARGAS.

En esta relación se contiene la lista de motores y cargas estáticas te

niendo como llave de acceso el nombre o número de bus alimentador y el com partimiento o número de cubiculo. La información más relevante de la carga! o motor es:

- a) Descripción de la carga.
- b) Nombre o identificación de la carga (tag),
- c) Diagrama de alambrado.
- d) Número de esquema de circuito,
- e) Código de sistema.
- f) Valores nominales de carga mecánica, eléctrica y eficiencia,
- g) Corriente de motor bloqueado y a plena carga,
- h) Velocidad,
- i) Localización de las estaciones de control.
- j) Ajustes de los disparos de las protecciones o elementos térmicos,
- k) Llave de acceso al archivo de los elementos de control -clasifica-ción-.

II.3.12 LA INFORMACION DEL ARCHIVO DE CONFIGURACION DEL SISTEMA.

La información de este archivo define como se conectan las cargas. También define los datos y valores nominales de el equipo que suministra ener gía eléctrica a la carga en cuestión, como lo son los generadores, transformadores y ligas o enlaces; esto es, el archivo tiene información de los buses -nodos eléctricos- y conexiones -elementos con impedancia no nula- que conecta a dos buses como lo pueden ser de transformadores, cables y generadores (conectan el bus de referencia al sistema). De cada bus y conexión se debe contar con información que indique si está conectado o no para ese modo de operación.

La información relevante de los buses que se contiene en este archivo, es:

- a) Descripción.
- b) Capacidades interruptivas y momentáneas de los interruptores,
- c) Limites de voltaje, y
- d) Limites de reactivos.

La siguiente información se contiene para las conexiones en este arch<u>i</u>vo:

- a) Identificación de los buses inicial y final,
- b) Descripción (s=equivalente, t=transformador de dos devanados, x=transformador de tres devanados, b=conexión que puede ser cable,' inductor, capacitor, interruptor de potencia, etc.),
- c) Valores nominales.
- d) Impedancia, y
- e) Reactancia capacitiva.

II.3.13 INFORMACION DEL ARCHIVO DE ELEMENTOS DE CONTROL.

Para cada esquema de control, protección y medición se asigna una clasificación. Asi, para un arrancador a tensión plena o un alimentador de un motor sincrono, bajo la llave de la CLASIFICACION se accesa al conjunto de componentes que definen ese esquema de protección y control como pueden ser los siguientes componentes:

- a) Transformadores de instrumento (tipo y valores nominales),
- b) Relevadores de protección,
- c) Switches de control,
- d) Indicadores,
- e) Dispositivos de medición,
- f) Transductores,
- g) Tamaño y tipo de arrancadores, y
- h) Características físicas del tamaño de compartimiento o cubículo.

Con la anterior base informativa, se pueden escribir programas de computadora que ayuden en forma efectiva a lo largo de un proyecto. Se definen cuatro etapas en la aplicación del sistema para cada una de las fases de in geniería: identificación, documentación, verificación y análisis del impacto.

II.3.14 LA ETAPA DE IDENTIFICACION.

En esta etapa, los archivos iniciales de datos para un proyecto son 'construidos de acuerdo a las necesidades de un proyecto específico, basados en un diagrama de tubería e instrumentación, o pueden ser tomadas de un proyecto similar realizado anteriormente. La información inicial de los tipos' de equipo puede venir de una base de datos con información de catálogos o 'proveniente de normas técnicas como las de NEMA o ANSI, y en forma interactiva ir formando la topología de la red. Conforme más plantas se construyen del mismo tipo, es fácil inicializar la información de un nuevo proyecto 'con partes de información de otras plantas que en el nuevo proyecto no cambian, como pueden ser áreas completas.

Los programas de computadora que hemos mencionado anteriormente pueden tomar la información requerida por ellos, y formar sus redes según el modo de operación. Así un programa de flujos o de corto circuito, dado el modo de operación, puede calcular los perfiles de voltaje o niveles de corto circuito en los diferentes nodos de la red.

Según estos resultados de análisis, la información de estos archivos 'es modificada en forma casí contínua, y por ello es necesario asignar números de revisión oficiales similares a los números de revisión al editar los planos de una instalación.

II.3.15 LA ETAPA DE DOCUMENTACION.

Conforme los proyectos se definen y se consolidan se va requiriendo información para diferentes usos y propósitos. Los usos más importantes son:

Directorio de cargas. Elaborado como si fuera un diagrama unifilar. Pu diendo listar equipo por cada bus eléctrico, sorteado por nombre, o por función, o por plano, pudiendo ser deseable diseñar los reportes según las nece sidades.

Como herramienta de diseño. Utilizado para calcular el tamaño total de cada tablero, centro de control de motores, subestación, etc. De esta manera, conforme la carga va creciendo, se van agregando equipos, arrancadores, etc. y es necesario recalcular desde partes hasta todo un ensamble. como base para los cálculos de sistema y simulación de la operación de la planta, según el estado o modo definido previamente.

Como herramienta de procuración de equipos. Como se ha visto se cuenta' con la información de cargas y equipos. Es fácil obtener del archivo de control de motores en lugar de los diagramas unifilares. Puede ser usado tam--bién como suministro de tableros de interruptores y protecciones de tensión media.

Especificaciones. De particular interés son las especificaciones de e-quipo, y a manera de ejemplo comentaremos que el formato de las especifica-ciones de equipo de grandes compañías de ingeniería como BECHTEL, las han de sarrollado con un formato que parece apropiado para su elaboración por compu tadora; una primera parte que es aplicable a un generador por ejemplo, es de naturaleza esencialmente estática, ésto es, la especificación tiene un alcan ce de suministro, los estándares de calidad, la forma como debe ser elabora da la propuesta del equipo por parte de los fabricantes, los requerimientos! de servicio de diseño, la fabricación, el almacenamiento, manejo y transporte del equipo, la inspección y prueba, los requerimientos de documentos de ingeniería y los requerimientos de verificación de la calidad del equipo. La segunda parte de la especificación son los llamados Datos de Ingeniería, ésto es, los datos específicos del generador que se trata de adquirir, datos como lo puede ser la capacidad, el voltaje, la relación de fases, o cual --quier atro dato que varia de una a atro generador en dos proyectos diferen-tes. Estos datos son los que esencialmente se manejan en el archivo de confi quración del sistema, y se pueden elaborar programas de computadora que ex-traigan la información del archivo de configuración del sistema y la inser-ten en la especificación correspondiente a la manera de MAILMERGE, que es el módulo de insertar este tipo de información en el procesador de palabra deno minado WORDSTAR.

II.3.16 MODELO DE USO OPTIMO DE GABINETES.

A manera del ejemplo, planteamos el problema resuelto de minimizar el '
número de gabinetes necesario para que quepa el equipo de control y protec ción de un conjunto dado de motores que hay que colocar en ellos.

La formulación matemática sería:

sujeto a:

∑ Lj*UIj/≤.Li*Si

∑ Ui = 1

Uij, Si = $\{0,1\}$

Donde:

Ci = Costo de inversión del gabinete i

Li = Longitud del gabinete i

Lj = Longitud del arrancador del motor j

Si = 1 si se usara el gabinete i

0 en caso contrario

Uij = 1 si el motor j se coloca en el gabinete i

O en caso contrario.

El problema anterior tiene una solución heurística: Si se acepta como 'restricción que la longitud de todos los gabinetes es la misma, es decir --Li=1 para toda i, entonces es posible encontrar una solución hurística al 'problema de una manera muy eficiente. El algoritmo de solución es el si---guiente:

1. Buscar el número mínimo necesario de gabinetes N:

NO =
$$\begin{bmatrix} \sum_{j} L_{j} \\ \sum_{l} L \end{bmatrix}$$

Donde el tipo de corchetes escogido significa el menor entero mayor

- o igual a la cantidad que resulte de la división.
- 2. Ordenar de mayor a menor la longitud de los motores, de modo que:

- Acomodar los arrancadores de los motores en los gabinetes, empezando por el de mayor longitud aún no colocado.
- 4. Comparar el número N de gabinetes usados con el obtenido de la fórmula del paso 1 del algoritmo NO. Si N = NO, entonces la solución 'es óptima, en casa contrario, si la diferencia entre N y NO es significativa, buscar un nuevo acomodo de los motores según el punto 5 del algoritmo.
- 5. Buscar el conjunto K de motores de modo que:

(La manera como lo hemos logrado, es sacando el arrancador del mo-tor más grande colocado, cuando no caben en forma entera en el gabi nete, colocando el de tamaño menor que le sigue, hasta pasar el ta maño del gabinete, al rebasar, si queda espacio libre, se saca el a rrancador del motor más grande que se llevaba en la cadena, y se ' prosique con el de menor tamaño).

 b) Una vez satisfecho el criterio a), procurar siempre colocar primero los motores de mayor longitud.

II.4 LA INGENIERIA DE DETALLE Y LAS COMPUTADORAS.

La realidad de un proyecto de ingeniería es que las cargas y los detalles de los equipos que afectan al diseño se llegan a conocer una vez que '
han sido adquiridos y el fabricante entrega los planos PARA CONSTRUCCION. A
estas alturas el diseño de detalle está bien avanzado, y con frecuencia la '
construcción del proyecto ha empezado. Si la información de construcción '
del fabricante difiere de la utilizada para el diseño, puede haber una sopreestimación o bajoestimación de los requerimientos de carga, teniendo un
efecto negativo en cascada en todo el proyecto: se afectan planos de ingeniería, la programación de la construcción, la procuración de equipos, etc.
Es hasta este momento en que toma significado la siguiente etapa del editor
de redes del que se hablaba anteriormente.

II.4.1 LA ETAPA DE VERIFICACION.

En esta etapa, la idea de utilizar el editor de redes, tiene por obje-

to verificar que todos los cambios propuestos sean hechos en forma consistente. Se pueden contemplar programas dirigidos a verificar la consistencia de un cambio en la información de un equipo a lo largo de la documentación del proyecto. A manera de ejemplo diremos que un nuevo motor puede ser agregado después de haber puesto un pedido de un centro de control de motores. Debido a que el editor de redes está dirigido a la revisión de versiones, es posible generar una especificación complementaria del CCM.

Las siguientes habilidades del editor de redes deben estar presentes, para hacer más efectiva su ayuda: selección por tipo de equipo, actualizaciones globales de un cambio en un nombre, seleccionar a todo el equipo que es controlado desde un tablero, localizar a todos los motores que tienen un tipo de control o clasificación, indicar todos los planos en los que aparece un cierto equipo, editar listas de equipo a partir de cierto número de revisión.

II.4.2 LA ETAPA DE CUENTIFICACION DEL IMPACTO DE UN CAMBIO.

Un aumento de carga en un proyecto, cuando éste se encuentra en la et<u>a</u> pa de ingeniería de detalle, puede provocar lo siguiente:

- 1) Se requiere capacidad adicional de transformadores.
- Se requieren interruptores y alimentadores nuevos que no han sido ' específicados ni adquiridos.
- 3) Elementos de charolas y tuberías adicionales.
- 4) Elementos adicionales de los centros de control de motores y tableros de interruptores.
- 5) La carga agregada provoca una caída de voltaje inaceptable.
- 6) Se requiere control e instrumentación adicional.
- Se introduce una corriente de corto circuito adicional, que origi-nalmente no estaba planeada.
- 8) Puede requerirse una capacidad de corriente de carga continua superior en buses y tableros.

Se requieren una serie de programas de análisis -flujos, corto circuito, arranque de motores, etc.- y de síntesis que permitan cuantificar el impacto de un cambio, y que coadyuven en la preparación de los datos para los diferentes programas de análisis y síntesis de elementos requeridos en un proyecto eléctrico.

Una idea tomada de los simuladores de las plantas quimicas que puede ! ser aplicada a la síntesis o análisis de equipo eléctrico diverso es el del programa MACS. Este programa cuenta esencialmente con dos módulos. El prime ro es lo que podríamos llamar el ejecutivo, y el segundo, es el grupo de subrutinas que efectuan los estudios de cada uno de los equipos involucra--dos. El ejecutivo tiene la tarea de fijar el modo de operación de las subru tinas, por ejemplo el modo 1 indica que cada subrutina al ser llamada debe de leer datos. Antes de mandar llamar a la subrutina de motores, el módulo! ejecutivo prepara la información requerida por el módulo de motores en una lista de parámetros y en otra de "corrientes de entrada al módulo". La rutina tiene la obligación de tomar la información de los parámetros y de ' las "corrientes de entrada", y calcular las "corrientes de salida". El módu lo ejecutivo toma les "corrientes de salida" del módulo, y se encargará de entregar esta información como una "corriente de entrada" al equipo que se' interconecte con este módulo. Alguno de los módulos es un módulo de convergencia , que determina en que momento se ha alcanzado la convergencia, lo ' que permite entonces que el módulo ejecutivo pase al modo en el que todos ' los módulos reportan sus resultados de salida, y editan sus parámetros si<u>n</u> tetizados o especificaciones.

II.4.3 COMPUTER AUTOMATED DESIGN (CAD).

Los planos llamados ARREGLOS DE EQUIPOS así como los DIAGRAMAS UNIFILA RES, y otros tipos de planos, siguen siendo la base de información para la construcción de los proyectos eléctricos.

La realidad es que en el pasado ha sido poco lo que las microcomputado ras han podido hacer en forma efectiva en esta etapa. La dificultad real no estriba en hacer uno o dos planos de esta naturaleza con una microcomputado ra y la ayuda de programas como AUTDCAD. Dos son los tipos de problemas que se encuentran en una microcomputadora para poder hacer este trabajo en forma efectiva:

- 1) La cantidad de información. Las instalaciones eléctricas requieren' que sus planos de arregio de equipo sean verificados por otras especialidades: civiles, tuberías, etc. con el objeto esencial de eviter colisiones o cruces con otros equipos y tuberías. Esto requiere que la microcomputadora' personal almacene información de una diversidad muy grande de disciplinas,' lo que casí automáticamente hace que las capacidades de disco y memoria necesarias para un gran proyecto que justifica este tipo de herramientas salga de las capacidades de un sistema personal.
- 2) La mayoría de los sistemas de CAD no entienden en esencia de que 'componente se trata. En otras palabras, los programas son capaces de tener'incluso lo que se llama macroprogramación, esto es, uno describe los elementos de dibujo que componen un motor: circulo, las letras "MOT", los caracteres "X HP", e indicarles a los programas que se desea una copia del símbolo

Una idea tomada de los simuladores de las plantas quimicas que puede ! ser aplicada a la síntesis o análisis de equipo eléctrico diverso es el del programa MACS. Este programa cuenta esencialmente con dos módulos. El prime ro es lo que podríamos llamar el ejecutivo, y el segundo, es el grupo de subrutinas que efectuan los estudios de cada uno de los equipos involucra-dos. El ejecutivo tiene la tarea de fijar el modo de operación de las subru tinas, por ejemplo el modo 1 indica que cada subrutina al ser llamada debe de leer datos. Antes de mandar llamar a la subrutina de motores, el módulo' ejecutivo prepara la información requerida por el módulo de motores en una lista de parámetros y en otra de "corrientes de entrada al módulo". La sub rutina tiene la obligación de tomar la información de los parámetros y de ' las "corrientes de entrada", y calcular las "corrientes de salida". El módu lo ejecutivo toma las "corrientes de salida" del módulo, y se encargará de entregar esta información como una "corriente de entrada" al equipo que se' interconecte con este módulo. Alguno de los módulos es un módulo de converqencia, que determina en que momento se ha alcanzado la convergencia, lo ' que permite entonces que el módulo ejecutivo pase al modo en el que todos 1 los módulos reportan sus resultados de salida, y editan sus parámetros sin tetizados o especificaciones.

II.4.3 COMPUTER AUTOMATED DESIGN (CAD).

Los planos llamados ARREGLOS DE EQUIPOS así como los DIAGRAMAS UNIFILARES, y otros tipos de planos, siguen siendo la base de información para la construcción de los proyectos eléctricos.

La realidad es que en el pasado ha sido poco lo que las microcomputado ras han podido hacer en forma efectiva en esta etapa. La dificultad real no estriba en hacer uno o dos planos de esta naturaleza con una microcomputado ra y la ayuda de programas como AUTOCAD. Dos son los tipos de problemas que se encuentran en una microcomputadora para poder hacer este trabajo en forma efectiva:

- 1) La cantidad de información. Las instalaciones eléctricas requieren' que sus planos de arreglo de equipo sean verificados por otras especialidades: civiles, tuberías, etc. con el objeto esencial de evitar colisiones o cruces con otros equipos y tuberías. Esto requiere que la microcomputadora' personal almacene información de una diversidad muy grande de disciplinas,' lo que casí automáticamente hace que las capacidades de disco y memoria necesarías para un gran proyecto que justifica este tipo de herramientas salga de las capacidades de un sistema personal.
- 2) La mayoría de los sistemas de CAD no entienden en esencia de que 'componente se trata. En otras palabras, los programas son capaces de tener'incluso lo que se llama macroprogramación, esto es, uno describe los elementos de dibujo que componen un motor: círculo, las letras "MOT", los caracters "x HP", e indicarles a los programas que se desea una copia del símbolo

del motor aquí, allí y allá. Pero estas programaciones no permiten guardar la información del metacomponente motor, que tiene un símbolo de dibujo, y que a su vez esa información puede ser tomada de un programa de flujos o de corto circuito o de especificaciones para que cumplan su cometido. Normal—mente existe un cojunto básico de símbolos de dibujo, al que puede superimponerse un programa que es capaz de comandar al primer programa para que el símbolo de un motor cuando es seleccionado, entonces genere los componentes de dibujo elementales que integran al símbolo del motor.

II-4.4 CORETS.

Con este nombre se conoce el módulo gráfico de el paquete IPS de la WSCC (WESTERN SYSTEM COORDINATING COUNCIL) que resuelve los problemas de eg tabilidad y flujos para la red eléctrica más grande del mundo. Los resultados de sus cálculos, cuando uno los desea en forma gráfica, se obtienen de! un conjunto de datos que uno prepara para la red. Los diagramas unifilares! para una red pueden ser dibujados en uno de seis mundos. Cada mundo consta! de 99 páginas en un arreglo de 9x11 páginas, cada una de ellas integrada por 900 celdas de ocho caracteres, en un arreglo de 15x60 celdas. Al dibu-jar un diagrama unifilar uno indica en que celda desea dibujar un bus o una linea o un transformador. Cada uno de estos elementos cuenta con una información que le es característica, por ejemplo el voltaje del bus, o el flujo real de la linea. Después de solicitar que se dibuje el bus n, uno indica en que parte desea que se imprima el resultado del voltaje del bus o dato ' en cuestión. Esto se puede hacer en forma gráfica o mediante tarjetas. Después de correr los programas para una red dada, uno puede solicitar que los resultados sean graficados, esencialmente en dos etapas: la primera corresponde a la generación del diagrama unifilar, y la segunda corresponde al va ciado de datos resultado del proceso de cálculo. Con objeto de mantener la integridad de los datos, sólo se permite que una variable determinada de un bus, sea desplegada en un solo lugar de un diagrama unifilar.

En este esquema, cada bus, linea, transformador, carga o generador es lo que se llama un metacomponente. Algo similar puede hacerse para los arre glos de equipo o diagramas de fuerza.

II.4.5 CUADROS DE CARGAS. DISEÑO DE CIRCUITOS DE ALUMBRADO Y DE MOTORES.

A lo largo del desarrollo de la tesis, se intentó desarrollar un programa de computadora que permitiera la elaboración de los cuadros de cargas en la forma como están elaborados los del apéndice; ésto es, en la pantalla se despliega el cuadro de carga, con las columnas que corresponden a las barras del tablero. Al oprimir la tecla correspondiente a la flecha derecha, es puede seleccionar el amperaje de la protección, al oprimir una vez más la flecha derecha, se puede anotar y seleccionar una carga. Si se oprime total, equivale a hacer un zoom en el circuito, y se puede ir describiendo en forma incremental las coordenadas de cajas de conexiones, y el alambrado del circuito. Se oprime otra tecla y se pueden calcular los conductores.

sus caidas de voltaje, su ampacidad y su color.

La utilización de las flechas para direccionar el cursor sigue una filosofía similar al de las hojas electrónicas de cálculo. Al bajar de ren--glón en la pantalla, automáticamente uno se refiere a otro circuito.

Con este sistema se pueden cuantificar los materiales de una instalación de iluminación, incluidas sus tuberías. Se pueden hacer díagramas isométricos con objeto de utilizarlos como números generadores, y obviamente ' se pueden elaborar los cuadros de cargas.

II.4.6 DETALLES DE CONSTRUCCION.

Una manera de simplificar el montaje de equipo y dispositivos comunes es medianto la elaboración de detalles de construcción, los cuales han mostrado a lo largo del tiempo que son capaces de mejorar la calidad y apariencia de las instalaciones eléctricas. Estos detalles constructivos, cuando son altamente repetitivos, conviene integrarlos dentro de los sistemas de cuantificación de materiales y/o de precios unitarios.

CABLES

II.4.7 GENERADORES DE CABLES.

Cada una de las clasificaciones de los esquemas de control, protección y medición de las que se habló en el inciso del editor de redes permite i-dentificar cuantos cables de fuerza y de control se generan. Así, para un a rrancador de motor a tensión plena de 460 volts con control desde el centro de control de motores, se sabe que se generan tres cables de fuerza, y si 'hay control local, otros tres cables de control para el llamado control a 'tres hilos.

Cuando la cantidad de cables es considerable, como lo puede ser en una planta de generación de energía eléctrica, o una fábrica de papel, u otra de magnitudes considerables, la cantidad de cables que se manejan es numerosa. Su nomenclatura es importante y varias instituciones como ANSI han intentado normalizarla. Cualquiera que sea la forma de nomenclaturarla, para efectos de mantenimiento así como para el control de la construcción, es importante que existan formas de identificar de donde a donde va un conductor, por que ruta de charolas o tubos, que conductores llegan a una unidad de instalación, etc. Estas listas de conductores pueden ser elaboradas por programas que se encarguen de generar los conductores de las tensiones adecuadas, tanto de fuerza como de control, protección y medición. Estas listas de conductores deben manejar también los conductores de instrumentación y los que aparezcan en los diagramas de control e interconexiones. En las plantas altamente automatizadas, se requiere algo equivalente para manejar los cables de datos para las computadoras.

Dos nuevas aplicaciones han aparecido en el mercado, que pueden ser de rivadas de este programa: en el primer caso se generan por computadora los identificadores de los conductores en sus dos extremos. La otra aplicación que merece una mención aparte es la de ruteo automático y cálculo de charolas.

II.4.8 RUTEO AUTOMATICO Y CHAROLAS.

Una de las aplicaciones principales de los programas generadores de cables consiste en la determinación automática de la ruta de charolas por las que va pasando un conductor. Dadas las reglas implícitas en los códigos --- eléctricos de los países, como que no pueden mezclarse los conductores de 'dos voltajes diferentes, o que los cables de control de un motor si pueden' ir - si se trata de bajo voltaje - con los conductores de fuerza de éste, 'el objeto es calcular la sección de las charolas y tubería por donde van 'los miles de conductores.

Con los resultados del programa generador de conductores, y con la definición de los puntos extremos de las rutas de charolas, el objeto es determinar por que tramos de charolas van pasando los conductores. Esto se lo gra conociendo el punto de entrada de un conductor a la charola (punto máscercano a la carga) así como el punto de salida del conductor (centro de control de motores o tablero de control), y las longitudes de cada tramo de charola. La ruta puede ser determinada mediante la aplicación de los algoritmos de Dijkstra, Dantzing, tal como los desarrolla Ruhlen o alguno otro de programación dinámica, que resuelva el problema de la ruta más corta entre dos nodos de una red.

DOCUMENTACION.

II-4-9 PLANOS.

Es posible generar ayudas para el dibujo de planos, tanto diagramas unifilares como de arreglos de equipos como lo indicamos en CAD, con una microcomputadora. Otros resultados importantes serian las revisiones y los equipos que son impactados como parte de un cambio. Recuerdese que en el archivo de cargas aparece el número o plano de referencia. A similitud de un programa de computadora, un plano es modificado con frecuencia. Bajo el sistema operativo UNIX se ha desarrollado el paquete SCCS para llevar la documentación del sistema bajo desarrollo. Algo similar puede desarrollarse para las diferentes versiones de los planos.

Bill Frost, de Dupont, desarrolló un modelo relacional de datos para 'la elaboración de un proyecto. Las entidades normalizadas que resultan de 'tal diseño son:

- + Proyecto (#proyecto, constantes-de-proyecto)
- + Specs (#proyecto, spec-id, área, peso)
- + System (#proyecto, id-de-sistema, código-de-sistema, dibujo-de-referencia, #-de-última-revisión, descripción)
- + Cable (#proyecto, #cable, #alambre, código-de-sistema, de-dispositivo, de-terminal, de-dibujo, a-dispositivo, a-terminal, a-dibujo-dereferencia)
- + Equipo (#proyecto, #equipo, edificio, localización)
- + Ruta (#proyecto, de-#equipo, a-#equipo, ruta, longitud)
- + Dibujo (#-de-dibujo, título...)
- + Indice-de-alambre (#-de-dibujo, #cable, #alambre, #proyecto)

Las restricciones semánticas modeladas son:

- + Un sistema, especificación de cable, cable, alambre, equipo, ruta, tienen cada uno un solo proyecto.
- + Un cable tiene una especificación, una ruta, un equipo en cada extr<u>e</u> mo.
- + Un alambre tiene un cable, un sistema, un dibujo en cada extremo.
- + Una ruta tiene un equipo en cada extremo.
- + Un cable y sus alambres van todos al mismo equipo.
- + Existe sólo una ruta óptima entre dos equipos.

De modo que pueden obtenerse las siguientes relaciones entre entidades:

proyecto			er i de la sui este fij generale s
1:M sistema			and the second of the second o
1 : M	spec	e in malaya yiladiyi e	
1 : M	1:M cable		
:1 :M 1 :M	1 : M	alambre	
1:M	M:2	eq	uipo
1:M	M * 1	2:	M ruta
지구 원이 그리고 얼마 그는 지난		M:2	dibujo

II.4.10 BITACORAS Y DOCUMENTACION OFICIAL DEL PROYECTO.

Para microcomputadora existe un conjunto de programas que facilitan mu cho la edición de documentos y cartas oficiales, así como la retribución de información a través de búsquedas dentro del texto, con programas como Filing Assistant o Document Netrieval Assistant.

II.4.11 MEMORIAS DE CALCULO.

La memoria de cálculo de un proyecto puede ser algo muy elaborado. Debe estar constituída por los estudios que hayan sido elaborados como parte de la ingeniería conceptual, básica y de detalle. Como mínimo debe tener:

- + Criterio de diseño de los alimentadores.
- + Cargas y sus modos de operación.
- + Alimentadores y circuitos derivados: ampacidades y regulaciones de volta je.
- + Protecciones.
- + Redes de tierra.
- + Especificaciones de equipo y materiales.
- + Cantidad de materiales.

II.4.12 SEGUIMIENTO DE DOCUMENTOS Y PERMISOS.

Uno de los problemas principales en la elaboración de los proyectos en México, para poder contar con energía eléctrica y con los permisos necesa-rios para operar, es el relacionado con los trámites respectivos. Un paquete de seguimiento de información o de control de proyectos como TIMELINE 'puede ser de utilidad.

II.4.13 COMUNICACION.

La elaboración de un proyecto de una instalación eléctrica más o menos grande, requiere de la participación de mucha gente. La coordinación de sus respectivos trabajos, de sus agendas de trabajo, la diseminación de informa ción, la administración de los recursos que van desde salas de juntas hasta llamados telefónicos, la recepción o solicitud de información catalogada en los archivos electrónicos de proyecto, así como el correo electrónico en una forma similar a la de PROFS de IBM, sea una herramienta que está llamada a aumentar la productividad de un grupo de trabajo en proyectos.

CAPITULO III EL PROYECTO DE UNA INSTALACION ELECTRICA

CAPITULO III

EL PROYECTO DE UNA INSTALACION ELECTRICA

III.1 INTRODUCCION.

Cuando se decide elaborar un programa de computadora es importante eva luar que parte o proceso de ingeniería es el que debe sistematizarse, con cobjeto de invertir los recursos en el veinte por ciento de las tareas que representan en realidad el ochenta por ciento del trabajo o del costo de un proyecto. Con esta idea, este capítulo revisa el alcance de un proyecto de ingeniería, y el tipo de personal que participa en él, tratando de arrojar luz sobre las áreas que consumen muchos recursos humanos o de cálculo.

TII.2 PROPUESTA DE PROYECTO.

La propuesta de proyecto de una instalación eléctrica es un documento' que pretende constituirse en un medio de comunicación con el cliente, y explicar con claridad el alcance del proyecto en términos legales y financie ros. A continuación se presenta el indice del documento y sus propósitos.

III.2.1 CARTA DE PRESENTACION.

Dirigida a la persona encargada de decidir sobre la aceptación de la 'propuesta económica, su objeto es el de asentar la fecha de entrega de la 'propuesta, lo que tiene importancia para efectos de comprobaciones de participación en los concursos, en escalaciones de precio, etc.

III.2.2 ANTECEDENTES.

III.2.2.1 INTRODUCCION.

Esta sección tiene por objeto situar el problema a resolver, asentar 'citas y referencias personales de quienes han planteado el proyecto, así co mo la información clave sobre la que se basa la propuesta.

III.2.2.2 OBJETIVOS.

Con objeto de mostrar al cliente que se conocen sus motivos para elaborar el proyecto, así como dejar constancia de las causas o motivos que de-terminan la necesidad de el proyecto, es conveniente incluir los objetivos que el cliente persigue al elaborar un proyecto de esta naturaleza. Los objetivos a considerar pueden ser de carácter general o particular.

III.2.2.3 DOCUMENTACION.

Los planos topográficos, y mucha otra información, pueden ser tales

que un cambio o error en ellos tiene un efecto negativo en el proyecto. La idea de este inciso es hacer conciente al cliente de su responsabilidad en la información que el mismo suministra.

III.2.3 ALCANCE DEL PROYECTO.

III.2.3.1 SUSTANCIA DEL PROYECTO.

Con ello se quiere indicar el sujeto del proyecto, esto es, ubicación' de los inmuebles, si se incluye en el alcance desde la acometida hasta las cargas, tanto para energía de suministro normal, de emergencia, etc.

III.2.3.2 ALCANCE DEL PROYECTO.

Las fases de ingeniería que incluye la propuesta, desde el levantamien to de datos, la elaboración de memorias de cálculo, la ingeniería concep---tual, básica o de detalle, así como lo que significan. De particular consideración para el cliente, es el establecimiento de si los planos, motivo de la propuesta deben o no ser firmados por un perito, y si el alcance del proyecto incluye la consecución de aprobaciones por la SECOFI o la tramitación del servicio eléctrico por parte del organismo suministrador ya sea CLFC o CFE.

III.2.3.3 RESULTADOS DEL PROYECTO.

Este párrafo intenta especificar con claridad que documentos integrantel paquete de entrega del proyecto. Tiene por objeto delimitar con precisión en que momento el profesionista ha terminado su proyecto y su trabajo. Al ser un indice detallado de documentos así como el alcance aproximado de cada uno de ellos -ya sea plano o memoria de cálculo- se puede concluir que es una lista de actividades a realizar por parte del grupo de trabajo, y su mejor delimitación permite la mejor administración del proyecto.

III.2.3.4 BASES DEL PROYECTO.

Es conveniente establecer las bases sobre las cuales el proyecto se oa sa tanto desde el punto de vista técnico como financiero. Esto es con objeto de establecer un punto firme de partida a partir del cual se puedan cuan tificar volúmenes adicionales de trabajo por efectos de cambios imputables al cliente o al profesionista. A manera de ejemplo, aquí se menciona si los maduros de los planos topográficos y plantas arquitectónicas serán suministrados por el cliente, si la información de equipos es responsabilidad deliente o del profesionista. Un punto importante a tratar, es el del llama do CRITERIO DE DISENO, que es un documento que se elabora después de la ingeniería conceptual, y en el que el profesional asienta las características estructurales en las que se basa el proyecto, y que es firmado por el clien te, con el objeto de establecer la base a partir de la cual se inyectan recursos económicos fuertes para la elaboración del proyecto.

III.2.3.5 REGLAMENTACION.

Es conveniente asentar la reglamentación existente al elaborar los provectos, su versión. Esto puede tener un impacto importante desde el punto de vista legal, si la legislación sobre la materia cambia. En especial se hace cita a las Normas Técnicas de Instalaciones Eléctricas, y los acuerdos del diario oficial vigentes.

III.2.4 PROGRAMACION Y TIEMPO DE ENTREGA.

III.2.4.1 PROGRAMACION.

En este párrafo se enlistan las actividades a realizar, de acuerdo a 'III.2.3.3, así como la cantidad que se ha planeado para la actividad, así 'como un diagrama de barras simplificado.

III.2.4.2 TIEMPO DE ENTREGA.

Aqui se hace mención de la cantidad de dias calendario en la que el 'profesional se compromete a realizar el trabajo. Con cuidado habrán de esta blecerse condicionantes que pueda haber, como por ejemplo, "a partir de la fecha de entrega de la información contemplada en el párrafo xx".

III.2.5 MONTO DE LOS SERVICIOS PROFESIONALES.

La mayoría de las compañías de ingeniería cobran los proyectos con base en la cantidad de horas de ingeniería contempladas en el alcance del proyecto. El cálculo del costo de hora de ingeniería se debe hacer con base en el costo pesado del equipo de trabajo, sin incluir trabajo de mensajería o secretarial, ya que estos son costos que acostumbran incluirse como indirectos. El concepto de hora de ingeniería aparte de que debe ser comprobable, conviene que quede claramente específicado, y debe ser medible con las tar jetas de utilización de horas para cada plano, ya que son la base de una de precio por cambios al proyecto.

Debido a los constantes aumentos en los precios, es conveniente aclarar que el precio de la hora de ingeniería se modificará por cualquier factor que altere la base de cálculo. Estos factores pueden ser directos, como los aumentos decretados a los salarios mínimos, o pueden ser indirectos al disminuirse la cantidad de horas laborables por semana, o cualquier otro tipo de acuerdo comercial, tripartita, etc.

III.2.6 FORMA DE PAGO.

En este inciso se específican las cantidades a cobrar, y que eventos 'deben cumplirse para que SINE QUA NON se efectuen los respectivos pagos.

III.2.7 GASTOS REEMBOLSABLES.

En este inciso se aclaran los gastos variables que pueden presentarse, sujetos a comprobación y previa autorización del cliente, que no han sido 'incluidos como parte de la propuesta.

III.2.8 RESPONSABILIDADES Y GARANTIAS.

Una delimitación clara a lo que el profesional se compromete en esta 'propuesta. Desde los aspectos laborales hasta los de calidad de resultados, producto de la propuesta, y los implicados desde el punto de vista legal.

III.2.9 EXCLUSIONES.

En este punto se aclara lo que ND ESTA INCLUIDO en el alcance del propecto, y que el cliente en una forma derivada o implícita puede estar esperando.

III.2.10 ACLARACIONES.

Este inciso tiene por objeto dar forma a un sinnúmero de problemas que pueden presentarse en el desarrollo del proyecto. Aclaraciones que van des de los límites de responsabilidad y las facilidades de acceso a las instalaciones, hasta los términos en que se habrá de proceder en caso de suspen--sión del proyecto.

III.3 INGENIERIA CONCEPTUAL.

La ingeniería conceptual que proponemos tiene por objeto permitirle al cliente decidir sobre las variables importantes del proyecto, y que frecuen temente son exógenes al proceso de diseño. Se cubren fases relacionadas con la factibilidad económica del proyecto.

Esta fase es importante, pues es tal vez, el único momento en el que 'se revisa el proyecto en forma sistemática, así como sus perspectivas. Su'objetivo es ampliar el espectro de soluciones, e incluir en la estructura 'eléctrica medios de poder soportar el crecimiento de la planta u oficina, 'tal como se ve desde el punto de vista de la planeación estratégica de toda la unidad fabril o empresa.

Cuando se tiene cierta experiencia en el proceso industrial o comer--cial en cuestión, es relativamente fácil estimar las cargas eléctricas, y '
poner una cota superior a las capacidades eléctricas a instalar. La tabla 1
muestra una forma que puede utilizarse para la estimación de cargas norma-les y de emergencia.

	2	3							
				5 = 3.4	6	7=5.6	88	9= 7/8	
8 .,	DESCRIPCION DE	CANTIDAD		CARGA	FACTOR	CARGA DEMAN-	FACTOR DE POTEN-	CAPAC	RIDA
2 3	14 64664	m2	W/m2 W/m3	INSTA-	DE DE- MANDA	DADA	CIA	KWA	KWA
GRUPO DE CARGAS	LA CARGA	m3 TONS	W/UNIT	KW	EST	KW	EST	INDIVI DUAL	GRUPO
-		1,043.	 " 		 		<u> </u>	DOAL	
		1 1	ì	1	ł	l			
		1 1	1	1	1	1			
ł		1 1	(·			{			
		1 1	1	l				ł	
		1 1			1	1		1	
ı			1			1		1 .	
		1 1	1			1	1	1	
	[발표] [발표] 기계 하고 [표하고 하고 하고 [표]								
A. A.:									
1000		1 14	1000						
v				-	1				*19.00
							100 860 .143		
		1		1					
		1							
144.		1			100	1		1	1
		1 1	1			1			
	Commence of the commence of th	1 1	1	1			1		
1		4 12							
		1 1						1	
<u> </u>				٠	1	<u> </u>	 	٠	<u> </u>
	PERDIDAS DEL SISTEMA			X/////	X//////	3		X////	1
0	CARRA INFLAMINA (YOUTCL)	140.00	7		V/////	3		XIIII	1
Ь									
c	CAPACIDAD DE RESERVA % # GDL en KVA								
Ta	d CAPACIDAD DEL SISTEMA ASER SUMINISTRADA (GSC = (a/b)+c)								77.7
ئا	TAME WATER AND PER SISTEMA NO	C. SUMIN	JIRAD	~ 1030	(u, Di	· /	177.1		

TABLA 1. Forma para estimación de cargas.

Hay que reconocer que para muchos procesos industriales, la ingeniería conceptual y la ingeniería básica, ha sido realizada por grandes empresas de ingeniería extranjera, hasta que se logra la transferencia de tecnología. Así sucedió con proyectos de plantas termoeléctricas, de plantas nucleares, de ingenios azucareros, y muchos otros.

III.3.1 VARIABLES QUE GENERAN LAS ALTERNATIVAS.

Con las capacidades máximas a instalar, se pueden establecer varias a<u>l</u> ternativas para la satisfacción de la demanda eléctrica. Estas alternativas on función esencialmente de:

- Los proyectos de expansión que sean probables en un horizonte del tiempo dados.
- * De la inversión que se quiera o pueda realizar, según lo justifique ' el producto esperado.
- * De la confiabilidad esperada del suministro de energía eléctrica.
- * Y de la flexibilidad que se justifique para suministrar la energía 'eléctrica en las diferentes áreas de la planta.

Cada una de las alternativas generadas, es desarrollada en un anteproyecto, al cual se le estudian los problemas principales desde el punto de 'vista eléctrico: Regulación de voltajes, corto circuito, etc.

Luego sigue una evaluación económica de las alternativas. La idea es 'calcular los costos de cada alternativa con objeto de decidir sobre la mejor alternativa. La formulación del problema sería:

MIN IS + OS + FS

Donde:

I\$ Costo de inversión

O\$ Costo de operación.

F\$ Costo de falla.

Los resultados de estos estudios se presentan en un documento, en el 'que se documenta el problema, las bases de éste, las alternativas generadas, y la comparación de alternativas en un cuadro similar al de la tabla 2, donde se presentan junto con sus ventajas y desventajas, así como una recomenda ción desde el punto de vista técnico según diferentes escenarios juzgados como probables. La idea es comparar alternativas sobre la misma base de cos---tos, y para los efectos de estas decisiones, estimamos que una aproximación del ±30% puede ser conveniente.

MUESTRA DE PROBLEMAS ECONOMICOS EN LA REHABILITACION

	JEMPLO I HSTEMA RADIAL HMPLE 23 KV	EJEMPLO 2 SELECTIVO PRI- MARIO A 23 KV.		TIVO SECUNDA
PARTIDA	*-		DOR.	NIO.
1) (* TIEMPO DE REPARACION DEL COMPONENTE O TEMPO DE				
TRANSFERENCIA PARA RE-ESTA- BLECER EL SERVICIO.	1.0	2.52	0.69	0.32
2) == TIENPO DE PUESTA EN MARCHA DE LA PLANTA, HORAS POR				
FALLA.	1.0 1.0	1.0 1.27	1.0 0.94	1.0 0.88
(5)r+s Partida[(i) + (2)] (4) qp=rentas Perdicas por Hora	1.0	1,67	0.34	0.65
DE INTERRUPCION DE PLANTA,	\$ 1.0	\$ 1.0	\$ 1.0	\$1.0
(5)XP= VARIABLE DE COSTO RECUPE- RADO \$/h	\$1.0	\$ 1.0	\$ 1.0	\$1.0
(6) gp-xpl TEMS (4)(3) VALOR DE LAS PERDIDAS DE PRODUCCIÓN	\$1.0	\$1.0	\$ 1.0	4.0
(7)(qp-Xp)(v+s)=[PART.(6)x(3)]\$/FAL		\$ 1.27	\$0.94	. \$1.0 ±0.88
(8) XI=VARIABLE DE COSTO IRRECU-	.n 71.0	4	4 0.04	#0 .00
PERABLE POR FALLA, \$/FALLA	\$1.0	\$1.0	\$1.0	\$1.0
(9) PARTIDAS (7)(8)	\$1.0	\$1.0	\$1.0	\$1.0
(10) FRAZON DE FALLAS POR AÑO		0.35	1.99	0.32
(II) PARTIDAS (91×80)=X,\$/AÑO	\$1.0	\$0.20	\$0.97	\$0.15
(12) C= INVERSION, \$	\$1.0	\$ 2.3	\$2.8	\$3.27
(IS) F=FACTON FIJO DE INVER- SION POR ARO.	0.4	0.4	0.4	0.4
(14) CF* COSTO FIJO DE INVER-	\$ 1.0	\$ 2.5	\$ 2.8	\$3.27
(5) G=X+CF, [PART (8)+(14)], REQUERIMIENTOS DE RENTA				
minima, \$/ARO.	\$ 1.0	\$0.66	\$ 1.37	\$0.83

* COSTO BASE

TABLA 2. Cuadro de Comperación de Alternativas.

,
0
-

	SISTEMA P PLE SENCE C.F. E	RADIAL SI LLO 23K	y Sistema V VO PRIM 23 KV.	SELECTI- ARIO A	SISTEMA S VO PRIMA EL PRIMAR TRANSFOR C.F.E.	RIO PARA	- SISTEMA S A VO SECUN	BELECT:
PARTIDA UNIDAD COSTO	CANTIDAD	COSTO	CANTIDAD	COSTO TOTAL	CANTIDAD	COSTO TOTAL	CANTIDAD	COSTO
EQUIPO BASICO CIRCUITO INTERRUPTOR EN ALTA TENSION CADA UNO			1		2		2	
CRCUITO ALIMENTADOR EN ALTA TEN-	600		600		1200		1200	
TRANSFORMADOR DE 1000 KVA CON 2 SWITCH DE POSICION, CADA UNO.	1, 14 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		1	ولا	- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		2	
TRANSFORMADOR DE 1000 KVA CON 3 SWITCH DE POSICION, CADA UNO.	. t							**
CIRCUITO INTERRUPTOR 1800A BAJA- TENSION, CADA UNO.			1		1		3	
MCCB 600A, CADA UNO.	. !		ı				1	
alimentador, baja tension	300		300		300		300	
COSTO EQUIPO BASICO SUB TOTAL COSTO TOTAL								

		EJEMPLO	1	EJEMPLO	2	EJEMPLO	, 3	EJEMPLO	4
		SISTEMA R PLE SENCII C.F. E.	ADIAL SR	SISTEMA: VO PRIMA 23 KV,	SELECTI- ARIO A	SISTEMA S VO PRIMAR EL PRIMAR TRANSFOR C.F.E.	RIO PARA	SISTEMA S VO SECUNI	ELECTI- DARIO
PARTIDA	GAGINU OTECO	CANTIDAD	COSTO TOTAL	CANTIDAD	COSTO TOTAL	CANTIDAD	COSTO	CANTIDAD	COSTO
EQUIPO BASICO CIRCUITO INTERRUPTOR EN ALTA TENSION CADA UND		,		ı		2		2	
CRCUITO ALIMENTADOR EN ALTA TEN- SION.		600		600		1200		1200	
TRANSFORMADOR DE 1000 KVA CON 2 SWITCH DE POSICION, CADA UNO.		•		1		· ·		2	
TRANSFORMADOR DE 1000 KVA CON 3 SWITCH DE POSICION, CADA UNO.									
CIRCUITO INTERRUPTOR 1600A BAJA- TENSION, CADA UNO.		1						3	
MCCS 600A, CADA UNO.							Astrony Turk		
ALIMENTADOR, BAJA TENSION.		300		300		300		300	
COSTO EQUIPO BASICO SUB TOTAL									
COSTO TOTAL									

TABLA 2. (Continuación). Cuadro de Comparación de Alternativas.

III.3.2 EL CRITERIO DE DISENO.

Después de tomada la decisión, ésta se documenta en el llamado criterio de diseño. Este documento describe cualitativamente la columna verterbal del diseño. Se anotan en él las decisiones tomadas respecto a las fuentes de energía eléctrica normal y de emergencia; los criterios de expansión de los tableros o subestaciones principales; se describe el tipo de esquema eléctrico seleccionado -radial, secundario selectivo, etc-; se anotan los 'voltajes seleccionados, el tipo de protecciones a emplear en alta y baja 'tensión; los tipos de canalizaciones a emplear en alta y baja tensión; se 'preseleccionan los lugares para las subestaciones; el método de aterrizaje' a emplear; los tipos de alumbrado esenciales en las áreas exteriores, de oficinas y de producción; la filosofía fundamental de control, protección y'medición del equipo de planta y de servicios, así como los medios dispuestos para controlar el factor de potencia.

Este documento revisado, junto con los cuadros de cargas correspondientes, pasa a constituir el principio de la memoria de cálculo.

En el caso de las plantas nucleares diremos que se genera un documento llamado criterio de diseño, que se escribe para cada sistema o componente ' de la planta, donde se especifican con claridad las normas, límites de diseño, así como las especificaciones de "Quality assurance". En este documento se asientan los siguientes conceptos para cada sistema: Función principal,' standares o normas que se aplican, criterio de diseño -capacidades y función nes que debe cumplir el diseño-, restricciones impuestas en el diseño, in-terfases con otros sistemas (nombre, y tipo de interfase), así como referen cias documentales a normas y regulaciones.

III.4 INGENIERIA BASICA.

La idea de la ingeniería básica, como antes se indicó, es la de desa-rrollar el proyecto de la instalación eléctrica establecido en el criterio de diseño en todo lo relacionado con el equipo mayor con el propósito de ad quiríno.

La ingeniería básica así contemplada tiene la ventaja de que divide el proceso de ingeniería de un modo natural, pues el equipo mayor impone restricciones en el ensamble de sistemas, requerimientos de espacios y de servicio auxiliares. Con objeto de poder diseñar todos estos auxiliares, con frecuencia es necesario haber determinado quien es el fabricante, el cual, al suministrar información certificada para construcción permite el inicio de la ingeniería de detalle.

Asi contemplada la fase de ingeniería básica, es fácil reconocer las 'necesidades de documentación, y que documentos la constituyen; esto es, se'intenta garantizar la adquisición de equipos mayores y sistemas que cumplan con un propósito productivo, y que las soluciones de espacio asignadas a '

cada unidad o equipo, sea desarrollada al llamado "límite de batería". Desde el punto de vista de función, de eficiencia y de calidad se escogen y específican los equipos. Los planos que se desarrollan en esta etapa, buscan la asignar espacio suficiente para poder dar mantenimiento a los equipos, para que su operación sea segura, y para que puedan entrar y ser instalados.

Así, los planos y documentos importantes de la ingeniería básica son [†] los siguientes:

III.4.1 MEMORIA DE CALCULO.

Como su nombre lo indica, este documento registra los cálculos, y las bases de las decisiones tomadas respecto a las magnitudes principales de los equipos.

El siguiente indice para la memoria de cálculo ha sido obtenido de re visar con detalle el diario oficial del 25 de junio de 1984: Criterio de di seño; cargas por subestación, tablero o área; Cálculo de alimentadores: selección por ampacidad, caída de voltaje y corto circuíto - flujos-; Cálculo de protecciones; selección para alimentadores, circuítos derivados, equipos y motores de protecciones por corto circuíto y por sobrecarga -cálculo de 'corto circuito trifásico y monofásico -; Cálculo de la red de tierras, se-lección de conductor de puesta a tierra, puente de unión principal, calibre de conductores de aterrizamiento. Especificaciones de materiales, Especificaciones de squipos, cálculo de las cantidades de materiales, listas de e-quipos.

III.4.2 DIAGRAMA UNIFILAR Y DIAGRAMAS LOGICOS.

El diagrama unifilar ha sido desde hace mucho tiempo la base de comun<u>i</u> cación de los ingenieros, y es la base para preparar la información de los estudios necesarios para los estudios eléctricos y para registrar la información fundamental de los equipos eléctricos.

Asociado a un diagrama unifilar, explicando el funcionamiento del equi po eléctrico y su interacción con los elementos mecánicos, de control, de instrumentación, hidráulicos, etc., se encuentran los diagramas lógicos. Es tos diagramas se constituyen en la base de comunicación del ingeniero electricista con sus colegas de otras disciplinas. Los símbolos para los diagramas unifilares y los diagramas lógicos han sido normalizados. El Instituto de Ingenieros en Electricidad y Electrónica ha publicado los símbolos en "Electrical and Electronic Graphic Symbols and Reference Designations". Elementos de como desarrollar un Diagrama Unifilar completo se pueden encontrar en el llamado Libro rojo del IEEE, Std. 241. La simbología nacional exclusivamente para los elementos eléctricos más comunes ha sido publicada en un adendum al diario oficial del 14 de junio de 1984.

Diagramas Unifilares para Centros de Control de Motores y subestacio--nes han sido integrados en planos machotes con las llamadas "Cédulas de Ca-ble y Conduit" por empresas de ingeniería nacionales, como Bufete Indus----trial.

III.4.3 ARREGLOS DE EQUIPO.

Estos diagramas tienen por objeto mostrar el espacio asignado a cada e quipo, buscando localizar al equipo eléctrico en forma temprana en sitios que minimicen el costo de transmisión de energía eléctrica, así como establecer una referencia de las trayectorias de los alimentadores principales. La localización de estos espacios deben de haber considerado las distancias mínimas de seguridad, de acceso, montaje del equipo, así como las distancias mínimas para el mantenimiento de los equipos. También deben considerar se los cruces e interferencias principales de alimentadores y charolas de cables con líneas de vapor, drenajes, y otro tipo de tuberias debe quedar resuelto, al menos en sus rutas y ejes principales.

III.4.4 ESPECIFICACIONES Y LISTAS DE EQUIPO.

Dado que el objetivo de esta etapa de ingeniería es la adquisición de equipos mayores, resulta que las listas de equipo y las especificaciones son tal vez los documentos más importantes. Con frecuencia son usados como base para que los fabricantes de equipo participen en un concurso, donde el ganador es el que suministra el equipo.

Una especificación completa de equipo mayor de una compañía de ingenie ría (BECHTEL) tiene los siguientes incisos:

- 1) Alcance de suministro;
- Normas o Stándares de calidad (institución, número y nombre de la norma);
- 3) La documentación que se debe incluir como parte de la propuesta:
 - a) Las formas de la propuesta del concurso con información simplificada de ingeniería,
 - b) Formas de pruebas y de control de calidad,
 - c) Los planos, manuales y documentos de ingeniería que se deben incluir como parte de la propuesta -mismos planos que después de ' ser revisados por la empresa de ingeniería, deberán ser certificados para construcción por el fabricante- así como la información que dichos planos deben incluir como mínimo, y
 - d) Documentos de verificación cor laboratorios:
- 4) Condiciones de servicio;
- 5) Requerimientos de diseño: valores nominales, elevaciones de tempera tura y carga del equipo, características mecánicas de tanques y car cazas, sus controles, auxiliares y provisiones de conexión y expansión de los mismos, equipo de medición y protección, el tipo y carracterísticas de alambrado de fuerza y control;

- 6) Carantías que debe dar el fabricante, en el área de la eficiencia, de las elevaciones de temperatura, de corto circuito, etc.;
- 7) Fabricación (acabados);
- 8) Manejo, transporte y almacenamiento -responsabilidades, instrumenta ción interior para registrar impactos, dimensiones máximas de empaque para calibos-:
- 9) Inspección y prueba;
- 10) Datos de inceniería:
- Formas de propuesta: de costos, de transporte, de información de in geniería, etc.

Asociado a cada especificación existe un comentario de ingeniería que indica lo que se incluye y lo que no se incluye, así como datos que pudierran ser prototipo pero que antes de ser insertados en una especificación requieren del conocimiento e implicaciones por parte de la persona que especifica. Como información propietaria, viene el procedimiento de diseño y selección de parámetros del equipo mayor.

Gran parte de los "activos" de una empresa de ingeniería están constituidos por las especificaciones y procedimientos de diseño.

En la figura 1, se muestra una especificación de un transformador industrial. Esta especificación que desarrollamos, es una simplificación de ' una completa para un equipo mayor, y da una idea de la magnitud ajustada de una especificación a la media de las instalaciones industriales o comerciales que se encuentran en el país.

III.4.5 TABLAS DE CONEXIONES EXTERIORES.

Cuantificaciones mayores de cable de fuerza y control se anexan como 'parte de la ingeniería básica. Esto tiene como objeto estimar las cantida-des y dimensiones de charolas, así como forzar la consideración temprana de rutas para cables en el conglomerado de tuberias y equipo por la llamada 'ingeniería de planta".

III.4.6 PLANOS DE TIERRAS.

Debido a que la construcción de la obra civil de la planta, edificio o construcción debe contemplar como punto de inicio el sistema de tierras, ya que éste debe colocarse antes de las cimentaciones e ir sujeto a los miem---bros estructurales de las columnas y de las mismas cimentaciones, es conveniente su diseño completo en esta etapa de ingeniería.

III.4.7 DOCUMENTOS OFICIALES.

Las compañías suministradoras de energía eléctrica requieren construir facilidades de generación, transmisión y distribución de energía eléctrica' para satisfacer la demanda que puede imponerle la construcción de una fábrica o un edificio comercial.

NEFURALIT:	TRA-				PARA		
					CONTRATO No.		
NSFUR-ALOR					CUM1. HUJA	ALOH	
ASTRICACION DE DISTRIBUCION DE POTENCIA ASTRICCION TINTERIOR TINTERPERTE	B)EN OTROS PUNTOS: D	E ACUERDO CON A ARRAFO 7.3	ANSI CS7.1200	[] AT	A SECUNDARIO: ERRIZADO LIDAMENTE	[] ATTERR	
STRUCCION (INVERTOR (INVERTIGIE) DICCIONES AMBIENTALES: DE ACUERDO A ANEXO A. PACIDAD NOMINAL KVA	CARACTERISTICAS DE A DEVANADOS:			VOLTAJ	e de alimentac MBAS (SI ES AF	ION A VENIIL	ADORES
ECUENCIA: 60 HZ SES	CLASE DE ATSLAMIENTO PRUERA DE BAJA FRE- CUENCIA		KV KV	TRANSF	ORMADORES DE C LAMBRADOS A CA	ORRIENTE TIP	DECOUI
PO DE ENFRIAMIENTO OA []OA/FA []OA/FA/FA []FOA	NIVEL BASICO DE AIS LAMIENIO, BIL, ONDA		KV	_	PRIMARIO	[] EV SECUND	
CATEVALOR DAY DOLLO	COMPLETA DE 1.2 x50 LSEG. ONDA CORTADA	KV	KV	LIMITA NES DI	SPECIFICACION CIONES DE TEM CORIO CIRCUIT	PERATURA EN C	DADICI <u>O</u>
[] ACEITE [] ASKAREL MERO DE DEVANADOS	TIEMPO MINIMO DE AR QUEO	per	SEEG	10.4	JERDO CON ANSI		
NSTON NOMINAL DE DEVANADOS: PRIMARIO VOLIS	LA CLASE DE AISLAMI TRO SERA KV DE DE ANSI C57,12,00 (ACUERDO CON EI		DE ACI	TERESTICAS DE O JEREDO CON ANSI AZAMIENTO ANGU	C57.12.00 PA	RRAFO 10
SECUNDARIO VOLTS OTRO VOLTS	LAS CARACTERISTICAS DE ALTA Y BAJA TENS	ELECTRICAS DE		DE AC	JERDO CON ANSI		
NEXION DE DEVANADOS: FRIMARIO SICIADARIO OTRO	EL ATSLAMIENTO DE I LAS CARACTERISTICAS (CUANDO EXISTA) SEI MINAL DEL NEUTRO.	os devanados q de la boquill	UE CONHCTAN. A DE NEUTRO '	LOS P DEBE NORMA	ICOS DE CARGA SOPURTAR SIN I L SERAN LOS IN E LA NORMA NEM	eterioro de : Dicados en l	SU VIDA
PEDANCIA Z PRIVACIONES EN EL DEVANADO DE ALTA TENSION E Z C/U, APRIBA Y A-	SALIDA DEL NEUTRO A ILA:		ONEXION ESTRE-	RA EL	VEL DE RADIO I . INDICADO EN I FO TRI-O.04		
ANO DEL VOLTAJE NOVIDIAL.		_			S APLICABLES:		
Levacion de teneperatura sobre un ambiente Romedio de 30 °C y maxima de 40 °C ;) en devanados	NIVEL MAXIMO DE SO CON NEMA TR 1, TAB SISTEMA PRIMARIO:	LAS 0-1 A 0-4).		ANSI	C57.12.00 C57.12.10 C57.12.70	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	TR 1 TR 11 TR 98
[] 55°C [] 65°C [] 55/65°C [] OTRA °C	[] ATERRIZADO SOLIDAMENTE	VES	RRIZADO A TRA- DE UNA IMPE- CIA.		C57,12,90		

PHO POR FEC APRIFEC DESCRIPCION THPO DOC. PARTES				PARA			
NOVEL .				CONTRATO No.			
DESIGNACION	TRA-			CONT. HOJA	HOJA		
<u> </u>			·				
PRIJERAS DE RIJITNA (DE ACUERDO CON ANSI C57. — 12.00, SECC. B)		ratura de devanados: Catslamiento de deva		PESO INCLUYENDO FRIAMIENTO			
A) RESISTENCIA DE TODOS LOS DEVANADOS.		ALTA TENSION BA.	IA TENSION				
B) RELACION A TENSION NOMINAL EN CADA UNA DE — LAS DERIVACIONES.	CLASE DE ATSLAMIE	NIO KV	KV	DIMENSIONES MAX	UMAS:	1	
C) POLARIDAD Y RELACION DE FASES.	PRUEBA DE BAJA FR	Œ-		ANCHO		CM	
D) PERDIDAS DE EXCITACION A TENSION Y FRECUEN-	CUENCIA.	KV	KV	LARGO		OM	
CIA NOMINALES.	BIL, ONDA COMPLETA	·				OM.	
E) CORRIENTE DE EXCITACION A TENSION Y FRECUEN CIA NOMINALES.	DE 1.2 X 50 µSEG.	KV	KV			-0.1	
F) IMPEDANCIA Y PERDIDAS CON CARGA A CORRIENTE	ONDA CORTADA	KV	KV				
Y FRECUENCIA NOMINALES.	TIEMPO MINIMO DE A	IR					
G) PRUEBA DE TEMPERATURA. H) PRUEBAS DIFLECTRICAS (POTENCIAL APLICADO. —	ONEO	n _{EEG} _					
POTENCIAL INDUCTIO O AMBAS).	CLASE DE AUSLAMIE	vio de la terminal d	el neutro —	-	43 5 6 1		
ESTAS PRUEBAS SERAN EFECTUADAS DE ACUERDO CON		E BOQUILLAS:	that is the			124.1	
LA NORMA ANSI C57.12.90 (IEEE SID. 262).		ALTA TENSION BAJA	Tension Neutr	O			
CLESTIONARIO (PARA SER LLENADO POR EL FABRICANIE)	CLASE DE ATSLAMIE	NTO KV	KV	KV			
FABRICANIE	PRUEBA DE BAJA FR	BOLIEN			Maraga a b	redering.	
FARRICANTE CAPACIDAD NOMINAL	CIA, SECO 1 MIN.	KV	KV	KV			
CADACTITAD MAYIMA CONTINUIA	PRUEBA DE BAJA FR	BOUEN	in the state				
(APLICABLE SI OA/FA, 55/65° O SIMILAR).			עע	TAL			
(1) Fig. 1. (1) Sept. (2) Proceedings of the Computation of the Com	SEG.						
TENSION NOMINAL DE DEVANADOS:	BIL, ONDA COMPLET DE 1.2 X 50 SEG	A ŽV	KV	W			
					e distribute de la companya de la co		
PRIMARIO VOLIS SECUNDARIO VOLIS	DISTANCIA DE FLA		M	M		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
OTRO VOLTS					and a subsequent		
IMPEDANCIA ±	BAS:	en el diseño, constr	CLUM I HOU			National or	
MIMERO Y FORCENTAJE DE TENSION NOMINAL DE LAS DERIVACIONES:							
	<u> </u>			-			
		and the control of the state of the	and the second second				

FIGURA 1. (Continuación) Especificación de un Transformador Industrial.

Mo.PORFEC. MPRIFECIDESCRIPCION TIPO DOC. PARTE	
No PORFEC MARIFEC DESCRIPCION TOPO DOC. PARTE	CONTRATO No.
DESIGNACION TRA	- CONT HOJA HOJA
ACCESORIOS	
CAMBIADOR DE DERIVACIONES DE 5_POSICIONES PARA OPPRACION MANIAL DESENERGIZADA EN AL -	[] TERMINALES DE ALTA TENSION EN CABINETE AUXI LIAR.
TA TENSION CON BLOQUEO FOR MEDIO DE CANDADO.	TI TERMINALES DE ALTA TENSION EN LA TAPA.
CAMBIADOR DE DERIVACIONES CON CARGA.	
INDICADOR MAGNETICO DE NIVEL DE LIQUIDO	TERMINALES DE BAJA TENSTON CON GARGANTA.
AISLANTE CON CONTACTOS.	TERMINALES DE BAJA TENSION SIN GARGANIA.
TERMOMETRO DE CARATULA INDICADOR DE LA TEM-	INDICADOR DE PRESION (VACUMEIRO).
PERATURA DEL ACETTE TIFO MAGNETICO CON AGU- JA INDICADORA DE MAXIMO AJUSTABLE Y CON	[] APARTARRAYOS (VER. ESPECIFICACION CORRESPON — DIENIE).
CONTACTOS DE ALARMA.	1) VALVULA DE SORREPRESION MECANICA.
ARRANQUE DE VENTILADORES EN DOS ETAPAS.	[보기 회사 교육도 교육 이 아이는 [[[[[1] [1]]]] [[[1] [1]]] [[1]]
VALVULA PARA DRENAJE.	
VALVULA PARA EL FILTRO PRENSA.	보이다. 그는 얼마나의 모든 회문 사람이 하지 않아 가게 가게 하고 있다는 회로
BASE ESTRUCTURAL DESLIZABLE EN DOS DURBC - CIONES PERPENDICULARES.	마다 그 사람들은 사람들에게 가장 등록 보고 있다. 사람들은 중심하는 것도 되었다. 생생님 아니라 하고 있는 것이라면 되고 있는 것이라는 것은 것을 모든 것이다.
O DE GATOS DE LEVANTAMIENTO.	
GANCHOS PARA LEVANTAR LA TAPA PRINCIPAL.	그의 이렇게 하는 사이를 들어 있었다. 그는 유통한 경험이라면 입부모자
GANCHOS PARA LEVANTAR EL TRANSFORMADOR.	물으로 모양하는 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들이 되었다.
DISPOSITIVO PARA LEVANTAR EL CONJUNTO NU — CLEO-DEVANADOS.	보다 함께 가게 되었다면 보고 있다. 이 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들이 되었다. 이 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은 사람들은
2 CONECTORES PARA TIERRA PARA CABLE DE	그는 그는 내용하는 하는 시간에 하는 이번에 가장 그를 잃었습니다. 뭐 하는 것이다.
PLACA DE DATOS.	그리 이번했다면 이번 생각을 보고 이렇게 얼마나 되는 말 봤다.
BANCO DE RADIADORES.	그리고 말았다. 이 그리고 그렇게 하는 것이라면 주는 것이 하는데 모
VENITLADORES.	그러 연하는 사고 아무렇게 되어 됐다는데 살아 있다.
PREVISION PARA FA.	
THE TERMINALES DE ALTA TENSION CON CARCANTA	

FIGURA 1. (Continuación). Especificación de un Transformador Industrial.

Tratándose de una fábrica, y dependiendo de la magnitud de energía e-léctrica a considerar, resulta conveniente entrar en contrato con la empresa eléctrica hasta con siete años de anticipación, ya que este puede ser el
tiempo en que la empresa construya las facilidades de generación que la nug
va demanda puede imponer.

Cuando se trata de plantas menores, o de edificios residenciales, hemos encontrado que el tiempo de respuesta de la CLFC en México, puede ir de dos años, hasta un mínimo de seis meses. Al terminar la ingeniería básica, es cuenta con suficiente información para iniciar estos trámites.

III.5 INGENIERIA DE DETALLE.

El objetivo de la ingeniería de detalle es el de dar toda la información para construir el edificio o la instalación requeride, con el mínimo ' de costo y con el máximo de calidad. Es fácil imaginar que entre menor sea' el detalle y precisión de los equipos, y cantidades de materiales, así como el que la información esté disponible con la antelación necesaria, las instalaciones en cuestión pueden ser mejor construidas, y disminuir los retrasos por un mejor suministro de materiales y equipos. La idea, al terminar ' la ingeniería de detalle, es la de poder cuantificar el costo de la instalación con una precisión del ± 10%.

Así, la documentación de un proyecto de ingeniería de detalle, está constituido por:

III.5.1 SIMBOLOGIA.

Los primeros planos de un proyecto hacen referencia a la simbología de una instalación. Asociado a cada símbolo, se acostumbra poner algún identificador, que permite adicionalmente dar la especificación de los materiales en cuestión. Asi, al lado del símbolo de una lámpara, puede ponerse un número, con el que revisando estos planos de simbología bajo el encabezado del símbolo, se encuentran las especificaciones de la lámpara.

III.5.2 CROQUIS DE LOCALIZACION.

Este croquis ubica a la instalación con respecto a accidentes geográficos importantes. De especial importancia es el establecimiento del norte ; geográfico, y con frecuencia en él se anotan los ejes de construcción. La temprana y sólida decisión de estos ejes es de capital importancia. Una versión reducida de este croquis es necesaria para integrar los planos de diferentes áreas, y con frecuencia se llama croquis de ubicación.

III.5.3 CUADROS DE CARGAS.

En los cuadros de cargas se consignan las bases de cálculo de todos

los tableros de distribución de energía. La forma de cálculo utilizada en 'México, sigue de cerca la representación de los tableros de distribución de energía.

III.5.4 DIAGRAMAS UNIFILARES.

De los diagramas unifilares, se acostumbra desarrollar uno para toda la instalación eléctrica hasta las subestaciones. Posteriormente se desarrolla uno por cada subestación y por cada Centro de Control de Motores, casi siem pre acompañado de la llamada Cédula de Cable y Conduit.

III.5.5 DIAGRAMAS DE FUERZA.

Los diagramas de fuerza son planos topográficos o arquitectónicos en 1 los que se ha vaciado en planta el dibujo del equipo eléctrico del área. En ellos se consigna el nombre de las máquinas, a que circuitos están conectadas, la ruta de tuberías y charolas que sigue el alimentador, asentándose ' en el plano las características de los conductores. Cuando la referencia a un detalle constructivo típico, y entregado al cliente como parte del yecto no es suficiente para transmitir la forma como debe realizarse la ins talación eléctrica, se hace un uso liberal de cortes y detalles, en los que se consigna información de montaje de subestaciones, tableros, equipos, com ponentes y elementos de charolas, de arreglos de conductores, y de espacios o áreas de seguridad. En estos planos se vacía información relacionada con! las máquinas a montar, y existen referencias cruzadas a la información del fabricante y a otros planos para información adicional. Considerable impacto tienen las notas que acostumbran ponerse al lado de los planos, ya que ' pueden tener un alcance global, como puede ser la nota "toda la tubería em pleada debe ser de pared gruesa de 13 mm".

La cantidad de planos está dada en principio por las escalas, y por la cantidad de cortes y detalles a considerar. Es conveniente revisar que los planos arquitectónicos sean elaborados en las escalas aceptadas por las normas eléctricas, y normalmente se hacen divisiones un tanto naturales de á-reas, aunque no siempre se pueden determinar las áreas con base en un criterio consistente de independencia del área, etc.

III.5.6 PLANOS DE ALUMBRADO Y CONTACTOS.

Estos planos son similares a los de fuerza, pero de alumbrado y contactos. Según el caso y la densidad del dibujo, el alumbrado y los contactos pueden hacerse en el mismo plano o en planos separados. Múltiples referencias a detalles de construcción previamente tipificados se hacen para indicar variaciones o puntos de conflicto.

III.5.7 PLANOS DE TIERRAS.

Estos, son planos arquitectónicos en los que se han trazado las redes'

de tierras, y la forma como se le da continuidad a las canalizaciones metálicas. Se consignan detalles del puente de unión principal, del aterrizaje de los equipos, y en cada unión de materiales, se consigna el tipo de solda dura.

III.5.8 PLANOS DE TELEFONIA.

En estos planos se consigna el cableado de telefonía así como su canalización, y es un lugar pertinente para el cableado de control por medio de controles distribuidos de acuerdo a los nuevos protocolos de datos de cómpu to para controlar procesos industriales (MAP) y de procesos de oficina, $^{\rm t}$ (TOP).

III.S.9 PLANOS DE CONTROL E INTERCONEXTON.

Estos planos pueden tomar diferentes formas según lo que se requiera 'para interconectar el equipo de diferentes fabricantes. En realidad debiera decirse entre diferentes UNIDADES DE INSTALACION.

Estos planos, pueden ser trifilares, o esquemáticos de control, con 'frecuencia seccionados para indicar las conexiones entre una tablilla de conexión de una consola de control con sus sensores, etc. Están intimamente 'ligados con las listas de instrumentos desarrolladas por la disciplina de 'instrumentación y control.

Suelen ser los últimos planos que se desarrollan, pues requieren que 'el llamado Ingeniero Arquitecto haya asimilado la información de los diferentes fabricantes y la consigne de modo que se integren los equipos en la forma funcional requerida.

Se acostumbra complementar estos planos con un diagrama simbólico de 'interconexiones, en donde cada interconexión entre equipos se identifica, de modo que un detalle o diagrama corresponda a esta interconexión.

III.5.10 LISTAS DE VERIFICACION DE PLANOS.

Las siguientes páginas, consignan los requerimientos oficiales sobre cada uno de los planos antes mencionados, tal como se derivan del acuerdo del diario oficial del 14 de junio de 1984.

REQUERIMIENTOS OFICIALES GENERALES PARA PLANOS ELECTRICOS PLANO

ART DO	REQUE	RIMIENTO	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
6.1	TINTA			
	REPRODUCIBL			
6.2	TAMAÑO 70	28 x 40 . 21.5 m		
6.3	LETRA 2mm	CLARA		
6.4	ESCALAS	100,000 15000	1:2000	
6.5		ETRICO DECIMAL		
6.6	SOLO DATOS CLAROS	ELECTRICOS		
	PERMITE INT	ERPRETACION CLA	RA	
		MALES REQUERID	AS	
6,7	SIMBOLOS OF	NORMA		
				<u> </u>
6.8		RAZON SOCIAL		
i .	DEL SOLI	STANTE		
	5) DOMICILIO	CALLE, N COLONIA, CO POSTAL, P MUNICIPIO,	ODIGO OBLACION	
	C) USO AL O	UE SE DESTINE		
- 0		E DEL PERITO		
		TRO DEL PERITO		
		DEL PERITO		
	F) ESPACI	O PARA SELI	Los	
	SECOFI		MAS	
•.	PLANO	ACOMETIDA	INO	
1	DE:	ACUME TIDA ACC	TACION	
ł ·	CONTINUEAD	SUBESTACION PL	uno l	
	CONJUNTO	AC	TACION	
l		ALIMENTADORE PL	ANO	
	MANUO		DTACION	
1		1	ano	A Transport to the Auditor Angles, 1975 (1975)
Ľ	I	DE CARGA AC	OTACION	

LISTA DE REQUERIMIENTOS OFICIALES DE LA DOCUMENTACION DE UN PROYECTO DE UNA INSTALACION ELECTRICA

PROYECTO	POR
REVISO	

ART.	REQUERIMIENTOS	CUPLE SI/NO	OBSERVACIONES
6.10 A	DIAGRAMA UNIFILAR		
6.10B	CUADRO DE DISTRIBUCION DE CARGA		
6.10 C	PLANOS DE PLANTA Y ELEVACION		
610D	CROQUIS DE LOCALIZACION		
6.IOE	LISTA DE MATERIALES Y LISTA DE EQUIPO		
6.10 F	MEMORIA TECNICA		
8	PLANOS DE DETALLE		i de la compania de La compania de la co
9	SOLICITUD DE APROBACION DE PROYECTO		
12	SOLICITUD DE APROBACION DE LA CONSTRUCCION É INSTALACION ELECTRICA		•

REQUERIMIENTOS OFICIALES DEL DIAGRAMA UNIFILAR

PLANO #	
POR	
FECHA	

ART.	REQUE	RIN	IENTOS	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
6.IIA	MOSTRAR AC	OME	ETIDA		
6.11B	SUBESTACION		RACTERISTICAS DE LOS EQUIPOS		
		-	# DE AUTORIZACION		
6.II C	ALIMENTADORE		DGN LONGITUD		
	A CENTROS DE CARGA, FUERZA ALUMBRADO		CAIDA DE TENSION		-
EII D	ALIMENTADORE	S	LONGITUD		
	Y CIRCUITOS DERIVADOS		CAIDA DE TENSION	N H	
6.II E	E PROTECCION DE		TIPO MARCO		
	PRINCIPALES Y		CAPACIDAD INTERRUPTIVA RANGO DE AJUSTE	74. Se 41.	
6.II F	CONDUCTORES		CALIBRE		
1.0	ACTIVOS Y NEUTROS DE		TIPO DE MATERIAL	1444 14	
	ALIMENTADORES PRINCIPALES Y NEUTROS		AISLAMIENTO		
6.II G	CANALIZACION		TIPO		
	DE CADA		MATERIAL	\$ 14500 -	
			DIMENSIONES		

REQUERIMIENTOS OFICIALES DEL CUADRO DE CARGAS (ALUMBRADO)

PLANO #	 REV	#	
POR	 		
FECHA	 		

ART.	REQUERIMI	REQUERIMIENTOS CUMPLI		OBSERVACIONES
6.I2A	ALUMBRADO			
	NUM, DE CIRCU	ІТО		
	NUM. DE LAMP	ARAS		
	DISPOSITIVOS	ELECTRICOS		
	FASE A QUE S	E CONECTA		
	CARGA EN WATTS			
ar i nya Nya salah	CORRIENTE ÉN AMP DE c/CIRCUITO		Egypter virin	
	CONDUCTORES	CALIBRE PROTECCION		
	DE FASE	DIAMETRO DEL TUBO NUMERO DE CONDUCTORES		
		TIPO DE AISLAMIENTO		
	CONDUCTOR CALIBRE			
	DEL NEUTRO	COLOR		
	TIERRA	TIPO	 	
	DESBALANCEO VOLTAJE			
	MPERAJE BARRA	5		
	PROTECCION AMP DEL ALIMENTADOR			

REQUERIMIENTOS OFICIALES DEL CUADRO DE CARGAS (FUERZA)

PLANO #REV.#.	
POR	
FECHA	

ART.	REQUE	ERIMIENTOS	CUMPLE SI / NO	OBSERVACIONES
6.12B	CIRCUITOS	NUMERO DEL Fase		
	MOTORES O APARATOS	CARACTERISTICAS: { HP o' KW}, VOLT, TIPO FS, FASES, RPM		
		NOMBRE DE LA MAQUINA QUE ACCIONE		
	CIRCUITOS	CALIBRE CONDUCTORES DIAM. DE TUBERIA		
	DESBALANCEO			
a libera	RESUMEN			
	ZAPATAS AMPERES CAJA NEMA CATALOGO CONDICIONES E EMPOTRADO O ALIMENTADOR C.C. CALIBRE DE 2	SOBREPUESTO		

REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE PLANTA Y ELEVACION

	IO	POR		FECHA
ART REQUERIMIEN		ENTOS CUMI		OBSERVACIONES
6.13	MOSTRAR	ACOMETIDA		
		INTERRUPTOR GRAL.		
Α	LOCALIZA-	EQUIPO PRINCIPAL		
	CION I	TABLEROS	-	
	10.0.	CCM		
6.13		TAB.ALIMB. Y CTOS.		
В	i i	FUERZA		
100				
6.13	ALIMENTA-	TRAYECTORIA HORIZON.		
		TRAYECTORIA VERTICAL		
C	DORES Y	CALIBRE		
CIRCUITOS	CIRCUITOS	CANALIZACION TIPO		
DE ALUM- BRADO Y	DE ALUM-	*CONDUCTORES		
		AISLAMIENTO TIPO		
		HEUTRO		
1.0	DE FUERZA	TIERRA		and the second second second second second
Section 8	> 4 M	CORTES		n na ta ja mag finland denga a majamb
	MOTORES	NOMBRE		
	J. 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	LOCALIZACION		
	EQUIPO	LOCALIZACION DE SUS ARRO.		en e
		LOCALIZACION DE		
		SUS MEDIOS DE		
100	CONTACTOS	LOCALIZACION		Majarita in a la cinia in a la
: 454		CIRCUITO		garden et al. de la de la decembra de la companya
]		TIPO		
	UNIDADES	LOCALIZACION		
		DENTIFICAR CIRCUITO		
	DE ALUM-	DENTIFICAR TABLERO	L	
	BRADO	RES Y CONTROLADORES		
		ALTURA DE MONTAJE		
		TIPO		

REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE PLANTA Y ELEVACION (Cont.)

PLANO#	REV
POR	
FECHA.	

ART. REQUERIMIENTOS CLASIFICACION NTPIE 6.13 E DETALLES CONCENTRACION DE INTERRUPTORES DERIVACIONES DE ALIMENTADORES PRINCIPALES	JMPLE I / NO	OBSERVACIONES
PELIGROSA NTPIE 6.13 E DETALLES CONCENTRACION DE INTERRUPTORES DERIVACIONES DE ALIMENTA-		
DETALLES INTERRUPTORES DERIVACIONES DE ALIMENTA-		
DERIVACIONES DE ALIMENTA- DORES PRINCIPALES		

REQUERIMIENTOS OFICIALES CROQUIS DE LOCALIZACION

PLANO#____

ART.	REQURIMIENTOS	CUMPLE SI / NO	OBSERVACIONES
6.14	LA MANZANA	·	·
	CALLES QUE CIRCUNDAN		
	UBICACION DEL PREDIO DENTRO DE LA MANZANA		
	NUMERO DE LOTE 6		
	ORIENTACION		
	COLONIA		
	POBLACION		
	OTRAS REFERENCIAS	re liver ye	randa (m. 1865). 1873 - Gardin Barris, san

REQUERIMIENTOS OFICIALES LISTA DE MATERIALES

PLAN0#	REV	
POR		
FECHA		

ART.	REQUER	IMIENTOS	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
6.15	POR CADA	MARCA		
	MATERIAL	NUMERO DE REGISTRO ANTE SECOFI		
		DESIGNACION		
١ .		TIPO		
r		CATALOGO		
		TIPO		
	POR CADA	MARCA		
	EQUIPO	NUMERO DE REGISTRO ANTE SECOFI		
		REFERENCIA		
		DESIGNACION TIPO		†
•		ESPECIFICACION CARACTERISTICAS CATALOGO		

REQUERIMIENTOS OFICIALES MEMORIA DE CALCULO

-	
POR	
FECHA_	

ART DO	REQUERIM	QUERIMIENTOS			OBSERVACIONES
7	ANTECEDE	NTES E IN	TRODUCCION		
7.1	CRITERIO DE DISEÑO	FORMA DE OPERAR DE LA INSTALACION CUADROS DE CARGA SELECCION DE EQUIPO PAL			
		ALIMENTA- DORES PRINCIPA- LES Y DERIVADOS	AMPACIDAD TEMPERATURA CAIDAS DE VOLTAJE FACTORES DE DEMANDA		
	MOTORES Y		ROS DE CARGA) DE TRABAJO SERVICIO		
	PROTEC- CIONES PRIN	CORTO CIRCI SIMETRICO CAPACIDAD NO	UITO INTERRUPTIVO		
8.7	SISTEMA* DE TIERRAS	CRITERIOS CALCUL			

puede ser en pianos

REQUERIMIENTOS OFICIALES PLANOS DE DETALLES, SUBESTACION

PLANO	REV
POR	
FECHA	

ART.	REQUERIMIENTOS			CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
8.I a	a) MUESTRA ARI SUBESTACION	REGLO DE LA	A		
	b) DISTANCIAS E ENRGIZADAS				
	(SUBESTACIONES	ABIERTAS)	CUCHILLAS		
	ALTURA DE MOI		INTERRUPTORE	•	
	ALIONA DE MO	TIAGE	APARTARRAYOS	l	
			POSTES		
			OTROS	 	
100	VISTA DE PLANTA			t	
	VISTA DE ELEVACION				
1.574.0	DETALLES ADICIONALES				
	ACOMETIDA; INDICAR				
	SUBIDAS Y BAJADAS DE CONDUCTORES				
	CRUZAMIENTOS ENTRE LINEAS				
	MUFAS		a dikar		
	INST. DE AISLADORES DE SUSPENSION				
	DE ALFILER				
	DE TENSORES			1.00	
	DE RETENIDAS.	ETC.			
8.1 b	LOCALIZACION	DRENAJE		1 1 1 1 1 1 1	
	DE:	VENTILACION EXTINGUIDOR	<u></u>	 	
]	The state of the s	ACCESORIOS		 	
1		ACCESOS AL L			
1 :		CERCAS		 -	1
1		SISTEMAS DE	TIERRA	1	<u> </u>

REQUERIMIENTOS OFICIALES

PLANO_	f	?EV	
POR	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
FECHA			

ART.	REQUERI	MIENT	os	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
8.I b	Cont.		OS DE PELIGRO		
,			S AISLANTES		
		ALUMB	UNIDADES DE EMERGENCIA ALUMBRADO		
B.1 c	LOCALIZACION	DUCTOS	Y SUS CORTES		
	DE:		ROS		
			S DE CONDUCTORES		
	CONDUCTORES	SU LOC	ALIZACION EN		
	CABLES	CARAC	TENSION		
		TERIS-	TERIS- TIPO		
			MARCA		
			AISLAMIENTO TIPO		F_ 5
			AISLAMIENTO CLASE	, i = ;	
8.1 d	CONEXION ENTRE	INDICA	RLA	J. 1. 88.4	
INTERRUPTOR	INTERRUPTOR . AT	MEDIOS	DE SOPORTE	P 14	and the second second second
	Y PRIMARIO TRA	TERMIN	IALES		
8.10	APARTARRAYOS	TIPO	TIPO		
		TENSIC	N NOMINAL DE OPR	and the second	
	INTERRUPTORES	TIPO		14. T. J. T. 1	
11.1		CORRIE	NTE NOMINAL (Amp.)	4	and the second of the second
1			DE AJUSTE DISPARO		
2.00		CALIBR			
		MUACC. KA dc.	SIMETRICO d		
17	FUSIBLES		KPULSION & NO		
			MITADORES DE CORRTE		
		PC	TENCIA		1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -
		INDICAD			L
		TIENEN			
	1		NTE NOMINAL	I	<u> </u>
		VALOR INTERRU	DE CAPACIDAD JPTIVA		

REQUERIMIENTOS OFICIALES

ART.	REQU	ERIMIENT	os		CUMPLE SI / NO	OBSERVACIONES
8.1 f	ACOMETIDA :	MUACE DEL SUMINISTRADOR				
8.1 g		DE OPERACI		CARGA DE		
		DE PUERTA	S			
8.1 h		DATOS DE TENSION ENTRADA				
		COMPLETA	CONE	ION		
				N SALIDA		
	!		HILOS			
		•	PESO	ACEITE		
			BIL			
		e Baranese a		ERATURA		
1.				ANCIA	 	
8.I I	DESCONECTADO E	TIP		ECANISMO		
	INTERRUPTORI	MAT	OPERAC TERIAL	MATERIAL		
		Aisi	LADORE	S TIPO		
				DE		
	BARRAS Y	and the second second	O BAR	RAS DUCTORES		
	CONDUCTORES	DIM	ENSION	S vyd	100	
	CAPACITORES		ACTE-	KVAS		
10 g 320		RIST		MONTAJE DESCARGA		
			IOS DE		1	
		MEC	IOS DE			

REQUERIMIENTOS DE DETALLES (PLANOS) PROTECCIONES DE SOBRECORRIENTE

ART DO	REQUERIMIENTO	5		CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
8,2	TIPO DE PROTE	CION			
	FUSIBLE	DOBLE ELEMEN	то		
		LIMITADOR DE COR	RIENTE		i i i i i i i i i i i i i i i i i i i
		CONVENCIONAL			
		TENSION			
		CORRIENTE NON	MAL		
	TERMO	CALIBRACION	delight.		
	MAGNETICO	CORRIENTE NO	/INAL		mark 4 (Service Land) in the case of the service of the case of th
		TENSION		erse, de	
		MARCO			
		CAPACIDAD	Star New		
		TIPO DE CUBIERTA			
		RANGO DE AJUS	TE		
	RELEVADORES	TIPO	<u> 14. jan</u>		
		RANGO DE	TAPS.		
		AJUSTE	TD		
			TAPS.		
1		CALIBRACION	PI CK U		
l			DIAL	1	
	the second second		1	1	

LISTA DE REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE DETALLES -CONDUCTORES-

PLANO_	REV_	
POR		
FECHA.		

ART DO	REQUERIMIEN	ITOS	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
8.3	CONDUCTORES	CALIBRE		
	and a second	TIPO DE MATERIAL		
		CLASE DE AISLAMIENTO		
		TENSION EN VOLTS		
		CABLE O ALAMBRE		
		TIPO DE MATERIAL DE CUBIERTAS		
		PANTALLAS SEMICONDUCTORAS		

LISTA DE REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE DETALLES -CANALIZACIONES-

PLANO	REV_	
POR		
FFCHA		

ART DO	REQUER	IMIENTO	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
8.4	TUBOS	TIPO DE MATERIAL		
A	10000	ESPESOR DE PARED		
^	CONDUIT	RECUBRIMIENTO		
ı		DIAMETRO NOMINAL		
		RIGIDEZ		
8.4	DUCTO	(FLEXIBLE 0 RIGIDO)		
	000.0	AREA O SECCION		
В	METALICO	TRANSVERSAL	}	4
	MILIALIOO		4.5	Land the second
8.4	CHAROLAS	TIPO DE MATERIAL		
С	7.77	ANCHO DE CHAROLA		
		DETALLE DE ACOMODO		
		DE CABLES EN CADA		
		TRAMO		Hall (18 - 1962) (1964) (1967)
		I CARO		
100	CAMAS			
100	25		•	
100	DE			
	DUCTOS			
200	ar estrución y es	[배드 이 시스템 등에는 교리가 뭐임] [[
			ty.	
		lia di kacamatan kacamatan N		And the second second

LISTA DE REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE DETALLES - MOTORES-

	PLANO	 REV	
•	POR	 	
	FECHA		,

ART.		REQUI	ÉRIMIENTOS	CAMBIO SI / NO	OBSERVACIONES
8.5 a	MOTOR	DATOS DE PLACA			
8.5 b	SOLDA- DORAS	DATOS DE PLACA			
8.5c	CONTRO-	TIPO	CLAVIJA, DESCONECTADON, INTE- RRUPTOR, CONTACTOR.		
		AUTO	MATICO/MANUAL		
		A VOL	TAJE PLENO o ISION REDUCIDA		
		TAMA	ÑO DE CUBIERTA		
8.5 d	PROTECC SOBRE C TE		AMPERES		
8.5 ●	MEDIO D	ε	TIPO	A 19 A	
100	CONEXIO	N	CAPACIDAD	100	
	CONEXION		TENSION		
		2.3 1.5	CUBIERTA		
8.5 f	MOTORES		IDENTIFICARLOS (DAG)		
			VISTAS FISICAS		
4.00			CUADROS DE CARGA		

REQUERIMIENTOS OFICIALES ALUMBRADO Y CONTACTO

ART.	REQ	UERIMIENTOS	CUMPLE Si/NO	OBSERVACIONES	
8.60	LAMPARAS	TENSION			
0.00		WATTS			
		PERDIDAS DE REACTOR		1	
		NUMERO		4	
	REACTOR	No. DE LAMPARAS			
		PERDIDAS			
		INDICAR SI INTEGRA EL PORTA LAMPARAS			
	PORTA	TIPO			
	LAMPARAS	TIPO DE CUBIERTA			
8.6 b	CONTACTOS	CAPACIDAD EN W		#	
		No. DE FASES			
1		TENSION	1		
7.75		TIPO DE CUBIERTA			

REQUERIMIENTOS OFICIALES DE PLANOS DE DETALLES TIERRAS*

PLANO	 _	₹E	v	
POR	 			
EECHA				

ART.	DESC	RIPCIO	ON	CUMPLE SI/ MO	OBSERVACIONES '
8.7	SISTEMA ELECTRICO	MUESTR	A ATERRIZADO		
	EQUIPO ELECTRICO	CONDUC	METALICAS NO TORAS A ATERRIZADO		
	ELECTRODOS -		DIMENSIONES TIPO DE MATERIAL		
		LONG.	ENTERRADA		l
	PUENT DE UNION	CARACTERISTICAS CONEXION C/ELECTRODOS CONDUCTOR DE TIERRAS DEL SISTEMA (CONEXION)			
		DEL EG	TOR DETLERRA UIPO (CONEXION)		
	CONDUCTORES DE	CARAC-	CALIBRE	9.00	
	TIERRA DEL SMA	TICAS	MATERIAL		e sages in the sake of the p
in we			CONEXIONES		
. "	CONDUCTOR DE	CARAC-	CALIBRE		ter are the track and
	TIERRA A EQUIPOS Y	TERS-	MATERIAL		
			CONEXIONES		
100	CONECTORES	TIPO (S	OLDABLE XATORNILLABI	E)	
		MARC	Α		
		CATA	.060	1 1 1 1 1 1	
e (1)					

PUEDE SER MEMORIA DESCRIPTIVA

DOCUMENTOS PARA SOLICITAR APROBACION DEL PROYECTO ELECTRICO

ART.	REQ	JERIMIENTO	CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES		
9	SE PRESEN	TA ANTE DG	N/SEC	COFIN		
9.1	SOLICITUD NOMBRE DEL RESP. DEL PROY.					
		No. DE REGISTRO DEL RESP. DEL PROYECTO				
		NOMBRE PER	NOMBRE PERSONA (FISICA & MOR. DEL PROP. DE LA INST.			
		INSTALACION	OIRECC.	CALLE		
				POBLACION	 	
	1	1		MUNICIPIO		
	1	1 4		ENTIDAD	L	<u> </u>
100		1	USO ARGA	l Nm.)	 	
			l .	The second secon		
15.55						
	UNA COPIA	DEL PROYE	ЕСТО			
	(ART. 6.10)			NTO		

REQUERIMIENTOS DE CONSTRUCCION DE INSTALACIONES ELECTRICAS

			*	POR	
			* · ·	FECHA	
ART.	REQUERIMIENTOS			CUMPLE SI/NO	OBSERVACIONES
10	CONSTRUCTOR NOMBRE				
		No. DE RE			
·]	REGISTRO	VIGENTE		
10.1	PROYECTO	APROB. PF	REVIAMENTE 4		
10.2	MATERIALES	APROB.	FICIALMENTE #		
	APARATOS Y EQUIPOS	APROB. O	FICIALMENTE *		
10. 3	DEFICIEN- CIAS DEL PROYECTO	REPORTA ANTICIPA	DAS CON CION		
10.4	CAMBIOS AL PROYECTO	APROBAD SECOFI	OS POR		
10	PRUEBAS		RESIST AISLAM.	2, 7,	
	MINIMAS	TORES	CONTINUIDAD	1.1. 1.1. 1.1.	The second of th
		CANALI- ZACIONES	CONTINUIDAD		
		RESISTER CIA	ELECTRODOS ARTIFICIALES		
in and a	e e de la companya d La companya de la co		SISTEMA DE TIERRAS	i Lide prilaty	

^{*} CONVIENE QUE ANTES DE EMPEZAR LA CONSTRUCCION SE TENGA LOS DOCUMENTOS DE APROBACION DE LA INSTALACION

REQUERIMIENTOS DE APROBACION DE INSTALACION ELECTRICA

ART.	R	EQUERIM	IENTOS		CUMPLE SI / NO	OBSERVACIONES
12.1	TERMINA-			NOMBRE DIRECCION FIRMA NOMBRE		
	CION	RESPONSA-				
		BLE DE L	110111011	O DE REGISTRO	 	<u></u>
		CONSTRU	FIRMA	IA DE REGISTRO	 	
		BAJO	PRO-	NOMBRE		
	1	TA DI	S-YEC-	No.DE REGISTRO		
		DECIR VERD	11317	PROYECTO		
		1.1	QUE L	AL PROYAPROB		
		l lei		USANDO SOLO MATERIALES APROB.		
Program.				USANDO SOLO EQUIPO APROB		
				QUE SE HIZO CUMPLIENDO CON NTIE.		
			IKVA	LA CARGA EN KW DE LA SUBE) ES EL PROYECTO		
		SOLICI- TANTE		NOMBRE DEL SOLICITANTE		
				CION DE LA		
<u> </u>			GIRO			m in the second of
12.11	RELACION	DE CA	DE CARGA			
12.11		~~		STENCIA DE AISLAMIENTO		1
l			CONTINUIDAD CONDUCTORES			
l	1			UIDAD CANALIZACION		
}	1	RES	ISTENCIA	ELECTRODOS		
<u></u>	- 	L		ZONA TIERRAS		
		. ••	٠.			

III.6 PLANEACION Y ADMINISTRACION DE UN PROYECTO.

En los párrafos anteriores se ha intentado bosquejar los criterios para determinar las cantidades de planos que deben constituir un proyecto. Ton objeto de cuantificar el trabajo involucrado, es conveniente indicar la manera usual de estimar la participación del personal en cada plano.

III.6.1 PERSONAL.

Un departamento de proyecto de instalaciones eléctricas usualmente 'cuenta con el siguiente tipo de personal: Jefe de departamento, jefe de ingenieros, ingenieros, supervisores, proyectistas, diseñadores y dibujantes. Con frecuencia, con varios niveles cada uno de ellos.

Las siguientes tablas indican en forma porcentual las participaciones del personal en las diferentes fases de la ingeniería:

III.6.1.1 INGENIERIA CONCEPTUAL.

	JEFE DEPTO.	JEFE PROY.	JEFE ING.	ING.	DIB.	MEC.
PROPUESTA DE PROYECTO	30	60				10
CARGAS	5	10	30	50		5
ESTUDIOS	5		1.0	85	N. 7.5	
ALTERNATIVAS	14 - 14 5 11 - 14 1	10	12	63	5	5
CRITERIO DE DISENO	15	25	25	25	5	5

III.6.1.2 INGENIERIA BASICA.

	JEFE DEPTO.	JEFE ING.	ING.	PROY.	DIS.	DIB.	MEC.
MEMORIA DE CALCULO	5	20	70	janar jarahan T	213 192	201 F F 12 4 F 2	5
ESPECIFICACIONES	5	10	55				30
DIAG. UNIF. Y LOG.	5	40	20		10	25	
ARREGLOS DE EQUIPO	2	10	30	40		18	
TABLAS DE CONEXIONES	1	5	60				34
LISTAS DE EQUIPO Y MAT.	1	- 10	40		30		. 19

III.6.1.3 INGENIERIA DE DETALLE.

		JEFE PROY.	JEFE ING.	ING.	SUP.	PROY.	DIS.	DIB.
	MENORIA DE CALCULO	5	15	60				20
	SIMBOLOGIA Y CROQUIS	2	5		10	30		53
-	DIAGRAMAS UNIFILARES	10	15	35	1 1		10	30
	CUADROS DE CARGA		3	15		50	12	20
	PLANDS DE FUERZA		3	7	10	20	25	35
	DIAGRAMAS DE ALUMBRADO		3	10	5	12	40	30
,	PLANOS DE TIERRAS		10	20	20	10	1	40
I	PLANOS DE TELEFONIA		10		1	40	T	50
	DIAGR. DE CTRL. E INTERC.	5	10	50			15	20

III.6.2 TIEMPOS.

A continuación se muestra una tabla que intenta ayudar a estimar los tiempos de desarrollo de cada una de las actividades de ingeniería. Estas 'deberán ser matizadas por los grados de dificultad que se esperen en los le vantamientos de datos de equipo, en la consecución de información, y en la dificultad global del proyecto. Las unidades de medición son, para datos: 'la unidad de equipo; para la memoria de cálculo: el estudio -vgr. flujos-; para los planos: el plano.

		CONCEPTUAL	BASICA	DETALLE
PROPUESTA		250 1200		
MEMORIA DE DATOS:	CALCULO POR MOT	0.1	1 5	
	POR TBL		2 10	20
	POR SUB	3	10 40	100
			12 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
	FLUJOS	1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5 1.5	80_1200	
	CORTO CIRC.	10	BO 2400	
	COORD PROT.		60 800	
[·	TIERRAS	10	40 600	
ESPECIFICA	CIONES		40 1100	
DIAGRAMAS	UNIFILARES	5	180 320	90 600
CUADROS DE	CARGA	30	50 180	30 250
SIMBOLOGIA	Y ESP MAT		20 50	30 110
PLANOS DE	FUERZA		60 210	80 450
PLANOS DE	TIERRAS	30_	40 180	40 150
PLANOS DE	ALUMB Y CONT		40 120	40 150
PLANOS DE	TELEFONIA			60 ***
PLANOS DE	CTRL E INTERC.			90 300

III.7 REQUERIMIENTOS OFICIALES.

III.7.1 ANTE EL ORGANISMO SUMINISTRADOR DE ENERGIA ELECTRICA.

La figura 2 muestra el conjunto de actividades y su secuencia que el usuario debe realizar para que logre firmar un contrato de suministro de <u>e</u> nergía eléctrica.

Las partes más relevantes del proceso, son la llamada SP, la OC y la firma del contrato. Como se observa en dicha figura 2, hay requerimientos que deben llenarse por parte del cliente ante la SECOFI, mismos que se describen en III.7.2.

III.7.1.1 SOLICITUD PRESUPUESTAL (SP).

La Solicitud Presupuestal (SP) es un trámite en el cual, el cliente in teresado en conseguir un contrato de suministro de energía eléctrica para que instalación, efectúa ante la compañía suministradora, y que tiene por objeto que la compañía suministradora de energía eléctrica (CFE o CLFC) revises sus instalaciones en el área geográfica donde va a construirse la nueva instalación. Dependiendo de la disponibilidad de instalaciones y de energía la compañía suministradora determina las modificaciones y ampliaciones que! debe realizar para este objeto, y determina el costo de construcción de la acometida y redes auxiliares. Finalmente le comunica el usuario el monto de la aportación económica que debe realizar si desea el servicio.

La figura 3, describe los requerimientos de documentación necesarios l para iniciar una SP.

III.7.1.2 OBRA CIVIL (OC).

En este trámite el cliente paga la aportación patrimonial requerida de por el organismo suministrador, y este último empleza la construcción de las instalaciones necesarias para dar el servicio de energía eléctrica.

Como esta actividad, puede convertirse en un cuello de botella del pro yecto, debe ser vigilada muy de cerca.

III.7.1.3 CONTRATO,

La figura 4 muestra los requerimientos para la elaboración y firma del contrato de suministro de energía eléctrica.

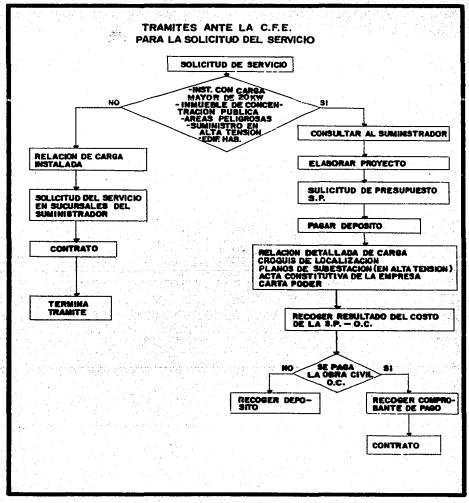


FIGURA 2. Secuencia de Actividades para realizar un contrato de Suministro de Energía Eléctrica.

SERVICIOS INDIVIDUALES CON CARGAS MAYORES DE 20 KW.

DATOS Y DOCUMENTOS QUE DEBEN PRESENTAR LOS SOLICITANTES.

1.- Presentar escrito u oficio del interesado o su representante legal (or<u>i</u> ginal y dos copias), dirigido a:

Compañía de Luz y Fuerza del Centro, S.A. Presupuestos a Consumidores Melchor Ocampo No. 171-7º piso México 11379, D.F.

Indicando lo siguiente:

- a) Nombre o Razón Social
- b) Dirección del servicio (calle, número oficial, calles transversales, colonia, delegación o municipio y entidad federativa, código postal), ane xando 3 croquis de localización.

Dirección comercial para recibir notificaciones.

- d) Tensión requerida (baja tensión 220/127 volts o alta tensión 20/23 KV).
- Relación detallada de la carga total según ejemplo del anexo 1 y tabla anexo 2.
- f) Si actualmente existe servicio de energía eléctrica, indicar:
 - Nombre
 - Número de Cuenta
 - Número o contrato (OC)
 - Carea en KW
 - Demanda en KW
 - Tensión en volts
- g) Nombre y teléfono de la persona que atenderá al personal de Proyectos ' de esta Compañía en el lugar del servicio para recibir indicaciones técnicas relacionadas con su solicitud.

FIGURA 3. Requerimientos de Documentación necesarios para iniciar una SP.

- 2.- Para conjuntos de dos o más servicios en baja tensión con cargas conjuntas mayores de 100 KW, adjuntar carta de compromiso según anexo 3, indicando en un plano el lugar cedido para la localización de la subestación propiedad de esta Compañía.
- 3.- Los servicios individuales que se suministrarán con un solo contrato, con cargas mayores de 100 KW deberán ser en principio solicitados en' Alta Tensión. En caso de existir impedimentos técnicos por parte la' Compañía o en caso de así pedirlo expresamente el usuario por escrito manifestando sus motivos, el servicio será proporcionado en baja tensión debiendo el solicitante entregar la carta compromiso de cesión de local para subestación a que hace referencia el inciso 2.
- 4.- Para servicios en Alta Tensión, proporcionar dos copias heliográficas del plano eléctrico de la subestación propiedad del solicitante con ' sus características técnicas y su localización dentro de su predio. ' En su caso deberá presentar la carta de falta de cuchillas de prueba' según anexo 4.
- 5.- Cubrir un depósito de \$_
- 6.- Agradeceremos a usted que si su servicio se encuentra comprendido en cualquiera de los siguientes casos:
 - Industrial con más de 20 KW de carga.
 - En Alta Tensión.
 - Lugar de Concentración pública.
 - Area considerada peligrosa, contemplados en el acuerdo publicado -- por la SECOFI en el Diario Oficial del 18 de junio de 1984, inicie' su gestión ante la Dirección de Electricidad en Puente de Tecama -- chalco No. 6, Sección Fuentes Tecamachalco, Naucalpan, Méx., a fin' de obtener la aprobación de sus instalaciones eléctricas. La aprobación de la SECOFI en estos casos es requisito indispensable para la contratación y conexión de los servicios por lo que se sugiere iniciar de inmediato este trámite.

FIGURA 3. (Continuación). Requerimientos de Documentación para iniciar una SP.

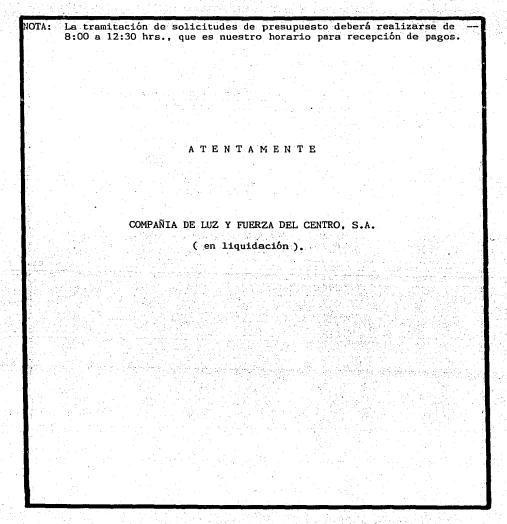


FIGURA 3. (Continuación). Requerimientos de Documentación para Iniciar una SP.

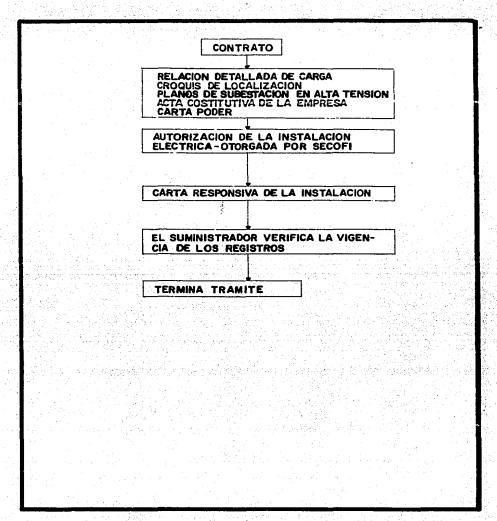


FIGURA 4. Requerimientos para la Elaboración y Firma del Contrato de Suministro de Energía Eléctrica.

III.7.2 TRAMITES ANTE LA SECRETARIA DE COMERCIO Y FOMENTO INDUSTRIAL.

La Secretaria de Comercio y Fomento Industrial, a través de la Dirección General de Electricidad y Gas, debe aprobar un proyecto de una instala
ción eléctrica antes de que se construya, así como autorizar la operación de las instalaciones construidas de acuerdo al proyecto. Aún cuando se pue
da objetar la participación de la SECOFI en la ruta critica del proyecto. Por su burocratismo, pensamos que su participación está ampliamente justificade, ya que su objeto es vigilar la seguridad de las personas y de las ing
talaciones.

III.7.2.1 SOLICITUD DE APROBACION DE UN PROYECTO ELECTRICO.

El trámite de solicitud de aprobación del proyecto eléctrico se inicia al registrar en la oficialia de partes una copia heliográfica del proyecto eléctrico, de la memoria de cálculo acompañada de la documentación adicio—nal que se solicita en el siguiente formato de "Solicitud de Revisión de 'Proyectos", (figura 5).

Dentro de la Secretaría de Comercio y Fomento Industrial sigue el proceso de revisión y autorización que se ilustra en la figura 6. Por medio de un oficio similar al que se muestra en la figura 7, la SECOFI informa al perito que ha sido aprobado el proyecto cuya revisión se ha solicitado.

III.7.2.2 SOLICITUD DE APROBACION DE LA CONSTRUCCION DE LA INSTALACION ELECTRICA.

Una vez terminada la construcción de la instalación eléctrica, es nece sario recabar el permiso de operación de la instalación eléctrica, con objeto de que se pueda iniciar el trámite del contrato de suministro de energía ante la CFE o la CLFC. La construcción de la instalación os u ampliación de be estar a cargo de una persona previamente autorizada por la SECOFI, de-biendo haber sido construída, tomando en cuenta lo siguiente:

- a) Apegándose al proyecto previamente aprobado por SECOFI.
- b) Utilizar materiales y equipos oficialmente aprobados por la SECOFI, con especial cuidado de los materiales y equipos empleados en las áreas peliorosas.
- c) Actualizar los cambios al proyecto y ponerlos a consideración de la SECOFI.

La figura 8, muestra una solicitud de autorización de la instalación <u>e</u> láctrica, a la cual debe anexarse una relación de cargas del proyecto y la llamada "carta responsiva", cuyo formato se muestra en la figura 9, y que 'es el documento en el cual el profesionista previamente registrado ante la

SOLICITUD DE REVISION DE PROYECTOS
도구의 경우는 그는 그림을 마음을 하는 것이다. 그는 그는 그를 다른 사람들이 없는 사람들이 보였다.
SECRETARIA DE COMERCIO Y FOMENTO INDUSTRIAL DIRECCION GENERAL DE INSPECCION Y VIGILANCIA, DIRECCION DE ELECTRICIDAD Y GAS, SUBDIRECCION DE ELECTRICIDAD, DEPARTAMENTO DE PROYECTOS, DR. CLAUDIO BERNARD No. 159 COL. DOCTORES C.P. 06720 MEXICO, D.F.
México, D.F., a de de 19
Por medio de la presente y con fundamento en los Artículos 28, 44
y demás relativos de la Ley del Servicio Público de Energía Eléctrica,
solicito la revisión y dictamen del proyecto que muestra las instalaci <u>o</u>
nes eléctricas correspondientes a (Describir brevemente el giro o acti-
"我们就是我们的,我们就是我们的,我们就是我们的,我们就是我们的,我们就是我们的,我们就没有一个人,我们就没有一个人。""我们的,我们就是我们的,我们就没有一个
vidad a que se vaya a destinar) (Nombre de la persona
, ubicadas en (Calle, Número, Colonia,
Delegación, Ciudad, Código Postal, Número Telefónico).
그렇지만 그 아이 바로시작을 하다고 그는 아이들이 아이들이 불우리 없는 네트
El proyecto en cuestión está elaborado bajo la responsabilidad del
(Nombre completo)
con base a su registro No
con base a su registro No. (S E C O F I), con domicilio en (Calle, Núme-
그 보이 하지 않아 하는 한 학교 등은 학교 교회에 가장 가장 가장 하는 학교를 위한 때문에 가장 가장 살아 하는 학교를 받는다.
ro, Colonia, Ciudad, Código Postal, Número Telefónico)
dicho proyecto consta de copias heliográficas, con una carga (Número)
de
(Tensión)

FIGURA 5. Formato de Solicitud de Revisión de Proyectos.

Asimismo se anexa la siguiente información:

- 1)Fotocopia de la credencial vigente del responsable del proyecto y el de la construcción eléctrica, (en caso de ser distinto, mencionar el domicilio completo y número telefónico).
- 2)Programa de obras.

Obra nueva Ampliación

3) No se anexa programa de obras debido a que las instala ciones eléctricas están terminadas a la fecha.

Por omisión, el responsable de la construcción eléctrica no presentó previamente el proyecto - eléctrico correspondiente para su revisión y -- dictamen.

Por tratarse de un levantamiento de instalaciones eléctricas inexistentes.

El proyecto de referencia contempla las modificaciones que son necesarias de realizar en las instalaciones eléctricas de acuerdo a Normas Técnicas.

El proyecto de referencia concuerda con la instalación eléctrica existente y satisface las Normas Técnicas.

Por tratarse solamente de un proyecto, mismo — que se ignora cuando se ejecutará la obra eléctrica correspondiente.

Por tratarse de una regularización del contrato de suministro eléctrico.

Por tener servicio provisional. Por cambio de tarifa. Por tener conexión directa con las cargas del suministrador, sin el contrato correspondiente. Por cambio de razón social. Otros casos ATENTAMENTE. (NOMBRE COMPLETO Y FIRMA DEL RESPONSABLE)

FIGURA 5. (Continuación). Formato de Solicitud de Revisión del Proyecto.

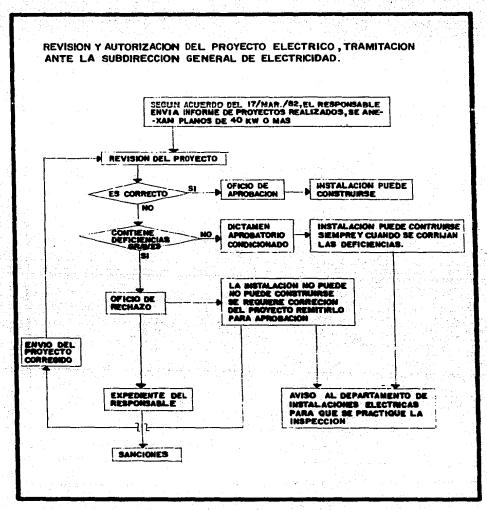


FIGURA 6. Proceso interno de SECOFI de Revisión y Autorización de un Proyecto Eléctrico.

910-078

FIGURA 7. Oficio de Aprobación de un Proyecto Eléctrico.

Solicitud de autorización de la instalación eléctrica. SECRETARIA DE COMERCIO Y FOMENTO INDUSTRIAL DIRECCION GENERAL DE INSPECCION Y VIGILANCIA DIRECCION DE ELECTRICIDAD Y GAS AV. PTE TECAMACHALCO No. 6 LOMAS DE TECAMACHALCO SECC. FUENTES C.P. 53950 NAUCALPAN, MEX. De conformidad a lo previsto en el Artículo 202 del Nuevo Reglamento ' de la Ley de la Industria Eléctrica se solicita a esa Dependencia la autori zación de la instalación eléctrica de la Empresa Ubicada en cuya actividad es DESCRIPCION CARGA

NOMBRE Y FIRMA DEL SOLICITANTE.

FIGURA 8. Solicitud de Autorización de la Instalación Eléctrica.

CARTA DE RESPONSABILIDAD

	DE COMERCIO Y FOMENTO SENERAL DE NORMAS.	INDUSTRIAL.	
	DE ELECTRICIDAD Y GAS.		
	ON DE ELECTRICIDAD.		
PRESEN			
771			and the property of the
	scrito Lio para recibir notifi	landana an	
con domicia	.10 para recibir nocili	caciones en	
Clave de Re	egistro en la Secretari	la de Comercio y Fomento I	ndustrial No.
Otave de M	. manifiesta	a esa Dependencia, ser el	responsable
de la const	rucción de las instala	aciones eléctricas de la e	mpresa denomi
nada			·
cuyo giro e			
con domici	lio en 🗀		

		IX del Reglamento vigente	de la Ley de
	ia Eléctrica.		
		de decir verdad lo siguien	
		trica se realizó ajustándo	
to	elaborado con fecha_	y bajo la res	ponsabilidad
de.	L C	con clave de ado en Oficio No.	registro No.
-	Aproba	ado en Oficio No	
de	fecha		
		teriales, equipos y compon	entes olicia <u>r</u>
	nte aprobados.	éctricas satisfacen los re	audadtaa aata
		écnicas del Reglamento de	
	éctricas.	ecuicas dei kegiamento de	THECATACTORES
		en el proyecto (KVA para	Subsetacions)
		ido. Se anexa relación de	
		erminó (o terminará) la co	
	éctrica es (será).	crimino (o cerminara, ila co	Alber decaron
f) Ou	e el resultado de las	pruebas eléctricas arrojó	los siguien
	s valores:		
		ento de los conductores	Ohms.
	Continuidad de conducto		
	Continuidad de canaliza		
	Resistencia de electro		Ohms.
	Resistencia total del	sistema de tierras (solame	
	taciones)		
		•	
		ATENTAMI	ENTE.
		(Nombro w film-s dal	woononnohla.
		(Nombre y firma del de la construcción	electrica)

SECOFI, se hace responsable de la construcción de la instalación, e indica que ha cumplido con la reglamentación en la materia.

La figura 10, muestra el procedimiento de revisión interno de la SECOFI, y la figura 11, muestra un oficio de autorización de la construc--ción de la instalación eléctrica.

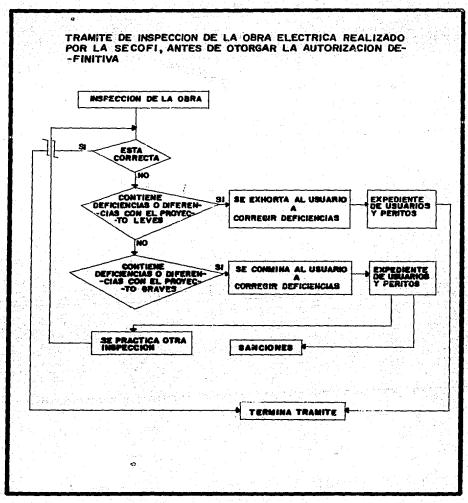


FIGURA 10. Procedimiento de Revisión Interno de la SECOFI de la Construcción de una Instalación Eléctrica.



DEPENDENCIAD TRECCION GENERAL DE TESPECCION Y VIGILANCIA. DIRECCION DE ELECTRICIDAD Y GAS. SUBDIRECCION DE ELECTRICIDAD.DEPTO. DE INSTALACIONES ELECTRICAS. PTE. DE TECA MACHALCO No. 6, SECC. FUENTES, EDO. DE MEX.

No. DE OFICIA C 6090

EXPEDIENTE

ASUNTO:

Se autoriza el uso de su instalación eléctrica.

· Maucalpan, Méx., a 9 de octubre de 1986.

PLASTICOS FRAGOSC, S.A. DS C.V. CDA. DE LA VIGA EG. 11 COL. ESPERANZA. KEXICO 06840, D. P.

En relación a la solicitud de autorización de su instalación eléctrica, que prezentó en esta Secretaría el 29 de septiembre de 1936 y a la verificación efectuada el 30 de septiembre del mismo año, con fundamento en el Artículo 202 del Muevo Reglamento de la Ley de la Industria Eléctrica vigente, se les otorga la autorización correspondiente a las instalaciones de su innueble, cuyo giro es Maquila de Plásticos y que comprende ma carga instalada en baja tensión de 41.697 KM, toda vez que lo construido cumplió con lo especificado en el proyecto aprobado.

ELECTION ASSUMEDANCE IN COLUMN IN CO

Atentamen/te.

SUFFLAGIO EFFICTIVO. NO REELECCION EL DIRECTOR DE ÉLECTRICIDAD Y CAS

1 Mills ARQ. HUMBERATO CHAPA GALAVIZ.

Merkey Car SUPERIOR ! * Out in 12. CITENSE CUNTESTAR ESTE OPICIO, CITEN TOS CONTESTIDOS EN EL ANCULO

heg. 7029 I-141

C.c.p .- C. Lic. Victor Campos Chargoy .- Director General de Inspección y Vigilancia .- Alfonso Herrera No. 15, Col. Sn. Rafael, México 06470, D. F.

o.c.p .- C. Ing. Azael Gisneros Lara .- Subdirector de Electricidad .-Presente.

c.c.p .- C. Lic. Salvador Elguero Molina .- Subdirección de la Verificación de Calidad .- Dirección General de Normaz .- Presente. c.c.p .- Comisión Federal de Electricidad .- Melchor Ocampo No. 171,70.

Pigo, Col. Anginusc, México 11320, D. F. c.c.p. El expediente del C. Ing. Vicente Cano Lópes.-Reg.I-III-1912-44

AULIACALIEC

FIGURA 11. Oficio de Autorización de la Construcción de la Instalación Eléctrica.

CAPITULO IV APLICACION DE LA COMPUTADORA EN UN PROY, DE INGENIERIA ELECTRICA

Barrier and Carrier (Co.

CAPITULO IV

APLICACION DE LA COMPUTADORA EN UN PROYECTO DE INGENIERIA ELECTRICA

IV.1 INTRODUCCION.

En este capítulo, trataremos de dejar la experiencia ganada en la elaboración de un proyecto eléctrico mediante microcomputadora. Al elaborar el proyecto eléctrico que se anexa como apéndice en forma de microfichas, sur gieron las ideas de nuevos programas que hemos presentado en el capítulo II. En este capítulo, veremos esos resultados y la forma como una microcomputadora puede participar en un proyecto en forma integrada, empezando por la 'propuesta del proyecto, hasta el fín, pasando por la ingeniería conceptual, la ingeniería básica y, finalmente, la ingeniería de detalle.

IV.2 CURRICULUM VITAE.

El primer paso en la elaboración de un proyecto, es la consecución de un cliente. No es nuestro propósito abundar en este punto, pero basta decir que un CURRICULUM elaborado por computadora tiene un impacto positivo en la imagen de profesionalismo y poder de venta del ingeniero. Un programa como VENTURA de IBM-PC puede encargarse de esta tarea.

IV.3 PROPUESTA DE PROYECTO.

IV.3.1 EL TEXTO DE LA PROPUESTA.

La propuesta de proyecto es un documento que puede ser elaborado por un procesador de texto que cuente con una BASE DE TEXTO, como es el caso de NOTA-BENE. Este procesador de texto permite la introducción de párrafos o fichas a una base de texto, que al ser guardadas pueden ser "archivadas" o indexadas por un conjunto de palabras claves. Asi, al ir introduciendo pá-rrafos, cada uno de ellos puede clasificarse como un párrafo que es aplicable a proyectos, a levantamientos, o a construcción; asimismo, es un párrafo que es aplicable cuando el profesionista se encarga de la supervisión de la construcción de su propio proyecto, pero que no incluye tal o cual responsabilidad laboral. Al ir elaborando la propuesta, en determinado momento abre una ventana de la pantalla, y cuestiona a la base de texto que le ' indique que párrafos contiene, que cumplan con los requisitos aplicables a CRITERIOS DE DISENO y a EDIFICIOS DE OFICINAS, y los textos correspondion-tes se anexan a voluntad en la propuesta que se está elaborando. Un procesa dor de palabras de esta naturaleza permite ir construyendo una memoria de ' cálculo, o un libro. Los objetivos que asi se cumplen no sólo son los que ' dan rapidez a la propuesta del proyecto, sino que permiten ir quardando la experiencia en la elaboración de propuestas, completando una base de conocimiento con los factores que en proyectos anteriores fueron la base de un

éxito o fracaso, de modo que al elaborar una propuesta, se garantice que no se olvide uno de estos factores.

IV.3.2 PROGRAMACION Y CALCULO DE COSTOS.

Estas dos actividades pueden desarrollarse con facilidad en una "HOJA' ELECTRONICA" tratándose de un proyecto pequeño. De utilidad resulta que los reportes se obtengan en un formato de manera que puedan ser integrados al 'texto de la propuesta con la ayuda del procesador de palabra.

Existen programas de computadora que ayudan a llevar el programa del proyecto, como TIMELINE y otros. Pueden ayudar a calcular la participación' de cada tipo de recurso, manejar diferentes calendarios, y evaluar los requerimientos de personal calificado. Estos mismos programas pueden ayudar a llevar el control de avance de los proyectos.

Cuando de construcción se trata, de mucha ayuda resultan los programas de precios unitarios. el primer programa desarrollado para este fin, fue 'SICNIC, desarrollado por la Cámara Nacional de la Industria de la Construcción. En la actualidad se requieren programas más elaborados, que puedan ayudar en la realización de los catálogos de conceptos, que manejen presu-puestos, y que sean capaces de elaborar también estimaciones de obra considerando precios autorizados, precios por autorizar -aquellos que afecten 'los montos de obra ya construidos, que se ha solicitado una autorización de aumento de precios, y que el precio unitario aún no ha sido autorizado; ya que según la ley de obras públicas, no se autorizan precios nuevos para una obra ya construida-.

Existe la necesidad, probablemente la de mayor dificultad de solución, de controlar los volúmenes de obra y los recursos empleados, e integrados ! en un control de presupuestos, contable, fiscal y de obra. Este tipo de pro gramas llamados procesadores de control de obra, permite definir para cada concepto de obra o material, una forma electrónica de cálculo. Cada columna corresponde a un periodo de tiempo que tenga significado o relevancia para la obra. Cada renglón es un concepto que se define según las necesidades: ! material en bodega, material pedido, costo de material en bodega, etc. En-tre los rengiones se pueden definir operaciones, por ejemplo: material en bodega * precio unitario = costo de material en bodega. Los vales de alma-cen pueden introducirse en un rengión dada la cantidad solicitada, el fren te, y el periodo. Cada entrada de la hoja electrónica permite la actualización del campo, como si fuera una cadena de transacciones. Al introducir la cantidad extraida, se aumenta la del frente, se deduce en bodega, se actualiza el precio en bodega, etc. Lo verdaderamente importante es que cada una de estas matrices puede asociarse a varias estructuras jerárquicas en forma simulténea: según el frente, según la disciplina, según la programación de proyecto, según lo requiera el área contable o financiera de la empresa. ! Sirve para llevar un control de obra, pedir materiales cuando las cantida-des en bodega alcancen un minimo, etc.

Consideramos que los puntos más importantes en concursos y en propuestas son los siguientes: Clara definición de las actividades y en su caso de los conceptos de obra, evaluación profesional de actividades, retroalimenta ción de los resultados para tener: valuación y minimización del riesgo en 'el caso de una nueva propuesta, determinación de las productividades del 'grupo de trabajo, y poder participar en forma más competitiva, control de'proyecto y de costos de obra. En el caso de proyectos, nuestra experiencia' indica que lo mejor es controlar mediante la unidad "plano".

Otra experiencia importante es la de establecer en fase temprana el llamado "manual de procedimientos administrativos".

IV.4 INGENIERIA CONCEPTUAL.

La participación de la microcomputadora en la ingeniería conceptual ! puede ser muy efectiva. Los estudios de alternativas pueden ser elaborados! con "hojas electrónicas de cálculo" y los informes con procesadores de palabras. El criterio de diseño puede así mismo ser elaborado por medio de un 'procesador de palabra.

Los estudios de confiabilidad, al menos los de tipo industrial, pueden realizarse con microcomputadora, así mismo los de flujos, corto circuito, red de tierras, los de cargas, etc. Varios estudios de optimización pueden hacerse con microcomputadora. Programas de optimización matemática como "WHAT'S BEST, LINDO, SUPERLINDO, HIPERLINDO, pueden ser utilizados para resolver problemas lineales o de programación entera ligados incluso a las ho fas electrónicas de cálculo.

IV-5 INGENIERIA BASICA.

IV.5.1 INFORMACION.

Uno de los primeros puntos en los que es necesario poner énfasis es en la disponibilidad de información. Las fuentes de información son varias: ca tálogos de equipos, estadísticas de operación, normas, comunicaciones con los fabricantes, trabajos previos realizados con industrias similares, libros, revistas y bibliotecas, cotizaciones, asi como la información propia del proyecto: bitácoras, documentación oficial, programas de trabajo, segui miento de documentos, etc.

Estos problemas, en el caso de un proyecto grande, apuntan a una red de computadoras, con correo electrónico, sistemas de oficinas similares a 'PROFS -Professional Office System- de IBM. En el caso de proyectos menores, éstos pueden ser manejados con algunos programas de cómputo menores, como: LOGICAT, para el control de libros, revistas y bibliotecas; The Filing 'Assistant y Text Retrieval Assistant de IBM, son dos ejemplos que podrían 'ayudar en casi todo lo demás. La dificultad puede estribar en que siendo 'las microcomputadoras un equipo de atención a una sola persona, bien puede

resultar que el problema que estamos tratando sea de mayor dimensión. Una manera de resolver este problema sería utilizando una red LAN, con un equipo funcionando como "File Server", y vigilando que las personas involucra—das cumplan su cometido.

En cuanto al seguimiento de documentos, si es que el proyecto es grande, requiere esencialmente de un programa de cómputo AD HOC, aunque partes de él pueden ser emuladas con programas de cómputo de propósito general. 'Existen compiladores como VAXTPU, que pueden tomar directivas dirigidas a formular programas de procesamiento de texto, aunque todavía no los hemos visto aplicados en microprocesadores.

IV.5.2 DIAGRAMAS UNIFILARES, DIAGRAMAS LOGICOS Y ARREGLOS DE EQUIPOS.

Es obvio que se pueden elaborar planos y dibujos con programas como 'AUTOCAD, y un sinnúmero de programas conocidos bajo las siglas de CAD - com puter automated design-. Definitivamente estos programas pueden ayudar en 'la elaboración de planos, no sólo unifilares y diagramas lógicos, sino en otros de diversa índole.

Existen dos herramientas que pueden dar una idea de como se puede mejo rar la productividad en esta área: I-G Spiece y Silicon Compilers. En I-G 'Spiece se introducen los datos de un circuito electrónico en forma simplificada, haciendo referencia a la biblioteca donde se encuentra la información de los módulos correspondientes de transistores o circuitos integrados. Los "Silicon Compilers" son programas de computadora cuyo objeto es ayudar a diseñar microprocesadores y circuitos de VLSI, que por su complejidad escapan al alcance de la capacidad de una persona. Permiten que se introduzca 'el diseño del circuito, las relaciones lógicas entre sus componentes, así como el arreglo de capas que van conformando, las diferentes compuertas. La herramienta ayuda en la simulación del comportamiento del "chip" diseñado, 'así como a editar planos del arreglo del circuito.

IV.5.3 ESPECIFICACIONES Y LISTAS DE EQUIPO.

La carga más importante de trabajo en esta etapa es la de elaborar las especificaciones. Mucho trabajo y conocimiento se requieren en la elaboración de una base uniforme de especificaciones. Puede considerarse como una
inversión este catálogo de especificaciones, y por ello se justifica cuando
existe la posibilidad de desarrollar varios proyectos de la misma índole. '
Las especificaciones pueden elaborarse y editarse con un procesador de pela
bra, pero es necesario desarrollar programas como SLIB que permitan inte-grar generaciones de especificaciones, y que al introducir el texto de una
especificación a la biblioteca, las variables que requieren ser resueltas '
de la especificación, quedan definidas en una interfase. La capacidad de
disco que se requiere para un proyecto de mediana envergadura, puede superar el espacio en disco del que disponen el promedio de las computadoras '

personales (30 MB). En este caso, puede ser conveniente que la computadora' se apoye en un sistema de cómputo central.

IV.5.4 ESTUDIOS.

Varios estudios de esta etapa se pueden realizar en computadoras perso nales, especialmente si estas tienen un procesador matemático, como el 8087. De hecho, elaborar estos estudios mediante microcomputadora, visualiza la participación más inmediata de la computadora en los proyectos, y debido a la disponibilidad de códigos fuente de estos problemas, tal vez lo más sencillo de implentar. Desde flujos, corto circuito, arranque de motores, esta bilidad, coordinación de protecciones, estudios de armónicas, etc. A manera de ejemplo, diremos que un programa de estabilidad canadiense, puede efectuar estudios de estabilidad, flujos, corto circuito y armónicas con redes de 600 buses en una computadora IBM-PC.

La mayoría de estos programas han sido desarrollados en FORTRAN, y resulta conveniente disponer de un compilador de este lenguaje que pueda utilizar al coprocesador. Tal es el compilador F77L, que adicionalmente puede manejar números complejos, característica importante para aplicaciones de potencia.

IV.5.5 TABLAS DE CONEXIONES EXTERIORES.

En uno de los apéndices hemos dejado los listados de computadora de un programa que desarrollamos para el cálculo de alimentadores de acuerdo con todas las reglas de cálculo derivadas de las Normas Técnicas para Instala—ciones Eléctricas. Este programa puede complementarse con la definición de esquemas, como los siguientes:

- 1) Esquema para control de motores de 7.2 KV y 4.16 KV.
- 2) Esquema para control de motores de 7.2 KV y 4.16 KV con control del interruptor del alimentador.
- 3) Equipo de medición de 7.2 KV y 4.16 KV.
- 4) Esquema de control de arranque de motor a pleno voltaje, no revers<u>i</u> ble de 480 V con resistencias calefactoras.
- 5) Esquema de control de arranque de motor a pleno voltaje, no reversible de 480 V sin resistencias calefactoras.
- Esquema de control de válvula motorizada, con arrancador reversible a 480 V.
- 7) Esquema de control de motor de 480 V desde centro de control de $m_{\underline{0}}$ tores.
- Esquema de control de alimentador con interruptor a centro de control de motores.
- 9) Alimentador de corriente directa desde tablero de distribución.

El generador de cables puede ser un algoritmo como el siguiente:

```
1) si el voltaje es 7.2 KV 6 4.16 KV
  entonces si los HP # 0
                                    genera cables (modelo 1)
  si no
  si el interruptor = O entonces
                                    genera_cables (modelo 3)
                         si no
                                    genera_cables (modelo 2)
2) si el voltaje = DC entonces
                                    genera_cables (modelo 9)
3) si PVNR entonces si HP > 25
                                    genera_cables (modelo 4)
           si no
                                    genera_cables (modelo 5)
4) si PVR entonces.
                                    genera cables (modelo 6)
                                    genera_cables (modelo 7)
   si no entonces si HP # 0 entonces
         si no entonces
         si arrancador = 0
         entonces
                                    genera_cables (modelo 8)
         si no entonces error.
```

IV.6 INGENIERIA DE DETALLE.

La calidad con la que se elabora esta etapa de ingeniería es una fun ción de:

- El número de modificaciones que se tienen que realizar en campo por falta de previsión de los detalles o cruces con otras instalaciones;
- 2) El número de veces que las listas de materiales no corresponden a lo proyectado, de modo que la obra se puede retrasar;
- 3) La cantidad de presupuesto excedido, de acuerdo a lo previsto.

Una compañía de equipo suizo, habla de su profesionalismo en ese sentido indicando que quien no puede construir una instalación en el tiempo programado y de acuerdo al presupuesto cotizado, no puede decir que es un profesional.

En alguna manera, estos conceptos pueden derivar en indices cuantitativos para determinar los objetivos de la ingenieria de detalle.

IV.6.1 DIAGRAMAS UNIFILARES, DE ARREGLOS DE EQUIPO, DE TIERRAS, DE DETALLES Y DE INTERCONEXIONES.

No es posible negar el poderío de un moderno sistema de cómputo, que 'incluye estaciones de trabajo de "Computer Automated Design" como puede ser lo un equipo de COMPUTER VISION o uno de CALCOMP, SUMMAGRAPHICS u otro similar, cuando se trata de desarrollar un proyecto grande de ingeniería de de talle. Es de nuestro conocimiento que varias compañías norteamericanas como BECHTEL, DUPONT, RELIANCE, y muchas más, han sido pioneras en el tipo de diseño que se involucra.

Es difícil pensar que una microcomputadora pueda cubrir todas estas áreas de trabajo. Es necesario reconocer que esas inversiones millonarias 'en equipo, aglutinan el trabajo de miles de horas de investigación y desarrollo de especialistas, y que logran hacer que un proyecto de ingenieria eléctrica desarrollado por un técnico especializado al que se le paga como promedio 55000 DLLS (THE INSTITUTE, vol. 11, No. 7) anueles salga en precio cuando se le compara con el costo de un proyecto desarrollado en el país.

La experiencia que estos equipos modernos nos han dejado y que a cont<u>i</u> nuación explicamos, los que sirven a nuestros propósitos, son:

- 1) Los diagramas unifilares, esquemáticos, de control y otros tipos de diagramas empleados en el área eléctrica se han desarrollado como 'manera de comunicar información entre las diferentes personas que participan en el proyecto, diseño y construcción de una instalación eléctrica. Lo que los hace atractivos desde el punto de vista de comunicación es lo compacto y efectivo de la comunicación y el previo entrenamiento de la gente para entenderlos. Normas sobre maneras de representar cada símbolo, han sido negociadas entre diferentes empresas de ingeniería y personas interesadas.
- 2) Un proyecto grande de ingeniería es desarrollado por diferentes disciplinas, y existen áreas de interacción casi siempre definidas. Así mismo en cada disciplina participan varias personas. Esto indica que la información y la elaboración de un proyecto requieren de un medio de comunicación de la información, integrada con un objetivo común, y en forma distribuida.
- J) Una de las maneras más importantes que tienen las empresas de ingeniería de aumentar su productividad, radica en la normalización de planos, dibujos y detalles de proyectos con áreas comunes.

Las dificultades que se tienen con programas de la indole de CAD, son que al dibujar un componente, el programa no sabe de que se trata. Asi, si se dibuja un motor, o un centro de control de motores, como el programa no tiene conocimiento de que se trata, quedan sin resolver un sinnúmero de problemas, mismos que se pueden agudizar si el proyecto se elabora entre diferentes personas. Es necesario efectuar transformaciones de los mismos datos y alimentarlos a diferentes programas, desde análisis -como flujos, corto circuito, etc.- hasta de síntesis -los que se encargan de determinar la capacidad de conductores, motores, etc.- Desde el punto de vista dibujo, cada elemento puede ser dibujado en diferentes diagramas, que van desde el unifilar, pasando por el de arreglo del equipo hasta el de interconexiones.

Lo anterior no quiere decir que un programa de CAD no pueda elaborar ¹ listas de materiales. De hecho los programas de CAD de estaciones de trabajo en sus fases menos elaboradas sólo suministran los componentes gráficos¹ elementales. Una facilidad fundamental de estos programas es la capacidad 'de macromando. Los paquetes de aplicación son macromandos que amplifican la capacidad del paquete de CAD para una aplicación dada, que al expandir el 'código, generan los vectores o mapas de memoria del símbolo motor o arranca dor que se seleccionó.

Un segundo inconveniente importante es que al modificar una parte del proyecto, sea una pieza o un sistema, la modificación hay que hacerla en un sinnúmero de planos y documentos. De hecho se manejan ediciones de los planos, y cada edición pretende ser coherente; pero no cabe duda que uno de los problemas es la verificación y cuantificación del impacto de un cambio.

IV.6.2 INTERSECCIONES.

La llamada disciplina de planta tiene por objeto alojar el espacio para el equipo y las rutas de conductores, tuberías, etc. Los datos de la tabla de conexiones exteriores pueden alimentarse a un programa que verifique intersecciones.

En los modernos sistemas de CAD, es posible generar la información de las diferentes disciplinas para desplegar la forma como se verían las instalaciones construídas desde la perspectiva de una persona que se va desplazando de acuerdo a las motivaciones de un proyectista, tratando de encontrar problemas o defectos de diseño.

IV.6.3 CUANTIFICACIONES DE OBRA.

Los llamados números generadores, son con frecuencia la base para la cuantificación de materiales. Estos son con frecuencia, planos, dibujos iso métricos, volumetrias, con referencia a los planos y ejes de construcción que permiten la identificación uno à uno de las cantidades de materiales de acuerdo a los conceptos de obra previamente concursados. Esta función puede ser realizada con efectividad por un moderno sistema de CAD.

IV.6.4 EL EDITOR DE REDES.

La herramienta que hemos denominado el editor de redes, del que dimos una semblanza en el capítulo anterior, es la alternativa que encontramos par que con una inversión modesta representada por una computadora personal, compita en el renglón de la efectividad por unidad de inversión incluso con los sistemas de CAD más avanzados. Puede generar planos unifilares o en dos dimensiones, gracias a que los metacomponentes -un generador, motor, com- 'puede guardarse en forma muy compacta, expandiendo su diagrama sólo hasta 'el momento de generar la gráfica. Mientras tanto su representación en archivos es más apropiada para el manejo y selección de información de acuerdo a las necesidades del proyecto. Como sólo existe una representación del objeto incluido en diferentes documentos o diagramas, el sistema está automáti-

camente dirigido a dar consistencia a la información de un proyecto. Adicio nalmente se pueden escribir programas que indiquen en los mapas que elementos de información del proyecto no han sido expresados.

En cuanto a los estudios, es tal la cantidad de datos que se requieren, y preparados en tan diferentes maneras, que se necesita de una herramienta 'para ayudar a preparar en forma automática los datos para los diferentes 'programas.

Si imaginamos un escritorio, en el cual se encuentren esencialmente ¹ tres documentos: el documento de trabajo correspondiente al proyecto que es tamos copiando de la última versión, y que estamos modificando, así como un catálogo del equipo que pretendemos escoger para insertar al área de trabajo, encontramos la forma exterior satisfactoria para ir generando en forma interactiva el proyecto. Al empezar copiamos el proyecto al área de trabajo. Lo editamos aumentando o disminuyendo equipo de acuerdo a su tipo. La ¹ información de este equipo la solicitamos y seleccionamos al transferirla ¹ de un catálogo de ese típo de equipo al área de trabajo. Luego se adiciona la topología del equipo, integrándolo con toda la información de dicho equipo para todas las aplicaciones.

Es importente encontrar arquitecturas abiertas para la construcción del programa de captura, así como de todas las aplicaciones que pueden surgir de esta base, para poder evolucionar el editor de redes de acuerdo a las necesidades. Dos arquitecturas en boga tratan de construir interfases para los programas de aplicación, ya see basándose en el llamado "Dynamic" Data Exchange" o como los modelos TSR (Terminate and Stay-Resident) de los que SideKick de Borland Inc. ha desarrollado recientemente.

CAPITULO V CONCLUSIONES

CAPITULO V

CONCLUSIONES

La energía eléctrica ha penetrado en su uso en la vida diaria, al grado de ser en muchas ocasiones un elemento vital, con todo lo que ello significa tanto para las comunidades desarrolladas como las aún por desarrollar: aqua, refrigeración, salud, bienestar, etc.

En 1938 fué nacionalizada la generación, transmisión y distribución de energía eléctrica en nuestro país. Creemos que este paso fué acertado ya 'que un elemento tan vital y definitivo en el desarrollo de las comunidades, no podía quedar sujeto a intereses capitalistas.

Desgraciadamente, el uso de la energía eléctrica no siempre se ha he cho y se hace en forma segura. Sin una base formal que nos permita apreciar la amplitud de esta inseguridad en el uso de la energía eléctrica en las instalaciones eléctricas de casas, edificios e industrias en la República 'Mexicana, nos atrevemos a decir, con base en nuestra limitada experiencia, que la mayoría de dichas instalaciones son inseguras.

No todos han podido contar con la asesoría de un profesional al instalar un foco en una casa de una ciudad perdida, una bomba en una ranchería , una computadora en un despacho, o un motor en una industria. Esto es posible cuando aunado al ya de por si costoso proceso de la construcción de las instalaciones, la productividad del profesional del proyecto de las instalaciones aléctricas aumente.

Sabemos que la productividad del profesional puede aumentar con gran des inversiones, pero esa no es la realidad de nuestro país. Hemos querido intentar hacerlo con equipos al alcance de los profesionistas jóvenes.

Como lo atestigua el proyecto que hemos realizado, esto es posible con una microcomputadora, con los programas de propósito general como procesado res de palabra y hojas de cálculo electrónico, así como los que hemos encon trado en la literatura a nuestro alcance, y los que hemos desarrollado. los cuales transcribimos en uno de los apéndices con el objeto de que puedan 'constituir un punto de partida para los que vienen detrás de nosotros.

Un largo camino hemos andado tratando de encontrar soluciones a los 'problemas que nos han parecido de mayor importancia. La formulación de di chos problemas bajo técnicas de optimización no las hemos encontrado publicadas, y en elgún sentido originales, lo que significa que su desarrollo conlleva todavía algún riesgo. No hemos rehuido al reto de tratar de encontrar una solución sistemática al proyecto, y hemos propuesto y bosquejado

un Editor de Redes, la información que debe contener, una estructura de da tos que la puede soportar, y un conjunto de funciones que serían deseables. Esta idea no es nueva; la hemos revisado y creemos que puede ser desarrolla da en una microcomputadora. Lo interesante es que podría dar un mucho mejor rendimiento marginal una computadora personal con un programa de esta naturaleza que un sistema de CAD muy sofisticado y elaborado.

APENDICE A MEMORIA DE CALCULO

A.1 Indice de Memoria de Cálculo

IMPRENTA ANTARES, S.A. MEMORIA DE CALCULO PROYECTO ELECTRICO

INDICE

I. CRITERIO DE DISENO.

Especifica los lineamientos en que se basan las diferentes partes del proyecto.

TT. CARGAS.

Estimación de cargas por tableros, siendo ésta la base del dimensionamiento de equipos. La información adicional se encuentra en los cuadros de carga.

III. ALIMENTADORES.

1. CIRCUITOS DERIVADOS.

Aquí se presentan los circuitos derivados más largos y cargados para comprobar que la caída de voltaje desde el transformador hasta la carga más lejana es menor de 5%.

CIRCUITOS ALIMENTADORES.

Comprobación numérica de todos los alimentadores a motores y tableros de que cumplen con los criterios de ampacidad, regulación de voltaje y corto circuito.

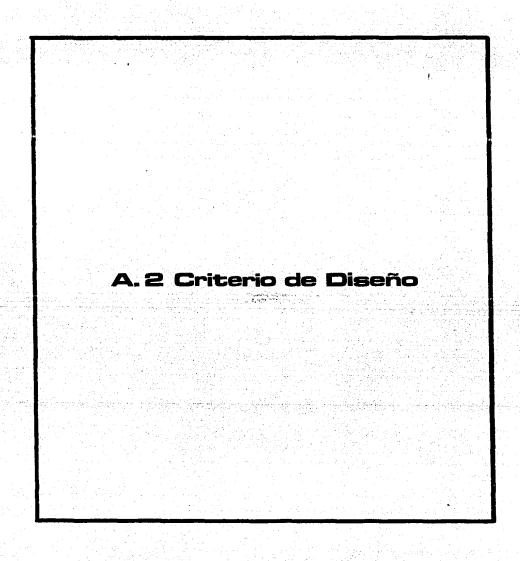
IV. PROTECCIONES.

1. CORTO CIRCUITO.

Datos de la red de secuencia positiva para el cálculo de corto circuito, así como los resultados de cómputo y la conversión de bases.

- 2. SELECCION DE PROTECCIONES POR SOBRECARGA
 Y SOBRECORRIENTE.
- V. RED DE TIERRAS Y ELEMENTOS DEL SISTEMA DE TIERRAS.

RESPONSABLE DEL PROYECTO ELECTRICO DE IMPRENTA ANTARES, S.A.



CRITERIO DE DISEND

UBICACION DEL INMUEBLE.

El inmueble está ubicado en:

TIPO DE INMUEBLE.

Para efectos de este proyecto, el uso y tipo de inmuebles, será el de imprenta.

PROPIETARIO.

El propietario del inmueble es la sociedad anónima denominada BLOQUES Y LADRILLOS SOCIEDAD ANONIMA.

ARRENDATARIO.

Existe un contrato de arrendamiento entre la compañía BYL'SA y la imprenta ANTARES, S.A., y que su representante jurídico es el Sr.______, tal como fué asentado en acta notarial ante el no tario público número______, llamado______.

Estos datos serán consignados en planos y servirán para establecer el contrato ante Compañía de Luz y Fuerza del Centro.

CUADRO DE INFORMACION DE PLANOS.

RAZON SOCIAL DEL SOLICITANTE DEL SERVICIO: IMPRENTA ANTARES, S.A.

DOMICILIO DEL SOLICITANTE:

CALLE: NUMERO: COLONIA: CODIGO POSTAL: DELEGACION: POBLACION: MUNICIPIO: ENTIDAD:

USO AL QUE SE VAYA A DESTINAR LA INSTALACION (GIRO O ACTIVIDAD):

IMPRENTA.

ACOMETIDA.

La acometida que se solicitará será de 23 KV, con una carga instalada! de _____, y una carga demandada de _____.

SUBESTACION: TIPO.

La subestación que se diseñará será tipo subestación unitaria, y de ser posible compacta.

SUBESTACION: CAPACIDAD.

Estará constituida por un transformador 225-300 KVA, según se requi<u>e</u> ra, transformando el voltaje de 23000 volts a 220 volts trifásicos y 127 volts a tierra.

SUBESTACION: MEDICION.

La medición de la energía consumida por el usuario podrá ser en un gabinete de alta tensión. En caso de seleccionar una subestación compacta, se acepta de antemano que la medición pueda ser hecha en baja tensión, lo que implica que habrá un sobrecargo de 2% en los costos de la energía consumida por pérdidas en el transformador.

SUBESTACION: CAPACIDAD DE CRECIMIENTO.

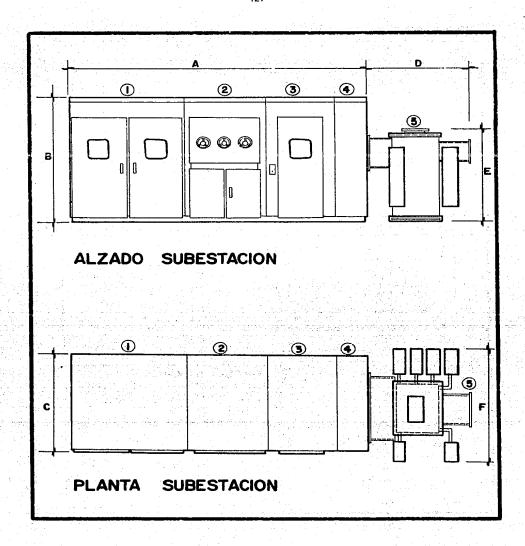
Esta subestación está diseñada sin capacidad de crecimiento, conside---rando una capacidad de crecimiento de la carga de 30 a 50%.

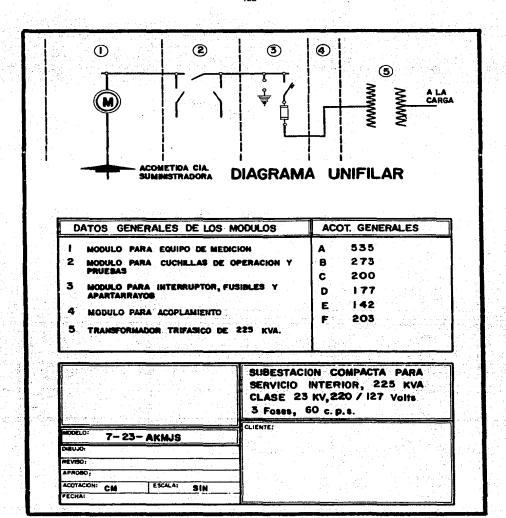
SUBESTACION: VOLTAJE.

El voltaje secundario será 220 volts, tres fases, cuatro hilos, neutro aislado con el objeto de que en la conexión a tierra se pueda poner una protección de falla a tierra.

DIAGRAMA UNIFILAR.

El diseño deberá ajustarse estructuralmente al diagrama unifilar anexo.





PROTECCION PRINCIPAL EN ALTA TENSION.

La protección principal en alta tensión será a base de fusibles de capacidad interruptiva de 500 MVA.

TABLERO PRINCIPAL EN BAJA TENSION.

EL tablero principal en baja tensión será a base de interruptores termomagnéticos derivados. La protección principal será también un interruptor termomagnético.

TABLERO PRINCIPAL: CAPACIDAD DE CRECIMIENTO.

La capacidad de crecimiento de este tablero estará dada por dejar durante el diseño espacio para instalar 30% más de interruptores derivados.

TABLERO PRINCIPAL: CAPACIDAD INTERRUPTIVA.

El tablero principal deberá ser seleccionado sobre la base de que so--porte los esfuerzos momentáneos de un corto circuito limitado sólo por la '
reactancia del transformador principal de 225 ó 300 KVA.

TABLERO PRINCIPAL: PROTECCION.

El tablero principal deberá estar protegido por un interruptor termo--magnético, de ser posible habilitado también con disparo por falla a tierra.

TABLERO PRINCIPAL: FLEXIBILIDAD.

El tablero principal deberá contemplar la posibilidad de un interrup--tor de amarre, ya sea como tal, o a través de un interruptor derivado, la
flexibilidad vendrá fundamentalmente de considerar en el diseño un tablero
de servicios generales que pueda ser transformado como de emergencia.

PLANTA DE EMERGENCIA: CAPACIDAD.

La capacidad de la planta de emergencia deberá cubrir al 30% de la carga de la planta, dando prioridad a los sistemas de emergencia, de cómputo, de alumbrado. De esta manera la capacidad de la planta será de 50 KW, 62.5 KVA, 0.8 de factor de potencia, y no será instalada en un principio. Sin embargo, la carga considerada crítica deberá ser alimentada desde un tablero, el de servicios generales, que luego será transformado en de emergencia.

PLANTA DE EMERGENCIA: TABLERO AUTOMATICO DE TRANSFERENCIA.

La planta de amergencia será ubicada en el futuro donde se encuentra instalada la actual subestación de 6.6 KV. Todos los preparativos deberán estar considerando esta expansión. La transferencia de la fuente de energía será considerando un tablero automático de transferencia, el cual será instalado cuando se requiera, con el mínimo de suspensión del servicio eléctrico.

TABLEROS: NUMERO Y FUNCIONES.

- El diseño deberá contemplar los siguientes tableros y sus funciones:
- 1) Tablero principal. Distribuir energía eléctrica.
- 2) Tablero de servicios generales. Distribuir energía eléctrica a las cargas críticas: bombas de agua, compresores, alumbrado de emergencia, alimentación futura para cargas críticas, alumbrado de la sub estación, conmutador telefónico.
- 3) Tablero de alumbrado de fábrica.
- 4) Tablero de alumbrado de oficinas.
- 5) Tablero de fuerza. Para cargas de fuerza con considerable cantidad de componentes electrónicos, cuya energía debe mantenerse limpia de ruidos eléctricos.

TABLEROS: FUTURAS CONVERSIONES.

El tablero de servicios generales puede llegar a convertirse en tablero de distribución de energía de emergencia.

TABLEROS: ENERGIA PARA COMPUTO.

No deberá existir un tablero específico para equipo de cómputo en Antares. Si llega a ser necesario, este tablero se instalará en el futuro, con energia de un equipo de energía ininterrumpible, el cual será alimentado desde el tablero de servicios generales, por lo cual, sólo será necesario que se deje el espacio de dos interruptores trifásicos en dicho tablero.

AREAS.

La planta cuenta con las siguientes áreas:

Fábrica, L'aboratorio, Aula, Oficinas de Producción, Cuarto de máquinas (compresores), Bodega, Baños y Comedores.

AREAS PELIGROSAS.

Deberá estudiarse detenidamente la clasificación de las áreas que pudieran llegar a ser consideradas como áreas peligrosas, dentro de ellas somo lo podemos anotar un área lateral al laboratorio, que manejará solventes liquidos en forma embotellada.

AL'UMBRADO EXTERIOR: TIPO DE L'AMPARAS.

Deberá considerarse iluminación exterior, a base de lámparas de cuarzo de 250-1000 watts, según se requiera.

CARGAS.

Se acepta que todas las cargas consideradas en el estudio de cargas anexo, están o estarán conectadas en el futuro cercano, y que según los planes actuales no hace falta ninguna carga adicional para el futuro mediato. A.3 Estimación de Cargas

ESTIMACION DE CARGAS. PROYECTO ANTARES

FECHA: VER/ED.

GPO DE	DESCRIPCION DE LA CARGA	<u> </u>	CANT	IDAD	CARGA
CARGAS	DESCRIPCION DE LA CARGA		ANT	UNIDAD	UNITARIA
A	TABLERO A:		- 1		
A.1	IMPRENTA: 2 x 74		35	PZA	180
A.2	OFICINAS, LABORATORIO Y BODEGAS 2 x 74 3 x 125		. 1 3	PZA PZA	180 125
A.3	AULA (4 x 38) 2 x 74		8 3	PZA PZA	190 180
A.4	COCINETA (2 × 38)		2	PZA	125
A.5	PASILLOS (2 × 38)		4	PZA	125
	+ SUBESTACION (ver tablero E)		8	PZA	125
A.6	BANOS Y VIGILANCIA (2 x 38)		2	PZA	125
A.7	CORNISA 46 M. LAMPARA DE CUARZO		6 8	PZA PZA	125 400
A.B	CONTACTOS: IMPRENTA NORMALES			074	400
H.B A.9	SERVICIO PESADO		9	PZA PZA	183 2000
A.10	CONTACTOS AULA 10.9 x 9.5			PZA	2000 180
A.11	PASILLOS 8.70 x 16 + 5.4 x 5.70		9	PZA	180
A.12	VER SERVICIOS DE SUBESTACION				
A.13	BAÑOS Y VIGILANCIA. CONTACTOS PARRILLA		6 1	PZA PZA	180 1500
	PERDIDAS DEL SISTEMA.		11/1/1/	1111111	1111111
B	CARGA INSTALADA (TCL) Y DEMANDADA (GD FACTOR DE DIVERSIDAD ESTIMADO	<u>∟) : 120 TEL ≥ Ú</u>		A Sparence C	To Authority Market The Teacher
С	CAPACIDAD DE RESERVA: CAPACIDAD DEL SISTEMA A SER SUMINISTR				GDL EN KVA

FECHA : ENE 06,87 VER/ED 01/02

CARGA UNITARIA	CARGA INSTALADA KW	FACTOR DE DEMANDA	CARGA DEMANDAL KW	FACTOR	CAPACIDAD KVA INDIV	REQUERIDA KVA GRUPO
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				
180	6300	1.00	6300	1.00		6300
180	180	1.00	180	1.00		180
125	375	1.00	375	1.00		375
190	1520	1.00	1520	1.00		1520
180	540	1.00	540	1.00		540
125	250	1.00	250	1.00		250
125	500	1.00	500	.1.00		500
125	1000	1.00	1000	1.00	Jan Agrico	1000

125	250	1.00	250	1.00	100	250
125	750	1.00	750	1.00		750
400	3200	1.00	3200	1.00		3200
			ನಶ			
180	1620	1.00	1620	1.00		1620
				uliforment (ordered). Produktion <u>y (<u>ord</u>ensis)</u>		
2000	2000	1.00	2000	1.00		2000
180	1440	1.00	1 440	1,00		1440
180	1620	1.00	1620	1.00		1620
			4.000			
180 1 50 0	1080 1500	1.00 .10	1080 150	1.00		1080 150
11111111111	1111111111	11111111111	1080		!!!!!!!!!	1080
	24125		23855	1/1////////////////////////////////////	/////////	23855 1.00
EN KVA						0
(A/B) + C						23855

A.4 Diseño de Alimentadores y Circuitos Derivados

Por in the second second	Para: Contrato No.	Tipo Doc. Nivel
echa: Jescr:		Designación Hoja:
ALIMENTADOR		
DE: TABLERO F		
A: SPEED KLECT (VIII)		
NUMERO DE CONDUCT.	3	
CALIBRE	8	
AMPACIDAD	45 (en	tuberia)
TUBO	PDG	
DIAMETRO	19	
TIPO DE TUBO	PDG	
NUM COND ACT EN TUBO	. 3	
NEUTRO	and the state of the	
CALIBRE		
TIPO		
TIERRA FISICA CALIBRE	a	
TIPO DE CONDUCTOR	DESNUDO	
W.CARGAT AND TO THE STATE OF TH	5709 VA	en de la comitación de la Calenda de Calenda de la place Calenda de la persona de la comitación de la comitación Estendos que no colores de la colores de la comitación de la colores de la colores de la colores de la colores
KVA Amperes	5709 VA	가는 그 있는데 그 중에서 목표되는데 한국 중점에 되었다. 다음 때문에 다음 때 이 이 이 어떤 것이 하루면 한국에 가장 한국 사람들은 하는데 있다.
VOLTS	220	
VOLTS DE TIERRA	127	
FACTOR DE POTENCIA	•8 3	
FASES NEUTRO (MAX. DESBAL)		아들까 되고까요 하지만 되겠다.
icomo (maxa dedone)		
anjarajako elektriako eta kilon	LIS	TA DE MATERIALES

			6231	U. DE HULLEUTUER	
	grand had eden be	nojag prajo	-eli <u>le</u> gris	Saffarithin and Ca	Strain Let
DESCRIPCION		UNID.	CANT.	PRECIO UNIT.	TOTAL
All graduates for the first					
1 CABLE CALIBRE	#	MT			in the
TIPO:					
2CABLE CALIBRE	#	MT			
TIPO:					

DESCRIPCION	UNID.	CANT.	PRECIO UNIT.	TOTAL
STUBO X DIAMETRO Tipo:	TRAMO 3M			
4CONDULETS "L"				
SMONITORES Y CONTRAS TIPO:	PZA. PZA.			
CALCULOS:				
1 CALIBRE DEL CABLE DE FAS	SE SELEC	CIONADO:	**************************************	8
2 TEMPERATURA DEL CABLE SE	ELECCION	ADO T2 :	*	75.00
3 RESISTENCIA A LA TEMPERA DEL CABLE SELECCIONADO A		salt a si		2.57 ohm/Km
4 REACTANCIA DEL CABLE SEI DUCTO I		DO XKM :	14 (4) 1 (4) (.159
5 AMPACIDAD DEL CONDUCTOR (EN AIRE EN DUCTO _X)	I=			45.00
6 TEMPERATURA AMBIENTE TA	MB:	and the second s		30.00
7 FACTOR DE TEMPERATURA			1.00	0 1.00 40 .88 45 .82 50 .75 55 .67 60 .58 70 .35
8 NUMERO DE CONDUCTORES A EN LA CONDUCCION NTC=				4.00
9 FACTOR DE AGRUPAMIENTO	NA=		4.00	0.0 1.00 1 1.00 6 .88 27 .70
				42 .60 100 .50

10	AMPACIDAD DEL CONDUCTOR (IA= A x FT x FA)		45.00
	PRIMER CRITERIO : AMPACIDAD		
	AMPERES DE CARGA (SI ES MOTOR VER NTPIE)	IB*	15.00
- 12	EN CASO DE QUE: LA CARGA SEA MOTOR FACTOR=1.	25	
	LA PROT SEA TERMOMAGN FACTOR		and the second second
	FACTOR	*	1.25
13	IC = FACTOR x IB=		10.75
	DE ESTA MANERA VEMOS QUE LA AMPACIDAD DEL		
	CONDUCTOR ES DE		45.00
	Y LA DEMANDA POR LA CARGA SEGUN NTPIE ES DE		54.90
	POR LO QUE EL CONDUCTOR SELECCIONADO ES		54.55
	APROPIADO SI_x NO		SI
14	CORRIENTE NOMINAL DE LA MAQUINA PARA PRO		
	TECCIONES DE SOBRECORRIENTE		23
	SEGUNDO CRITERIO: CAIDA DE VOLTAJE		
	LONGITUD DEL ALIMENTADOR EN M	• 1.5	30
15	RESISTENCIA DEL CONDUCTOR A	75ºC	
	RT1=(LONGITUD*RKM)/1000.		.050106
16	TEMPERATURA DE OPERACION DEL CONDUCTOR		
	T2=(T1-TAMB)*(IB*IB/I*I) + TAMB		62.10188
17	RESISTENCIA DEL ALIM A LA TEMP DE OPERACION		
	RT2=RT1*(234.5+T2)/(234.5+T1)		.0480179
11.5	<u>was isang kalangga katawa kalang</u> an kalangga katawa		
18	REACTANCIA DEL CIRCUITO:		
	X=LONG*XKM/1000.		.004467
10	CAIDA DE VOLTAJE PERMISIBLE	eten di modifica.	n saferigant, 20 ethorn
	VOLTAJE DE FASE A TIERRA V=		127
	DE CAIDA PERMISIBLE (NTPIE)	•	2
	FASES DEL CIRCUITO		3
i aya	SELECCION DE FACTOR SEGUN FASES:		1 :
			2 1.7
	经分配 经过度的 医生物性皮肤 化二氯甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基甲基	garaf karangan	3 (3)
	FACTOR		1
	CAIDA MAXIMA PERMISIBLE		2.54
	선생들이 되는 사람들이 많아 되었다면 그램을 하게 되었다면 하면		
20	CAIDA DE VOLTAJE EN EL ALIMENTADOR		
400	FACTOR DE POTENCIA DE LA CARGA COS(FI)	*	.8
6.137	SEN(FI)=SORT(1-COS(FI)*COS(FI))SEN(FI)		.4
	CAIDA DE VOLTAJE=		.0980953
1.48	DV=IB(RT2*COS(FI)+X*SEN(FI))		2.1089453
+ 27 +			2.2070406

2

21 COMO PUEDE OBSERVARSE CAIMAX =
ES MAYOR QUE LA CAIDA DEL ALIMENPOR LO QUE EL CONDUCTOR SELECCION
SI ES APROPIADO

2.54 2.2070406

TERCER CRITERIO: SELECCION DE CABLES POR CORTO CIRCUITO

22 CORTO CIRCUITO DISPONIBLE EN TERMINALES ICC=	*	5500	
23 TIEMPO QUE TARDA EN OPERAR LA PROTECCION T=	*	.1	
24 AREA DEL CONDUCTOR EN CIRCULAR MILS	*	26250	
25 TEMPERATURA MAXIMA DE OPERACION	¥	. 75 .	
26 TEMPERATURA MAXIMA DURANTE CORTO CIRCUITO	*	250	
27 CORRIENTE DE CORTO CIRCUITO QUE SOPORTA			
EL CONDUCTOR:			
(TCC+234.5)/(T1+234.5)		1.56	554281
LOG (1.5654)	*	19	346
ITOL = SQRT(CM*CM*LOG(Y)/T)	*	36618.51	1
28 ASI LA CORRIENTE MAXIMA TOLERABLE POR EL			

28 ASI LA CORRIENTE MAXIMA TOLERABLE POR EL
CONDUCTOR DURANTE EL CORTO CIRCUITO ES
Y QUE DEBE SER MAYOR QUE LA CORRIENTE DE
CORTO CIRCUITO QUE SE PRESENTA EN EL CIRC
POR LO QUE EL CALIBRE DEL CONDUCTOR ES

36618.51

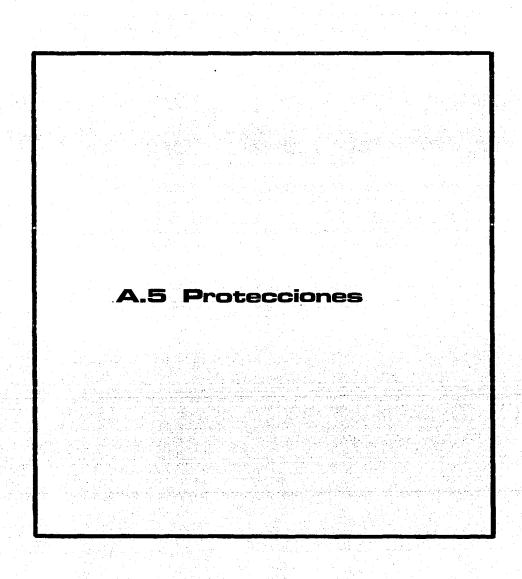
5500 adecuado

Resultado del cálculo del circuito derivado 1 del tablero F.

nodo	nodo	long	calib	carga
inic	fin			
0	1 .	67.00	20	16512.0
1	2	5.00	6	6314.0
2	. 3	28.00	12	720.0
2	4	12.00	12	2057.0

Voltajes

Nodo	=	1	Voltaje	=	125.419	(0.988)
.Nodo	:	2	Voltaje	=	124.833	(0.983)
Nodo	:	3	Voltaje	=	123.858	(0.975)
Nodo	•	4	Voltaie	=	123.641	(0.974)



IV.2 PROTECCIONES DE SOBRECORRIENTE.

En los diagramas unifilares y en los cuadros de carga se muestran las calibraciones y los marcos de las protecciones de sobrecarga de los interruptores termomagnéticos.

Por observación de la siguiente tabla, se puede comprobar que las protecciones termomagnéticas seleccionadas, tienen la capacidad de abrir el corto circuito que puede presentarse en terminales del tablero, y que las ampacidades y corrientes nominales de los equipos, cuando el interruptor se encarga de éste, son menores que las seleccionadas como calibración del interruptor.

			proteccionsobrecarga						protection		
DE	A	TIPO DE PROT	AMP PROT	AMP COND	CAL	PRO	AMP EQ	TABL	PRO TEC	COND	
P	A	INTTM	100	170	2	SI	100	18	18	92	
A	8	INTTM	60	35	4	SI	. 100	5.5	10	42	
: A	D.	INTTM	50	65	6	51	50	7.6	10	36	
P ·	E	INTTM	100	170	2	51	225	18	18	95	
P	F	INTTM	225	265	2/0	SI	225	20	42	234	
P	C	INTTM	70	.95	6	SI	100	18	18	36.	
P	- G	INTTM	100	230	1/0	SI	100	18	. 18	185	
E	XVI	INTTM	40	39	8	NO .	8.9	9	10	36	
F	IX	INTTM	50	45	В	NO	31	5.5	10	36	
F	VII	INTTM	70	65	6	NO	23	5.5	10	36	
F	VIII	INTTM	50	45	В	NO	23	5.5	10	36	
F	X	INTTM	50*	65	6	NO	31	5.5	10	36	
F	XI	INTTM	50*	45	в	NO	22	5.5	10	36	
G	II	INTTM.	20	21	10	NO	14	8	10	14.5	
G	III	INTTM	20	21	10	ND	11	В	10	14.5	
G	I	INTTM	30	30	10	NO	9.2	8	10	14.5	
G	IV	INTTM	30	31	8 .	NO	15	8	10	23	
G	V	INTTM	30	31.5	8	NO	13	8	10	23	
G	VI	INTTM	15	14	12	NO	2.4	8	10	9	
G	XIII	INTTM	20	21	10	NO	4.8	8	10	14	
G	XII	INTTM	40	45	6	NO	14	8	10	36	
G	XIV	INTTM	30	28	8	NO	8.7	8	10	23	

IV.1 PROTECCIONES: CALCULO DEL CORTO CIRCUITO.

1. DATOS:

A continuación se presentan los datos de la red de secuencia positiva, con la cual se elaboró el cálculo de corto circuito, el cual se documenta en el siquiente párrafo.

Es muy importante anotar que el dato de la reactancia del transformador es de 4.13%, y corresponde al valor standard de un transformador de acuerdo al nuevo standard de NEMA, con el objeto de que en el futuro, en ca
so de falla del transformador, pueda ser reemplazado por otro. Sin embargo
debe anotarse que el transformador QUE HA SIDO ADQUIRIDO para la instalación es marca IESA, y que su valor de impedancia es de 6.1%, lo que dará una magnitud de corto circuito CONSIDERABLEMENTE MENOR. Se anexa carta del
fabricante del equipo en que se nos informa de dicha impedancia.

File: DATCCANTARES

DATOS DE CORTO CIRCUITO PARA ANTARES.

DE	A		RESIST	REACT	RESIS PU	REACT PU
CLFC	ACOM	ΑT		•	-0001000	.0006000
- AT	BT		.0114000	.0300000	-0114000	.0300000
BT	Α		.0181300	.0040400	-1123760	.0250413
BT	С		.0857000	.0085800	-5311983	.0531818
BT	E		.0072530	.0016200	. 0449566	.0100413
BT	F		.0186300	.0091700	-1154752	.0568388
вт	G		.0107900	.0044310	.0668802	.0274649
A	В		.0438900	.0062550	.2720455	.0387707
A ·	D		.0392700	.0037220	.2434091	.0230702
POTENCIA	BASE		300	KVA		
VOLTAJE B	ASE		220	VOLTS		
CORRIENTE	BASE		788.2	AMP		
IMPEDANCI	A BASI	:	.1613333	OHM		

^{**}NORMA NEMA AB-1 STO 1969, TABLA A-1, PARA 300 KVA.

6000 DATA 0,9,9

6010 DATA 1,2,3,8,9,4,5,6,7

7000 DATA 0, 1, .0006

7010 DATA 1, 2, .0416

7020 DATA 2, 3, .1124

7030 DATA 3, 8, .2720

7040 DATA 3, 9, .2434

7050 DATA 2, 4, .5312

7060 DATA 2, 5, .04495

7070 DATA 2, 6, .1154

7080 DATA 2, 7, .0668

IV.2 CALCULO DEL CORTO CIRCUITO.

A continuación se presentan los resultados del cálculo de las corrientes de corto circuito obtenidos con la computadora.

El programa de cómputo es el llamado TRIFA, y desarrollado por COMI---SION FEDERAL DE ELECTRICIDAD, y cuyas bases de cálculo, así como los listados del programa se encuentran en el libro titulado:

CALCULO DE FALLAS EN SISTEMAS DE POTENCIA DEPTO. DE ANALISIS DE REDES ELECTRICAS GERENCIA GENERAL DE PLANEACION ING. RAFAEL GUERRERO C.

PUBLICADO POR LA COMISION FEDERAL DE ELECTRICIDAD.

El estudio que a continuación se presenta, es tomando como;

BASE DE POTENCIA = 300 KVA.

ING. ARTURO PEON ZAPATA INGENIERO CONSULTOR

CORTO CIRCUITO TRIFASICO

=====	******				
			FALLA TOTAL (P.U.)	EN EL BUS	'XTH'
			(101)		
DE	1. BUS	VIENEN (P.U.)			
>>>>	>>>>>>	·>>>>	>>>>> 1666.67	.1	•0006
	0	1666-67			
	2	0			
		>>>>>>			
,,,,,		23,6967	23.6967	2	. □422
	1	23.0367			
	8	Ö			
	9				
	4	0			
	5				
~~~		>>>>>>	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4540
,,,,,	2	6.4683	0.4083	3	<b>-</b> 1546
-	6	2.6729			
	7	2.987			
100	Section 1				
>>>>		>>>>>>	>>>>>> 2.3441	8	•4266
477	2	1.6963			
>>>>	>>>>>	>>>>>>	>>>>>> 2.5126		.398
3.00	2	19.6881			
100	Querrie.				이 생생님들 수 있어서 나라고 싶
>>>>		<b>&gt;&gt;&gt;&gt;&gt;&gt;</b>	>>>>>> 1.744	십 사 시 시 회사를 받는데 요.	•5734
7. 7. 4	2	8,0278			계속되었다. 선생 등의 다
		·>>>>>	>>>>>> 44 APAE		.08715
	2	7.7212	77777 11.4145		
>>>>	>>>>>	·>>>>>>>>	>>>>> 6.3452		.1576
	3	2.692			
>>>>	•>>>>>	·>>>>>>	//////>>> 9.1743		7 .109

#### IV. 3 RESULTADOS

A continuación se muestran los resultados del cortocircuito tal como 's se presentan en los diferentes tableros.

Favor de anotar que en los diagramas unifilares se ha solicitado interruptores cuya capacidad interruptiva es de 7.5% mayor, para atender las variaciones de impedancia del transformador que puedan presentarse.

NODO		CC EN PU	CC EN AMP		
.1	ACOM AT	1666.67	12566.00		
2	BT:	23.70	18678.43		
3	A	6.47	5098.50		
4	C	1.74	1374.67		
5	Ε	11.47	9044.53		
6	F	6.35	5001 .47		
7	G	9.17	7231.45		
8	В	2.34	1847.61		
9	D	2.51	1980.50		

A.6 Red de Tierras

## DISENO DE LA RED DE TIERRAS DE ANTARES

## I) DATOS PARA EL DISENO

## I.1) RESISTIVIDAD.

Se hicieron cuatro mediciones de resistencia a tierra de uno o varios electrodos en el área donde se construirá la subestación. Estas mediciones es e hicieron el 06 de diciembre de 1986, con un megger de tierras marca YEW tipo 3207.

į	LECTURA	ELEMENTO	MEDICION	RESISTIVIDAD	AREA	LONGITUD		
i					<u> </u>	<u> </u>		
i	1	Electrodo	16	16	0	1		
į	,	Electrodo	, ,	12	n	l i		
i	-		1 7 -			1 1		
1	3	Electrodo	3.6	11-3	4	1 0 !		
i	4	Red de cuatro	0.4	2.75	16	2.25		
i	5.1		1 - 1		i	] ;		

De los datos anteriores encontramos que para el mes de diciembre la resistividad calculada del terreno está en el rango [2.76,16]. Diciembre no se sin embargo el mes más seco, y la resistividad medida es más bien superficial, excepto el de la red de cuatro varillas.

La resistividad promedio de las lecturas es de 10.5 ohm metro.

Factores de correción [1]:

- 1. Por humedad al mes más seco: 2.1
- 2. Por resistividad superficial: 1.26
- 3. Por espaciamiento entre electrodos: 1.6

Así la resistividad máxima esperada es de 44.87.

La resistividad tomada para efecto de cálculos (Worst Case Cond) = 50.

[1]. Earth Resistances. G.F. Tagg.

## I.2) CORTO CIRCUITO

De acuerdo a una comunicación personal con el Ing. Roberto de Sommers' de CLFC el corto circuito en el área de la red de la CLFC es de 164 MVAcc.

Se toma como base del cálculo la de 500 MVA co ya que es el standard 'exigido por la CLFC en materia de corto circuito.

## 1.3) TIEMPO DE LIBRANZA POR LA PROTECCION.

Se toma como tiempo de libranza de un corto circuito el que corresponde a la apertura de la falla por un fusible, ésto es: .016 segundos. Como la red de tierras opera también para baja tensión, debemos tomar en cuenta corrientes permanentes de baja tensión y el tiempo de libranza de éstas en caso de que no opere la primera protección y opere el respaldo, en este caso se toma como tiempo el de 0.1 segundos.

## II) EL DISENO DE LA RED DE TIERRAS.

El diseño de la red de tierras se ha hecho apegándose al procedimiento aceptado y establecido por el IEEE, y que originalmente fué publicado en '"GUIDE TO SAFETY IN ALTERNATING CURRENT SUBSTATION GROUNDING". AIEE Publication No. 80. March 1961.

#### II.1) LOS DATOS FUNDAMENTALES DE LA RED.

El diseño obtenido fué logrado por un proceso iterativo de proponer una malla y un número de varillas al proceso de cálculo, y al obtener el potencial de malla y la resistencia de la red de tierras; se comparan estos valores con los que se permiten en cuanto a resistencia de la red de tierras y con el que el cuerpo humano tolera (potencial de contacto y de paso ) éstos deben ser menores.

La red obtenida , fundamentalmente es una red de siete conductores lar gos separados 90 cm y de una longitud de 15 m; así como de 10 conductores cortos, transversales de 5.5m; habiéndose propuesto un total de 10 varillas copperæld.

El calibre del cable puede ser hasta un número 2, pero por condiciones mecánicas se recomienda un cable de 1/0 o de 2/0.

El potencial de malla obtenido es de 407 volts, el potencial de contagto que en ese período tolera el cuerpo es de 521 volts y el potencial de paso de 3024 volts.

La resistencia a tierra esperada y crítica de la red es de 0.7 ohms.

Nombre del proyecto IMPRENTA ANTARES Fecha Datos de la malla : Largo: 1.80000E1 metros Ancho : 5.50000 metros 5.00000E-1 metros Profundidad: Corriente máxima de corto circuito : 1.25600E4 Corriente de cc ajustada por tcc : 2.07240E4 Tiempo de libramiento máximo del corto circuito: 1.00000E-1 seg. Area total de la red adicional 0.00000 m2 Longitud de la red adicional 0.00000 metros Longitud adicional de elementos de tierra. electrodos. varillas. etc 3.00000E1 metros

Resultados de la red de tierras con resistividad superficial 0.00000 ohms-metro

Circular mils de cond requerido 5.96693E4
Circular mils del conductor seleccionado 1.33100E5
Circular del cond recomendado 2/0
Long de cond de la red 1.93000E2
Número de conductores paralelos (lado largo) o
Número de conductores paralelos (lado corto) 10
Espaciamiento 1.10000

Resistencia de la red:
de la subestación 7.95446E-1
de la planta 1.000000E5
total 7.95440E-1

Potencial tolerable de contacto 5.21776E2 Potencial de la malla 4.07705E2 Potencial de paso 3.02423E3 Potencial de transferencia 1.64647E4 Resultado de la red de tierras con resistividad superficial 5.00000E1 ohms-metro

Circular mils del cond requerido 5.96693E4
Circular mils del conductor seleccionado 1.33100E5
Calibre del cond recomendado 2/0
Long de cond de la red 1.93000E2
Número de conductores paralelos (lado largo) 6
Número de conductores paralelos (lado corto) 10
Espaciamiento 1.10000

#### Resistencia de la red :

de la subestación 7.95446E-1 de la planta 1.00000E5 total 7.95440E-1

Potencial tolerable de contacto 5.81304E2 POtencial de la malla 4.07705E2 Potencial de paso 1.24750E4 Potencial de transferencia 1.64847E4

Resultados de la red de tierras con resistividad superficial 1.000000E2 chms-metro

Circular mils del cond requerido 5.98693E4 Circular mils del conductor seleccionado 1.33100E5

- II.3) ESPECIFICACIONES DE LA RED DE TIERRAS.
- 1. Resistencia a la fusión a la hora de falla de 250 °C.
- 2. El conductor requerido por el cálculo de corto circuito es de 26849 circular mils, y se escoge el calibre 1/0 ó 2/0 como minimo aceptable debido a condiciones mecánicas.
- 3. El conductor es de baja resistencia para prevenir descargas peligrosas.¹ Para evitar potenciales de transferencia peligrosos, la red se generaliza con electrodos en los tableros de fuerza.
- 4. Las conexiones deben ser:

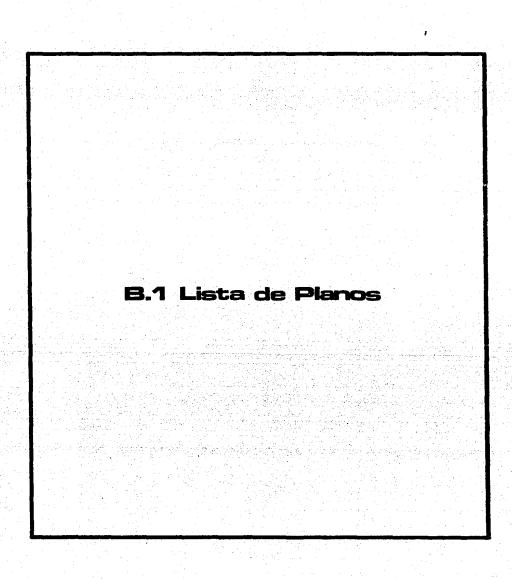
resistir la corrosión : soldadas y de bronce. amperaje : la sección transversal de las conexiones debe ser mayor que la de los conductores.

- 5. Diseñada para una resistividad de 16 ohm-metro, y que puede aumentar has ta 25000 amp durante 0,2 seg.
- Diseñada para ir enterrada a una profundidad de o.5 metros, y que puede¹ llegar a subir hasta 0.20 cm.
- 8. Diseñada para tener una resistencia de 0.7 ohms a tierra en caso de alta resistividad del terreno.
- III. CALIBRE DEL CONDUCTOR DEL ELECTRODO DE TIERRA
  Y DE PUESTA A TIERRA DE EQUIPOS.

La corriente nominal de baja tensión es de 795 Amp. Se escogen barras' de cobre de 800 Amperes para el tablero de distribución principal. De esta' manera el conductor del alimentador corresponde al rango de 600 a 1100 mcm de la tabla 206.57 del NTIE, y por ello el calibre del electrodo de tierra, es del número 2/0.

A.7 Microfilm de la Memoria de Cálculo

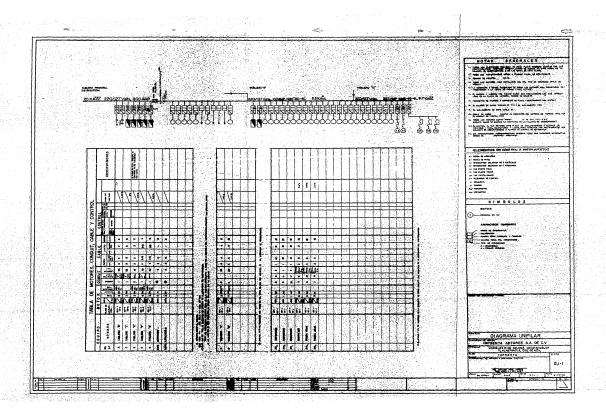
# APENDICE B PLANOS



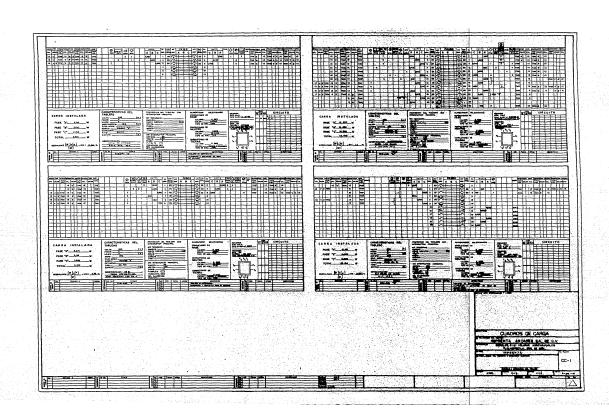
## B.1.- LISTA DE PLANOS

1	PG-1	PLANTA GENERAL
2	SNG-1	SIMBOLOS Y NOTAS GENERALES
3	IEA-1	INSTALACION ELECTRICA DE ALUMBRADO (Area de Imprenta).
4	IEA-2	INSTALACION ELECTRICA DE ALUMBRADO (Area de Bodega).
5	IEC-1	INSTALACION ELECTRICA DE CONTACTOS (Area de Imprenta).
6	IEC-2	INSTALACION ELECTRICA DE CONTACTOS (Area de Bodega).
7	IEF-1	INSTALACION ELECTRICA DE FUERZA
8	DM-1	DETALLES DE MONTAJE - 1
9	DM-2	DETALLES DE MONTAJE - 2
10	DU-1	DIAGRAMA UNIFILAR - 1
11	0U-2	DIAGRAMA UNIFILAR — 2
12	SE-1	SUBESTACION ELECTRICA
13	RGT-1	RED GENERAL DE TIERRAS
14	CC-1	CUADROS DE CARGAS - 1
15	CC-2	CUADROS DE CARGAS - 2

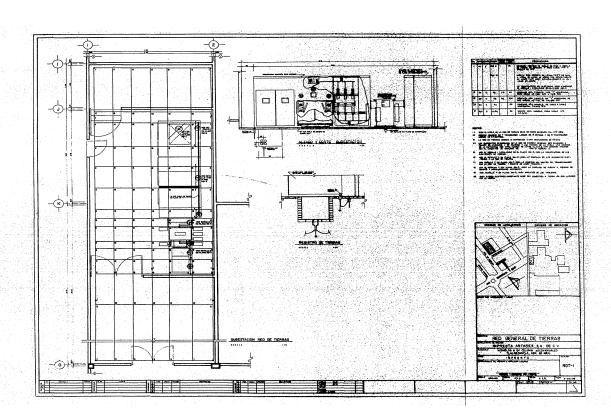
B.2 Diagrama Unifilar DU-1



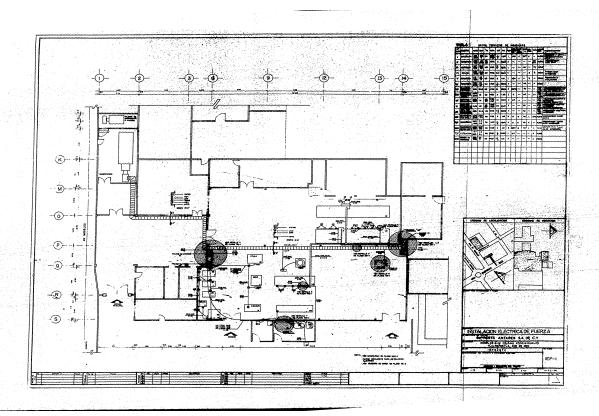
B.3 Cuadro de Cargas de la Imprenta CC-1



B.4 Red General de Tierras RGT-1

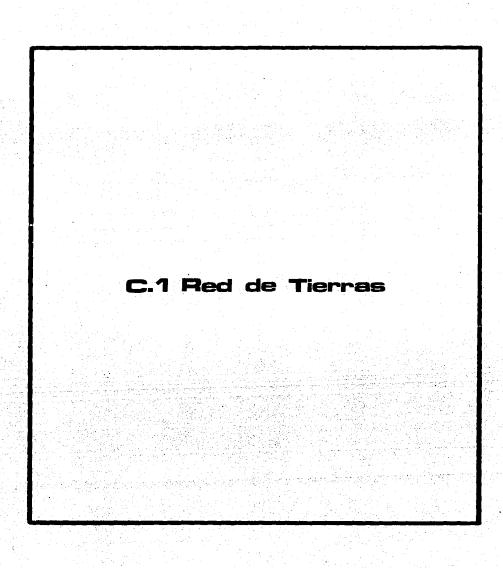


B.5 Instalación Eléctrica de Fuerza IEF-1



B. 6 Microfilm de los Planos

# APENDICE C PROGRAMAS DE COMPUTADORA



PROGRAMA: RED DE TIERRAS.

EXPLICACION.

Este programa está basado en el procedimiento IEEE80, de 1966, y calcula la red de tierras. La forma en que realiza los cálculos es la siguiente:

- 1.- Se crea la variable booleana TRACE con el fin de detectar errores en elprograma y agilizar sus correcciones.
- Se proporciona información al usuario para familiarizarlo con el programa.
- 3.- El programa pregunta y lee cada uno de los datos de entrada.
- 4.- Se imprimen todos los datos de entrada, incluyendo la Corriente de Corto Circuito ajustada por un factor que incluye la componente de corriente directa, según el tiempo de libramiento de la falla.
- 5.- Se selecciona un calibre de Conductor, práctico para la construcción de la Red de Tierras. Este conductor debe soportar sin fundirse el Corto Circuito, cuya magnitud es la de la corriente de Corto Circuito (Icc) en el tiempo de libramiento de la falla (tcc). El calibre del conductor, en Circular Mils, viene dado por la fórmula:

$$cm = Icc/\sqrt{(log((tm - ta)/(234 + ta)) + 1)/33 tcc]}$$

#### dondes

Icc - Corriente de corto circuito ajustada (Amp).

tcc - Tiempo de libramiento de la falla de corto circuito (seg).

ta - Temperatura Ambiente (40 °C).

tm - Temperatura según el material y accesorios que se empleen:

1083 °C Temperatura de fusión del Cobre.

450 °C Temperatura permisible para soldadura de latón.

250 °C Temperatura permisible para uniones con conectores.

- 6.- Se asigna un valor a la resistividad superficial del terreno ( 0, 50, -100, 500 6 100 ohms), o sea, la grava colocada para aumentar el potencial tolerable por el cuerco humano.
- 7.- Se calcula el valor inicial del potencial tolerable por el cuerpo huma-

- 8.- Se calcula la longitud total de la red de tierras.
- 9.- Se calcula el espaciamiento entre conductores de la red.
- 10.- Se calcula el potencial de contacto al centro de la malla, por ser el punto más crítico, este potencial, debe ser menor que el potencial to lerable por el cuerpo humano.
  - El potencial de contacto, se calcula tomando en cuenta:
  - -el efecto del número de conductores paralelos espaciados, con un cier to diámetro común y enterrados a una determinada profundidad.
  - -las irregularidades del terreno que provocan que el flujo no sea uniforme en diversas partes de la red.
- 11.- El potencial tolerable por el cuerpo humano, es calculado y, si éste ' es mayor que el potencial de la malla (E_{tol} > E_{malla}), se aumenta un ' conductor largo a la malla, hasta que se cumpla que el potencial de la malla sea menor que el potencial tolerable por el ser humano.
- 12.- Se calcula el potencial de paso que el cuerpo humano tolera, tomando 'en cuenta el efecto de los conductores largos (n) sobre los conducto res cortos (m) de la malla básica.
- 13.- Se calcula la resistencia de la red de tierras de la subestación.
- 14.- Se calcula la resistencia de la red de tierras de la planta.
- 15.- Se calcula la resistencia de la red de tierras equivalente, como la resistencia en paralelo de las redes de tierras de la subestación y de la planta.
- 16.- Se calcula el potencial de transferencia o potencial de la red de tierras que se eleva sobre la tierra real. Si existen conductores que de saquen de la subestación este potencial, será considerado desde un lugar remoto como un voltaje, llamado de transferencia y que puede resultar peligroso.
- 17.- Se imprimen los resultados (ver sección de resultados).
- 18.- Se realiza un proceso iterativo desde el paso 6 hasta el paso 17, asignando los diferentes valores propuestos a la resistividad superficialdel terreno, 0, 50, 100, 500 y 1000 ohms.
- 19.- Se cierran los archivos.

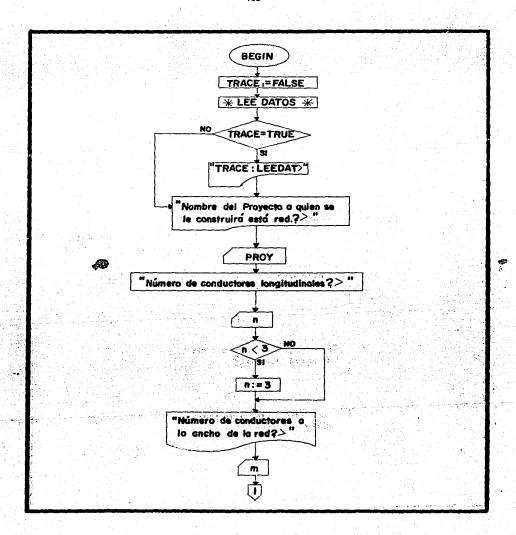
# PROGRAMA REDTIERRAS DATOS DE ENTRADA.

NOMB	RE DAL DATO		UNIDAD	and the second	VARIABLE
		1 10			
1.	Número de Conductores Long <u>i</u> tudinales.		( )		n
2.	Número de Conductores a lo ancho de la Red.		( )		m
3.	Ancho de la Red.		( m )		y
4.	Largo de la Red.		( m )		×
5.	Magnitud Corriente de Corto Circuito.	<b>3</b> '	( Amp )		Icc
6.	Tiempo de libramiento de la falla de corto circuito.		( Seg )		Téc
7.	Resistividad del terreno.		(ohm-m)		ros
8.	Profundidad de Enterramient de la Red.	.0	1.1 1.1 1.1 ( 1. m 1. ) 1.1		profundidad
9.	Area total de Redes de tier adicionales.	ra	( m ² )		
10.	Longitud total de Redes de tierra adicionales.		( m )		
<b>\$11.</b>	Longitud total de varillas, electrodos y otros elemento de tierra.		( m )		

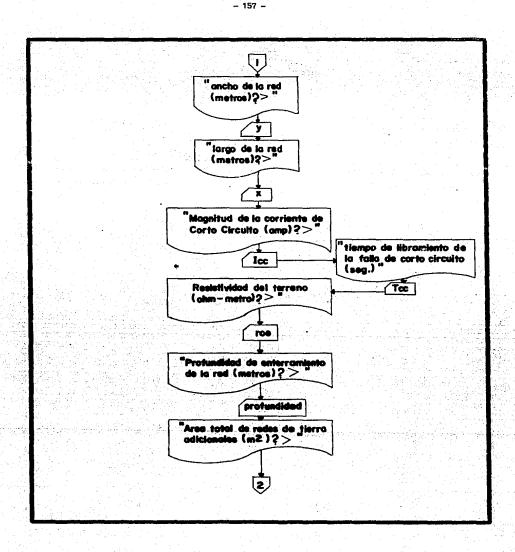
### PROGRAMA: RED DE TIERRAS.

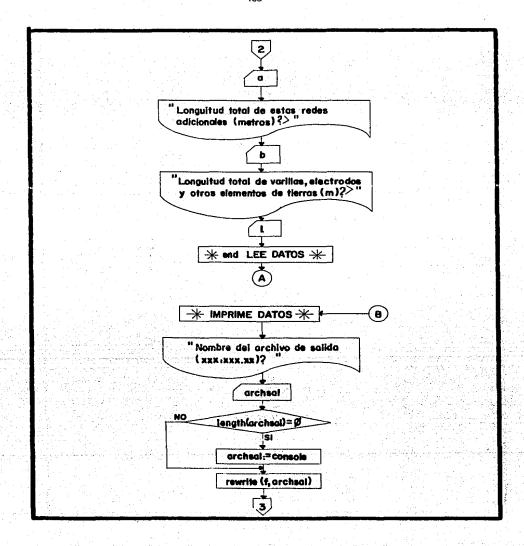
### RESULTADOS.

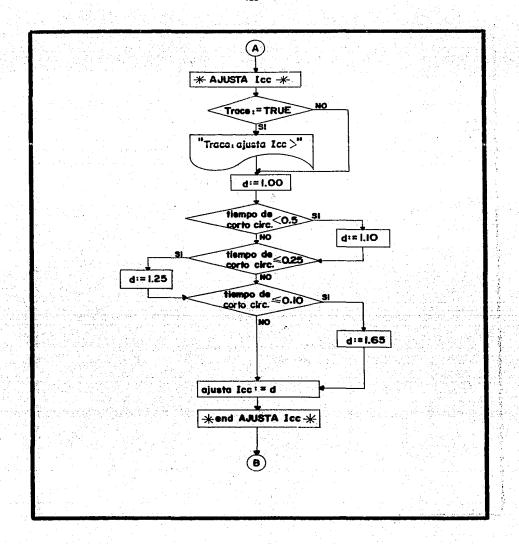
	NOMBRE	UNIDAD	VARIABLE
1	Resistividad Superficial del terreno.	(ohm-n)	ros
2	Circular Mils del Conductor requerido.	(circularmil)	cmdelcondreg
3	Circular Mils del Conductor seleccionado.	(circularmil)	mem
4	Calibre del Conductor Recome <u>n</u> dado.	(MCM-AWG) - E	calibre
5	Longitud de Conductores de la Red	(m)	longdelared
6	Número de Conductores Parale- los largos.	(conductores)	
7	Número de Conductores Parale- los cortos.	(conductores)	
8	Espaciamiento	(m)	espaciamiento
9	Resistencia de la Subestación.	(ohm)	resub
10	Resistencia de la Planta.	(ohm)	resplanta
11	Resistencia total.	(ohm)	
12	Potencial tolerable de Contacto	. (volts)	Eto1
3	Potencial de la Malla.	(volts)	Emalla
4	Potencial de paso.	(volts)	Epaso
5	Potencial de Transferencia.	(volts)	Etransf

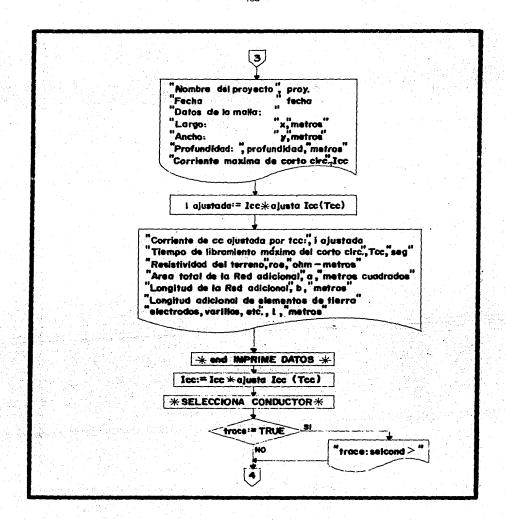


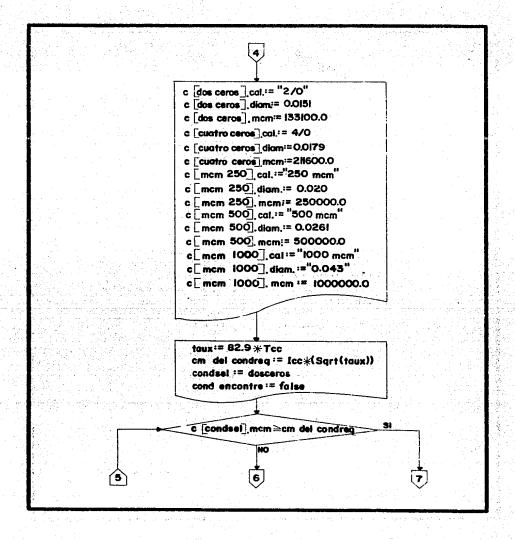
CELES .

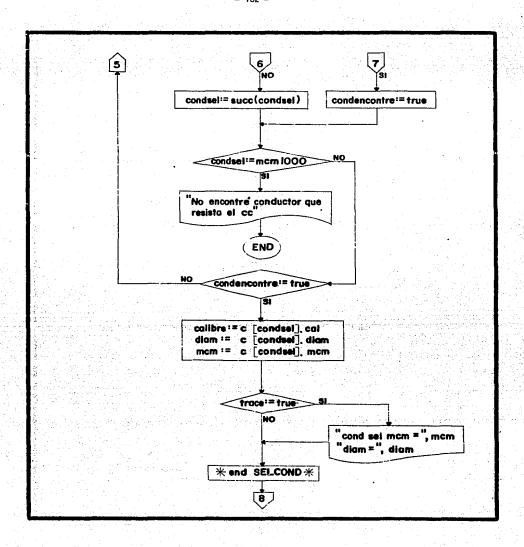


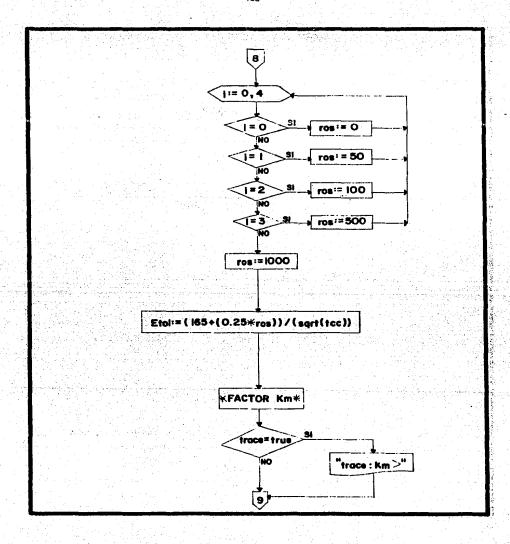




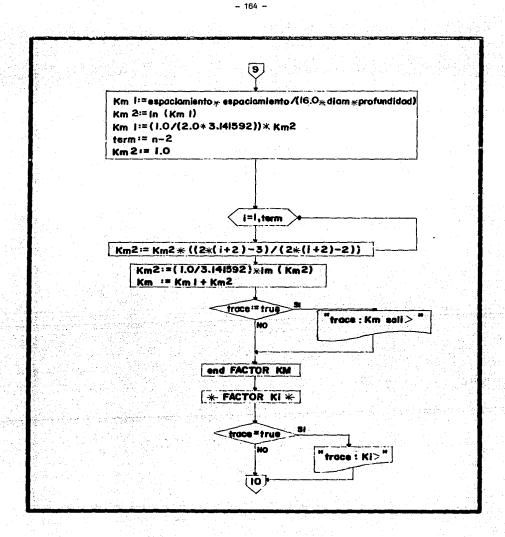


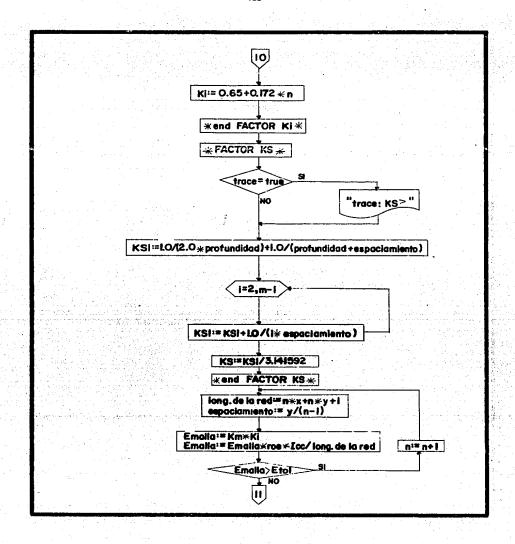


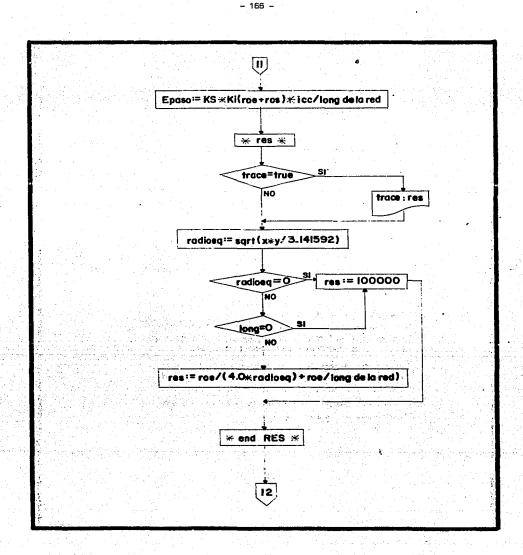


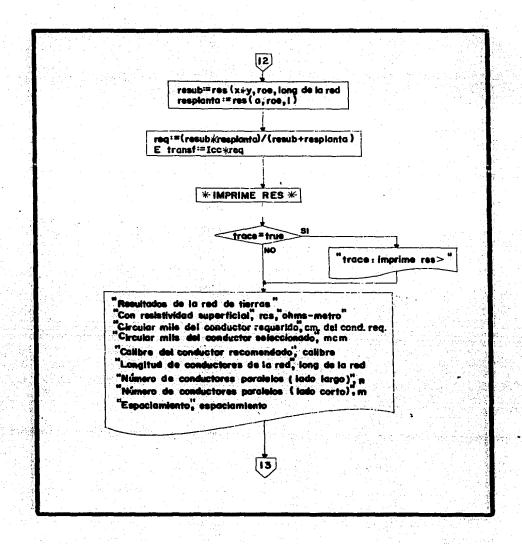


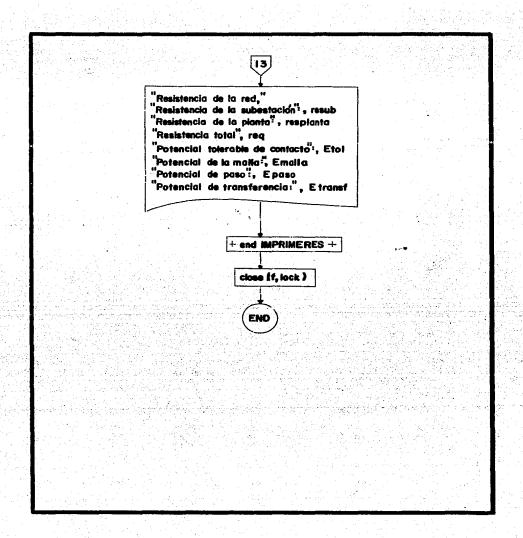
10 720 1 (1 to 12 to 1











```
program redtierras;
uses transcend:
programa que calcula la red de tierras de acuerdo al procedimiento
IEEE80, de 1966.
vered=03/00 corre ejemplos en identica forma que manuales.
      03/01 incluye ajusta icc
                imprime en printer:
        03/02 funciona con archivos.
        03/03 correccion de impresion; falta instruye.
≠ }
const
pi = 3.141516:
type
cond = record
        cal : string;
        diam : real;
                :real:
        mem
        end: (*cond*)
cal = (dosceros, cuatroceros, mcm250, mcm500, mcm1000);
var
trace :boolean;
        : text;
archsal.
calibre.
proy : string;
fecha istring;
        (* variable auxiliar para for*)
        (* numero de travesa~os largos de la malla, >= 3*)
n.
        (* numero de travesa os del tama o del ancho de la red *)
        :integer;
        (*tama~o en metros del largo de la red *)
x. .
        (*tama~o en metros del ancho de la red *)
                 (*cantidad de metros de conductores de red enterrados *)
longdelared,
        (*Corriente de corto circuito en Amperes *)
Icc.
        (*tiempo de libramiento en segundos de un cortocircuito por la
Tec.
          proteccion principal *>
espaciamiento, (*distancia entre conductores largos de la red de tierras*)
profundidad.
               (*profundidad en metros, a las que se entierra la red
                 de tierras*)
         (* diametro en metros del conductor de cobre seleccionado para *)
diam.
         (* circular mils del conductor de la red seleccionado
cmdelcondreg. (* circular mils requeridos, calculados, del conductor de
                 tierras *)
         (* la planta o fabrica, pueden tener redes de tierras adicionales
a.
            cuya area cubierta es a, y cuya longitud de conductores es basi-
         (* ver resplanta *)
ь.
```

- 1, (* longitud de conductores que pueden ser considerados como parte de la red de tierras, como lo son las varillas de tierra, tuberias de agua, cables que conectan a redes de tierras equivalentes, etc., su efecto se considera en resub *)
- resub, (* resistencia de la red de tierras de la subestacion *)
  resplanta, (*resistencia de la red de tierras de la planta *)
- Emalla, (* Potencial de contacto al centro de una red de tierras, calculado en el centro de la malla, que es el mas agudo, y que debe ser menor que el que pueda tolerar el cuerpo humano. *)
- Etol, (* Potencial de contacto tolerable por el cuerpo humano. *)

  Epaso, (* Potencial de paso, normalmente menor que el de contacto
  por el efecto de la resistividad superficial del terreno,
  y por los zapatos, etc, que el cuerpo humano tolera.
  *)
- Etransf,(* Potencial de transferencia, o potencial que la red de tierras se eleva sobre la tierra real. Si existen conductores, que saquen de la subestacion el potencial de la red de tierras, este potencial sera visto, desde un lugar remoto, como un voltaje, que se llama de transferencia, y que puede ser peligroso. *)
- Req, (* Resistencia de tierra, equivalente, de toda la red de tierras de la subestación *)
- roe, (* Resistividad del terreno. Medida por el metodo de cuatro varillas esta resistividad es igual a la medicion de resistencia hecha multiplicada por 2*pi*distancia entre varillas. roe=RM2*pi*lentrevarillas. lentrevarillas debe ser mayor que la profundidad de enterramiento de la varilla.
- ros (* resistividad del terreno, superficial. esta corresponde a la grava, cuando se pone en forma superficial, para aumentar el potencial tolerable por el cuerpo humano, y reducir la long, de la red *)

### real;

c: arrayEdosceros..mcmi0001 of cond;

procedure instruye; begin write('instruye') procedimiento no desarrollado'); end; (*instruye*)

```
procedure leedat:
begin
if trace then writeln("trace:leedat>"):
writeln('Nombre del proyecto a quien se le construira esta red ? >');
readin(proy):
writeln('Numero de conductores longitudinales >3 ? >');
readin(n):
if n< 3 then n :=3;
write('numero de conductores a lo ancho de la red ? >'):
        readin(m);
write('ancho de la red (metros) ? >');
        readin(y);
write('largo de la red (metros) ? >'):
        readin(x);
write('Magnitud de la corriente de corto circuito (amp) ? >');
        readin(Icc):
write(Tiempo de libramiento de la falla de corto circuito (seg) ? > );
        readin(Tcc);
write('Resistividad del terreno (ohm-metro) ? >');
        readin(roe);
write('Profundidad de enterramiento de la red (metros) ? > 1);
        readin(profundidad);
write('Area total de redes de tierra adicionales (m2) ? >');
        readin(a):
write('Longitud total de estas redes adicionales (metros) ? > ):
        readin(b):
write('Longitud total de varillas, electrodos y otros elem de tierras (m) ? ');
        write(' >');
        readin(1):
end: (*leedat*)
function ajustalcc(tigmpodecortocirc : real):real:
(Mesta funcion ajusta de un factor de ajuste de la corriente de
corto circuito, para la componente de corriente directa de una
corriente de corto circuito que se libra en tiempodecortociro
para efectos de calculo de red de tierras
*)
                                                           tan, to visit up es
var
        direal:
begin
         if trace then writeln('trace:ajustalcc>');
         d:= 1.00;
         if (tiempodecortocire < 0.5 ) then ds = 1.10;
         if (tiempodecortocirc <= 0.25) then di= 1.25;
         if (tiempodecortocire <= 0.10) then dr= 1.65; ajustalce r=d;
 end; (*ajustaIcc*)
```

```
procedure imprimedat;
(* imprime los datos de la red de tierras *)
var
iajustada : real ;
begin
write('Nombre del archivo de salida (xxxxxxxxxxx) ? > 1);
readin(archsal);
if length(archsal) = 0 then archsal:='console:';
rewrite(f,archsal);
writeln(f.chr(12));
for i:=1 to 4 do writeln:
writeln(f, 'Nombre del proyecto ',proy);
writeln(f, 'Fecha' ',fecha'
                                       ', fecha);
writeln(f, ' Datos de la malla r');
                  Largo: ',x,' metros');
Ancho: ',y,' metros');
writeln(f,
writeln(f, '
writeln(f. '
                  Profundidad: ',profundidad,' metros');
writeln(f, 'Corriente maxima de corto circuito :', Icc);
iajustada :=Ice * ajustaIce(Tce);
writeln(f, Corriente de cc ajustada por tcc : (,iajustada);
writeln(f, Tiempo de libramiento maximo delo corto circuito : ',Tcc,' seg');
writeln(f, 'Resistividad del terreno', roe, 'ohm-metros');
writeln(f, 'Area total de la red adicional ',a, 'm2');
writeln(f, 'Longitud de la red adicional ',b, 'metros ');
writeln(f, Longitud adicional de elementos de tierra, ');
writeln(f, electrodos, varillas, etc ',1,' metros')
end: (*imprimedat*)
```

```
procedure selcond(Icc, Tcc:real);
(* este procedimiento selecciona un calibre de conductor, practico,
para efecto de construir con el una red de tierras.
El conductor debe soportar sin fundirse el corto circuito de magnitud
Icc. durante un tiempo tcc.
*)
var
condsel :cal;
condencontre:boolean;
tauxireal;
begin
        if trace then writeln('trace; selcond >');
        c[dosceros].cal:=' 2/0 ';
        c[dosceros].diam:=0.0151; c[dosceros].mcm:=133100.0;
        c[cuatroceros].cal:=' 4/0 ';
        c[cuatroceros].diam: =0.0179;c[cuatroceros].mcm: =211600.0;
        c[mcm250],cal :=' 250 mcm ';
        c[mcm250].diam:=0.020;c[mcm250].mcm:=250000.0;
        c[mem500].cal := 500 mem (;
        c[mcm5003.diam:=0.0261;c[mcm5003.mcm:=500000.0;
        c[mcm1000].cal :=' 1000 mcm';
        c[mcm1000].diam:=0.043;c[mcm1000].mcm:=1000000.0;
 Los circular mils requeridos estan dados por la formula
 em= Icc/(sqrt[ (log( (tm-ta)/(234+ta)+ 1) )/(33*tcc)])
 donde tas temperatura ambiente = 40
        tm segun el material y accesorios que se empleens
        1083
                temp de fusion del cobre;
        450
                temp permisible para soldadura de laton;
                temp permisible para uniones con conectores;
```

		se puede	
	AMDO		

	ti	emp	) O	le di	ır d	le fa	111	<b>i</b> , '' ''			cab	le.	la	ton		cone	ctor
ij	30	- 54	9	. 1 3 M	50.7			91			40		. 50	600		65	1.00
÷	4	500	a -		100		1.50		4.11	Ĉε,	14		20	100		24	1.37
	1	100		1997	11.5				£ 24		7		10		- 1	12	
	. 5	- 66	19			31		1.35	1 -1		5		6.	5	1.1	8.5	Na etta
	5-3		. <b>.</b>		"					1.	7 1			T. 19.	. 1.	727.3	24

```
taux :=82.9*Tcc;
      emdelcondreq := Icc*(sqrt(taux));
      condsel := dosceros;
      condencontre :=false;
      repeat
      if ( c[condsell.mcm >= cmdelcondreg) then condencentre t=true
                              else condsel :=succ(condsel):
      if condsel =mcm1000 then begin
                      writeln('no encontre conductor que resista el cc ');
                      exit(program);
                      end (* if *)
      until condencontre;
      calibre := c[condsel].cal:
      diam :=c[condsell.diam;
      mem :=cfcondsell.mem:
      if trace then writeln('cond sel mcm=', mcm, ' diam=', diam);
end; (*selcond*)
function km(espaciamiento,profundidad,diam:real;n:integer):real;
(> funcion que calcula el factor KM que toma en cuenta el efecto
del numero de conductores paralelos, espaciados, con diametro diam
y enterrados a una profundidad determinadas. unidades en metros*)
var
term:integer:
km1, km2:real;
begin
      if trace then writeln("tracerkm >();
      km1:=espaciamiento*espaciamiento/(16.0*diam*profundidad);
      km2 :=1n(km1);
      km1:=(1.0/(2.0*pi))*km2;
      term := n-2;
      km2:=1.0;
      for i:=1 to term do km2 := km2*((2*(i+2)-3)/(2*(i+2)-2));
      km2 := (1.0/pi) \times ln(km2):
      kms=km1+km2s
      if trace then writeln('trace : km sali >'):
end: (*km*)
function ki(n:integer):real;
(afuncion que calcula un factor por irregularidades del terreno 🕾
  para tomar en cuenta el flujo no uniforme en diversas partes
  de la red
  *>
  begin
  if trace then writeln('trace: ki >'):
  ki := 0.65 + 0.172 * n
  end: (*ki*)
```

```
function ks(espaciamiento, profundidad: real; m: integer): real;
Coeficiente que toma en cuenta el efecto de n conductores de la malla,
y que lleva m conductores transversales (cortos) en la malla basica:
var ks1 : real:
    is integer:
    begin
      if trace then writeln("trace: ks >");
      ks1 := 1.0 /( 2.0*profundidad)+1.0/(profundidad +espaciamiento);
      for is=2 to m-1 do ks1 s= ks1 + 1.0/(i*espaciamiento);
      ks := ks1/pi
    end: (#ks#)
procedure imprimeres:
begin
      if trace then writeln('trace:imprimeres >');
writeln(f); writeln(f); writeln(f, 'Resultados de la red de tierras ');
writeln(f, con resistividad superficial ', ros, ' ohms-metro');
writeln(f); writeln(f, 'Circular mils del cond requerido ', cmdelcondreq);
writeln(f, Circular mils del conductor seleccionado (,mcm);
writeln(f, Calibre del cond recomendado ', calibre);
writeln(f, Long de cond de la red ', longdelared);
writeln(f, Numero de conductores paralelos (lado largo ) <,n);
writeln(f, Numero de conductores paralelos (lado corto ) ',m);
writeln(f. 'Espaciamiento ', espaciamiento);
writeln(f); writeln(f, 'Resistencia de la red s');
      writeln(f,*
                       de la subestacion (, resub);
      writeln(f, *
                        de la planta
                                           ', resplanta);
      writeln(f,
writeln(f, total (,req);
writeln(f); writeln(f, Potencial tolerable de contacto (,Etol);
writeln(f, Potencial de la malla (Emalla); writeln(f, Potencial de paso (Epaso);
writeln(f, Potencial de transferencia (, Etransf);
ends (*imprimeres*)
function res(area, ro, long:real):real;
 (×
esta funcion calcula la resistencia de tierra de una malla que
cubre un area sobre un terreno de resistividad ro y que tiene
una longitud total de conductor enterrado long
≠) '
radioeq : real:
begin
 if trace then writeln('trace : res >');
```

6

radioeq := sqrt(area/pi);

end: (*res*)

if (radioeq = 0.0) or (long = 0.0) then res := 100000.0 else res := ro/(4.0%radioeq) + ro/(long)

```
begin { main}
        trace := false:
        instruye;
        leedat;
        imprimedat;
        Ice:=Ice*ajustalce(tee);
        selcond(Icc, tcc);
        for i:= 0 to 4 do
        begin
            case i of
                :ros :=0;
            0
            1
                :ros :=50;
            2
                :ros :=100:
            3
                 :ros :=500;
                 :ros :=1000;
            end; {case}:
             [ valor inicial de Etol, con ros =0 ]
            Etol :=(165+(0.25*ros))/(sqrt(tcc));
            repeat
                     longdelared:=n*x+m*y+l:
                     espaciamiento: =y/(n-1);
                     Emalla:=km(espaciamiento,profundidad,diam,n)*ki(n);
                     Emalla: =Emalla=roe = Icc/longdelared;
                     if (Emalla > Etol) then n:=n+1;
            until (Emalla <= Etol):
            Epaso :=ks(espaciamiento.profundidad,m)*ki(n)*(roe+ros)*icc;
            Epaso :=Epaso/longdelared;
            resub ==res(x#y,roe,longdelared);
            resplanta (#res(a,roe,1);
             reqs=(resub*resplanta)/(resub+resplanta);
            Etransf := Icc *req;
             imprimeres:
             end: (*for*)
             close(f,lock);
end. (*main*)
```

C. 2 Alimentadores

PROGRAMA: ALIMENTADORES. EXPLICACION.

El objetivo de este programa, es seleccionar el conductor adecuado para alimentar una carga dada. Primeramente, el programa lee todos los datos referentes a: los conductores, factores de temperatura, factores de agrupamiento y tuberia conduit, así como la tabla 206.58 de las NTPIE, con el fin de seleccionar el calibre del conductor de puesta a tierra.

El programa, lee los datos de la carga a alimentar, como son: KW, factor de potencia, distancia del centro de carga a la carga, corriente nomi--nal, corriente máxima que demanda la carga, etc.

A continuación, el programa realiza los cálculos para seleccionar el conductor apropiado para alimentar la carga definida: por ampacidad; por 'caida de voltaje; por corto circuito. Así mismo, se selecciona el conductor de neutro y el conductor de tierra.

El programa Alimentadores, también selecciona la capacidad de la protección contra sobrecarga del circuito, así como la canalización adecuada a un factor de relleno de 25% (tubo conduit).

Por último, se imprimen los resultados obtenidos.

## PROGRAMA: ALIMENTADORES. DATOS DE ENTRADA.

### VARIABLE

#### SIGNIFICADO

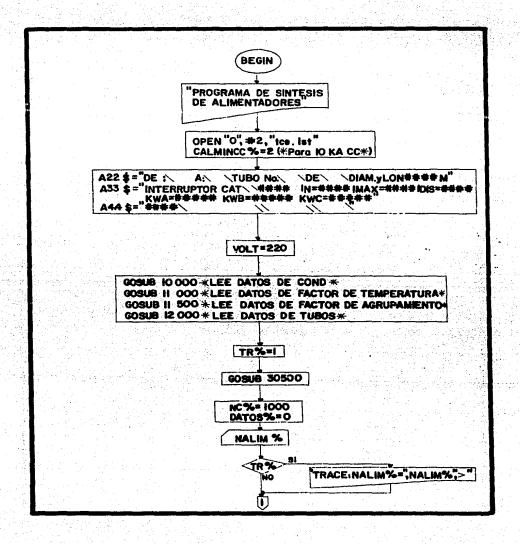
NALIM%	Número de Alimentadores.
KW	KiloWatts de Diseño de la Carga.
IN	Corriente Nominal para Protección
IMAX	Corriente Máxima Permisible para que la pro
	tección no opere en un segundo.
FASES%	Número de Fases.
LON	Distancia desde el centro de carga hasta la carga; longitud total del alimentador.
FP	Factor de Potencia.
TUROS	Tubo Galvanizado, Poliducto, PVC, etc.

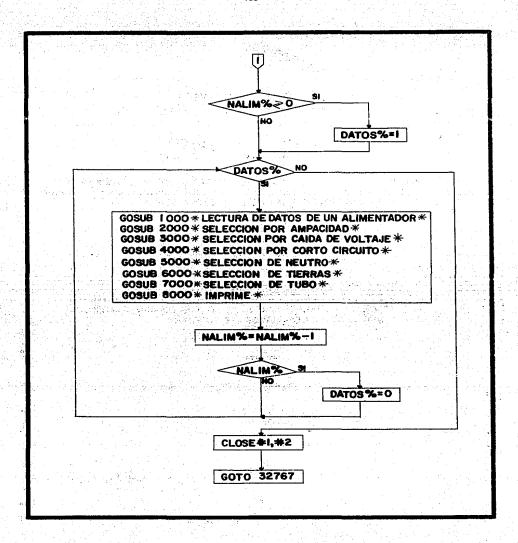
#### DE CADA CONDUCTOR:

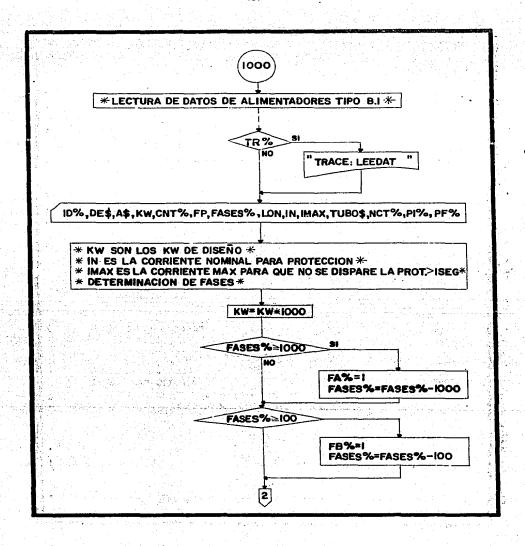
CALIB\$	Calibre del Conductor.
TIPO\$	Tipo de Aislamiento.
AMPAC%	Ampacidad del Conductor.
DIAM	Diámetro del Conductor.
AREA	Area del Conductor.
R	Resistencia del Conductor.
x	Reactancia del Conductor.
COSTO	Costo del Conductor.

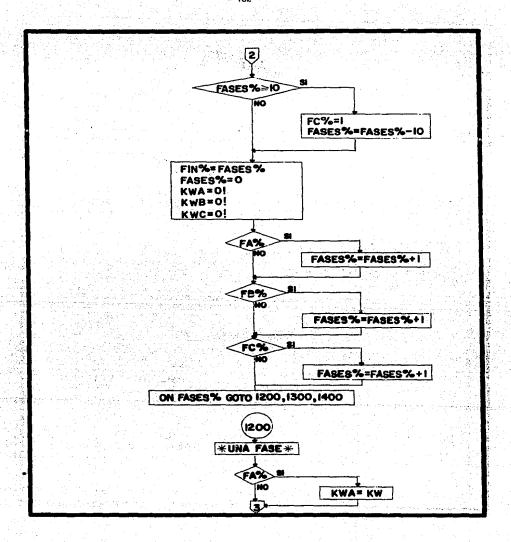
# PROGRAMA: ALIMENTADORES. RESULTADOS.

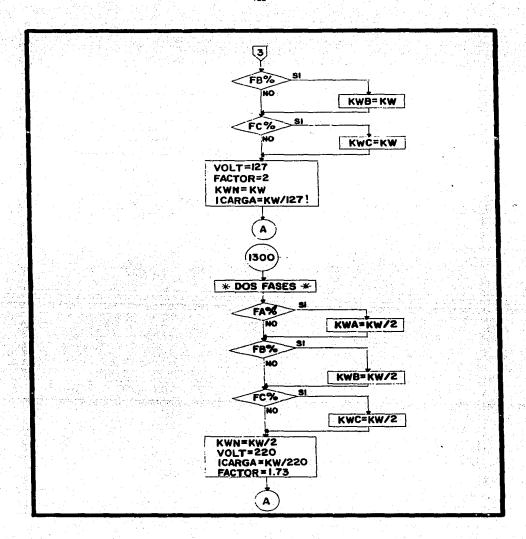
- El programa Alimentadores, Imprime los siguientes resultados:
- Imprime los datos de entrada, los cuales representan la base de los cálculos realizados.
- Tipo y Calibre del conductor de fase requerido para alimentar la carga.
- 3) Tipo y Calibre del conductor neutro requerido.
- 4) Tipo y Calibre del conductor de puesta a tierra requerido.
- 5) Capacidad de la protección contra sobrecarga del circuito.
- 6) Diámetro de la canalización requerida (tubo conduit).

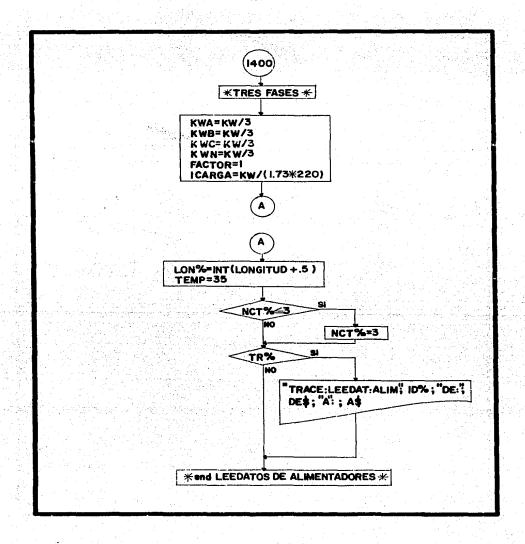


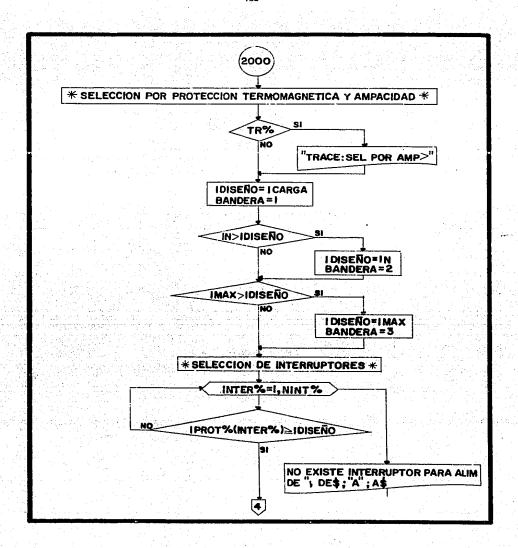


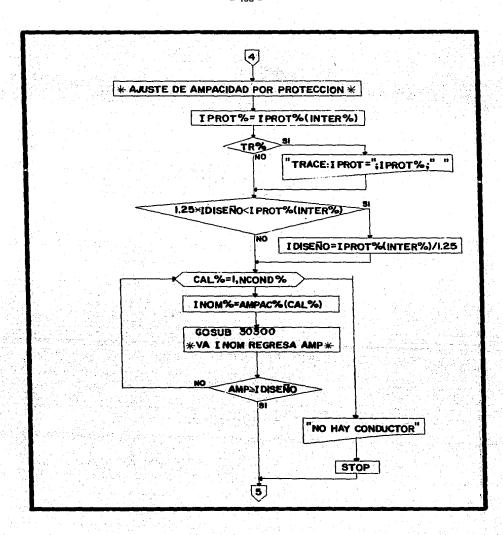


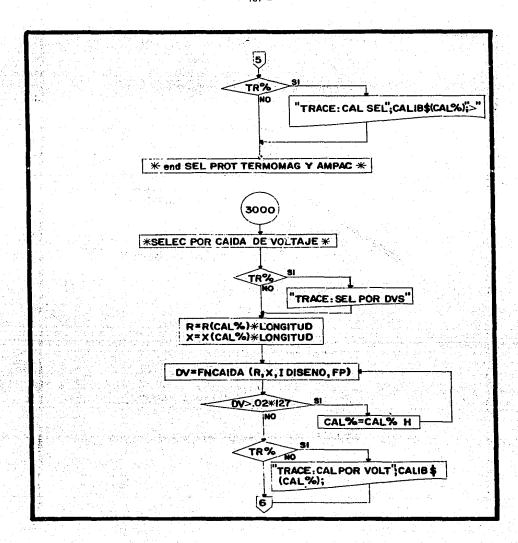


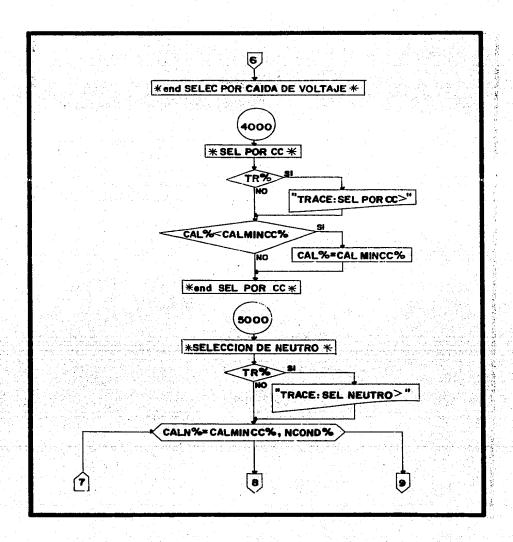


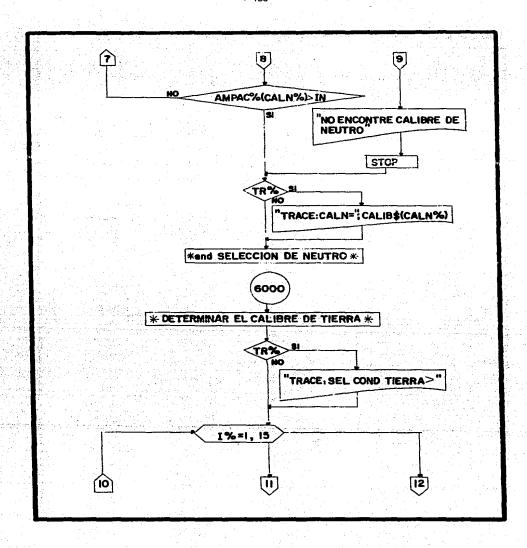


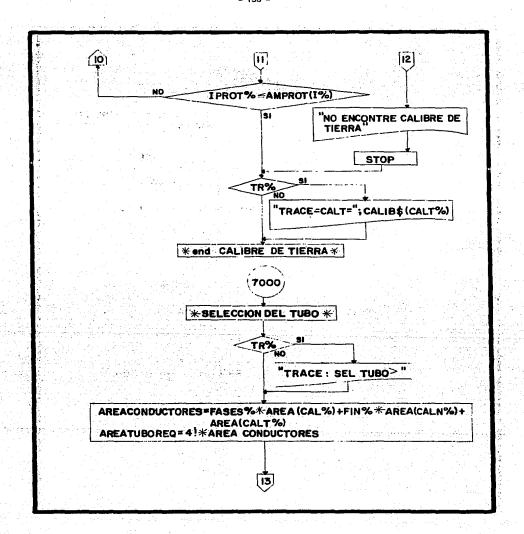


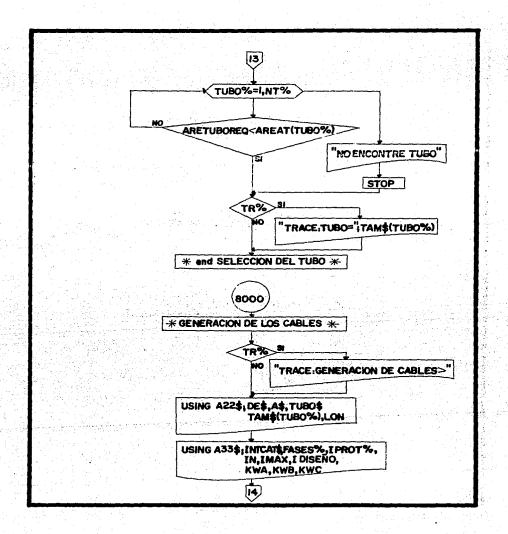


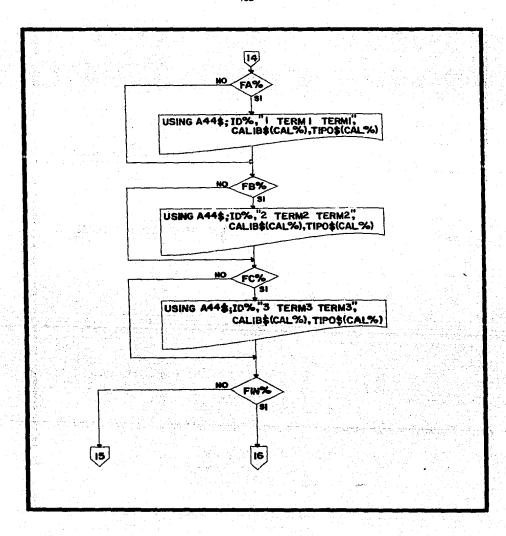


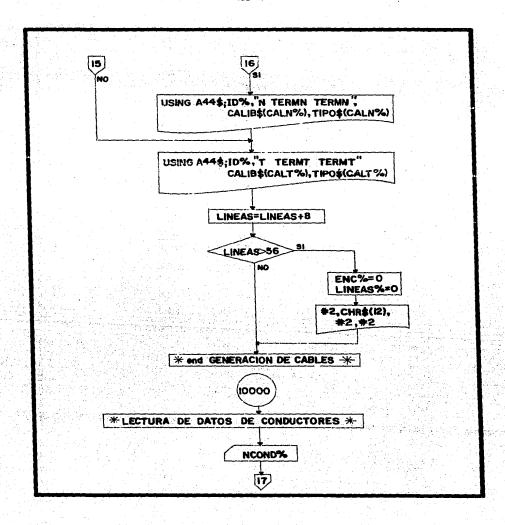


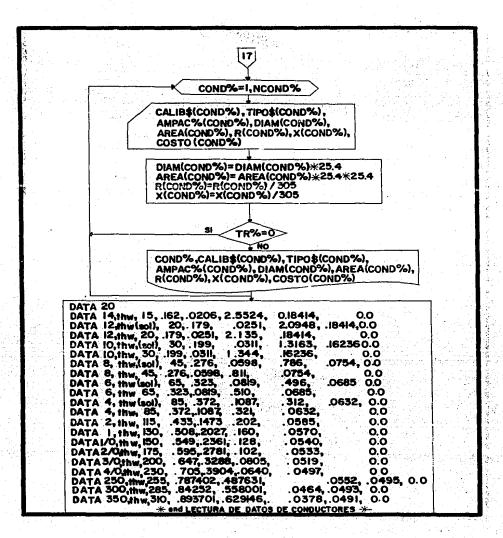


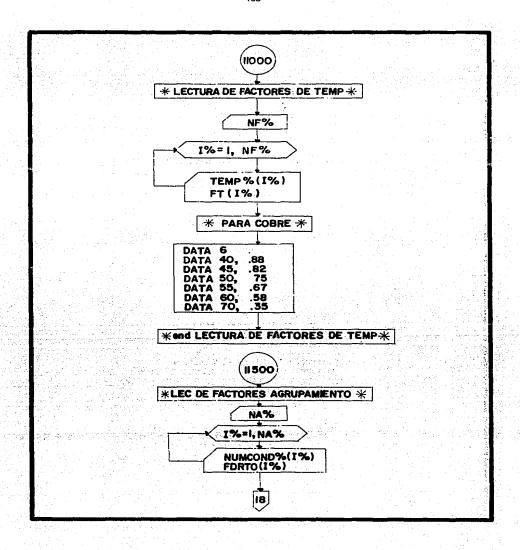


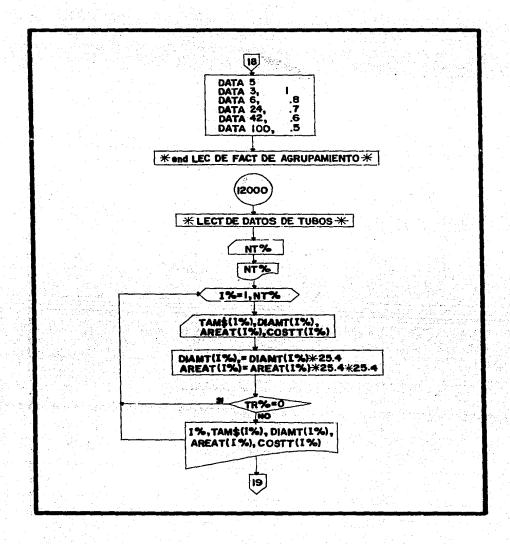


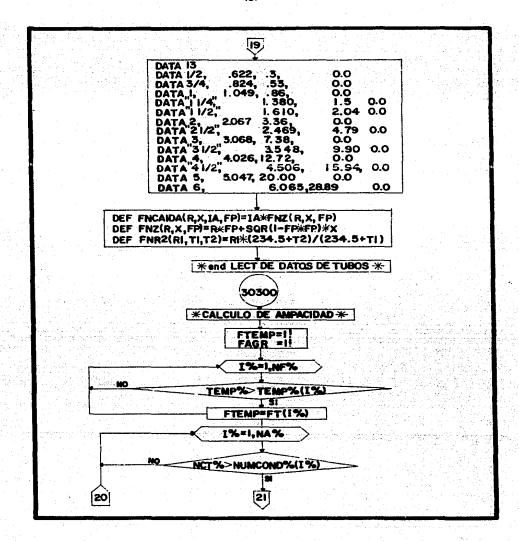


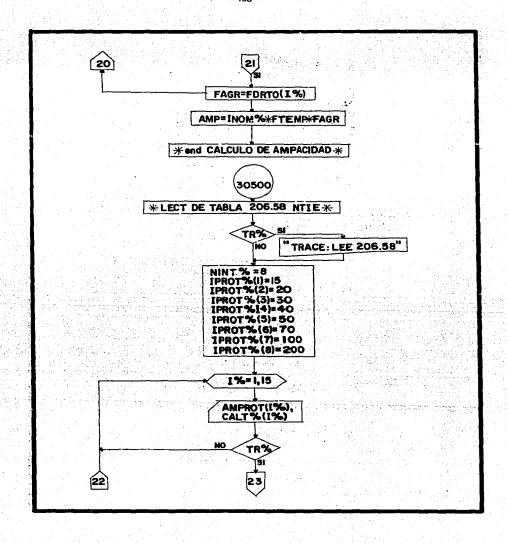


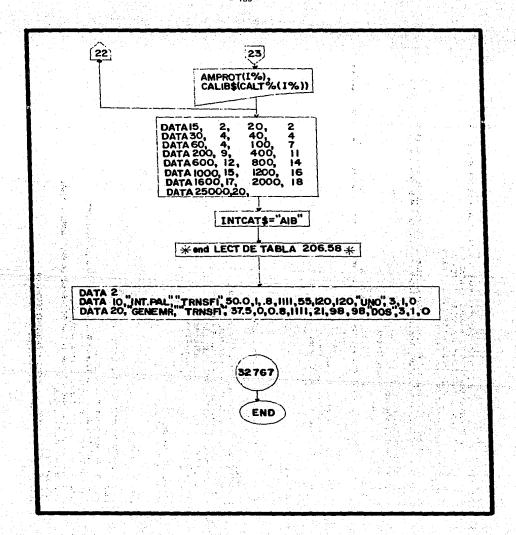












```
20 HOME
  30 PRINT : PRINT "PROGRAMA DE SINTESIS DE ALIMENTADORES ": PRINT STRINGS(25,32); VEREDS
 30 PRINT I PRINT "PROGRAMA DE SINTESIS DE ALIMENIAUMED : FRANT
36 PRINT "ESROGRAMA ESPERA LOS DATOS DEL ARCHIVO ALIM.DAT " "
37 PRINT "ESTE FROGRAMA ESCRIBE SUS RESULTADOS EN TCE.LST"
38 INPUT "ADICIONALMENTE DESEA SALIDA & IMPRESORA ? >"IRESPS
 33 INPUT "ADICIONALMENTE DESEA SALIDA A IMPRESORA ? >";RESPS
39 IF LEFTSKRESPS,1)="5" THEN IMX=1 ELSE IMX=0
50 OPEN "0", 82," Tec. 1st"
  55 DIM R(50),X(50),TIPO6(50),CALLIBRE6(50),AMPACX(50),DIAM(50),AREA(50),COSTO(50),CALIB*(50)
60 DIM CX(20), LX(20),CNX(20),T8(20),TX(20),RF6(20),TAM5(20),DIAMT(20),AREAT(20),COSTT(20)
  65 DIM OB$ (20)
  70 DIM TEMP%(10), FT(10)
  80 DIM NUMCONDX(5), FORTO(5)
 \ DIAM Y LON #### M"
  490 VULT =220
500 003UB 10000 ' lee datos de cond
510 GOSUB 11000 'lee dat de fac de temp
520 003UB 11500 'lee dat de fac de amont
  530 GOSUB 12000 'lee dat de tubos
  532 TRX=1
  535 GOSUB 30500
  540 NC%=1000
  550 DATOSX=0
  SS7 READ NALIMX
SS8 IF TRX THEN PRINT "TRACE: NALIMX=";NALIMX;">"
SS9 IF NALIMX <> 0 THEN DATOSX=1
                            LECTURA DE DATOS DE UN ALTHENTAURE
SELECCION POR AMPACIDAD
SELECCION POR CATDA DE VOLTAJE
SELECCION POR CATDA DE VOLTAJE
SELECCION POR CATDA DE VOLTAJE
SELECE DE TERMAS
SEL DE TERMAS
TIMOTINE
  570 GOSUB 1000
                                  'LECTURA DE DATOS DE UN ALIMENTADOR
  580 GOSUB 2000
  590 GOSUB 3000
600 GGSUB 4000
  610 GOSUB 5000
  620 GOSUB 6000
630 GOSUB 7000
                                                      'IMPRINE
  640 GOSUB 8000
  650 NALIME = NALIME -1
660 IF NALIME = 0 THEN DATOSE = 0
  780 WEND
  790 CLOSE #1, #2
799 GOTO 32767
  LECTURA DE DATOS DE ALIMENTADORES TIPO B.1

1003 : TRX THEN PRINT "TRACE: LEEDAT > "

1010 READ IDX, DES, AS, KW, CNTX, FP, FASESX, LON, IN, IMAX, TUBOS, NCTX, PIX, PPX

1011 *(M SON LOS KU DE DISE"O

1012 *IN ES LA CORRIENTE NOMINAL PARA PROTECCION

1019 *IMAX ES LA CORRIENTE NAN PARA GUE NO SE DISPARE LA PROT. NOMINAL >1800

1020 *(DETERMINACION DE FASES)

1025 KWH KWH1000
   1025 KH= KH+1000
1030 IF FASESX >= 1000 THEN FAX=1 : FASESX=FASESX-1000
    1040 IF FASESX >= 100 THEN FBX =1 : FASESX = FASESX-100
```

```
1060 FINX - FASESX
1070 FASESX#0
1075 KWA-01 : KWB-01 : KWC-01
1080 IF FAX THEN FASESX=FASESX+1
1090 IF FBX THEN FASESX=FASESX+1
1100 IF FCX THEN FASESX=FASESX+1
1110 ON FASESX GOTO 1200, 1300, 1400
1200 ' UNA FASE
1210 IF FAZ THEN KWA-KW
1220 IF FB% THEN KWB=KW
1230 IF FC% THEN KWC=KW
1240 VOLT=127
 1250 FACTOR =2 .
 1260 KWN=KW
 1270 ICARGA-KH/1271
1299 GOTO 1500
1300 ' DOS FASES
1310 IF FAX THEN KWANKW/2
1320 IF FBX THEN KWENKW/2
1330 IF FCX THEN KWCNKW/2
 1340 KHN=KH/2
 1350 VOLT=220
 1370 FACTOR = 1,73
1399 GOTO 1500
1400 - TRES FASES
 1410 KWA *KW/3
 1420 KHB = KH/3
 1420 KWB = KW/=
1430 KWC = KW/3
1440 KWN = KW/3
 1450 FACTOR = 1
  1460 ICARGA =KW/(1.73=220)
1500 'CONTINUAMOS'
1510 LONX=INT(LONGITUD+.5)
  1520 TEMP = 35
1530 IF NCTX <= 3 THEN NCTX=3
          IF TRY THEN PRINT "TRACE: LEIDAT: ALIH", LOX; " DE: "; DES; " AL"; AS
  1990
  2000
          SELECCION POR PROTECCION TERMOMAGNETICA Y AMPACIDAD
  2001
   2002
   2003 IF TRY THEN PRINT "TRACE! SEL POR AMP >"
  2010 IDISENG-ICARDA
          BANDERA =1
IF IN > IDISENO THEN IDISENO = IN : BANDERA=2
  2020 IF INX > IDISEND THEN IDISEND = N / SANDENDEZ
2030 IF INAX > IDISEND THEN IDISEND THEN IDISEND = 1.25 # IN
2040 IF CNYX THEN IF 1.25 # IN > IDISEND THEN IDISEND = 1.25 # IN
2050 SELECTION DE INTERNET
2050 FOR INTERN
   2080 NEXT INTERX
2090 PRINT "NO EXISTE INTERMUPTOR PARA ALIM DE "IDEG; "A"; AG
   2100 'AJUSTE DE AMPACIDAD POR PROTECCION
2105 IPROTX-IPROTX(INTERX)
```

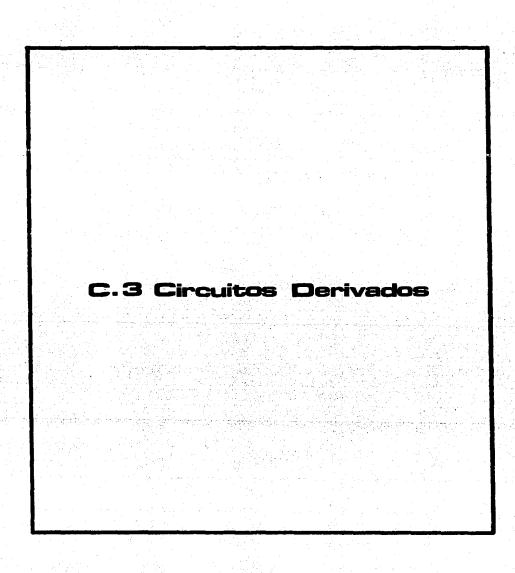
```
2106 IF TRX THEN PRINT "TRACE: IPROT"; IPROTX; ">"
2110 IF 1.25 = IDISENG < IFROTX (INTERZ) THEN IDISENG= IPROTX(INTERX)/1.25
2120 FOR CALY = 1 TO HUNDUX
2130 INDIX AMPACKICALX)
2140 GOSUB 30300 / VA INOM REGRESA AMP
2150 IF AMP >= IDISENG THEN 2190
2160 NEXT CALX
2170 PRINT "NO HAY CONDUCTOR":STOP
2160 STOP
2190 IF TRX THEN PRINT "TRACE: CAL SEL"; CALIBS (CALX); ">"
2999 RETURN
3000
3001 'SELEC POR CAIDA DE VOLTAJE
3002
3003 IF TR% THEN PRINT ("TRACE: SEL POR DUS")
3010 R= R(CALX)* LONGITUD
3020 X= X(CAL%) # LONGITUD
3030 ' SE TRATA DE DISE"AR Y CALCULAR LA CAEDA DE MOLTAJE: YA SABEMOS LA IN Y TENEMOS EL CONDUCTOR. OSEA:
3040 DV= FNCAIDA (R, X, IDISEND, FP)
3050 IF DV, 102* 127 THEN CALX-CALX H: GOTO 3040
3060 IF TRX THEN PRINT TRACE : CAL POR VOLT*, CALIB&(CALX); 1)
 3999 RETURN
 4000 -
 4001 'SEL POR CO
 4002
 4003 IF TRX THEN PRINT "TRACE: SEL POR CC >"
 4010 IF CALZ < CALHINCEX THEN CALZ-CALMINCEX
 4999 RETURN
 5000
 5001
         SELECCION DE NEUTRO
 5002
5003 IF TRY THEN PRINT "TRACE: SEL NEUTRO >"
5010 FOR CALNX=CALMINCCX TO NCONDX
5020 IF AMPACX(CALNX) > IN THEN GOTO 5060
 5030 NEXT CALNY
 5040 PRINT "NO ENCONTRE CALIBRE DE NEUTRO "ISTOP
 5060.
 5090 IF TRE THEN PRINT "TRACE: CALN="; CALIB&(CALNE)
 5999 RETURN
6000
 6001 'DETERMINAR EL CALIBRE DE TIERRA
 4002
 6003 IF TRX THEN PRINT "TRACE: SEL COND TIERRA >
 6010 FOR 12=1 TO 15
 6020 IF IFROTY (=AMPROT(1%) THEN GOTO 6060
 6030 NEXT 1%
 6040 FRINT "NO ENCONTRE CALIBRE DE TIERRA "ISTOF
 6060 CALT%=CALT%(1%)
  6090 IF TRX THEN PRINT "TRACE: CALT=": CALIBS (CALTX)
 6999 RETURN
 7000
 7001
          SELECCION DEL TUBO
 7002
  7003 IF TRE THEN PRINT "TRACE: SEL TUBO >"
  7010 AREACONDUCTORES=FASESX#AREA(CALX)+F1NX#AREA(CALNX)+AREA(CALTX)
```

```
7040 AREATUBOREQ=41*AREACONDUCTORES "FACTOR DE RELLENO DE 25%
7050 FOR TUBOX=1 TO NT% 7060 IF AREATUBORED (AREAT(TUBOX) THEN GOTO 7100
7070 NEXT TUBOX
7050 PRINT "NO ENCONTRE TUBO ":STOP
7100 IF TRX THEN PRINT "TRACE:TUBO":TAM*(TUBOX)
7999 RETURN
8001 ' GENERACION DE LOS CABLES
 8002 1
 8003 IF TRX THEN PRINT "TRACE: GENERACION DE CABLES >"
8010 LPRINT ,USING A22*,DE*,A*,TUBO*,TAH*(TUBO%),LON
8020 LPRINT ,USING A33*;INTCAT*,FASES%,IPROT%,IN,IMAX,IDISENO,KWA,KWB,KWC
8030 IF FAX THEN LPRINT, USING A445:IDX,"1 TERM 1 TERM 2 ".CALIBSCALX), TIPOS(CALX)
8040 IF FAX THEN LPRINT, USING A445:IDX,"2 TERM 2 TERM 2 ".CALIBSCALX), TIPOS(CALX)
8050 IF FCX THEN LPRINT, USING A445:IDX,"3 TERM 3 ".CALIBSCALX), TIPOS(CALX)
8060 IF FIXT THEN LPRINT, USING A445:IDX,"N TERM N TERM N ".CALIBSCALX), TIPOS(CALX)
8070 LPRINT, USING A445:IDX,"N TERM N TERM N ".CALIBSCALX), TIPOS(CALX)
 8070 LPRINT , USING A44$1
 8080 LPRINT .
 8090 LINEAS - LINEAS + 8
 8100 IF LINEAS > 56 THEN ENCY=0: LINEAS =0: PRINT #2, CHR#(12): PRINT #2: PRINT #2
 6999 RETURN
 10000 '
 10001 " lectura de datos de conductores
 10002
 10003 READ NCOND%
 10020 A4$="### \
10030 FOR CONDX=1 TO NCONDX
 10035 READ CALIBE(CONDX), TIPDE(CONDX), AMPACX(CONDX), DIAM(CONDX), AREA(CONDX), R(CONDX), X(CONDX), COSTO(CONDX)
10040 PIAM(CONDX)=DIAM(CONDX)#25.4 #25.4
 10060 R(CONDX)=R(CONDX)/305
10070 X(CONDX)=X(CONDX)/305
 10080 IF TR% = 0 THEN 10090
 10085 LPRINT USING A48; CONDX, CALIBE(CONDX), TIPDS(CONDX), AMPACX(CONDX), DIAM(CONDX), AREA(CONDX), R(CONDX), X(CONDX)
 10090 NEXT CONDY
 10100 DATA 20
 10110 DATA 14.
                          thw.
                                                . 162,
                                                                                2.0948, .18414, 0.0
.18414, 0.0
                          thw(sol),
                                                          .179.
                                                                     .0251,
 10120 DATA 12,
                                    20.
 10130 DATA 12.
                         thw.
thw(sol),
30,
                                                . 179.
                                                          .0251
                                                                     2.135.
 10140 DATA 10,
                                               30,
                                                          .179.
                                                                      .0311.
                                                                                1.3163, .16236,
 10150 DATA 10.
                                                . 199.
                                                          .0311,
 10160 DATA 8,
                          thu(sol),
                                                          .276,
                                                                      .0598,
                                                                                            .0754,
 10170 DATA 8.
                                     45.
                                                . 276,
                                                          .0598.
                                                                      .811.
                                                                                 .0754.
                                                                                           0.0
 10270 DATA 6,
                          thu(sol),
                                                65,
                                                          .323,
                                                                      .0819,
                                                                                             0685,
                                               . 323,
 10280 DATA 6,
                          thw,
                                                          .OB19,
                                                                      .510,
                                                                                  0685
                                                                                           0.0
 10290 DATA 4.
                          thw(sol),
                                                85,
                                                          .372,
                                                                      .1087
                                                                                 .312,
                                                                                             0632.
  10310 DATA 4.
                          thu.
                                     85
                                               .372,
                                                          . 1097,
                                                                      .321,
                                                                                 .0632,
                                                                                            0.0
 10315 DATA 2,
                                     115.
                                                          . 1473.
                                                                                           0.0
                          thw.
                                                                      -202
  10320 DATA 1,
                                                508.
                                                          . 2027.
                                                                                 .0570,
                          thw,
                                     130.
                                                                      . 160.
                                                                                           0.0
  10330 DATA 1/0,
                          thu,
                                     150,
                                                .549,
                                                                      .128,
                                                                                            0.0
  10340 DATA 2/0. thu.
                                     175.
                                                . 595.
                                                          . 2781.
                                                                      .102.
                                                                                 . 0533.
                                                                                            0.0
  10350 DATA 3/0.
                                                                      .0805
                          thu.
                                     200.
                                                .647.
                                                           .3288,
                                                                                .0519,
                                                                                            0.0
  10360 DATA 4/0, thw,
                                                                       487631
```

```
10380 DATA 300,
                                    thw.
 10390 DATA 350,
                                    THW,
                                                   310,
 10999 RETURN
 11000
 11001
 11002
 11010 READ NEX
 11020 FOR IX=1 TO NFX
11030 READ TEMPX(IX),FT(IX)
 11040 NEXT 1%
 11050 RETURN
 11060 REM PARA COBRE
 11070 DATA 6
11090 DATA 40,
11090 DATA 45,
11090 DATA 45,
11100 DATA 50,
11120 DATA 55,
11130 DATA 60,
                                   . 59
 11140 DATA 70.
 11500 /
11501 - LEC DE FACTORES DE AGRUPAN
11502 -
 11510 READ NAZ
 11520 FOR IX=1 TO NAX
11530 READ NUMCONDX(IX),FDRTO(IX)
11540 NEXT IX
11550 RETURN
11560 DATA 5
11570 DATA 3,1
11580 DATA 4,.8
 11590 DATA 24,.7
11600 DATA 42,.6
11610 DATA 100,.5
 12001 . LECT DE DATOS DE TUBOS
 12002
 12003 A35="## \
 12010 READ NTX
12015 PRINT NTX
12015 PRINT NIX
12020 FOR IX=1 TO NIX
12030 READ TAMB(IX), DIAMT(IX), AREAT(IX), COSTY(IX)
12040 DIAMT(IX)=DIAMT(IX)=25.4
12050 AREAT(IX)=AREAT(IX)=25.4
12050 AREAT(IX)=AREAT(IX)=25.4
12050 LPRINT USING A38; IX, TAMB(IX), DIAMT(IX), AREAT(IX), COSTY(IX)
12060 NEXT IX
12080 NEXT I7.
12100 DATA 13
12110 DATA 1/2,
12120 DATA 3/4,
12130 DATA 1,
12140 DATA "1 1/4"
12150 DATA "1 1/2"
                                                                  0.0
                                                  .86,
1.380,
1.610,
                                                                  0.0
                                                                 1,5,
                                                                                 0.0
                                                                                 0.0
 12160 DATA 2,
12170 DATA "2
                                                                  0.0
4.79,
0.0
                                      2:469.
                                                                                  α. ο
 12180 DATA 3.
```

0.0

```
12190 DATA "3 1/2", 3.548,
12100 DATA 4, 4,026, 12.72, 12210 DATA 4, 1/2", 4,506, 12.20 DATA 5, 5,047, 20.00,
                                         0.0
                                         15.94,
                                         0.0
                      6,065, 28.69,
12230 DATA 6.
                                         0.0
29900 DEF FNCALDA(R.X, IA, FP) #IAMFNZ(R, X, FP)
29950 DEF FNZ(R, X, FP) #RMFP+SQR(L-FPMFP) #X
29970 DEF FNR2(R1,T1,T2)=R1=(234,5+T2)/(234,5+T1)
29980 RETURN
30300
30301 " SUB QUE CALCULA LA AMPACIDAD
30302 1
30303 " FNAMP(INGMX, TEMPX, NCONDX)
30310 FTEMP=11
30320 FAGR = 11
30330 FOR 1%=1 TO NF%
30340 IF TEMPX/TEMPX(IX) THEN FTEMP=FT(IX)
30350 NEXT IX
30360 FOR IX=1 TO NAX
30370 IF NCT% > NUMCOND%(I%) THEN FAGR-FORTO(I%)
 30380 NEXT IX
30390 AMP INOMX HETEMPHEAGR
 30400 RETURN
30500
 30501 - LECTURA DE TABLA 206.58 (INCOMPLETA)
 30502 1
 30503 IF TRY THEN PRINT "TRACELLEE 206.50
 30504 NINT%=8
 30505 IPROTX(1) = 15
 30505 IPROTX(2) = 20
30507 IPROTX(3) = 30
 30508 IPROTX(4) = 40
 30509 IPROTX(5) = 50
 30510 IPROT%(6)=70
 30511 IPROTX(7) = 100
 30512 IPROTX(8)=200
30515 FOR 1%=1 TO 15
  30520 READ AMPROT(IX), CALTX(IX)
  30530 IF TRX THEN FRINT AMPROT(IX), CALIBS (CALTX(IX))
  30540 NEXT 1%
  30550 DATA 15.
  30560 DATA 30.
                                 40.
  30570 DATA 60,
                                 100,
  30580 DATA 200.
                                 400.
 30590 DATA 600, 12,
30600 DATA 1000,15,
30610 DATA 1600, 17,
                                  800.
                                  1200.
                                 2000
  30520 DATA 2500, 2
30630 INTCATS="ALB"
         RETURN
  31000 DATA 2
  31010 DATA 10, "INT. PAL", "TRNSF1", 50.0,1, .8,1111,55,120,120, "UND", 3,1,0
  31020 DATA 20, "DENEMR", "TRNSF1", 37.5,0,0.8,1111,21,98,98, "DOS", 3,1,0
```



PROGRAMA:

CIRCUITOS DERIVADOS

EXPLICACION Y PREPARACION DE DATOS.

El Programa de Circuitos Derivados calcula la caida de Voltaje del alimentador al tablero y a las cargas monofásicas distribuidas a lo largo del circuito derivado.

Los datos deben prepararse indicando para cada carga de cada circuito:

Nodo Inicial.

Nodo Final.

Calibre del Circuito.

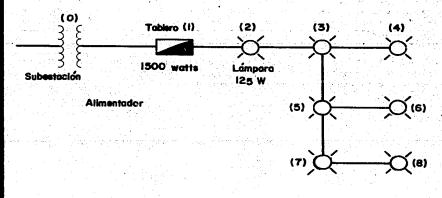
Longitud.

Carga en el nodo final.

Debe tomarse en cuenta que el nodo Cero corresponde a la subestación.

Ejemplo:

En el siguiente circuito derivado; _ se considera que las lámparas - son de 125 watts, la preparación de los datos para el programa es:



CIRCUITO DERIVADO (Ejemplo)

Vodo	Inicial	Nodo Final	(AWG-MCM) Calibre	(m) Longitud	(W) Carga
		AND THE			
	0	1	1/0	. 20	15,000
	1	2	12	10	125
	2	3	12	5	125
	3 .	4	12	6	125
	4	5	12	5	125
	5	6	12	6	125
	6	7	12	6	125
	7	8	12	6	125

El Programa, resuelve el sistema de ecueciones nodales dado port

Para todos los voltajes nodales (e_i), donde las cargas han sido reem plazadas por impedancias equivalentes.

La matriz se construye de acuerdo al método yous (Stagg Elabiad, Computer Methods in Power System Analysis).

El programa resuelve un conjunto de ecuaciones simultáneas por el méto de gauss-jordan, éstas ecuaciones, representan al circuito derivado. La solución de las ecuaciones de nodos, se realiza a través de la formación de la matriz ybus antes mencionada, la cual es invertida. El método de inversión de la matriz, es adaptado de McCormick.

Los voltajes Nodales, se calculan con [ y ][ i ], donde i es calculada como vy, donde la admitancia (y), es la del elemento que conecta a la fuente de corriente (voltaje por impedancia interna).

PROGRAMA: CIRCUITOS DERIVADOS.

DATOS DE ENTRADA.

Los datos de entrada para el programa de Circuitos Derivados, (Caída [†] de Tensión) son los siguientes:

```
1.- Nodo Inicial.
```

5.- Carga en el Nodo Final (Watts).

## RESULTADOS.

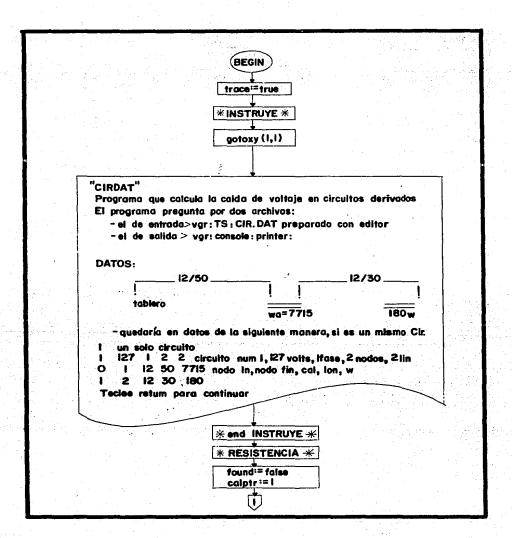
Para cada tramo, los resultados son los siguientes:

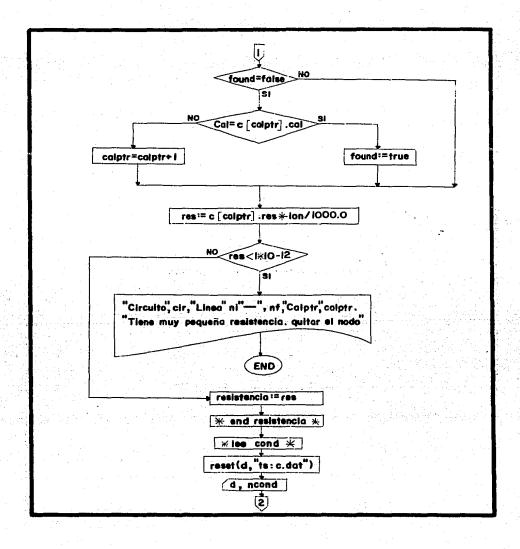
- 1.- Número de Nodo.
- 2.- Voltaje en dicho Nodo.
- 3. Caida de Voltaje (Volts).

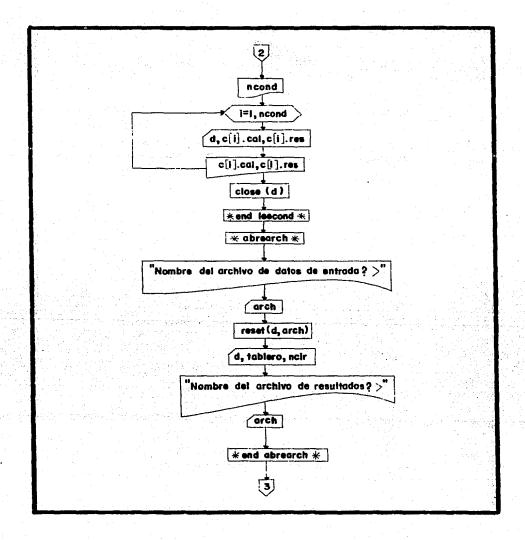
^{2.-} nodo Final.

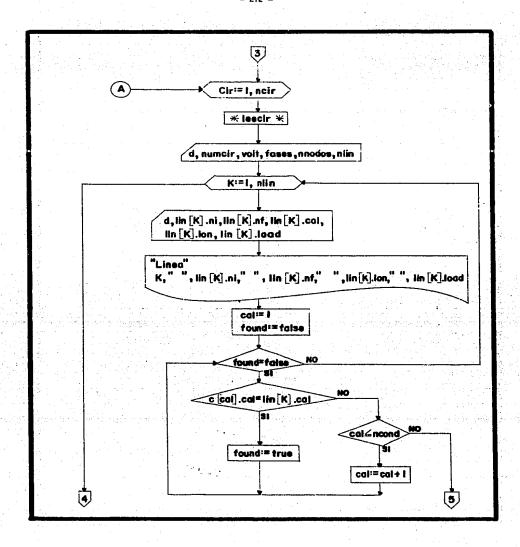
^{3.-} Longitud (m).

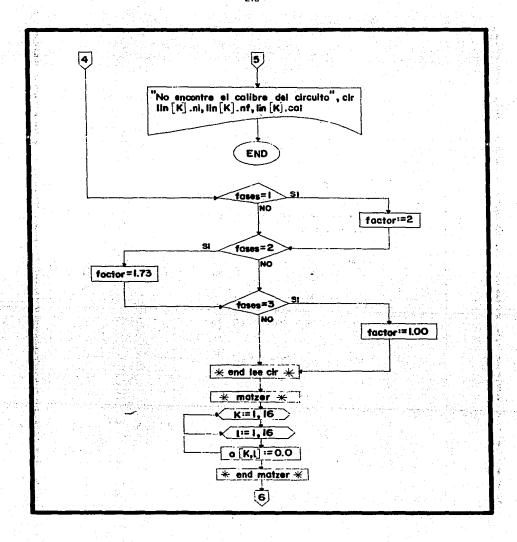
^{4.-} Calibre del Conductor (AWG-MCM).

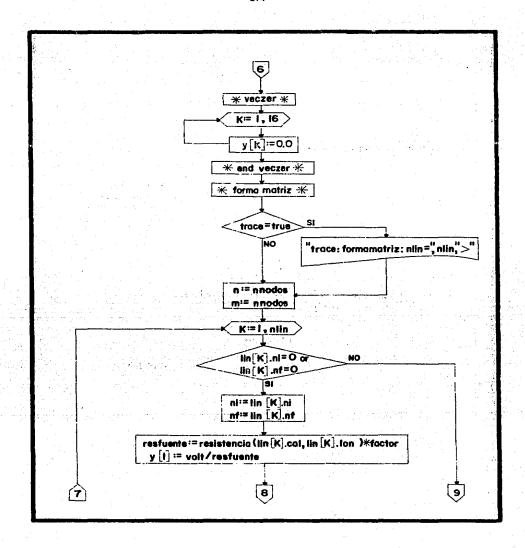


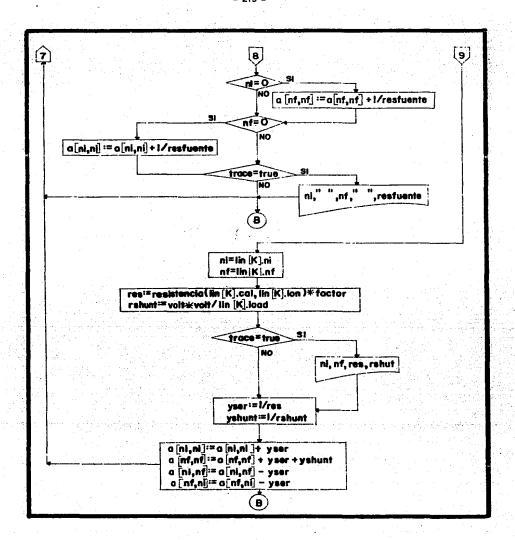


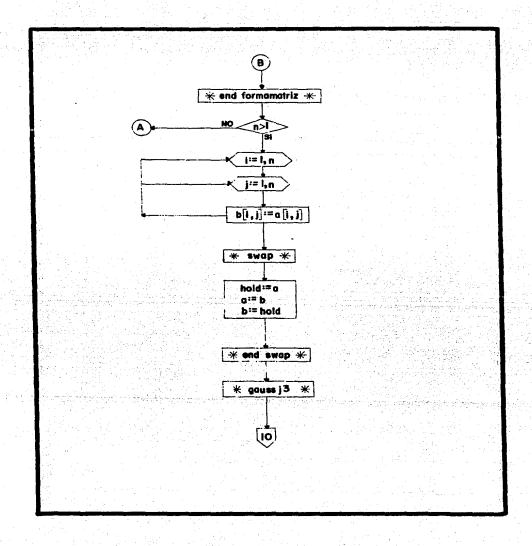


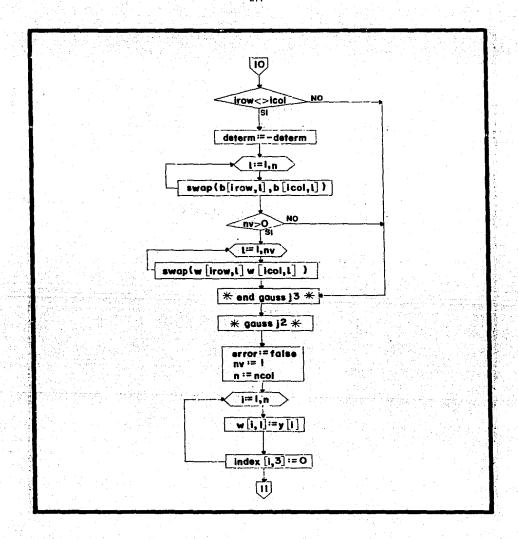


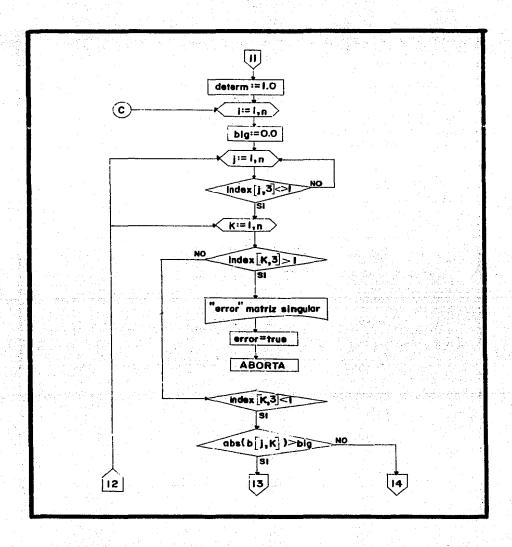


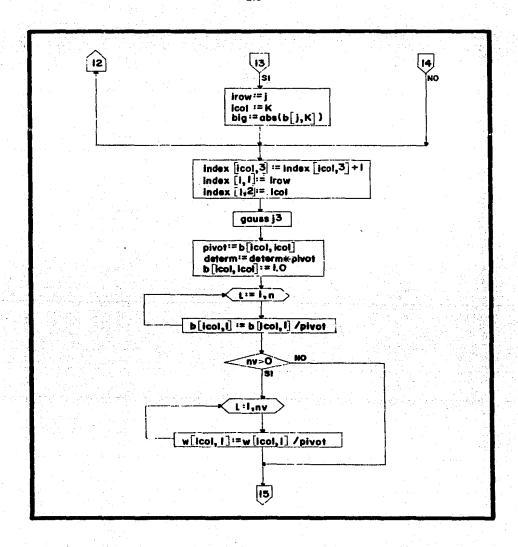


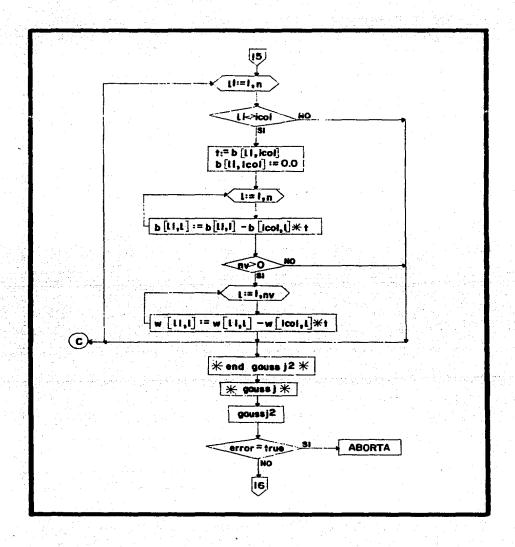


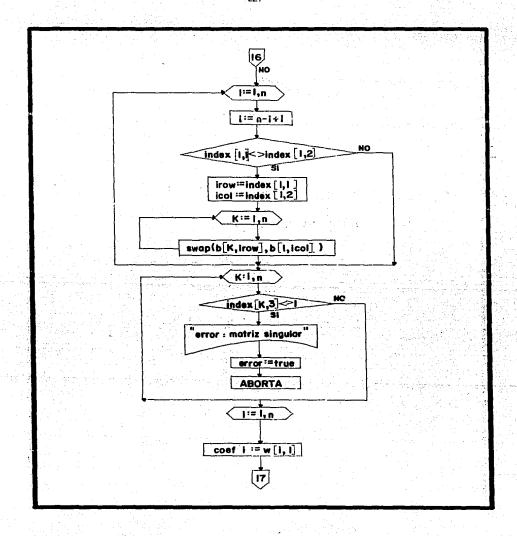


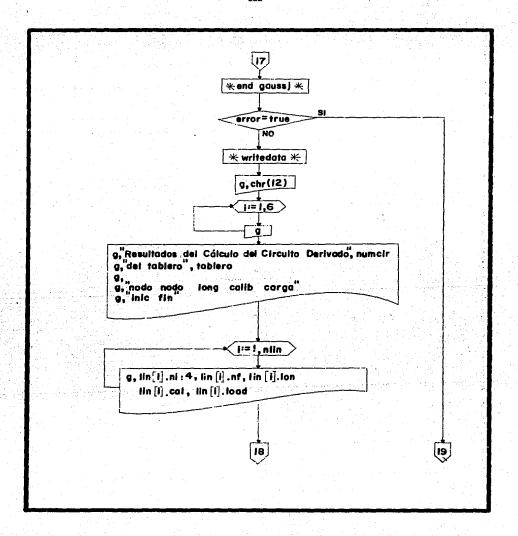


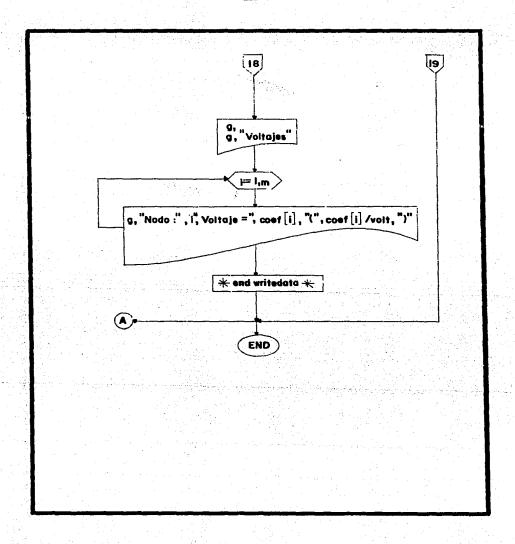












```
(*$g+*) (* permite go to al compilar *)
program cirder;
(∗
programa en pascal para resolver un conjunto de ecuaciones
simultaneas (por el metodo de gauss jordan)
que representan a un circuito derivado.
resuelto por ecuaciones de nodos, a traves de la formacion
de una matriz ybus, la cual es invertida.
[y] i= voltajes nodales;
i es calculada como vy; y es la del elemento que conecta
a la fuente de corriente ( el voltaje por la impedancia
interna )
د=
const
vered = 102/06::
maxr = 16;
maxc = 16;
tol = 0.000000000001;
1 VO#
conductor = record
 cal : integer;
 res: real;
 end;
 ary =array[i..maxr] of real;
 arysmarray[1..maxc] of real:
 ary2s=array[1..maxr, 1..maxc] of real;
 linea = record
    ni : integer;
  nf : integer;
    cal : integer;
    lon : real;
    load : real;
    end;
 tablero : char:
                  (#numero de circuito*)
 numcir,
 fases : integer;
 factor : real; (*factor de multiplicacion que considera el retorno de corrte*)
 ncir : integer;
 ni,
 nf.
 cir : integer;
arch : string;
          I ATYS!
 coef
          tarys:
 a,b
          zary2s:
 n,m,i,j :integer;
 error
          :boolean;
 trace : boolean:
```

```
c : array [1..20] of conductor;
d,g : text;
ncond : integer:
lin : array [1..20] of linea;
volt, (*volts del circuito*)
nnodos, (*nodos de carga del circuito*)
nlin(*numero de lineas del circuito*)
: integer:
function resistencia(cal :integer; lon : real): real;
var
res : real:
found : boolean:
calptr : integer:
begin
       (* loc la res del conductor *)
       found := false; calptr :=1;
       while not found do begin
               if cal = c[calptr].cal then found :=true
                       else calptr := calptr +1;
          end; (*while*)
        res := c[calptr].res* lon/1000.0;
        if res < tol then
           begin
             write('circuito ',cir, ' linea ',ni,'- ',nf, ' calptr' ',calptr');
            write('tiene muy pequena resistencia, quitar el nodo ');
             exit(program);
           end: (* if *)
           resistencia :=res;
end: (*resistencia*)
procedure leecond;
begin
reset(d, 'ts:c.dat');
readln(d, ncond); writeln(ncond);
for i:=1 to meend do begin
   readin(d,c[i].cal,c[i].res);
   writeln(c[i].cal, c[i].res);
   end:
   close(d);
end: (*leecond*)
```

```
procedure instruye:
begin
gotoxy(1.1):
writein('CIRDAT ', vered);
writeln('Programa que calcula la caida de voltaje en circuitos derivados');
writeln('El programa pregunta por dos archivos :');
writeln(' el de entrada > vgr: TS:CIR.DAT preparado con editor ');
writeln(
          el de salida > vgr: console: printer:');
writeln;
writeln('DATOS:'):
writeln(
                      -----12/50-----
                                                -----12/30-----);
writeln(
                                            1
                                                1 :
                                                                   173:
writeln('
                   tablero
                                          ------
                                                                 =======·):
                                           wa=7715
                                                                 180w /):
writeln('
writeln('quedaria en datos de la siguiente manera, si es un mismo cir');
writeln('1
               un solo circuito );
writeln('1 127 1 2 2 circuito num 1, 127 volts, 1 fase, 2 nodos, 2 lin'); writeln('0 1 12 50 7715 nodo in, nodo fin, cal, lon, w ');
writeln('1 2 12 30 180'):
write('TEclee return para continuar');
reading
end: (*instruye*)
procedure abrearch;
begin
write(' nombre del arch de datos de entrada ? > '):
readin(arch):
reset (d, arch);
 readin(d, tablero, ncir);
 write('nombre del archivo de resultados ? >');
 readin(arch);
                                                    rewrite(g, arch);
end: (#abrearch#)
procedure veczer ( var y : arys );
var k : integer:
begin
for k := 1 to maxe do y[k] :=0.0
end: (*veczer*)
procedure matzer( var a:ary2s);
var
k,
 l :integer:
begin
 for k :=1 to maxr do
 for 1 :=1 to maxe do
 a[k, 1] :=0.0
 end: (* matzer*)
                                        - 226 -
```

```
4
```

```
procedure leecir:
var
k,
caliintegers
found & booleans
begin
readin(d, numcir, volt, fases, nnodos, nlin);
for ks=1 to mlin do begin
   readin(d, lintk].ni, lintk].nf, lintk].cal, lintk].lon, lintk], load);
   writeln('linea ');
   writeln(k, ', lin[k], ni, ', lin[k], nf, ', lin[k], lon, ', lin[k], cal);
   cal :=1;
   found :=false:
   while not found do begin
      if c[cal].cal = lin[k].cal then found :=true
      else if cal <= ncond then cal := cal + i
      else begin
          writeln('no encontre el calibre del circuito', cir);
          writeln(lin[k].ni,lin[k].nf,lin[k].cal);
          exit(program);
          ends
 end; (#while#)
 end: (*for*)
 if fases = 1 then factors= 2;
 if fases = 2 then factor:= 1.73:
 if fases = 3 then factor:= 1.00;
 end; (*leecir *)
 procedure formamatriz(var a:ary2s;
                var y I arys;
                var n, m: integer);
```

var
resfuente,
res,
reshunt,
yser,
yshunt ireal;
k: integer;

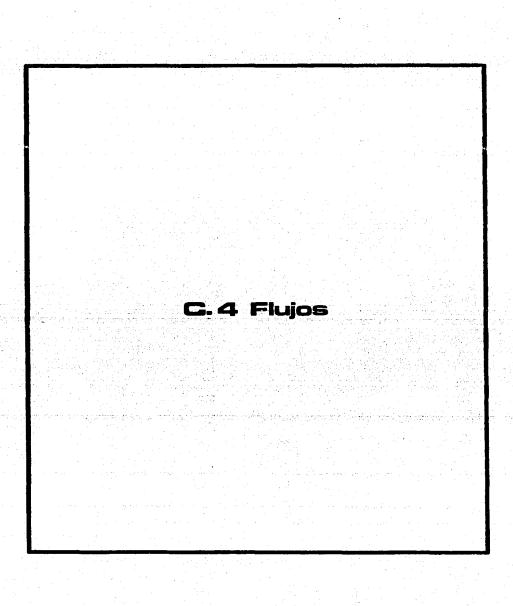
```
if trace then writelm('trace:formamatriz : nlin=',nlin,' > );
   n :=nnodos:
   m :=nnodos:
   for k s= 1 to mlin do
      if (lin[k].ni = 0) or (lin[k].nf = 0) then
         begin (* impedancia interna de la fuente *)
         ni:=lin[k].ni:
         nf:=linEkl.nf;
         resfuente :=resistencia(lin[k].cal,lin[k].lon)*factor;
         y[1]: =volt/resfuente:
         if ni =0 then a[nf,nf] := a[nf,nf] + 1/resfuente;
         if nf =0 then a[ni,ni] := a[ni,ni] + 1/resfuente;
         if trace then writeln(ni, ' '.nf, ' '.resfuente);
         end (*1a parte del if *)
       else (* es un elemento de ybus esta linea *)
       begin
        ni := lin[k].ni;
        nf := lin[k].nf;
        res := resistencia(lin[k].cal,lin[k].lon)*factor;
        rshunt := volt*volt/lin[k].load;
        if trace then writeln(ni, ' ', nf, ' ', res, ' ', rshunt);
        yser :=1/res:
        yshunt := 1/rshunt:
        atni,nil := atni,nil+ yser;
        a[nf,nf] := a[nf,nf]+ yser+ yshunt;
        atni, nf] := atni, nf] - yser;
        a[nf,ni] := a[nf,ni] - yser;
     end; (*if*)
 end: (*formamatriz#)
procedure writedata;
⟨#
imprime las respuestas
var i : integers ...
writeln(g,chr(12)); for i;=1 to 6 do writeln(g);
write(g, Resultados del calculo del circuito derivado (, numcir);
writeln(g, del tablero del tablero);
writeln(a):
writeln(g, nodo nodo
                       long calib carga');
writeln(g, 'inic fin');
for i :=1 to nlin do begin
        write(g,linEil.nir4,< ',linEil.nfr4,< ',linEil.lonr5r2,< ');
writeln(g,linEil.calr5,< ',linEil.loadr6r1);</pre>
        end:
        writeln(g);
        writeln(g, Voltajes ');
for i :=1 to m do
   writeln (g, 'Nodo r', i, ' Voltaje =', coef[i]:9:5, ' (',coef[i]/volt:5:3, ')');
ends (# writedata#)
6.
```

```
1964
                                                                                                                                                                                       procedure gausi( var b: ary2s;
                                                                                                                                                                                         -taryst
                                                var coefiarys;
                                                ncol
                                                                    :integer:
                                                var error :boolean);
Metodo de inversion de matrices y su solucion;
adaptado de McCormick
B(n,n) matriz de coeficientes, sera la inversa
y(n) vector constante original;
W(n,m) vector(es) contantes que seran vectores solucion
determ es el determinante
error =1 si es singular index(n,3)
 nv es el numero de vectores constantes
*>
 label 99:
var
                                                 Array[1..maxc,1..maxc] of real:
                         index: array[1..maxc,1..3] of integer;
                         i,j,k,1,
                                                                                                    : integer:
                         nv, irow, icol, n, 11
                         determ, pivot, hold, sum, t, ab, big: real;
 procedure swap(var a.b : real):
                                                                                                                             in the Committee of the
         hold : real;
 begin(*swap*)
         hold :=a:
          4 := b;
          b:= hold
  end: (*swap*)
  procedure gausi2:
                                                                                                                                                                     label 98:
            i,j,k,l,ll:integer;
  procedure gausj3;
        l :integer:
  begin (*procedure gausj3 *)
   (#
  intercambio de renglones para pivotear la diagonal
   if irow <> icol then begin
                                                   determ := -determ:
                                                    for 1 :=1 to n do swap(b[irow, 1], b[icol, 1]);
                                                    if nv > 0 then for 1 :=1 to nv do swap(w[irow.1].w[icol.1]);
   end; (*if irow <> icol *)
   end; (*gausj3*)
```

begin (* procedure gausj2 *) (* arranque real del gaussi *)

```
error := false;
nv :=1; (* vector constante sencillo *);
n := ncol;
for i:= 1 to n do begin
   w[i,1] := y[i] (* copia el vector constante *);
   index[i,3] := 0
   end:
determ :=1.0:
for i :=1 to n do begin (*busqueda del elemento mas grande *)
   big:=0.0:
   for j :=1 to n do begin
      if index[j,3] <> 1 then begin
         for k :=1 to n do begin
            if index[k,3] > 1 then begin
               writeln('error: matriz singular ');
               error := true;
               goto 98 (*aborta*)
               end;
            if index[k,3] < 1 then if abs(b[j,k]) > big then begin
               irow := j;
               icol := k;
               big := abs(b[j,k])
               end;
         end; (* for de k *)
      end;
   end; (* for de j *)
   indexLicol,31 :=indexLicol,31+1;
   index[i,1] :=irow;
   index[i,2] := icol;
   gausj3; (* mayor subdivision de gaussj *)
   dividir el renglon pivote, por la columna pivote
   #).
   pivot :=b[icol.icol]:
   determ :=determ * pivot;
   b[icol,icol] :=1.0;
   for 1 :=1 to n do b[icol, 1] := b[icol, 1]/pivot;
   if nv > 0 then for 1 :=1 to nv do w[icol,1] :=w[icol,1]/pivot:
   (*
   reduccion de los renglones no pivotales.
   ★)
   for 11 :=1 to n do begin
      if 11 <> icol then begin
         t :=b[l1,icol];
         b[l1.icol] :=0.0:
         for 1 := 1 to n do b[11.1] := b[11.1]-b[icol.1]*t:
      if nv > 0 then for l := 1 to nv do w[l1,l]:=w[l1,l]-w[icol,l]*t; end; (*if l1 <> icol*)
      end:
      end; (* for i *)
      98:
   end: (*gausj2*)
```

```
begin (* gaus jordan proc *)
gausj2 (*primera mitad de gaus *);
if error then goto 99;
(* intercambio de columnas *)
for i:=1 to n do begin
   1 :=n-i+1;
   if index[1,13<>index[1,23 then begin'
       irow :=index[1.1]:
       icol :=index[1,2];
      for k :=1 to n do swap(b[k,irow],b[l,icol]);
end; (*if index*)
   end: (*for i*)
for k := 1 to n do
   if index[k,3] <>1 then begin
      writeln('error: matriz singular');
      error := true;
      goto 99; (*abort*)
      end:
for i:= 1 to n do coef[i]:=w[i,1]:
99 : end; (*procedure gaussj *)
begin (*main program*)
    trace := true;
    instruye:
    leecond;
    abrearch;
for cir := 1 to ncir do begin
   leecir:
   matzer(a):
   veczer(y);
   formamatriz(a, y, n, m);
          if n>1 then begin
              for it=1 to n do
              for j:=i to n do
             bLi,]:=aLi,j]: (*poniendo el arreglo de trabajo *)
gausj(b,y,coef,n,error):
if not error then unitedata:
              if not error then writedata;
             end:
end; (*for*)
end.
```



PROGRAMA: FLUJOS

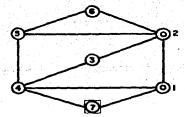
INTRODUCCION.

El programa de flujo ha sido elaborado en lenguaje BASIC y se ha corr $\underline{i}$  do en una computadora personal APPLE IIe. El equipo de trabajo consiste en teclado, cerebro, monitor, dos drives e impresora.

Con este equipo que tiene un costo aproximado de D1ls. 2,700.00, se 'tiene la oportunidad de tener al alcance de la mano toda la información necesaria para elaborar un análisis completo de flujos de energía en sistemas de potencia.

PREPARACION DE DATOS.

Para ilustrar el programa, imaginemos el sistema hipotético de la -Fig. 1, formada por siete buses y diez líneas de transmisión, el primer gru
po de datos a leer es el que describe el ordenamiento y las conexiones en tre los nodos, así pues, se debe proceder como sigue:



- MODO DE SEMERACION
- O MODO DE CARGA
- MODO SUELTO

FIGURA I

En el diagrama de conexión del sistema los nodos deben enumerarse en forma progresiva de uno en uno y a partir del número uno, hasta el N2 donde N2 identifica el número total de nodos del sistema. La numeración puede - ser arbitraria, pero existe la condición de que el nodo suelto será el último nodo, es decir, tendrá el número N2. Por lo que, los datos deben orde - narse así:

- 1.- Se indica el número de nodo (N1)
- 2.- Se indica el número de nodos que tiene conectados N1, es decir, L(N1), seguido de los números de los nodos conectados a dicho nodo N1, o sea, N(N1, 1), en donde I varía desde 1 hasta L(N1).
- 3.- Al final de cada grupo de datos de un nodo se asigna un valor a -- una variable llamada I1, que debe ser distinto de O, en caso de -- que se hayan terminado de leer los datos del último nodo.

Por ejemplo, tomando en cuenta la figura 1

N1	L(N1)	N(N1, 1)	N(N1,	2)	N(N1, 3)	N(N1, 4) II
			**************************************			
1	3	2	. 4		7	6 0
उं	2	2	4			Ō
5	4 3	2	4		5 6.	, U
6	2	2 1	5			0 1

4.- Se ordenan los siguientes datos: el número de nodos (N2), el número de nodos menos uno (N3) y el valor especificado para la tolerancia (TO).

Siguiendo con el ejemplo:

5.- Se introducen los datos de las impedancias en serie (R y X) y susceptancias a tierra (YC/Z=C) de las lineas en por unidad, comenzan do por las lineas conectadas entre el nodo 1 y los nodos unidos a-ál. siemore en orden progresivo.

# Continuando el ejemplo:

R(I,J)	X(I,J)	YC(I,J)/2
R(4,5)	X(4,5)	YC(4,5)/2
R(4.7)	X(4,7)	YC(4,7)/2

(Se supone que los datos de las lineas 1-4 y 3-4 han sido especificados antes y por lo tanto no es necesario redefinirlos).

6.- Para cada nodo, desde el nodo 1 hasta el N2, se ordenan los siguien tes datos: magnitud de voltaje en el nodo I, V(I); argumento del 'voltaje, A(I); potencia real generada, R(I); potencia real consumida H(I); potencia reactiva consumida, S(I); y finalmente un número' T(I) que identifique al tipo de nodo I, que dependiendo si es de 'carga, de generación o suelto, se le asignará el número 1, 2 6 3 'respectivamente.

Del ejemplo de la figura 1:

V(1)	A(I)	k(I)	R(I)	H(I)	S(I)	T(I)
V(4)	A(4)	K(4)	R(4)	H(4)	S(4)	1

(Los voltajes y potencias se dan en por unidad y los ángulos en radia nes).

DEFINICION DE CONSTANTES Y VARIABLES QUE INTERVIENEN EN EL PROGRAMA.

# IDENTIFICACION

## SIGNIFICADO

N1 N2 N3 L(N1) N(N1,I)	Variable que identifica el número que tiene asignado cada nodo.  Número de nodos en el sistema.  Número de nodos menos uno (N2-1).  Número de nodos conectados con el N1.  Número del nodo asociado con N1 (I varía desde uno hasta L(N1)).  N(I.J)
I1 TO G(I,J) B(I,J)	Cuando I1 ≠ 0 se termina la lectura de los datos de conexión de los nodos.  Valor asignado a la tolerancia.  Resistencia (dato) o conductancia (calculada).  Reactancia inductiva (dato) o susceptancia inductiva (calculada).

C(1,3)	Admitancia transversal conectada a tierra
	(dato).
10	Contador de iteraciones.
V(I)	Módulo del voltaje en el nodo I.
A(I)	Argumento del voltaje en el nodo I.
K(I)	Potencia real generada en el nodo I.
H(I)	Potencia real consumida en el nodo I.
R(I)	Potencia reactiva generada en el nodo I.
S(I)	Potencia reactiva consumida en el nodo I.
E(I)	Parte real del voltaje V(I).
F(I)	Parte imaginaria del voltaje V(I).
Τ(Ι)	Tipo del nodo I (carga, generación o suel- to).
P(I)	Potencia real calculada en el nodo I.
D(I)	Potencia reactiva calculada en el nodo I.

#### IDENTIFICACION

# SIGNIFICADO

Q ^e	Potencia reactiva calculada en el nodo de
	generación I al que se le resta la poten -
보다님의 보다 그림 무슨 경우를 보다 하다.	cia Q(I) celculada posteriormente para com
되다면 얼마면 나는 눈을 눈을 맞았다. 이외	paración contra la tolerancia.
U(I)	Diferencias de potencias reales (programa-
이 강화 하다 하네 네트리는 나왔다	das menos calculadas).
0(1)	Diferencias de potencias reactivas (progra
	madas menos calculadas).
NB	(2xN3)+1
N9	(2×N3)
W,X,Y,Z	Variables auxiliares utilizadas en el cál-
	culo de los elementos de la matriz jacobia
	Πa.
M(I,J)	Elemento de la matriz M (matriz jacobiana'
	o triangularizada .
D(I)	Elemento I de la columna de incrementos de
	ángulo o magnitud del voltaje.

PROGRAMA:

EXPLICACION.

El programa se divide en dos y se encadenan a través de un archivo lla mado NEWTON. El nombre de los programas es FLOW1 y FLOW2 respectivamente. Con FLOW1 se obtienen los valores para los voltajes en todos los nodos y se calculan las potencias reactivas en los nodos de generación; a partir de estos resultados FLOW2 calcula e imprime los resultados relativos a flujos de corriente y de potencia, pérdidas en el sistema y potencia generada por el nodo suelto.

### FLOW1

Primeramente se define el archivo que se va a utilizar para grabar en¹ el los valores de las variables requeridas para efectuar los cálculos correspondientes en FLOW2.

En seguida se dimensionan convenientemente las variables con subindi - ces que intervienen en FLOW1.

Se leen los valores de características de las lineas y se calcula la 'matriz de admitancia.

Se define el contador de iteraciones IO=O.

Se leen los valores conocidos y supuestos de V(I), A(I), K(I), R(I), H(I), S(I), T(I) y se transforman a su vez los voltajes a su forma rectangular.

Si IO=O, se efectúa un ciclo del método de desplazamientos sucesivos o de Gauss-Seidel, con el objeto de calcular unos nuevos valores para los voltajes a partir de los valores supuestos y conocidos de potencias y voltajes que estarán más cerca de los valores de solución y que provocarán por lo — tanto una mayor rapidez en la convergencia.

Se calculan las potencias a partir de los valores que arrojó la aplicación del ciclo del método de Gauss-Seldel. En este proceso ha sido necesario calcular un valor para la potencia reactiva en los nodos de generación—(Q2).

Se obtienen las diferencias de potencia real y reactiva. Para los nodos de generación se calcula también la potencia reactiva y se compara con' la calculada previamente (Gauss-Seidel o iteración anterior).

El valor absoluto de éstas se compara contra la tolerancia. Si alguna diferencia resulta mayor, se suspende la comparación y el contador de iteraciones se incrementa con la unidad.

Con los nuevos voltajes y potencias calculadas, se obtienen los elementos de la matriz jacobiana y se aumenta con el elemento correspondiente de la columna de residuales (U(I) y O(I) en el programa). El programa divide la la matriz jacobiana en seis submatrices en cada una de las cuales almacena los valores correspondientes a H. K. R. S. y T.

Así, para un nodo I, conectado a un nodo J, el programa pregunta que  †  tipo de nodos son I y J, y dependiendo de ello, calcula los elementos de la matriz jacobiana que tienen valor y la aumenta con la columna de diferen — cias de potencia.

Una vez completado el proceso de formación de la matriz jacobiana, se' aplica al sistema lineal resultante el método de Crout; una vez triangular<u>i</u> zada la matriz, se obtiene la solución por sustitución hacia atrás resultan do un vector columna D(I) de factores de corrección de ángulo y magnitud de voltaje.

Estos factores de corrección se aplican a los voltajes nodales calcul<u>a</u>.

dos en el ciclo de desplazamientos sucesivos o en la anterior iteración -efectuada.

En este punto, el programa ordena a la computadora regresar a la proposición 390, en donde se transforman los voltajes a su forma rectangular. Ton estos valores y puesto que IO se recalculan las potencias sin efectuar el ciclo de desplazamiento sucesivos. Estas potencias se comparan de nuevo con las programadas; si alguna diferencia resulta todavía mayor que la tolerancia, se incrementa al contador de iteraciones y el proceso se repite. Si todas las diferencias de potencia se encuentran ya dentro de la tolerancia, el programa ordena pasar a la proposición 1860, a partir de la cual se trasmiten al archivo NEWTON los valores que serán utilizados posteriormente en el programa FLOW2.

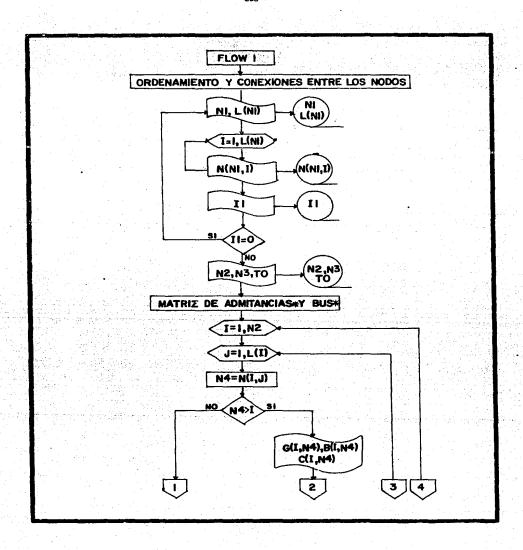
La última proposición ejecutable en el FLOW1, es la que ordena a la computadora encadenarse automáticamente con el segundo programa.

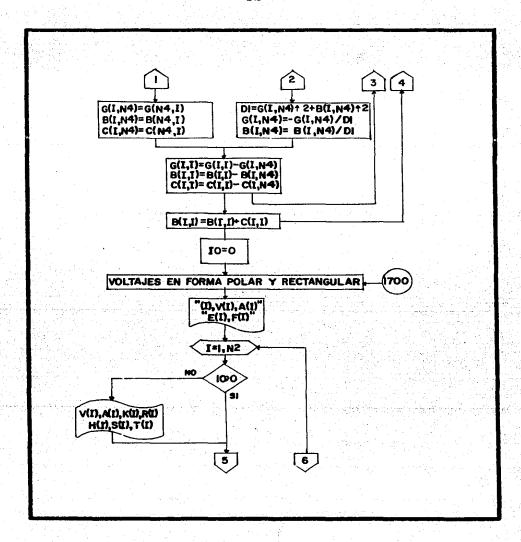
FLOW2

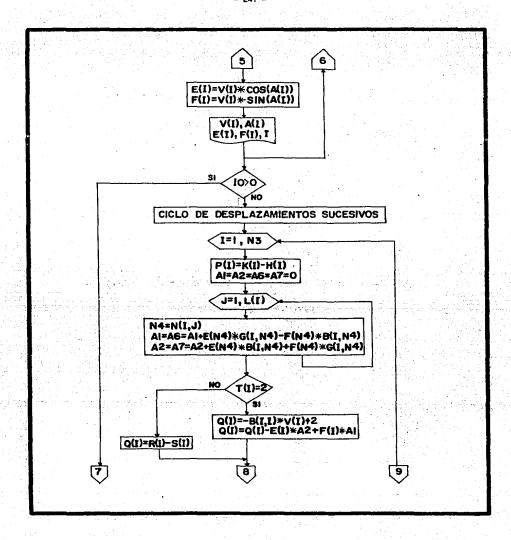
Se define el archivo del que recibirá la información requerida para los cálculos subsecuentes.

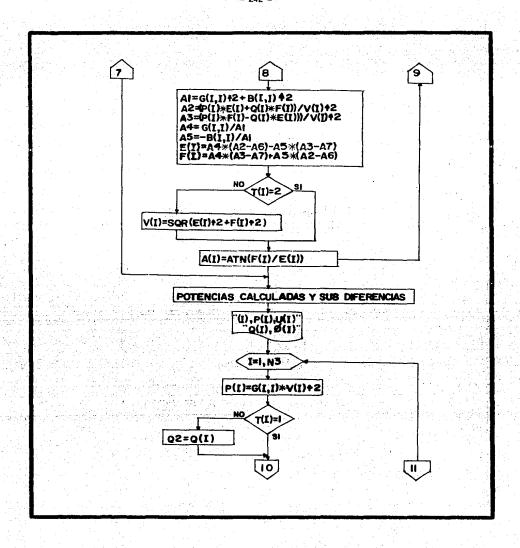
Se dimensionan las variables que intervienen en este programa y se ordena la lectura de los datos del archivo, con los cuales, una vez almacenados, se calculan los flujos de corriente real (I(I,J)) e imaginaria ---- (J(I,J)) y los flujos de potencia real (Y(I,J)) y reactiva (Z(I,J)). Se calculan también las pérdidas en el sistema Pl y Q1.

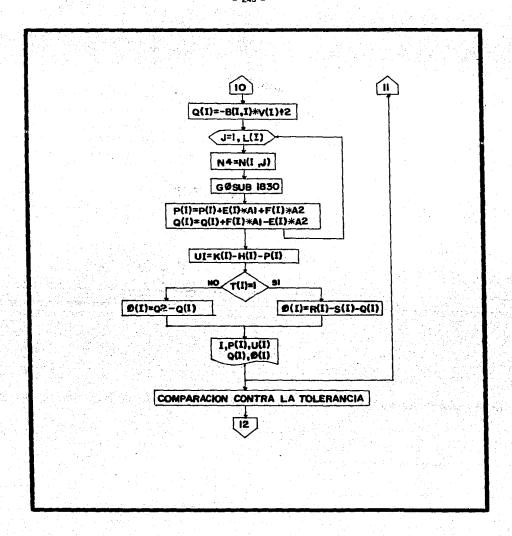
La potencia generada por el nodo suelto, PO y QO, como se sabe, es la diferencia entre la salida total de potencia más las pérdidas, y la inyec - ción especificada en los otros nodos.

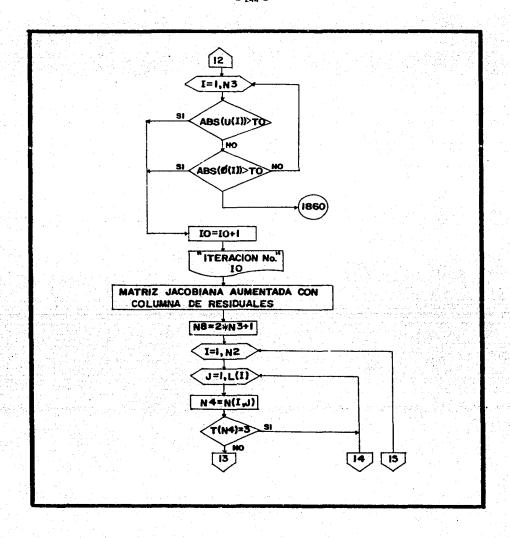


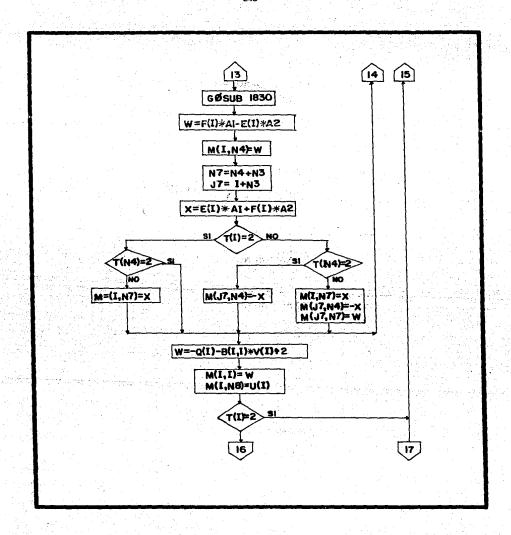


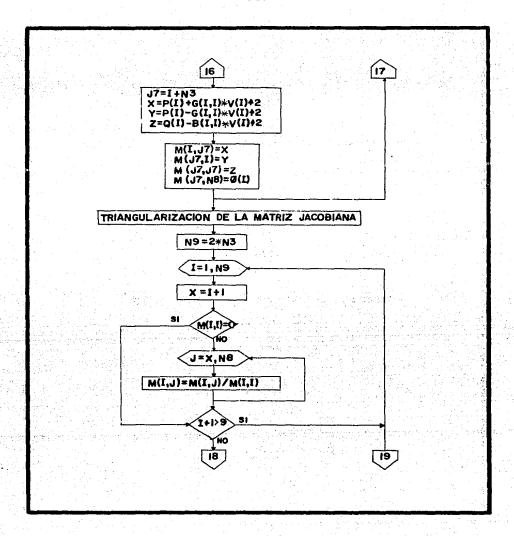


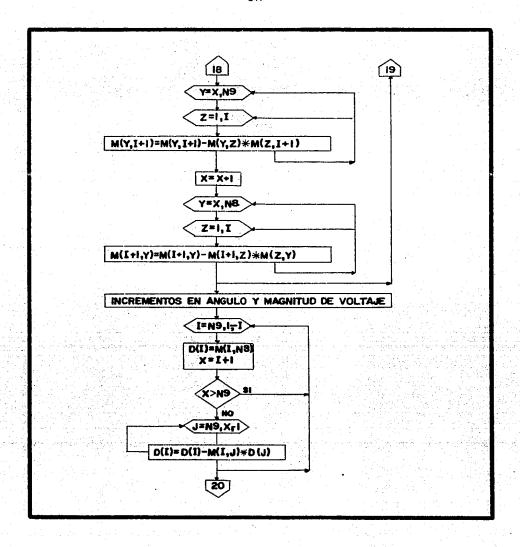


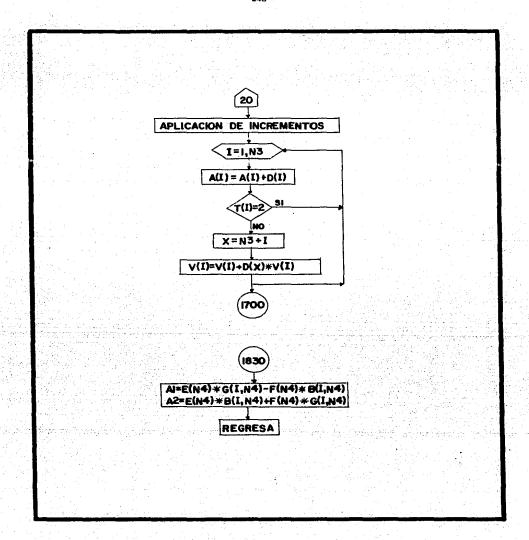


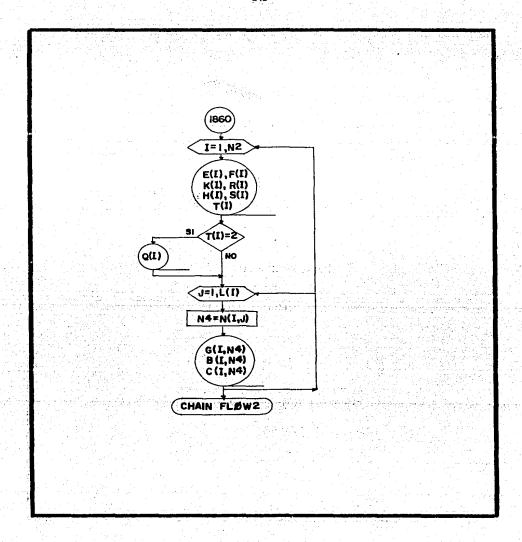


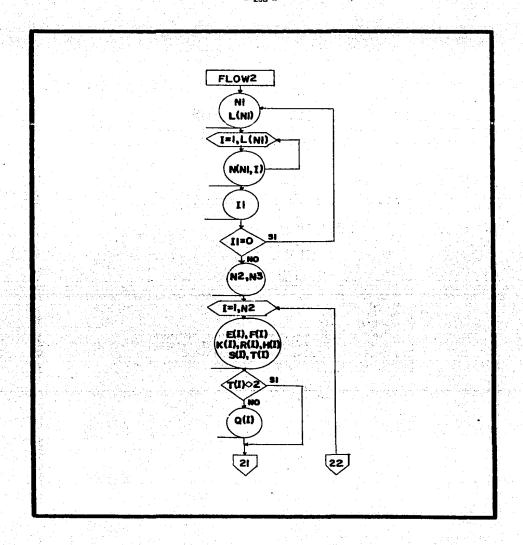


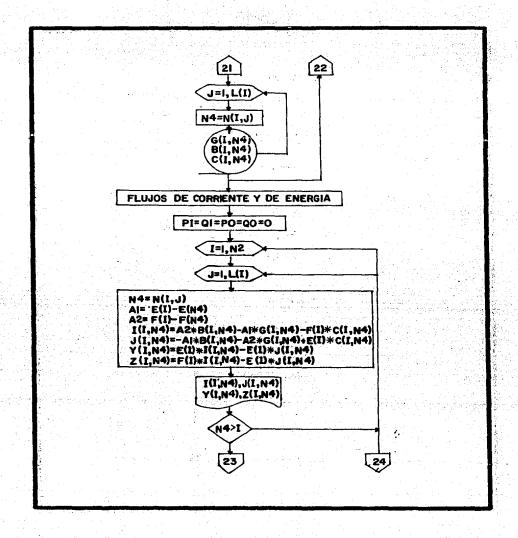


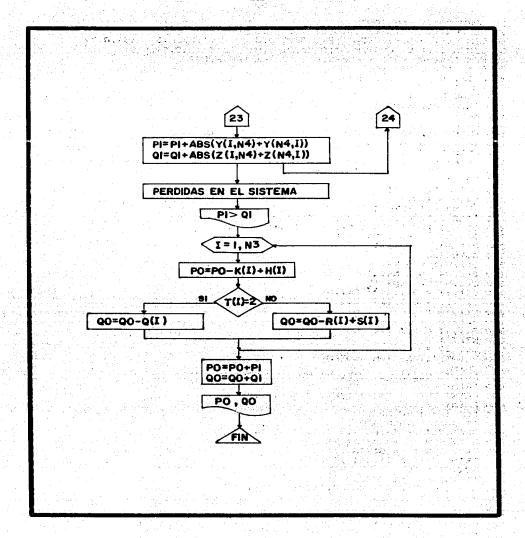












```
10 OPEN "O", 1, "NEWTON"
30 DEF FNI(X) = INT(X*100000! + .5)/100000!
40 DIM L(5),N(5,6),G(5,5),B(5,5),C(5,5),V(5),A(5),K(5),H(5),R(5)
50 DIM $(5),T(5),E(5),F(5),P(5),Q(5),U(5),Q(5),M(8,9),D(8)
40 REM ORDENAMIENTO Y CONEXIONES ENTRE LOS NODOS
70 READ NI, L(N1)
80 PRINT #1, N1,",",L(N1)
90 FOR I = 1 TO L(N1)
100 READ N(N1, I)
110 PRINT #1, N(N1, I)
120 NEXT I
130 READ 11
140 PRINT #1, I1
150 IF I1 = 0 THEN 70
160 READ N2,N3,TO
170 PRINT # 1, N2,",",N3
180 REM MATRIZ DE ADMITANCIAS
190 FOR I = 1 TO N2
200 FOR J=1 TO L(I)
210 N4 = N(I,J)
220 IF N4 < 1 THEN 280
230 READ G(1,N4), B(1,N4), C(1,N4)
240 D1 = G(1,N4) \times G(1,N4) + B(1,N4) \times B(1,N4)
250 G(I,N4) = -G(I,N4) / D1
260 B(I,N4) = B(I,N4)/D1
270 GOTO 310
280 G(I,N4) = B(N4,I)
290 B(I,N4) = B(N4,I)
300 C(I,N4) = C(N4,I)
310 G(I,I) = G(I,I) - G(I,N4)
320 B(I,I) = B(I,I) - B(I,N4)
330 C(I,I) = C(I,I) + C(I,N4)
340 NEXT J
 350 B(1,1) = B(1,1) + C(1,1)
 360 NEXT I
 370 LET 10 =0
 380 PRINT "ITERACION NUMERO O "
 390 PRINT
 400 PRINT "VOLTAJES EN FORMA POLAR Y RECTANGULAR "
 410 PRINT
 420 PRINT "V(I)", "A(I)", "E(I)", "F(I)", "I"
 430 PRINT
 440 FOR I = 1 TO N2
 450 IF 10 > 0 THEN 470
 460 READ V(1), A(1), K(1), R(1), H(1), S(1), T(1)
 470 E(I) = V(I) × COS(A(I))
 480 F(I) = V(I) * SIN(A(I))
 490 PRINT V(1), A(1), E(1), F(1)
 500 NEXT I
 510 IF IO > 0 THEN 770
 520 REM CICLO DE DESPLAZAMIENTOS SUCESIVOS
 530 FOR I = 1 TO N3
 540 P(I) = K(I) - H(I)
 550 A1 = 0 : A2 = 0: A6 = 0 : A7 = 0
 560 FOR J = 1 TO L(I)
 570 N4 = N(I.J)
```

```
580 A1 = A1 + E(N4) + G(I,N4) - F(N4) + B(I,N4)
 565 A6 = A1
 590 A2 = A2 + E(N4) \star B(I,N4) + F(N4) \star G(I,N4)
 595 A7 = A2
 600 NEXT J
 610 IF T(I) = 2 THEN 640
 620 LET Q(I) = R(I) - S(I)
 630 GOTO 660
 640 LET Q(I) = -B(I,I) \times V(I) \times V(I)
 650 \text{ Q(I)} = \text{Q(I)} - \text{E(I)} * \text{A2} + \text{F(I)} * \text{A1}
 660 AI = G(I,I) * G(I,I) + B(I,I) * B(I,I)
 670 A2 = (P(I) \times E(I) + Q(I) \times F(I))/(V(I) \times V(I))
 680 A3 = (P(I) * F(I) - Q(I) * E(I))/( V(I) * V(I))
 690 \text{ A4 = G(I,I) /A1}
 700 A5 = -B(I,I) /A1
 710 E(I) = A4*(A2 - A6) -A5*( A3 - A7)
 720 F(I) = A4 *( A3 - A7) + A5 *( A2 - A6)
 730 IF (T(I) =2 ) THEN 750
 740 LET V(I) = SQR(E(I) \times E(I) + F(I) \times F(I))
 750 A(I) = ATN( F(I)/E(I))
 760 NEXT I
 770 PRINT
 780 PRINT " POTENCIAS CALCULADAS Y SUS DIFERENCIAS "
790 PRINT
880 N4 = N(I,J)
 960 GOTO 980
 970 \text{ O(I)} = \text{R(I)} - \text{S(I)} - \text{Q(I)}
 980 PRINT I, FNI(P(I)), FNI(U(I)), FNI(Q(I)), FNI(O(I))
 990 NEXT I
 1000 REM COMPARACION CONTRA LA TOLERANCIA
 1010 FOR I = 1 TO N3
 1020 IF ABS(U(I)) > TO THEN 1060
 1030 IF ABS(0(1)) > TO THEN 1060
 1040 NEXT I
 1050 BOTO 1860
 1060 IO = IO + I
 1070 PRINT
 1080 PRINT "ITERACION NUMERO "; IO
 1090 REM MATRIZ JACOBIANA AUMENTADA CON COLUMNA DE RESIDUALES
 1100 LET N8 = 2* N3 + 1
```

```
1110 FOR I = 1 TO N3
1120 FOR J = 1 TO L(I)
1130 N4 = N(I, J)
1140 IF T(N4) = 3 THEN 1310
1150 GOSUB 1830
1160 W = F(I) * A1 - E(I) * A2
1170 M(I,N4) = W
1180 N7 = N4 + N3
1190 J7 = I' + N3
1200 X = E(I) *A1 + F(I) * A2
1210 IF T (I) = 2 THEN 1270
1220 IF T(N4) = 2 THEN 1300
1230 M(I,N7) = \chi
1240 \text{ M}(J7,N4) = -x
1250 M(J7,N7) = W
1260 GOTO 1310
1270 IF T(N4) = 2 THEN 1310
1280 M(I,N7) = X
1290 GOTO 1310
1300 M(J7,N4) = -X
1310 NEXT J
1320 W = -Q(I) -B(I,I) \times V(I) \times V(I)
1330 M(I,I) = W
1340 M(I,NB)=U(I)
1350 IF T(I) = 2 THEN 1440
1360 J7 = I + N3
1360 J7 = I + N3

1370 X = P(I) + G(I,I) * V(I) * V(I)

1380 Y = P(I) - G(I,I) * V(I) * V(I)

1390 M(I,J7) = X

1400 M(J7,I) = Y

1410 Z = G(I) - B(I,I) * V(I) * V(I)

1420 M(J7,J7) = Z

1430 M(J7,N8) = O(I)

1440 NEXT I

1450 REM TRIANGULARIZACION DE LA MATRIZ JACOBIANA

1460 N9 = 2 * N3
1470 FOR I = 1 TO N9
1480 X = I + 1
1490 IF M(I, I) = 0 THEN 1530
1500 FOR J = X TO N3
1510 M(I,J) = M(I,J) / M(I,I)
1520 NEXT J
1530 IF I + 1 > N9 THEN 1650
1540 FOR Y = X TO N9
1550 FOR Z = 1 TO I
1560 M(Y, I+1) = M(Y, I+1) - M(Y, Z)*M(Z, I+1)
1570 NEXT Z
1580 NEXT Y
1590 X = X +1
1600 FOR Y = X TO NB
1610 FOR Z = 1 TO I
1620 \text{ M(I+1,Y)} = \text{M(I+1,Y)} - \text{M(I+1,Z)*M(Z,Y)}
1630 NEXT Z
1640 NEXT Y
1650 NEXT I
```

```
1660 REM INCREMENTOS EN ANGULO Y MAGNITUD DE VOLTAJE
1670 FOR I = N9 TO 1 STEP -1
1680 D(I) = M(I,N8)
1690 X = I + 1
1700 IF X > N9 THEN 1740
1710 FOR J = N9 TO X STEP -1
1720 D(I) = D(I) - M(I.J) \times D(J)
1730 NEXT J
1740 NEXT I
1750 REM APLICACION DE LOS INCREMENTOS
1760 FOR I # 1 TO N3
1770 A(I) = A(I) + D(I)
1780 IF T(I) = 2 THEN 1810
1790 X = N3 + I
1800 V(I) = V(I) + D(X) \times V(I)
1810 NEXT I
1820 GOTO 390
1830 A1 = E(N4)*G(I,N4) - F(N4)*B(I,N4)
1840 A2 = E(N4)*B(I.N4) + F(N4)*G(I.N4)
1850 RETURN
1860 FOR I = 1 TO N2
1870 PRINT #1,E(I),","F(I),",",K(I),",",R(I),",",H(I),",",S(I),",",T(I)
1880 IF T(I) <> 2 THEN 1900
1890 PRINT # 1, Q(I)
1900 FOR J = 1 TO L(I)
1910 N4 = N(I,J)
1930 NEXT J
1940 NEXT I
1950 PRINT
1960 PRINT
1965 CLOSE #1
1970 CHAIN "FLOH2
1980 DATA 1, 4, 2, 3, 4, 5, 0
1990 DATA 2, 3, 1, 3, 5, 0
2010 DATA 3, 3, 1, 2, 4, 0
2010 DATA 4, 2, 1, 3, 0
2020 DATA 5, 2, 1, 2, 5
2030 DATA 5, 4, 0.00005
2040 DATA 3, 4, 0.00005
2040 DATA .06, .18, .020
2050 DATA .06, .18, .020
2050 DATA .06, .18, .025
2060 DATA .04, .12, .015
 2070 DATA .02, .06, .030
2080 DATA .01, .03, .010
 2090 DATA .08, .24, .025
2100 DATA .08, .24, .025
2200 DATA 1.04742, 0, .4, .3, .2, .1, 2
 2210 DATA 1, 0, 0, 0, .45, .15, 1
 2220 DATA 1, 0, 0, 0, .4, .05, 1
 2240 DATA 1, 0, 0, 0, .6, .1, 1
 2250 DATA 1.06, 0, 0, 0, 0, 0, 3
32767 FND
```

```
10 OPEN "I", 1, "NEWTON
20 DEF FNI(X) = INT(1E+06 * X+.5) / 1E+06
30 DIM L(5),N(5,6),K(5),H(5),R(5),S(5),T(5),E(5),F(5),Q(5)
40 DIM G(5,5),B(5,5),C(5,5),I(5,5),J(5,5),Y(5,5),Z(5,5)
50 INPUT:#1, N1. L(N1)
50 INPUT # 1, N1, L(N1)
60 FOR I=1 TO L(N1)
70 INPUT #1, N(N1,I)
80 NEXT I
90 INPUT #1, I1
100 IF I1 = 0 THEN 50
10 INPUT #1, N2,N3
120 FOR I = 1 TO N2
130 INPUT #1, E(I),F(I),K(I),R(I),H(I),S(I),T(I)
130 INPUT #1, E(I),F(I),K(I),R(I),H(I),S(I),T(I)
130 YE T(I) <> 2 THEN 160
 170 N4 = N(I,J)
180 INPUT #1, G(I,N4),B(I,N4),C(I,N4)
200 NEXT I
 210 PRINT "FLUJOS DE CORRIENTE Y ENERGIA
251 Q1 = 0 : P0 = 0 : Q0 = 0
 260 FOR I = 1 TO N2
 270 FOR J = 1 TO L(I)
 280 N4 = N(I,J)
 290 A1 = E(I) - E(N4)

300 A2 = F(I) - F(N4)

310 I(I,N4) = A2*B(I,N4) - A1*G(I,N4) -F(I)*C(I,N4)

320 J(I,N4)=-A1*B(I,N4)-A2*B(I,N4)+ E(I)*C(I,N4)

330 Y(I,N4)=E(I)*I(I,N4)+F(I)*J(I,N4)

340 Z(I,N4)=F(I)*I(I,N4) - E(I)*J(I,N4)

350 PRINT I: "'N4:")"_FNT(I(I,N4) - E(I)*J(I,N4)
 350 PRINT 1;" ";N4;")", FNI(I(I,N4)),FNI(J(I,N4)),FNI(Y(I,N4)),FNI(Z(I,N4))
 360 IF N4 > I THEN 390
 370 P1 = P1 + ABS(Y(I,N4)+Y(N4,I))
 380 Q1 = Q1 + ABS(Z(I,N4)+Z(N4,I))
 390 NEXT J
 400 PRINT
  410 NEXT I
 420 PRINT

430 PRINT " PERDIDAS DEL SISTEMA "

440 PRINT

450 PRINT "P1 = ";P1;" Q1=";Q1

460 PRINT
  480 PRINT" POTENCIA GENERADA POR EL NODO SUELTO "
  490 PRINT
  500 FOR I = 1 TO N3
  510 PO = PO - K(I) + H(I)
  520 IF T(1) = 2 THEN 550
  530 Q0 = Q0 -R(I) + S(1)
  540 GOTO 560
  550 Q0 = Q0 - Q(1)
```

560 NEXT I 570 PO = PO + P1 580 QO = QO + Q1 590 PRINT "PO =";PO;" QO =";QO 600 END



PROGRAMA: CORTO CIRCUITO

EXPLICACION.

Este programa sirve para calcular cortos circuitos trifásicos e impedancia de Thevenin en cada uno de los nodos de la red dato, así como tam sebién las contribuciones de los buses adyacentes al fallado.

El programa se basa en el método de formación directa de Z bus, agre gando el elemento "pq". Enseguida se presenta una tabla que condensa las 'fórmulas necesarias para formar la matriz Z bus; desde luego, puede extenderse para tomar en cuenta acoplamientos mutuos; se pretende sin embargo, 'mostrar su uso en la forma más sencilla posible, "p" deberá ser siempre el'nodo de salida, "q" siempre el de llegada. Cada vez que se agrega una rama la matriz aumenta de rango; cada vez que se agrega una cuerda se usa un no do postizo " L" que se elimina enseguida, sin aumentar el rango de la matriz.

·	"p" No es Nodo de Referencia.	"p" Si es Nodo de Referencia.
	Zqi = Zpi	Zqi = 0
RAMA (Agrega Muevo Nodo).	1 # 0  Zqq = Zpq + zpq	2qq = zpq
CUERDA (No Agrega Nue- vo Nodo).	Z _g i = Zpi - Zqi i + &	2 c ¹ = -2q1 1 ≠ 2
	$Z_{Q,Q} = Zp_{Q} - Zq_{Q} + zpq$ $1 = Q$	Z _{2,2} = -Zq ₂ + zpq i = 2

Modificación de Elementos para Eliminar el Nodo " L".

$$Zij = Zij - \frac{Zi0 * Z01}{Z_{00}}$$

## PROGRAMA

## DATOS DE ENTRADA.

## A).- De datos generales:

6000 DATA NREF, NBUSES, NLINEAS

donde:

NREF es el número del bus de referencia (normalmente cero)

te cero)

NBUSES es el número de buses de la red considerada

NLINEAS es el número de lineas que constituyen la red

B)._ De datos de nodos:

6010 DATA N1, N2, N3, N4, N5 6020 DATA N6, N7 ...

. Hasta la linea 6990

donde:

N1, N2 ... son los números de los buses dados en el orden en que se desea que aparezcan en la salida

C).- De datos de lineas:

7010 DATA NENV(1), NREC(1), X(1) 7020 DATA NENV(2), NREC(2), X(2)

•

Hasta la linea 7990

donder

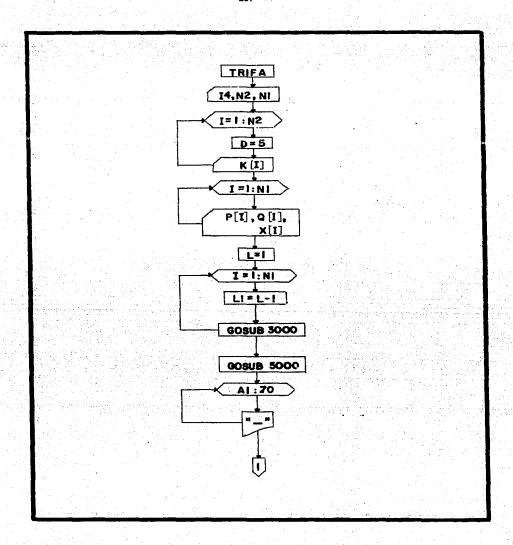
NENV es el número del nodo de envio de cada linea

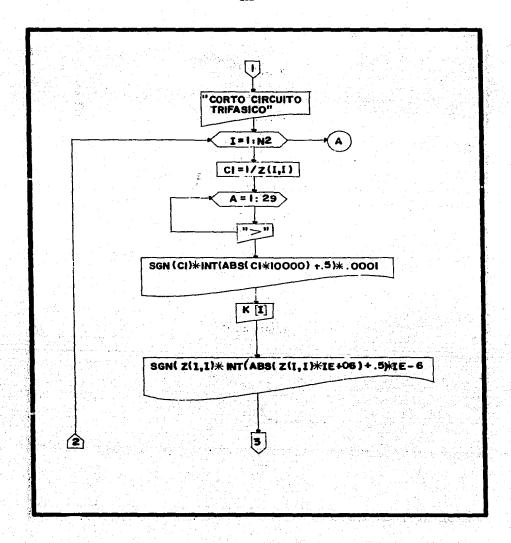
NREC es el número del nodo de recepción de cada li-

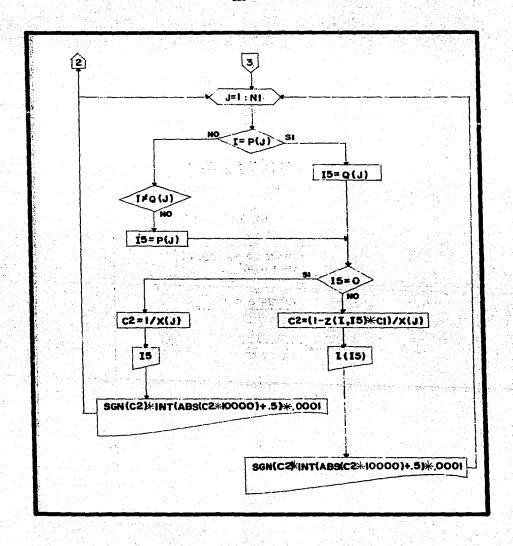
nea

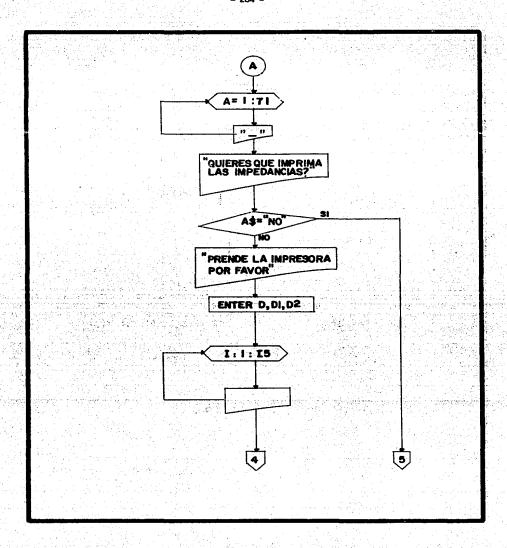
X es la reactancia serie de la linea de la que .

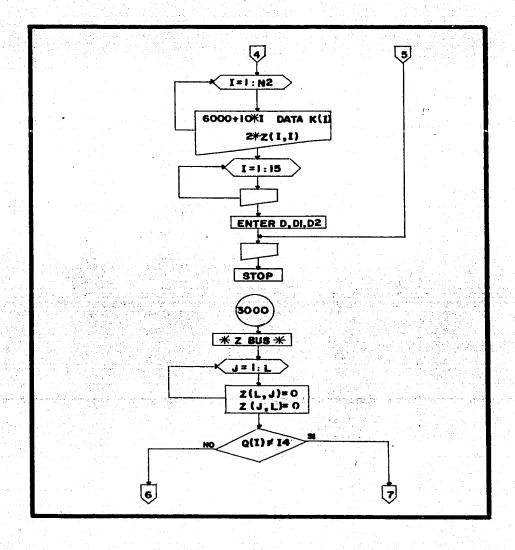
se acaban de dar los nodos terminales. .

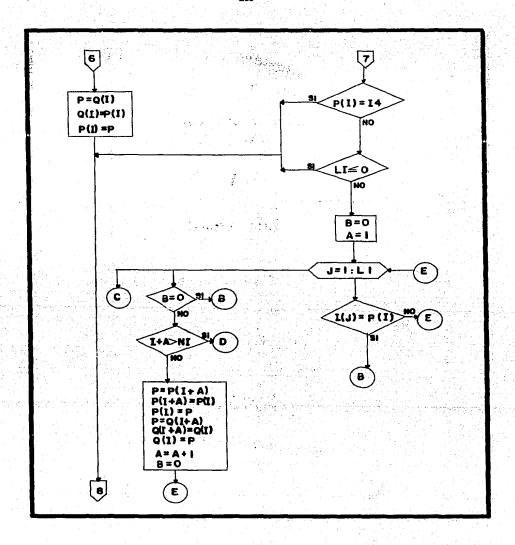


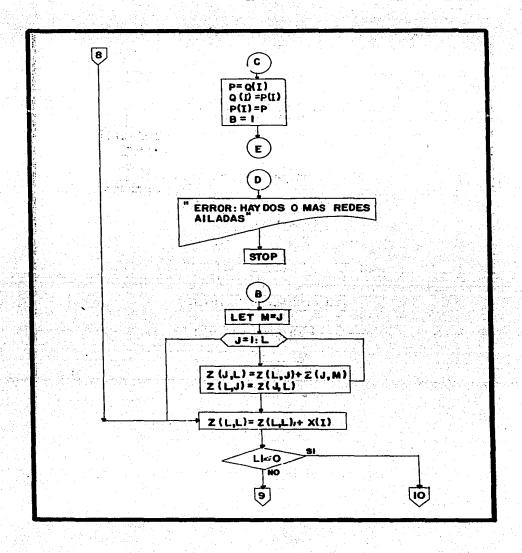


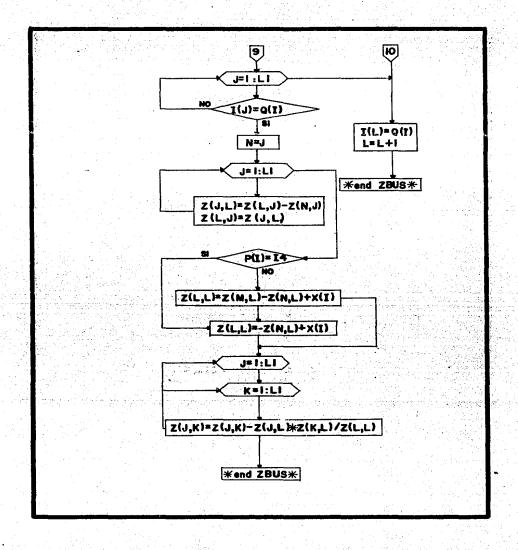


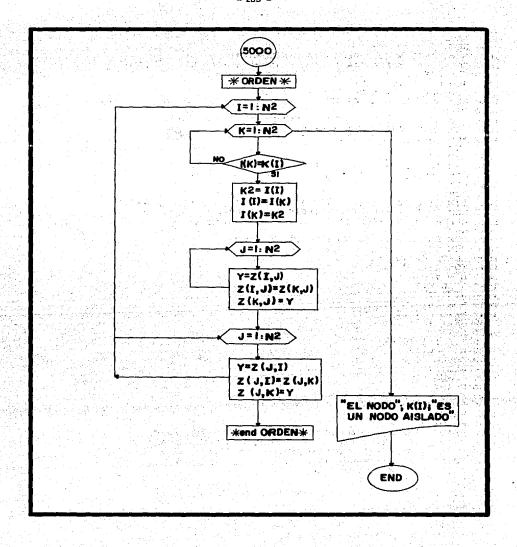












```
1000 REMARRANAMARRANAMARRANATRIFAHMARAMARAMARAMARAMARAMARAMA
1010 REM
1020 REM
1060 REM
        ESTE ALCULA EL CORTO CIRCUTRIFASICO
1080 REM Y LA IMPEDANCIA DE THEVENIN Y PERFORA ESTA ULTIMA
1100 REM PARA ENCAD (SI SE DESEA) CON MONOFA
1120 REM LOS DATOS SON:
1140 REM 6000 DATA NREF, NBUSES, NLINEAS
1160 REM 6010 DATA NODOS EN EL ORDEN QUE SE DESEA PARA LA SALIDA
1180 REM
1200 REM 6990 COMO LINEA FINAL PERMISIBLE
1240 REM 7010 DATA NENV(1), NREC(1), REACT(1)
1260 REM 7020 DATA NENV(2), NREC(2), REACT(2)
1270 REM
1280 REM
1300 REM COMO LINEA FINAL PERMISIBLE
1340 REM EMPIEZA EL PROGRAMA-----
1360 REM
1380 REM
1400 DIM Z(30,30), I(30), K(30), P(50), Q(50), X(50), A$(10)
1420 REM Z, I, K NECESITAN DIMENSION DE NBUSES.
1440 REM P, Q, X NECESITAN DIMENSION DE NLINEAS
1460 REM
1480 REM EMPIEZA LA EJECUCION DEL PROGRAMA
1500 REM
1520 READ 14, N2, N1
1540 FOR I=1 TO N2
1560 D = 5
1580 READ K(I)
1600 NEXT I
1620 FOR I=1 TO N1
1640 READ P(I),Q(I),X(I)
1660 NEXT I
1680 L=1
1700 FOR I=1 TO NI
1720 L1 = L-1
1740 GOSUB 3000
1760 NEXT I
1780 GOSUB 5000
1800 PRINT
1820 FOR A=1 TO 70
1840 PRINT"-";
1860 NEXT A
1880 PRINT "-"
1900 PRINT :TAB(20): "COMISION FEDERAL DE ELECTRICIDAD"
1920 PRINT ; TAB (20); "OFICINA DE INGENIERIA PRELIMINAR"
1940 PRINT TAB(24); "CORTO CIRCUITO TRIFASICO"
1960 PRINT TAB(26); "FALLA TOTAL (P.U.)
                                             EN EL BUS 'XTH+'"
1980 PRINT "DEL BUS VIENEN (P.U.)"
2000 FOR I=1 TO N2
2020 C1 = 1 / Z(I,I)
2040 PRINT
2060 FOR A= 1 TO 29
2080 PRINT ">":
2100 NEXT A
2120 PRINT SGN(C1) #INT(ABS(C1#10000)+.5) #. 0001:
```

```
2140 PRINT TAB(51); K(I); TAB(60);
2160 PRINT SGN(Z(I,I))*INT(ABS(Z(I,I)*1E+06)+.5)*.000001
2180 FOR J=1 TO N1
2200 IF I=P(J) THEN 2280
2220 IF I<>Q(J) THEN 2460
2240 I5 = P(J)
2260 GOTO 2300
2280 I5=Q(J)
2300 IF I5=0 THEN 2400
2320 C2= (1-Z(I, I5)*C1)/X(J)
2340 PRINT I(15); TAB(11);
2360 PRINT SGN(C2)*INT(ABS(C2*10000)+.5)*.0001
2380 GOTO 2460
2400 C2 = 1/X(J)
2420 PRINT 15; TAB(11);
2440 PRINT SGN(C2)*INT(ABS(C2*10000)+.5)*.0001
2460 NEXT J
2480 NEXT I
2500 PRINT
2520 FOR A =1 TO 71
2540 PRINT "-";
2560 NEXT A
2600 PRINT "QUIERES QUE FERFORE LAS IMPEDANCIAS > ";
2620 INPUT A$
2640 IF A$="NO" THEN 2920
2660 PRINT "PRENDE LA PERFORADORA POR FAVOR";
2680 ENTER D.D1,D2
2720 FOR I= 1 TO 15
2740 PRINT
2760 NEXT I
2780 FOR I = 1 TO N2
2800 PRINT 6000+10*I, " DATA"; K(I); ", ", 2*Z(I, I)
2820 NEXT I
2840 FOR I=1 TO 15
2860 PRINT
2880 NEXT I
2900 ENTER D. D1. D2
2920 PRINT
2940 STOP
3000 REM SUBRUTINA ---- Z-BUS---
3020 FOR J=1 TO L
3040 Z(L,J)=0
3050 Z(J,L)=0
3060 NEXT J
3080 IF Q(I)<>14 THEN 3180
3100 P = Q(I)
3120 \ Q(I) = P(I)
3140 P(1) = P
3160 GOTO 3720
3180 IF P(I) = I4 THEN 3720
3200 IF L1 <=0 THEN 3720
3210 B = 0
3220 A = 1
3240 FOR J = 1 TO L1
3260 IF I(J) = P (I) THEN 3640
```

```
3280 NEXT J
3300 IF B = 0 THEN 3640
3320 IF I + A > N1 THEN 3600
3340 P = P(I+A)
3360 P(I+A)=P(I)
3380 P(I) = P
3400 P = Q(I+A)
3420 Q(I+A) = Q(I)
3440 Q(I) = P
3460 A = A+1
3470 B=0
3480 GOTO 3240
3500 P = Q(I)
3520 Q(I) = P(I)
3540 P(I) = P.
3560 B = 1
3580 GOTO 3240
3600 PRINT "ERROR. HAY DOS O MAS REDES AISLADAS "
3620 STOP
3640 LET M=J
3660 FOR J = 1 TO L
3680 Z(J,L) = Z(L,J)+Z(J,M)
3690 Z(L,J) = Z(J,L)

3700 NEXT J

3720 Z(L,L)=Z(L,L)+X(I)

3740 IF Li <=0 THEN 3820

3760 FOR J = 1 TO L1

3780 IF I(J)=Q(I) THEN 3880

3300 NEXT J

3820 I(L) = Q(I)

3840 L = L + 1

3840 RETURN

3880 N = J

3900 FOR J = I TO L1

3920 Z(J,L) = Z(L,J) - Z(N,J)

3930 Z(L,L) = Z(L,J) - Z(N,J)

3940 NEXT J

3960 Z(L,L) = Z(M,L) - Z(N,L) + X(I)
3690 Z(L,J) = Z(J,L)
 4000 GOTO 4040

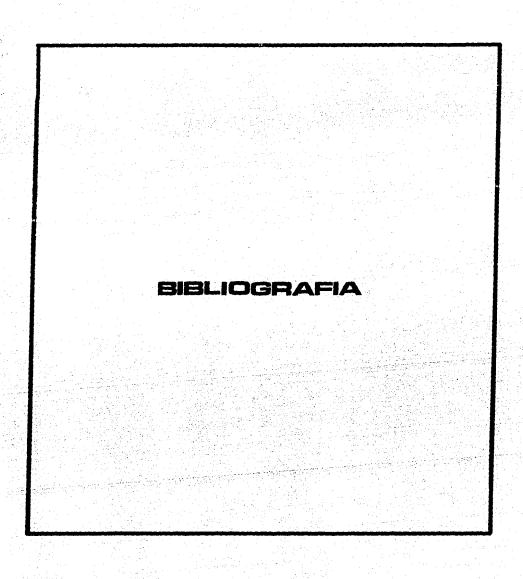
4020 Z(L), L) = -Z(N, L) + X(I)

4040 FOR L = 1 TO L1

4040 FOR L = 1 TO L1
3980 Z(L,L) = Z(M,L)- Z(N,L) + X(I)
 4080 Z(J,K)=Z(J,K) - Z(J,L)*Z(K,L)/Z(L,L)
4100 NEXT K
4120 NEXT J
 4120 NEXT J
 4140 RETURN
 5000 REM SUBRUTINA --- ORDEN ---
 5020 FOR I = 1 TO N2
 5040 FOR K = 1 TO N2
 5060 IF I(K) = K(I) THEN 5120
 5080 NEXT K
 5100 GOTO 9000
 5120 K2 =I(I)
 5140 I(I) = I(K)
```

```
5160 I(K) = K2
5180 FOR J = 1 TO N2
5200 Y = Z(I,J)
5220 Z(1,J) = Z(K,J)

5240 Z(K,J) = Y
5260 NEXT J
5280 FOR J = 1 TO N2 5300 Y = Z(J, I)
5320 Z(J,I) = Z(J,K)
5340 Z(J,K) = Y
5360 NEXT J
5380 NEXT I
5400 RETURN
6000 DATA 0, 3, 4
6010 DATA 1, 2, 3
7010 DATA 0, 1, .1
7020 DATA 0, 3, .2
7030 DATA 1, 2, .5
7040 DATA 2, 3,
                   . 4
9000 PRINT "EL NODO ";K(I); " ES UN NODO AISLADO "
9999 END
```



## BIBLIOGRAFIA : Final Visit Manual (A. 1)

and the control of the section of the control of th

Day of the Court of the South Miles

- 1) Normas Técnicas Para Instalaciones Eléctricas. Secretaria de Comercio y Normas Técnicas Para Inscensor Fomento Industrial. Edición 1981.
- 2) Adiciones, Modificaciones y Aclaraciones a las Normas Técnicas Para Ins talaciones Eléctricas Edición 1981. Diario Oficial del 23 de Abril de 1985.
- 3) Acuerdo del Diario Oficial del 14 de Junio de 1984.
- 4) Acuerdo del Diario Oficial del 30 de Junio de 1986.
- 5) Western System Coordinating Council. Interactive Power Flow System. Trai ning Guide. Version 2.00.
- 6) Manual de Diseño de Subestaciones. Capítulo IV. Diseño de Redes de Tie~~ rra. Compañía de Luz y Fuerza del Centro, S.A. Gerencia de Planeación e Ingeniería: Departamento de Ingeniería Eléctrica: 1975. A al compressione
- 7) Análisis de Flujos en Sistemas de Potencia. Daniel Zavala Maldonado. U.N.A.M. Tesis. 1970.
- 8) Análisis de Fallas en Sistemas de Potencia. Rafael Guerrero Cepeda. Com<u>i</u> sión Federal de Electricidad. Gerencia de Estudios. 1973.
- 9) Electric Power Distribution for Industrial Plants. IEEE Std. 141. 1969.
- 10) IEEE Recommended Practice for Electric Systems in Health Care Facilities .: ANSI/IEEE Std. 602. 1966.
- The second of the second of the second 11) ANSI/IEEE Std. 446-1980, Recommended Practice for Emergency and Satuaby! Systems for Industrial and Commercial Applications.
- 12) ANSI/NFPA 70-1984, National Electric Code.
- 13) IEEE Std. 399-1980, Recommended Practice for Industrial and Commercial 100 Power Systems Analysis.
- 14) ANSI/IEEE 739-1984. IEEE Recommended Practice for Energy Conservation war and Cost Effective Planning in Industrial Facilities.
- 15) James Martin, Design of Man-Computer Dialogues. Prentice Hall. 1973.
- 16) W. J. Meehan. J. F. Bates. Computerized Auxiliary Electric System Design and Analysis. IEEE Winter Power Meeting. Art. 81 WM 166-8.

- 17) W. J. Meehan, J. F. Bates, J. E. Mulgrew, Computerized Circuit and Race way Management. IEEE Winter Power Meeting. Art. FBG 194-1.
- 18) D. M. Crawford, S. B. Holt Jr., "A Mathematical Optimization Technique" for Locating and Sizing Distribution Substations and Deriving their Optimal Service Areas". IEEE/PES Trans. Vol. 94, No. 2. 1975.
- 19) D. L. Wall, G. L. Thompson, J. E. D. Northcote-Green. "An Optimization 'Model for Planning Radial Distribution Networks". IEEE/PES Trans. Vol. 'PAS 98, No. 3, 1979.
- 20) Applications Software Today. BYTE Bonus Edition. Summer 1987.
- Arthur Freund. Computerizing Building Distribution Data. Electrical Construction and Maintenance, Marzo, 1974.
- 22) F. Aboytes, R. Cristerna, J. Frias, F. Lara, J. Ramírez, E. Salinas, C. Urdaibay, G. Zagal. Modelo para la Evaluación del Comportamiento de Siatemas Eléctricos "VALRED". Comisión Federal de Electricidad. Gerencia de Estudios. Departamento de Metodología. Art. No. AJBBA/83/08.
- 23) T. Carrera, C. Urdaibay. Modelo para Cálculo de la Confiabilidad en Subestaciones. Comisión Federal de Electricidad. Gerencia de Estudios. De partamento de Metodología. Art. No. AJBBA/77/9.
- 24) D. W. Vass, M. M. Price, J. G. Dalton, S. G. Whisenant. ASDOP An Auxiliary System Design Optimization Program. IEEE/PAS Trans. Vol. PAS 98, No. 4, 1979.
- L. H. Ruhlen, P. R. Shire, Optimal Circuit Routing By Dynamic Progra--mming. Power Industrial Computer Applications Conference (PICA), Pitts-burgh, Mayo 15, 1967, pp. 291-301.
- 26) Enver Masud. "An Interactive Procedure for Sizing and Timing Distribu--tion Substations Using Optimization Techniques". IEEE PES Winter Power!
  Meeting, 1974. Art. T74, 142-6.
- 27) Manuales de los Programas de Computadora "IBM Assistant Series".
- 28) Industrial Power Systems Data Book. General Electric. 1968.
- 29) Apple Pascal: A hands on Approach. Arthur Luehmann & Herbert Pechham.
  Mc. Graw Hill Book Company. 1981.

