

# UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO

Escuela Nacional de Estudios Profesionales "ACATLAN"

"Diseño de Redes de Alcantarillado Sanitario por Medio de Máquinas Eléctronicas."

TESIS

DUE PARA OBTENER EL TITULO DE

INGENIERO CIVIL PRESENTAN

OSCAR ZENTENO VELAZQUEZ LUIS MANUEL GONZALEZ SALCIDO

ACATLAN, EDO. DE MEXICO





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 esta 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.

## DISEÑO DE REDES DE ALCANTARILLADO SANITARIO POR MEDIO DE MAQUI-NAS ELECTRONICAS

#### CONTENIDO

					Página
INTRODUCC	ION	******		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	. 1
CAPITULO	I.	ELEMENT	OS DE UNA RED DE AL	.cantarillado	. 3
		A. Ele	mentos que Intervie	enen en el Diseño	5 .
		B. Elem	mentos queInterviene 5n	en en la Construc-	. 9
			ementos que Intervie	enen en el Manteni-	. 15
CAPITULO	II.			ITARILLADO SANITARIO	os. 19
			cripción del diseño codo Tradicional	Hidráulico por el	. 21
			i kaj je kao da kao	lerramienta del Méto	
		C. Dis		medio de una Comput	e transfer
				Tradicional en un (	
		F1		utadora para el Ante	
		F. Com	mparación de Resulta	ados	54

CAPITULO III.	MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD POR DISEÑAR58
	A. Datos Históricos60
	B. Datos Geográficos64
	C. Datos de Población66
	D. Vias de Comunicación71
	E. Clima74
	F. Constitución Geológica75
	G. Aspectos Económicos de la Población76
	H. Servicios Públicos Existentes79
CAPITULO IV.	DISEÑO DE LA RED DE ALCANTARILLADO SANITARIO POR MEDIO
	DE LA COMPUTADORA84
	A. Datos de Proyecto86
	B. Resultados del Diseño Hidráulico del Alcantari- llado para la Población de EBANO, S.L.P93
	C. Ventajas del Programa "GEN 782"95
CAPITULO V	PLANEACION DE LA CONSTRUCCION EN BASE A LOS RESULTADOS
	DEL PROGRAMA "GEN782"97
	A. Introducción
	B. Rendimientos104
	C. Volúmenes de Obra108
	D. Programa de Obra113
	1. Ruta Crítica114
	2. Diagrama de Barras114 Bis
CONCLUSIONES	

#### INTRODUCCION

El objetivo central de la presente tesis es la elaboración de un programa para poder auxiliarnos de las computadoras en los diseños de redes de alcantarillados sanitarios que aunque son relativamente sencillos es innegable también que absorben una gran cantidad de tiempo.

Se pretende lograr que el programa funcione para cualquier localidad que se requiera diseñar con un simple cambio de datos, que funcione en distintas computadoras, ya sean microcomputadoras o macrocomputadoras, y que sea lo más flexible posible para su uso.

Algo de lo que se pretende alcanzar con la elaboración del programa es:

- La reducción de los tiempos de elaboración de proyectes de redes de alcantarillado sanitario.
- Empleo de poco personal especializado para la elaboración de estos proyectos.
- La realización de un número mayor de estos proyectos.
- Y como consecuencia lógica una disminución en los costos de los proyectos de redes de alcantarillado sanitario.

Para que el programa no quede en un plano puramente terórico se escogió una localidad arbitrariamente que fue la de Ebano ubicada en el estado de San Luís Potosí de la cual se tomaron los datos de topogradía, de población, de servicios, etc, que se requieren para llevar acabo un diseño hidráulico.

A partir del capítulo tercero la tesis se apega a los requerimientos de las normas de proyectos para obras de alcantarillado sánitario en localidades urbanas de la República Mexicana, faltando exclusivamente el presupuesto de la obra por tratarse de precios que están variando continuamente.

CAPITULO

DE ALCANTARILLADO.

Este es un capítulo introductorio que tiene por objetivo familiarizar al lector con todos los elementos de que consta una red de alcantarillado sanitario.

El capítulo se dividió en tres par tes fundamentales, primero se hizo una descripción de las variables que se necesitan o se utilizan para llevar a cabo el diseño de una red de alcantarillado sanitario cualquiera. Después se mencionaron todas las partes de que consta una red de alcantarillado sanitario, así como una descripción de su forma y de cual es su finalidad. Por último se mencionaron los equipos de que se pueden hacer uso para mantener una red de alcantarillado funcionando.

Por lo que el presente capítulo hace una síntesis de todos los elementos que intervienen en un provecto de alcantarillado desde que se calcula hasta que se mantiene en operación.

#### CAPTTULO T

#### ELEMENTOS DE UNA RED DE ALCANTARILLADO

#### A. Elementos que intervienen en el diseño.

El diseño o cálculo de una red tiene por objeto determinar los diámetros de las atarjeas para que el agua tenga las velocidades recomendables, tanto con los caudales mínimos como con los máximos, en función de las pendientes de las tuberías.

Para efectuar los cálculos, se debe contar con la topografía de la localidad o ciudad por diseñar, hacer el trazo de distribución de la red con la numeración o nomenclatura de los pozos, con el objeto de hacer referencia a cualquier tramo comprendido entre ellos.

Por facilidad se consignan en forma tabular tanto los datos como los resultados, para obtener el buen funcionamiento hidráulico de cada tramo, a continuación, se enlistan los datos y resultados más usuales:

- TRAMO. Tramo comprendido entre dos pozos consecutivos con los números que les corresponda y que irán espaciados a distancias no mayores de las especificadas. El sentido de la corriente quedará indicado por el orden en que se expresen.
- 2. COTA INICIAL. Cota de la superficie en el sitio del pozo inicial del tramo.
- 3. COTA FINAL. Cota de la superficie en el sitio del pozo final del tramo.
- 4. DESNIVEL. Diferencia entre la cota inicial y la final con su sig-
- 5. LONGITUD. Distancia horizontal en metros, entre los pozos que limitan el tramo.
- 6. PENDIENTE EN MILESIMAS. División entre la columna 5 de la 4 en mi lésimas y con su signo.
- 7. TRAMO. Coincide con los valores de la columna 5.
- 8. TRIBUTARIA. Longitud acumulada de los tramos de una misma atarjea.

- 9. ACUMULADA. Longitud acumulada que concurre al último pozo de la atarjea o tramo de colector considerado.
- 10. PENDIENTE DEL TRAMO. Pendiente que se fijará en la tubería del tramo, conviene tomar como primer valor el de la columna 6.
- 11. TERRENO.- Mismos valores de la columna 6.
- 12. PLANTILLA.- Cota de la plantilla del tubo.
- 13. EXCAVACION. Resta de la columna 11 menos la 12.
- 14. DIAMETRO.- Medida del diámetro expresado en cm.
- 15. CAUDAL MINIMO. Es el caudal medio entre dos.
- 16. CAUDAL MEDIO. Resulta de multiplicar el gasto unitario por su lontitud tributaria.
- 17. CAUDAL MAXIMO. Caudal que resulta de multiplicar el gasto medio por el coeficiente de Harmon.
- 18. <u>VELOCIDAD MINIMA</u>.- La que lleva el agua considerando el caudal mínimo.

- 19. <u>VELOCIDAD MEDIA.</u> La que lleva el agua considerando el caudal medio.
- 20. <u>VELOCIDAD MAXIMA</u>. La que lleva el agua considerando el caudal máximo.

Esta serie de columnas es solamen te una guía para la realización de una tabla que corresponda a las necesidades de cada caso específico. Un ejemplo es la tabla que se muestra en la hoja siguiente y que es utilizada por la Secretaria de Asentamientos Humanos y Obras Públicas.

# DIRECCION GENERAL DE CONSTRUCCION DE SISTEMAS DE AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO BUBDIRECCION DE PROYECTOS ALCANTARILLADO PARA AGUAS NEGRAS TABLA DE CALCULOS HIDRAULICOS

<del></del>								Localidad FUNCIONAMIENTO HIGRAULICO						
	LONGITUDES EN M.		-	GASTOS DE AGUAS NEGRAS					DIAME.	TURO LLENO		VELDE EPECTIVA		
CRUCERO	PROPIA DEL TRAMO	Control En Cr Legisland	PARA EL TRAMO	(comments)	minime.			MARINO ENTRACAL DINAGIO	TE (n,shane)	( m.)	56570'	VELOC.	MHIMO a/req.	MA:18 m/44
	<del> </del>			<del> </del>	-		- 1 U - 1 U	<del> </del>			<b>-</b>			_
		50 at 1 a					5000							
and the same of the fi														
			\$ 1.00											
											5.5			
	3.0		3.1			5,69%			18.4					100
er i kan di d									A 7.				1 2 1	
	3.00						7		rege <u>le</u> ntrio	$p^{N_{i+1}} \leq n$				
Server and						*	is the experi							
		<b>├</b> ──┤												
english state of														
							7 1 2 2 1							
						1.1				{				
<del></del>										{				
							<del></del>							
<del></del>								<del></del>						
		-+					<del></del>						-+	
			-										+	-
														÷
								+			<del></del> f			- 17
					.) B v5 .									
								<del></del>						
					14, Na 4141 kg		3,11		1 1 1 1				449	ses Vi
A STATE OF THE STATE OF		4, 3, 3				7 VIII			1,000					19.0
<del></del>	<del></del>	<del></del>	<del>- 3  </del> -										V1 15	5.37

#### CAPITULO I

#### ELEMENTOS DE UNA RED DE ALCANTARILLADO

#### B. Elementos que intervienen en la construcción.

Para facilitar el entendimiento de los términos que se usan en la contrucción de un proyecto de alcantarillado referimos a continuación algunos de los más usados:

DESCARGA DE AGUA RESIDUAL. - Según el Código Sanitario de México es el líquido de composición variada que se vierte o se descarga como residuo y que proviene de usos municipales, industriales, agrícolas, pecuarios o de cualquier otra índole, ya sea pública o privada, y que por tal motivo ha sufrido degradación en su calidad original.

RAMAL. - "Es una conducción que recibe aguas negras de una zona relativamente pequeña y las vierte en un conducto principal". (1)

ATARJEAS. - Las atarjeas son conductos subterráneos que generalmen te se colocan por el eje de las calles. El diámetro de atarjeas

BABBITT, Harold. Alcentarillado y tratemiento de aguas negres México, CECSA, 1980. p. 12

es como mínimo, de 20 cm. cuando van a conducir sólo aguas negras, y de 30 cm. cuando se les unen las pluviales o llevan solamente éstas últimas. La pendiente debe ser tal que no permita velocidades menores de 0.6 m/seg., ni mayores de 2.5 m/seg. Debido a que si es menor que estos valores se tenderá a asolvar el tubo y si es mayor se erosionará por lo que en los dos casos se tendrán problemas en el funcionamiento por lo que estarán sujetas a un mantenimiento constante.

SUBCOLECTORES. - Los subcolectores son tuberías que captan las aguas recolectadas por las atarjeas.

<u>COLECTORES</u>. Los colectores reciben los caudales que captan los subcolectores y las atarjeas.

EMISOR. - El emisor es el ducto al cual ya no se conectan descargas de aguas negras ni pluviales en su caso, y que tiene como objeto llevar todas las aguas recolectadas por el sistema de tuberías que constituyen el alcantarillado, hasta el lugar de vertido o de reutilización.

ACCESORIOS. - En la red de alcantarillado se consideran como accesorios los pozos de cualquier tipo, las coladeras pluviales, y las estructuras de descarga al finalizar el emisor.

POZOS DE VISITA. "Los pozos de visita son estructuras que se construyen sobre las tuberías, a cuyo interior se tiene acceso por la superficie de la calle. Su forma es cilíndrica en la parte inferior y troncocónica en la parte superior, son suficien temente amplias para darle paso a un hombre y permitirle maniobrar en su interior. El piso es una plataforma en la cual se han hecho canales que prolongan los conductos y encauzan sus corrientes". (2)

POZOS DE VISITA COMUN. Son los que se construyen para tuberías de 20 cm. a 61 cm. de diámetro, y su diámetro interior debe ser de 1.20 m. para permitir el manejo de las barras de limpieza.

Ver. figuras Pozo A, Pozo B. (3)

POZOS DE VISITA ESPECIALES. "Para tuberías de 76 cm a 107 cm. de diámetro interior será de 1.50 m. Podrán recibir entronques de conductos de 20 a 30 cm. Ver. figura Pozo C.

Para tuberías de 122cm. de diámetro también se construirán pozos de visita especiales pero con un diámetro interior de 2.0 m. y podrán recibir entroques de 20 cm. a 30 cm." (4)

ALCANTARILLA SANITARIA. Es la destinada exclusivamente a la evacuación de aguas negras.

<sup>(2)</sup> SAHOP. Normas de proyecto para obras de alcantarillado sanitario en localidades urbanas.

<sup>(3)</sup> SAHOP. Op. Cit.

<sup>(4)</sup> SAHOP. Op. Cit.

ESTRUCTURAS DE DESCARGA. Tomando en cuenta el grado de contaminación y el caudal de agua por eliminar, se proyectan obras que liguen la salida del emisor con el sitio elegido para su descarga, tales como transiciones, descargas subacuáticas, etc., con el objeto de evitar malos olores y aspectos desagradables en las zonas circunvecinas.

ESTACIONES DE BOMBEO DE AGUAS NEGRAS. - "Siendo preocupación ejecutar obras con el menor costo posible se trata siempre de evitar la construcción de estaciones de bombeo para aguas negras, procurando que estas aguas escurran por gravedad hasta un sitio final de disposición; sin embargo, de acuerdo a las condiciones topográficas de la localidad de que se trate, habrá ocasiones en que sea obligado el bombeo." (5)

PLANTAS DE TRATAMIENTO DE AGUAS NEGRAS. - "Es indispensable evitar la polución de corrientes superficiales destinadas a los diferentes usos necesarios e indispensables para el desarrollo económico de la nación, lo mismo que tratándose de lagos y agua marinas dedicadas a balnearios y sitios de recreo o pesca; por lo tanto no se descargarán aguas negras crudas a ninguna corriente receptora, debiendo ser tratada previamente.

Lo anterior exige la construcción de plantas de tratamiento para

<sup>(5)</sup> SAHOP. Op. cit.

aguas negras pero como la construcción de todas las partes de la obra implican una erogación muy alta, puede ser conveniente que el presupuesto se haga separando el costo de la planta de tratamiento para ser construida en una segunda o tercera etapa de construcción, lo que obliga a que en el proyecto y presupuesto se incluya una descarga provisional de aguas negras crudas". (6)

SIFONES INVERTIDOS. - "Cuando sea necesario cruzar alguna corriente de agua, depresión del terreno, estructura; conducto o
viaductos subterráneos, que se encuentran al mismo nivel que debería instalarse la tubería, se construirán sifones invertidos.
Si se trata de una depresión profunda pero angosta, como alguna
barranca, se hará el cruce soportando la tubería por medio de una
estructura aérea."(7).

CRUCES ELEVADOS UTILIZANDO PUENTES EXISTENTES. - "El paso de este conducto por un puente, deberá ser de acero y estar suspendido del piso del puente por medio de soportes que eviten la transmisión de las vibraciones de la tubería, la que deberá colocarse en sitio que permita su fácil inspección o reparación. A la entrada y a la salida del puente se construirán cajas de inspección o pozos de visita, sin olvidar que entre esa estructura y el conducto, debe existir cierta flexibilidad. La tubería se protegerá interior y exteriormente contra la corrosión." (8)

<sup>(6)</sup> SAHOP. Op. cit.

<sup>(7)</sup> SAHOP. Op. cit.

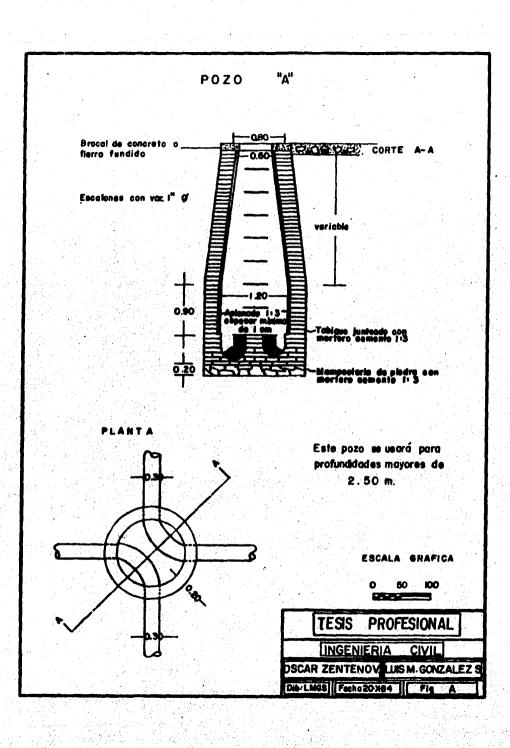
<sup>(8)</sup> SAHOP. Op. cit.

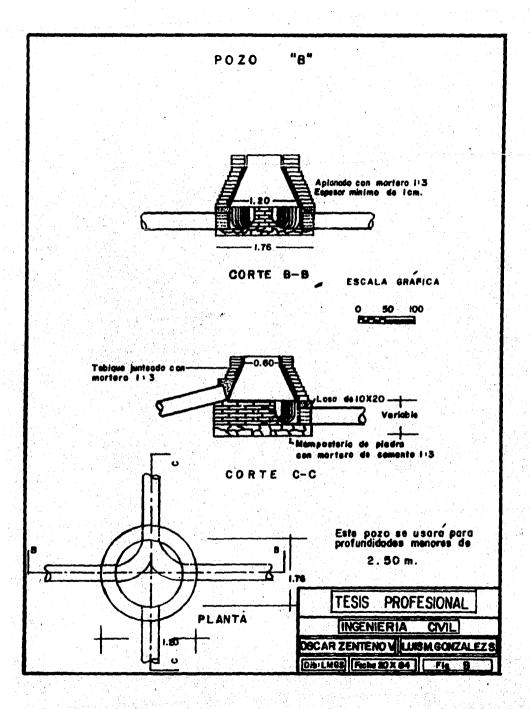
ANOTACIONES. - Los signos convencionales se muestran en la Fig. I de este capítulo.

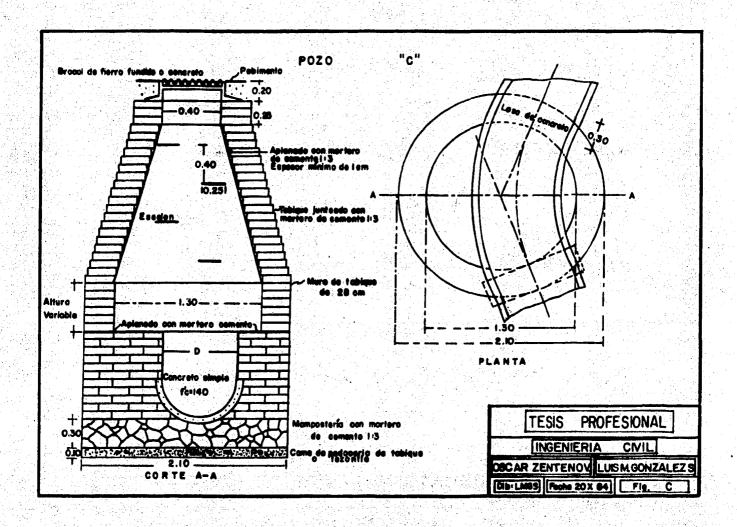
"En la línea que representa a un tramo de tubería entre pozo y pozo, se indicará su longitud en metros, su pendiente en mílésimas y el diámetro del conducto en centímetros, en el orden descrito y separado cada número por un guión. Por ejemplo: 130-3-107 significa que el tramo tiene una longitud de 130 m., una pendiente de 3 milésimas y un diámetro de 107 cm.

En los pozos de visita y pozos caja se indicará la elevación del terreno y la o las elevaciones de plantilla del tubo o tubos concurrentes. Se hará en forma de quebrado colocando en el lugar del numerador la de terreno y en el denominador la de plantilla." (9)

<sup>(9)</sup> SAHOP. Op. cit.







	0 Y E C T 0	
Emisor		
Colector		
Subcolector		
Ateries		
Cabeza de otarjeo -	n.	<b> </b>
Pozo de visita comú	n	
Pozo de visita especi	ol	<del>-</del> -
Pozo caje		— <b>-Ď</b>
Pozo caje de unión	1	<b>- △</b>
Pozocaja de deflexión	1 <del></del>	- <del>\overline{\ov</del>
Pozo con caída		
Coldo es calonada	<del>أحدث من بين بين بين بين بين بين بين</del>	— <del>(210)</del> -
Caja de caldo adosada a p	ozo de visito	
Estación de bombeo	ag than Are Reigh and a second of the	
Linea a presión		
Eleveción de terreno.		<u>20.36</u>
El evación de plantilla_	ámetro(m miléscm.)	26.38
Longitud —Pendiente—Di	ámetro(m miléscm.)	100-2-45
Relieno		- 111111
CON	STRUCCIO	N
	construcción futura	construido
E 01007	_======	
Col e c 1 o r	<del></del>	
Subcolector	<del></del>	
Atori e o		
Estación de bombeo		
이 아이는 이 회사가 되었다.		
이 없다는 그리는 독취를 했다.		
는 이 사는 얼마를 하셨습니?		
	TESIS	PROFESIONAL
		MERIA CIVIL
	OSCAR ZENTE	NO V LUB M GONZALEZ
		a 20 X 84 Fig. 1
医电影 化二氯化锑化二氯化二氯化二氯化二氯化二氯化二氯化	[[no:rmag [tecu	9 EU A 07   PR

#### CAPITULO I

#### ELEMENTOS DE UNA RED DE ALCANTARILLADO

#### C. Elementos que intervienen en el mantenimiento.

La obstrucción de la circulación del agua que pasa a través de una tubería puede ser debida a basura, botes, palos, etc., producto del mal uso de la tubería, y por azolves de las descargas hacia tuberías que no tienen la pendiente necesaria para dar al fluído una velocidad mínima de 0.6 metros sobre segundo.

Existe una gran variedad de herramientas de las que se puede hacer uso para dar mantenimiento a las redes de alcantarillado variando éstas según su funcionamiento, uso y tamaño. El equipo con que se cuenta para el mantenimiento de las redes se puede clasificar en manual, mecánico, hidroneumático.

Alguno de los elementos manuales son los cucharones, palas, picos, varillas, marros, etc.

Dentro de los elementos mecánicos encontramos a los malacates, succionadoras, camiones, rotozondas.

Los hidroneumáticos son equipos más sofisticados que requieren mayor cuidado dentro de estos se encuentran los equipos Vactor, Aquashar, etc., que están montados sobre camiones para su movilidad.

Para seleccionar el equipo a utilizar es recomendable saber cual es el diámetro de la tubería y las causas probables del problema.

El equipo más usual y que proporciona una Mayor eficiencia son los malacates éstos sirven para desazolvar las tuberías con gran facilidad y existen tanto manuales como impulsados por motores de combustión interna. Existen distintos tipos de malacates como lo son los de descarga al piso, otros con descarga a botes y por último los de descarga a camiones, el más eficiente es el de descarga al piso. Su utilización es sencilla se requiere de dos malacates, una draga y dos personas para llevar a cabo la limpieza de un tramo de tubería, la forma de colocar los malacates es colocando uno en el pozo de visita del inicio de la tubería a limpiar y al final de la tubería, su unión es a través de un cable de acero de media, con una draga de un tamaño menor que el diámetro del tubo. Esta draga es arras

trada a través de la tubería y sacada después para ser desalojado el azolve recogido y de nuevo introducida hasta que la tubería quede limpia, puede ponérsele un erizo en vez de la draga al final de todo el proceso anterior dándonos una mayor limpieza en las paredes de la tubería.

Otro de los elementos más usuales son las varillas las cuales tienen distintos aditamentos como lo son los tirabuzones, las puntas, los desarenadores, los cortadores de - raíz, etc., que tienen distintas funciones cada uno de ellos. Las varillas son usadas en caso de encontrarse obstruídas totalmente las tuberías según sus elementos pusden tratar de romper el tapón, cortarlo o jalarlo. Estos elementos son manuales y armables del tamaño que sea necesario siendo recomendables tramos menores de cincuenta metros.

Los camiones son parte importante para el acarreo del material extraido, existen tanto los de volteo como los aspiradora que recogen el material depositado en el
suelo por los malacates. En el caso de las aspiradoras su eficiencia es grande debido a que no es necesario apalear el material al
interior del camión, puesto que con el hecho de removerlo la aspiradora lo recoge.

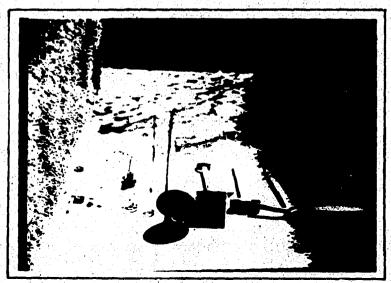
Los equipos hidroneumáticos limpian la tubería con chorros de agua a presión haciendo desalojar el

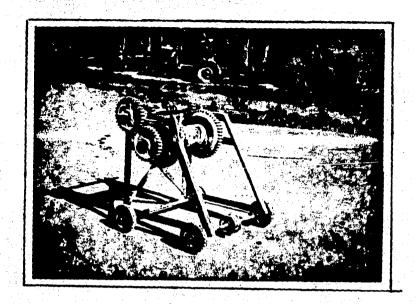
material hacia el pozo de visita donde se encuentra una manguera que absorbe el material desalojado, su eficiencia es poca en diámetros mayores de 60 cms. por lo que su uso es restrigido.



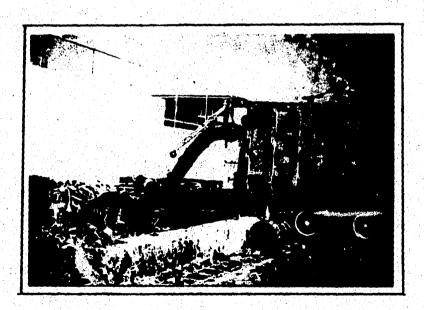
MALACATE CON DESCARGA AL PISO







MALACATE MANUAL



CAMION ASPIRADORA

CAPITULO II

DISEÑO HIDRAULICO DE
ALCANTARILLADOS
SANITARIOS

El presente capítulo es la parte central o principal de toda la tesis. Aquí se menciona el diseño tra dicional tal como se desarrolla en los libros o se lleva a cabo en el cálculo de redes de alcantarillado sanitario para la construcción futura de éstos en las localidades de la República Mexicana.

Se hace mención de las ventajas que se pueden obtener en la utilización de una computadora según el tipo de problema que se vaya a resolver. Se describió la forma en que hay que plantear el problema para que sea resuelto por medio de una computadora así como los elementos que pueden usarse para poder plantearlo.

Se da la secuencia que tiene que seguir la computadora en una forma global o desglosada, así mismo la secuencia general para llevar a cabo el diseño hidráulico propuesto en un libro, dicho diseño se comparó con el diseño que realizó la computadora, los datos que utilizó la máquina para hacer su diseño fueron tomados del libro.

Se mostró el programa, la forma en que hay que darle los datos así como la secuencia de éstos, la interpretación de los resultados que nos proporciona la computadora, esto con el fin de que cualquier persona haga uso del programa y pueda obtener sus beneficios.

#### CAPITULO II

#### DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

#### A. Descripción del diseño hidráulico por el método tradicional.

Debido a que el funcionamiento de las redes de alcantarillado ya sean combinadas, sanitarias o pluviales, es por gravedad se tendrá entonces que las tuberías están funcio nando como un canal por lo que se le aplicarán los métodos de diseño para canales.

El método más usual es el que se basa en la utilización de la fórmula de Manning-Strickler que fue obtenida a partir de distintas fórmulas de ensayos de Bazin y posteriormente verificada con observaciones, esta fórmula es muy aplicada en el diseño de canales debido a su sencillez.

En la bibliografía que se consultó se aplica esta fórmula para el diseño de las redes de alcantarillado, algunos métodos de diseño difieren en la utilización de gráficas o no-

mogramas o dan restricciones distintas en cuanto a valores de velocidad o coeficientes a usar.

La ecuación general de Manning es:

$$V=(1/n) (RH)^{2/3} (S)^{1/2}$$

Donde:

V = Velocidad (m/seg)

Rh= Radio hidraulico (m)

S= Pendiente de la tubería

n= Coeficiente de Manning que depende de la rugocidad del tubo (ver tablas en los apuntes de Hidráulica II de Gilberto Sotelo de los apuntes de la facultad de Ingeniería Pag. 49).

El radio hidráulico puede ser ex-

presado como sigue:

$$Rh = Ah / Pm$$

Donde:

Rh = Radio Hidraulico (m)

Ah = Area Hidráulica (m<sup>2</sup>)

Pm = Perimetro mojado (m)

# SECUENCIA A SEGUIR PARA EL DISEÑO DE UNA RED DE ALCANTARILLADO SANITARIO DE ACUERDO CON EL METODO TRADICIONAL

A partir de los datos de dotación de agua y de la población futura con los cuales va a ser diseñada nues tra red, se van obteniendo los siguientes valores:

GASTO MEDIO. - El gasto medio que conducirá nuestra tubería está dado por la siguiente expresión:

Qmed = (DotXPobXFacXInf)/ 86400

#### Donde:

Qmed = Gasto medio (m3/seg)

Dot = Dotación (m³/hab/día)

Pob = Población (hab)

- Fac = Factor que afecta la dotación y nos determina la cantidad de agua que se supone llegará a nuestra red general
  mente es de un 75% a un 80% de la dotación.
- Inf = Infiltración que es un factor de seguridad por si la tubería se encuentra bajo el nivel de aguas freáticas lo cual nos da un incremento de gasto, su valor es de un 5% a un 10% de la dotación.

GASTO MAXIMO. - En el cálculo del gasto máximo interviene un coeficien te de variación del gasto máximo de aguas negras, existen distintas for mulas para hacer dicho cálculo. Basándonos en las normas de proyecto para obras de alcantarillado sanitario en localidades urbanas de la República Mexicana se tiene el uso de la fórmula de Harmon la cual está representada para nuestro caso como:

Donde:

M = Coeficiente de Harmon

P = Población dada en miles de habitantes

Dicho coeficiente es multiplicado por el gasto medio calcula do anteriormente, el valor obtenido es por lo tanto el gasto máximo y nos quedará expresado como:

Donde:

Qmax = Gasto máximo (m³/seg)

Qmed = Gasto medio (m /seg)

M = Coeficiente de Harmon

GASTO MINIMO. - Es tan sólo la mitad del gasto medio, se obtiene por medio de la siguiente expresión:

 $Qmin = 0.5 \times Qmed$ 

Donde:

Qmin = Gasto mínimo  $(m^3/seg)$ 

Qmed = Gasto medio (m3/seg)

Todos estos valores nos representan los gastos que va a tener que manejar nuestra red en su longitud tottal. Si se supone una distribución lineal de población a lo largo de nuestra tubería podremos dividir los tres valores de los gastos entre la longitud total de la red, obteniendo así valores de los gastos por metro lineal los cuales quedan expresados por:

GmaxL = Qmax/TL

GmedL = Qmed/TL

GminL = Qmin/TL

Donde:

GmaxL = Gasto máximo lineal (m/seg)

GmedL = Gasto medio lineal (m/seg)

GminL = Gasto minimo lineal (m/seg)

TL = Longitud total de la red (m)

De estos gastos se hace el diseño por tramo, que dependen de la distancia entre pozos y las distancias acumuladas que llegan al tramo. Se multiplicará la distancia del tramo más la tributaria por los gastos lineales dándonos:

 $GmedT = (GmedL) \times (LTRA + LTRI)$ 

 $GminT = (GminL) \times (LTRA + LTRI)$ 

Donde:

GmaxT = Gasto máximo del tramo (m³/seg)

GmedT = Gasto medio del tramo (m<sup>3</sup>/seg)

GminT = Gasto minimo del tramo (m<sup>3</sup>/seg)

LTRA = Longitud propia del tramo (m)

LTRI = Longitud tributaria (m)

Del gasto máximo del tramo se obtiene el diámetro para que lleve dicho gasto este cálculo se hace con la fórmula de Manning, para des pejar el diámetro tendremos:

$$V = (1/n) (Rh)^{2/3} (S)^{\frac{N}{2}}$$
si Q = VA y A =  $\frac{\pi p^2}{4}$  entonces Q =  $\frac{V \pi p^2}{4}$ 

donde  $V = \frac{4Q}{m n^2}$  igualando las velocidades tendremos :

 $\frac{4Q}{\sqrt{H}} = (1/n) Rh^{2/3} S^{\frac{N}{2}}$  si substituimos el valor del radio hidráulico sabiendo que Rh = A / Pm y que el Pm = TMD se tendrá que Rh =  $\frac{(H) D^2 / 4}{(H) D / 1} = D/4$  por lo que  $\frac{4Q}{(H) D^2} = (1/n) (D/4)^{2/3} S^{\frac{N}{2}}$ ) despejando el diámetro  $D^2 D^{2/3} = \frac{4Qn}{(H)} \frac{4^{2/3}}{(H)} = haciendo operaciones$ 

$$D = (3.208 \, Qn/S^{\frac{1}{2}})^{3/8}$$

El diámetro que se obtuvo es el que sirve para llevar el gasto máximo estando el tubo totalmente lleno, como nuestra red funciona por gravedad y no por presión se escoge dentro de las tuberías comerciales existentes un diámetro mayor que nos darácomo resultado que nuestra red funcione como un canal.

El siguiente paso es obtener la relación de velocidades que se hace por medio del uso de las tablas de las características del flujo en un conducto circular parcialmente lleno, para utilizar dichas tablas es necesario hacer el cálculo del gasto debido al diámetro comercial que se encontrará por medio de la fórmula de Manning.

$$Q = (1/n) (Dc/4)^{2/3} (S)^{\frac{1}{2}} (\PT Dc^{2}/4)$$

Donde:

Qo = Gasto debido al diámetro comercial (m<sup>3</sup> seg)
Dc = Diámetro comercial(m)

Para utilizar la tabla se mide el gasto máximo, el medio y el mínimo (GmaxT/Qo, GmedT/Qo, GminT/Qo) entre el valor del gasto del diámetro comercial obteniendo así tres distintas relaciones de velocidad (v/V) que multiplicadas por la velocidad obtenida por la fórmula de Mamming nos da la velocidad a la que va a estar sujeta nuestra tubería, esto es:

$$v = (Rv) (1/n) (Rh)^{2/3} (S)^{\frac{1}{2}}$$

Donde:

v = Velocidad real (m/seg)

Rh = Diámetro comercial entre cuatro para una tubería circular.

(Dc/4) (m)

Rv = Relación de velocidad, obtenida de gráficas.

Para saber si la tubería se azolvará o se erosionará se compara la velocidad máxima entre los siguientes valores:

0.6 mts/seg ≤ V ≤ 3.00 mts/seg

Si no está dentro de estos valores de velocidad, se hace variar la pendiente para ajustar la velocidad, y se regresa a substituir la nueva pendiente al cálculo del diámetro teórico y se repiten todas las operaciones siguientes a él.

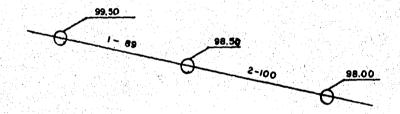
La primera pendiente que se recomienda usar es la pendiente del terreno para tener una reducción en el volumen de excavación. La pendiente se reducirá si se erosiona la tubería y se aumentará si se azolva.

Habiendo obtenido así un diámetro tal que quede entre las velocidades permisibles por lo que se procederá a hacer el cálculo del gasto del próximo tramo, sustituyendo los valores de las longitudes en las ecuaciones de los gastos por tramo y siguiendo los pasos subsecuentes.

Estas operaciones se repetirán hasta que estén diseñados todos los tramos de la tubería.

### Ejemplo:

Para mayor claridad en el diseño hidráulico se propuso un ejem plo sencillo que consta de dos tubos con las siguientes características:



Se diseña para una población futura de 10,000.0 habitantes los cuales reciben una dotación de agua de 200.0 lts/hab/día con un factor de descarga del 70% una infiltración del orden del 10%, se considera que se usará una tubería de asbesto-cemento con un coeficiente de rugocidad de 0.013. Los tubos están colocados al final de toda la red por lo que ellos tendrán que manejar todo el gasto de la red.

#### Cálculo del gasto medio:

 $Q_{med} = (10000 \times 0.200 / 86400) \times 0.7 \times 1.1 = 0.0178241 \,\text{M}^3/\text{seg.}$ 

Cálculo del gasto máximo:

$$M = 1 + (14 / (4 + \sqrt{10})) = 2.9546855$$
  
 $Qmax = 2.9546855 \times 0.0178241 = 0.0526645 M2/seg.$ 

Cálculo del gasto mínimo:

$$Qmin = 0.5 \times 0.0178241 = 0.0089121 \text{ M}^3/\text{seg.}$$

Cálculo de gastos por metro lineal:

QmaxL = 
$$0.0526645 / 189 = 0.0002786 \text{ M}^3/\text{seg.}$$

$$QmedL = 0.0178241 / 189 = 0.0000943 M3/seg.$$

QminL = 0.0089121 / 189 = 0.0000472 M<sup>3</sup>/seg.

Diseño del primer tramo calculando primero los gastos a que va a estar sujeto:

$$GmaxT = 0.0002786 \times 89 = 0.0247954 M3/seg.$$

$$GmedT = 0.0000943 \times 89 = 0.0083927 \,M^3/seg.$$

 $Gmint = 0.0000472 \times 89 = 0.0042008 \,M^3/seg.$ 

Cálculo del diámetro teórico:

$$D=(3.208X \ 0.0247954 \ X \ 0.013 \ / \ ((99.50 - 98.50) \ /89)^{1/2})^{3/8}$$
  
 $D=0.176184 = 0.18 \ Mts.$ 

Por lo que el diámetro comercial que se escoje es de 0.25 mts. y se procede a hacer el cálculo del gasto que se tendrá por dicho diámetro:

$$00=(1/.013) \times (.25/4)^{2/3} \times (\sqrt{.01}) \times (\sqrt{11} (.25)^2/4) = .0630355 \text{ M}^3/\text{seg.}$$

Se sacan las relaciones de gastos que se muestran en la parte izquier da, a la derecha se encuentran las relaciones de velocidad leídas en las gráficas que se muestran al final del ejemplo:

$$\frac{GmaxT}{Qo} = \frac{0.0247954}{0.0630355} = 0.39$$

$$\frac{Vmax}{V} = 0.94$$

$$\frac{GmedT}{Qo} = \frac{0.0083927}{0.0630355} = 0.13$$

$$\frac{Vmed}{V} = 0.69$$

$$\frac{GminT}{V} = \frac{0.0042008}{0.0630355} = 0.07$$

Por lo que las velocidades reales son:

Vmax = 0.94 X (1/.013) X (0.01)
$$\frac{1}{2}$$
 X (0.25/4) $\frac{2}{3}$  =1.21 M/seg.  
Vmed = 0.69 X (1/.013) X (0.01) $\frac{1}{2}$  X (0.25/4) $\frac{2}{3}$  =0.89 M/seg.  
Vmin = 0.56 X (1/.013) X (0.01) $\frac{1}{2}$  X (0.25/4) $\frac{2}{3}$  =0.72 M/seg.

Donde se puede apreciar que la velocidad máxima producto del gasto máximo para ese tramo es mayor que 0.6 y menor que 2.5 por lo que nuestra tubería no se erosionará ni se azolvará.

Tendremos los mismos pasos para el diseño del segundo tramo que serán:

GmaxT = 
$$0.0002786 \times (100+89) = 0.0526554 \text{ M}^3/\text{seg.}$$
  
GmedT =  $0.0000943 \times (100+89) = 0.0178227 \text{ M}^3/\text{seg.}$   
Gmint =  $0.0000472 \times (100+89) = 0.0089208 \text{ M}^3/\text{seg.}$ 

Cálculo del diámetro teórico:

D= 
$$(3.208 \times 0.0526554 \times 0.013/((98.50 - 98.00)/100)^{1/2})^{3/8}$$
  
D=  $0.2719887 = 0.27 \text{ Mts.}$ 

El diámetro comercial que se escoge es el de 0.38 mts. el gasto que tiene que desalojar es:

Qo=(1/.013) X (.38/4)
$$^{2/3}$$
 X ( $\sqrt{.005}$ ) X ( $\sqrt{1}$ X(.38) $^2$ /4)=0.1284343 M/s

Se obtienen las relaciones de gastos a la izquierda y sus respectivas relaciones de velocidades obtenidas de gráficas:

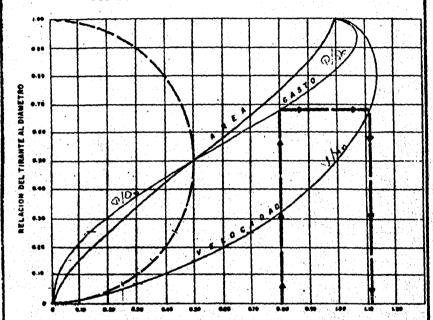
Las velocidades relaes son:

Vmax=0.95 X (1/.013) X (.005)
$$\frac{\chi}{X}$$
 X (0.38/4) $\frac{2/3}{x}$  = 1.08 M/seg.  
Vmed=0.70 X (1/.013) X (.005) $\frac{\chi}{X}$  X (0.38/4) $\frac{2/3}{x}$  = 0.79 M/seg.  
Vmin=0.56 X (1/.013) X (.005) $\frac{\chi}{X}$  X (0.38/4) $\frac{2/3}{x}$  = 0.63 M/seg.

La velocidad máxima queda dentro de los rangos de las velocidades permisibles por lo que al tubo no habrá que darle mantenimiento.

Todos los tubos que se diseñen se harán de igual forma que los dos anteriores.





RELACION DEL AREA, VELOCIDAD Y GASTO DE TUBO PARCIALMENTE LLENO A TUBO LLENO

Ejemple: Si a tube liene se tiene 0=425 t.p.s, y V=2.14 m/seg., obtanor le velocides pera Q=340 t.p.e., eleverter le pendiente.

El percentajo respecto al tubo Senaca-<mark>1400</mark> - 20%, entrendo e la gráfice se obligade el porcentajo respecto A lesección Tena de 1.25 que multiplicade por 2.16 de V×1.125'x 2.14 × 2.41 m./s.

CATE PLANS ANDLAY BUSYITEVE ALVESSES

TO ALVEST AND THE PROPERTY OF THE PLANS AND THE

F ind Printed Printed

#### CAPITULO II

## DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

## B. La programación como herramienta del método tradicional.

"Las computadoras electrónicas se utilizan ampliamente en la solución de problemas de ciencias, ingeniería y negocios. Este uso se basa en su habilidad para trabajar a gran velocidad, para producir resultados exactos, para almacenar grandes cantidades de información y para llevar a cabo sin la intervención humana secuencias de operaciones largas y complejas." (1)

En el caso del diseño de una red de alcantarillado sanitario no se tiene una secuencia de operaciones muy compleja aquí se nos presenta una secuencia de operaciones largas y repetitivas debido a que se tiene que proponer un valor para la pendiente y checar si su velocidad es aceptable si no es así se tienen que repetir una gran cantidad de operaciones por lo que se convierte en un proceso tedioso y que consume una gran cantidad de tiempo hombre.

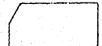
Mc. Cracken D. Daniel .Métodos Númericos y Programación Fortran" Ed. Limusa, Médico 1978 pag. 13

Para reducir los tiempos hombre se ha usado en la presente tesis la computadora como una herramienta para el cálculo.

Para poder hacer uso de la computadora es necesario conocer bien el problema, en este caso es la secuencia del cálculo del diseño de la red que fue expuesto en el inciso anterior del presente capítulo. Para que la computadora lle ve a cabo el diseño es necesario traducir el problema a su lenguaja, ya que esta puede ejecutar operaciones aritméticas y tomar decisiones cuantitativas simples nada más.

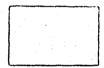
Existen dos procedimientos a seguir para la utilización de la computadora. El primero consiste en lo que se llama un diagrama de bloque que es la secuencia del cálculo expuesto gráficamente. Auxiliándonos de las cuatro figuras siguientes daremos a entender de que consta un diagrama de - bloque:

1.- Especificaciones de entrada que consisten en la lectura de datos siendo su representación:



Dentro de la cual irá el nombre de la variable que la máquina leerá.

2.- Especificaciones de operaciones aritméticas o asignaciones y que son la esencia del procedimiento, por lo que son representadas como:



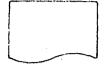
Dentro de las cuales irán las operaciones a realizar o asignaciones que se tengan que ejecutar.

3.- Especificaciones de comparación que nos son útiles para evaluar valores de variables en relación con otras dándonos así la secuencia a seguir dentro del programa debido a que tiene tres alternativas como resultado:



La comparación queda expresada dentro de la figura.

4.- Por último tenemos las especificaciones de salida que nos sirven para dar la instrucción de impresión de los valores que se requieren y están representados por:



El segundo procedimiento es la utilización de un lenguaje que sea entendible para la computadora teniendo como algunos ejemplos el Algol, Fortran, Basic, por mencionar algunos.

En la presente tesis se hizo uso del lenguaje Fortran debido a que el Algol es muy estricto, en cuanto al Basic no se utilizó debido a que este sistema requiere una gran cantidad de memoria para su funcionamiento y si el programa requiere también una gran cantidad de memoria para almacenar resultados anteriores que se usan continuamente dentro del programa tendremos que se absorberá una gran cantidad de memoria de la máquina, por lo que se prefirió el uso del lenguaje Fortran debido a que este lenguaje es visto en la carrera de ingeniería civil por lo que no es desconocido para la mayoría de los ingenieros, y estando la tesis dirigida a éstos se trató de que fuera lo más sencilla y entendible para su aplicación.

#### CAPITULO II

## DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

## C. Diseño hidráulico por medio de una computadora.

Para que el lector observe como se va a llevar a cabo el diseño hidráulico por medio de la computadora se realizó una pequeña secuencia de pasos a seguir para facilitar el entendimiento del diagrama de bloque general.

Como primer punto la secuencia se inicia con la lectura de datos que podrán ser variables dependiendo de la localidad o ciudad por diseñar, debido a que este programa tiene la ventaja de poderse aplicar a distintas localidades con el simple cambio de datos siendo éstos:

- El número de tramos de que consta la red, la cantidad de gentes que hará uso de la red, la dotación de agua que recibe la
población, el factor de descarga de la población, la infiltración que pueda darse producto de aguas subterráneas, la topografía del terreno, la longitud de cada tramo así como la tri-

butaria que llega a ellos y por último la forma en que están conectados los tubos.

Como segundo punto tendremos el cálculo de gastos totales del proyecto ésto es la obtención de volúmenes de agua a que va a estar sujeta toda nuestra tubería dependien do de la dotación de la población futura a la cual va a ser diseñada nuestra red (por lo general son de 20 a 30 años), por lo que se hace una extrapolación de la población y se dan factores de seguridad para que nuestra red funcione a futuro dándonos tres gastos probables sien do éstos el gasto máximo el gasto medio y el gasto mínimo.

El tercer punto es el que se refiere al cálculo de gastos por metro lineal los cuales son simplemente la división de los tres gastos anteriores entre la longitud total de la tubería obteniendo así gastos máximos, gastos medio y gastos mínimos por metro lineal de tubería.

Para el cuarto paso se utilizan las longitudes propias del tramo así como las tributarias que tiene cada tramo además del uso del gasto por metro lineal lo que al multiplicar las longitudes de los tramos por los gastos se obtienen los gastos máximos, gastos medios y gastos mínimos a que va a estar sujeto nuestro tramo por lo que éste y los pasos subsecuentes se repiten

según el número de tramos que tenga la red.

De tal forma que el quinto punto será determinar el diámetro teórico de acuerdo al máximo volumen o máximo gasto a que va a estar sujeto el tramo de tubería. Con dicho diámetro teórico se hace una elección del diámetro comercial con que se cuente. Siempre el diámetro teórico debe ser menor que el diámetro comercial para que nuestra tubería funcione como un canal y no como un tubo de presión.

El sexto punto es la determinación del ángulo que forma el espejo del agua con el centro del diémotro del tubo, en una forma gráfica quedaría:

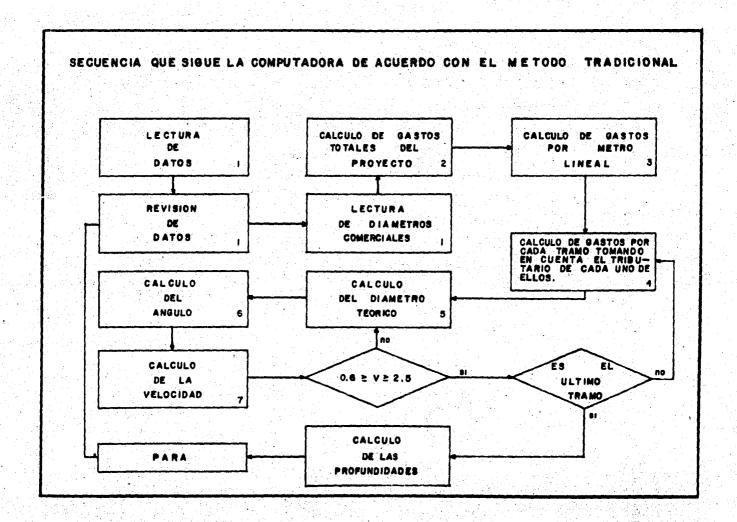


Este ángulo FI es utilizado para encontrar relaciones tanto de velocidad, gasto áreas hidráulicas, perimetros mojados, tirantes que nos dan ayuda para encontrar la velocidad en la tubería.

Por último punto tenemos que con la relación de velocidades encontradas y el uso de la fórmula de Manning se obtiene la velocidad real a la que va a circular nuestro gasto por el tubo que se está diseñando.

De aquí se regresa al paso número cuatro para el diseño de nuestra red según el "n" número de tramos que la forman.

En una forma esquemática los pasos quedarían como lo muestra la gráfica de la siguiente página; así como el programa ya expresado en lenguaje Fortran:



```
FORMAT(14, FF.2,3F5.3)

JEONIE

PRA 9(4,115,12)

FORMAT(27,2,75.1, FT0.1,314)

FORMAT(27,2,75.1, FT0.1,314)

TECNIC(1,4)-3)

TECNIC(1,4)-3)

RETECO(3)

LRITE(0,3),1,1,10(1,4)
3 FORMAT(25) "REVISAR LOS DATOS DEL TRAPO", 14,"

JOUT + 1 DATC", 14," ES INCURRECTO", /)

JOUT + 1 LONG | 14,5 |

TO 12 | 1 | 1 |

TO 12 | 1 | 1 |

TO 12 | TRAPOT | 1
                                                                                        EN EL TRIBUTARIO"; 1
```

START OF SEGMENT OD 2
FORMAT SEGMENT IS JUDG LONG
FORMAT SEGMENT IS JUDG LONG
C DUSTUMPITE
C DUSTUMPITE VIJIG LONG 6 LUAG Uu:

```
GASTOS
                                                                                                                                                  TOTALES
                                  GASTOS
                           GHERL = GM = N/TL

GHERL = GM = N/TL

GM = N = N/TL

SAD = (16. > + Ch)/(C-25*((200(1)/4-0)**(2/5)))) **2*(0. 1) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*) **(1/2*
           101 K=K+1
c
                                  GMEXI=GMEXI= (TRAMO(K)+TRIB(K))
GMEDT=GMEXI=(TRAMO(K)+TRIB(K))
GMINT=GMAYI
GMINT=GMAYI
                                     G(3)=GMIAT
                                 766
                                  FF($(x,#)-0.c)1/2,172,104
FF($-1)10/1,1901,112
E($-1)10/1,1901,012
                                                       CALCULO DEL DIAMETRO TEURICO
            104 BTED=((3.2084G(H)+CH)/SQRT(S(K, H)))++(3.1/8.1)
                                     I G wm
                                    18(4-1)105,165,109
```



```
## 1734000(L)) 103,1 10,106 | 6(5)=000(L)
                   105 AR= (3-142 - (DTEC++2-02)/4-1
                                                                                                                                                                     CALCULO
                           #AD=DCD(L)/2.C

Fi=11.0

AUM=10.0

50 FA=F1-0.0174533

ACC(1.142-(56 to-2.0) of1)/360.0)=(((RAD--2.0)+(SIN(FA)))/2.0)

ARA-ARA-ARA

51 F1=F1-40M

50 TO 50

51 TO 50

52 TO 50

53 TO 50

53 TO 50

54 TO 50

55 TO 50

56 TO 50

57 TO 50

57 TO 50

58 TO 50

59 TO 50

50 TO 50

                             $2 If(AUP-01-C.1):3,53,54

$4 FIMFI-AUM

AUM-AUP-71 -7

GU TO 50

53 FAMFI-2-0174533
                                                                                                                                                       CALCULO DE VELOCIDADES
              112 FF (M-3) 113 ,140 ,140 

113 FF (M-3) 113 ,140 ,140 

FF (M-3) 113 ,140 ,140 

114 BRITE (624) K 

114 BRITE (624) K 

115 BRITE (624) K 

116 BRITE (624) K 

117 BRITE (624) K 

118 BRITE (624) K 

119 BRITE (624) K 

119
SUPATORIA DE LONGITUDES POR DIAMETRO
```

```
CALCULO DE LAS PROFUNDIDADES TORANDO EN CUENTA LAS PENDIENTES
32 (OL=10.90)
UNITE (6.21)
21 FORMAT (77,41 x,"+ SE TENDRA NUE DAR PANTENIMIENTO A ESTOS TRI
₹₹(Ŷč=6)2°7,257,252
K#6
     60 40 275
PCS (K) = PCI (NU (K ?? ))
PCI (K) * PCS (K) = (%(K, 1) * TRAMO(KY)
```

```
RE (K) # 2
      276 17 (K-1)28 ,298,298
    200 16(1-1212) 167, 757, 299
278 20 11 1212 174, 773
16 (211) 1-8 (111) 1211, 211, 213
 211 K=1
217 FC2(K)=C1(K)-C1(K)
217 FC2(K)=E5(K)=D1F-C0L
PCT(K)=PC1(K)=D1F-C0L
1 FCAC(K)=17749,749,249
24 KANU(K,NC(K))
749 D0 757 L=1,1
D0 757 L=1,1
D1 FCAU(LM)-J1759,751,750
750 CONTINUE
751 CONTINUE
751 CONTINUE
751 CONTINUE
   213 CONTINUE
       CALCULO DE LA SALLMENES DE ENCAVACION SEGUN EL ANCHO DE LA ZANJA
   215 Kall
                            N=C1(K)-FC1(K)

B=C5(K)-FC5(K)-A

C=SGR7(C1K-MC(K)++2_0)-(H++2_1))

D1=(A+C)+(1+C/2)
                               LITTACES
                              i (k) # 17 (11 ) 117, 217
                                   DELIMITACION DE LAS PROFUNDIDADES DE EXCAVACION
 217 NO 417 Kmm, t 1
CH=CS(K)=165(K)
Ch=CT(K)=111 (K)
INCC-C2) 2,784,764
   364 PROF (1) = PROF (1) + F (R)
                          7.7 1F(C=6.1) (1F.353.309

15. 180.F(3) = FEFF(3)+E(K)

F(3) = FOOT(A) = FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(A)+FOOT(
                             PROF(:)=PROF(1)+PROF(2)+PROF(3)+PROF(4)
                            0.701=P0701+1
00705=P070 +F0202+P0203+P0206
LUCT (6,243)
```

....

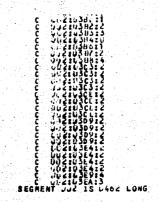
1171 m 11 62 /41 6, 81 1111 1 7 6 7 7 7 7 7 7 8

```
DU SUL JET 11 SUMACIJUS NECESARIAS POR DIAMETRO,//)
WETTE (6.5. 5.15 (CL)), SUMACIJI
FORMATI// 15 19 PARA EL DIAMETRO DE, F6.2,10x,37HEL TOTAL DE METRO
18 DUE SE LI RUIERE ES, F13.13
                        FORMATION AND ACTION OF THE TOTAL DE MTS. CUBICOS DE D.D A 2.0 FORMATION AND THE TOTAL DE MTS. CUBICOS DE D.D A 2.0 FORMATION AND TOTAL DE MTS. CUBICOS DE D.D A 2.0 FORMATION AND THE TOTAL DE MTS. CUBICOS TOTAL TOTAL TOTAL DE MTS. CUBICOS TOTAL T
                                 WRITE (646 ) FROESS
OTO TOTAL (014) PENEL TOTAL DE MTS. LIMEALES DE ADEME FOR LADO E 15 FORMAT (114) 1,58%, 15HPOZOS DE VISITA, 14(/))

METTE (6 (2) FOZO) 1,45HEL TOTAL DE PUZOS DE VISITA DE 0.0 A 2.0 ES =,F7.0

METTE (6 (3) FOZO) 1,45HEL TOTAL DE PUZOS DE VISITA DE 2.0 A 4.0 ES =,F7.0
 OFT FORMATION A 40 FOLD TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 4.6 A 6.1 ES = FF.D 664 FORMATION A 7.45 HEL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 6.0 A PAS ES = FF.D 605 FORMATION A 7.45 HEL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 6.0 A PAS ES = FF.D
```

TUNITATURE TRANSCOLD TUNION TOTAL DE PROPRIED DE PROPR



#### CAPITULO II

## DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

D. Aplicación del método tradicional en un circuito de una red cualquiera.

Al final del primer inciso de este capítulo se llevó a cabo el diseño hidráulico de dos tubos siguien do paso a paso el método tradicional. Todos los tubos que constituyen una red se diseñan de igual forma por lo que en este inciso pondremos una red de alcantarillado sanitario ya calculada que se encuentra en el libro de "Alcantarillado y tratamiento de aguas negras" páginas 125, 134, 135 donde se presenta un plano de calles, así como el cálculo de las pendientes de las tuberías en un sistema de saneamiento independiente.

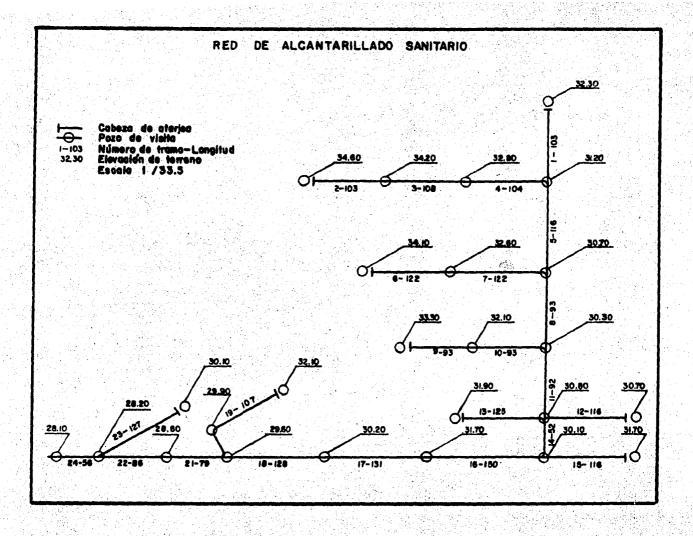
Resumiendo los datos así como los resultados y poniéndolos en una forma un poco más clara, la red de al cantarillado quedaría de la siguiente forma:

- Se diseñarán 24 tramos con una longitud de 2463.0 metros construidos

de asbesto-cemento con una rugosidad de 0.015. La red dará servicio a una población de 2,936.0 habitantes los cuales reciben una dotación de agua de 378 lts/hab/día, de esta dotación el 99% van a la red de alcantarillado sanitario, además la infiltración se considera como un 25%.

El plano de la red de alcantarillado sanitario se muestra en las páginas siguientes así como los re
sultados del libro.

Si el lector no tiene acceso al libro de donde fue tomado el ejemplo, al final del inciso se presentan las copias tanto del plano como el de los cálculos de la red para que se aprecien todos los resultados.



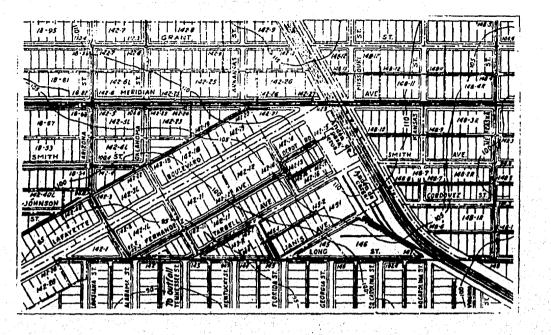
TRA	C.SUP	C.INF	LON	S. TUB.	Øt	V.T.
		1				
1	32.30	31.20	103	0.0101	25.0	0.99
2	34.60	34.20	103	0.0058	20.0	0.61
3	34.20	32.80	108	0.0110	20.0	0.85
4	32.80	31.20	104	0.0156	20.0	1.0
5	31.20	30.70	116	0.0039	30.0	0.69
6	34.10	32.60	122	0.0120	20.0	0.88
7	32.60	30.70	122	0.0157	20.0	1.00
8	30.70	30.30	93	0.0042	30.0	0.72
9	33.30	32.10	93	0.0131	20.0	0.91
10	32.10	30.30	93	0.0197	20.0	1.13
11	30.30	30.80	91.5	0.0021	37.5	0.61
12	30.70	30.80	116	0.0057	20.0	0.61
13	31.90	30.80	125	0.0085	20.0	0.75
14	30.80	30.10	52.5	0.0021	37.5	0.61
15	31.70	30.10	116	0.0134	20.0	0.93
16	30.10	31.70	150	0.0021	37.5	0.61
17	31.70	30.20	131	0.0016	45.0	0.61
18	30.20	29.60	128	0.0016	45.0	0.61
19	32.10	29.90	107	0.0203	20.0	1.15
20	29.90	29.60	41	0.0088	20.0	0.77
21	29.60	28.80	79	0.0035	45.0	0.91
22	28.90	28.20	86	0.0064	45.0	1.22
23	30.10	28.20	127	0.0146	20.0	0.97
24	28.20	28.10	56	0.0016	45.0	0.61

TABLA 5-2

CALCULO DE LAS PENDENTES Y DIÀMETROS DE LAS TUBERÍAS EN UN SISTEMA

DE SANKAMIENTO INDEPENDIENTE

No.				Desda			pla de la Serficie		Eacu-			Veloci.	Canaci	Cota d	e la bere	
io la laca	Sobre la calle	Deede la calle		gistro	Al re- gistro	Zang. meters	Regis- iro Sup, m	Hegia- tro Inf.	mien to lt/seg	Fundiente n:::0.018	Diáme tro del tube em	dad fun cionan- do Heno m/seg	dad fun- elunan- do Heno	Regis- tro Sup.	Regia- tro Inf.	No. de
1	Nebraska	Margen del plano	Callejón F. de Grant.	140.6	148.4	103	32.3	31.2	47.0	0.0101	25.0	0.99	BO.4	19.0	28.8	1
3	Callejón E. de Grant Callejón E. de Grant Callejón E. de Grant	Ferrocartii N. de Misseuri N. de Kansas	N. de Misseuri N. de Kansos Nebraska	148.13 148.18 148.11	248.12 148.11 148.4	203 208 204	34.6 34.2 32.0	34,2 32,8 31,2	1.3 3.0 4.3	,0058 .0110 .0156	20.0 20.0 20.0	0.61 0.83 1.00	90.1 97.7 33.4	32.2 31.6 30.4	31.6 30.4 28.6	2 3
•	Nebraska	Callejón E. de Grant	Callejón E. de Merid.	140.4	140.5	116	31.8	30.7	50.7	.0039	30.0	0.69	50.7	20.9	20.2	5
•	Callejón E. de Marid. Callejón E. de Merid.	Perrocarell Kannas	Kansas Nobraska	148.10 140.0	140.9 140.3	)25 )22	34.1 32.8	32.6 30.7	9.5	.0120 .0157	20.0 20.0	0.88	29,2 33,4	31.7 30 2	30.2 28.3	6 7
•	Nebeasha	Callajón E. de Me	.Caileján E. de la Av. Smith	140.3	140.2	93	30.7	30.3	52.4	.0042	30.0	0.72	52.4	28.2	27.8	H
	Callejón E. de In Av Smith Callejón E. de la Av Smith	Perrocarril N. de Rames	N, de Kansas Nebraska	148.8 148.7	148.7 148.2	<b>9</b> 3	33.3 32.1	39.1 30.3	1.9	.0131 .0197	20.0 20.0	0.91 1.13	30.6 37.4	30.9 29.7	29.7 27.8	10 10
:	Nebraska	Calleján E. de la Av. Smith	Callajón E. de Cor- doves	149.2	140.1	91.5	30.3	30.8	54.4	.0021	37.5	0.01	69.4	27./	27.5	11
13	Callejón E. de Cordovez Callejón E: de Cordovez	Margen del piano Ferrecarril	Nebraska Nebraska	148.13 148.6	148.1 148.1	116 125	30.7 31.9	30.8 30.8	1.5	,0057 .0043	20.0 20.0	0.61 0.75	20.1 24.6	28.3 29.5	27.6 28.4	12 13
9.5	Nebraska Long Long Long Long	Callejón E. de Cordevez Margen del plano Nebraska N. Carolina Georgia	Long Nebraska N. de Carolina Georgia Harria	148.1 148 148 147 140	148 148 147 146 145	52.5 116 150 131 128	30.1 31.7 30.1 31.7 30.2	30.1 30.1 31.7 30.2 29.6	56.4 0.8 57.2 85.8 86.1	.002) .0134 .0091 .0016	37.5 20.0 37.5 45.0 45.0	0.61 0.93 0.61 0.61	69.4 30.6 68.4 96.1 99.1	27.5 27.2 27.4 27.0 28.8	27.4 27.7 27.1 26.8 20.0	14 15 16 17 18
	Callejón SW de la Av. Junia Harris	Terminación de la Av. Jania Callejón SW de la Av. Jania	Harris Long	145,2 145,1	145.1 145	107 41	39.9 32.1	29.9 29.6		.0203 .0088	20.0 20.0	1.15 0.77	36.2 25.2	<b>19</b> .0 27.5	27.5 27.1	19 20
11	Long Long Av, Tarbell Long	Harris Kentucky Harris Tennessee	Kentucky Tennessee Long Callojón S, de Tenn.	145 144 143.1 143	144 143 143 142	70 80 127 56	29.6 28.9 30.1 28.3	28.6 28.2 28.2 28.1	#B.6	.0035 .0064 .0146 .0016	45.0 45.0 20.0 45.0	0.07	147.3 190.2 32,3 99.1	26.6 26.9 27.7 25.5	96.3 95.8 25.6 25.6	21 92 93 94
	Columna No. I		3	•	8	Ü	7		D.	10	11	12	13	14	25	



PLANO UTILIZADO EN EL EJEMPLO

#### CAPITULO II

## DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

## E. Aplicación de la computadora para el anterior circuito

Teniendo el programa ya perforado

en tarjetas o bien ya editado dentro de una terminal de una computadora es necesario proporcionarle los datos de la red por diseñar. En el
presente inciso daremos a conocer la forma en que van a ir acomodados
los datos, así como la forma en que deben ir escritos usando como ejem
plo la red que fue diseñada en el inciso anterior.

Los datos que necesita el programa

así como la secuencia de estos son:

- 1.- El número de tramos de que consta la red que se quiera diseñar.
- 2.- La población futura que hará uso de la red.
- 3.- La dotación o cantidad de agua que reciben los habitantes por día.
- 4.- El factor de descarga que tenga la población.
- 5.- La rugosidad de la tubería dependiendo del tipo de tubo que se vaya a usar (asbesto-cemento, concreto, fierro, etc.)

- 6.- La infiltración que pueda producirse por estar la tubería bajo el nivel de agua freáticas.
- 7.- Las cotas superiores de cada tramo.
- 8.- Las cotas inferiores de cada tramo.
- 9.- La longitud del tramo
- 10.- La longitud tributaria que llega al tramo
- 11.- El número del tramo o números de tramos que llegan al tramo que se diseña.

#### Aquí los datos del número (1) al

(6) se consideran constantes para hacer el diseño de todos los tramos de la red. Del número (7) al (11) los valores varían dependiendo de la topografía del terreno (7) y (8), así como la longitud del tramo (9), la longitud anterior que llega a cada tramo (10) y por último el número anterior que llega al tramo (11), que dependerá de una numeración aleatoria que la persona que quiera llevar a cabo un diseño dará a cada tramo en los planos correspondientes a la localidad por diseñar, no importando el orden siempre que se tenga una numeración progresiva a partir del número uno.

Los datos del número (1) al número (6) estarán todos en una sola tarjeta o una sola línea, los datos del (7) al (11) serán en otra tarjeta o línea y habrá tantas tarjetas del (7) al (11) como número de tramos tenga la red.

Como único requisito será que los datos del (7) al (11) serán acomodados en orden progresivo empezando por el tramo al que le fue asignado el número uno, hasta el número "n" de tramos que consta una red.

Los datos de la red del inciso an-

#### terior son:

- 1. Se disenarán 24 tramos
- 2. Los habitantes que harán uso de la red son .. 2936.0
- 3. La dotación que recibe la población es de 378.0 lts/hab/día.
- 4. El factor de descarga es del 99.0%
- 5. Se tendrá una rugosidad de 0.015
- 6. La infiltración se consideró como nula .o.o
- 7. Las cotas superiores (C.S), las inferiores (C.1), la longitud del tramo (LON), la longitud tributaria (LTRIB), y el número de tramos que se le conectan (T1, T2, T3) se muestran en la guiente tabla:

c.s.	<u>C.I</u>	LON	LTRIB	<u>T1</u>	<u>T2</u>	<u>T3</u>
32.30	31.20	103	8078			
34.60	34.20	103	0			
34.20	32.80	108	103	2		
32.80	31.20	104	211	3		

<u>T3</u>	<u>T2</u>	<u>T1</u>	LTRIB	LON	<u>C.I.</u>	c.s.
	4	1	8393	116	30.70	31.20
			0	122	32.60	34.10
• .		6	122	122	30.70	32.60
	7	5	8753	93	30.30	30.70
			0	93	32.10	33.30
		9	93	93	30.30	32.10
	10	8	9032	92	30.80	30.30
			0	166	30.80	30.70
			O	125	30.80	31.90
13	12	11	9365	52	30.10	30.80
			0	116	30.10	31.70
	15	14	9533	150	31.70	30.10
		16.	9683	131	30.20	31.70
		17	9814	128	29.60	30.20
			O	107	29.90	32.10
		19	107	. 41	29.60	29.90
	20	18	10090	79	28.80	29.60
		21	10169	86	28.20	28.90
			0	127	28.20	30.10
	23	22	10382	56	28.10	28.20

La forma en que van acomodados los datos de entrada tienen que ser expresado de la siguiente manera:

#### DATOS GENERALES

# 1 Tarjeta por localidad

COLUM.	DESCRIPCION	FORMATO
1 - 4	Número de tramos por diseñar	14
1 –13	Número de habitantes	F9.3
14-22	Dotación en lts/hab/día	F9.3
23-27	Factor de descarga	F5.3
28-32	Coeficiente de rugocidad del	tubo F5.3
33-37	Coeficiente de infiltración	F5.3

## DATOS DE LOS TRAMOS

## "n" Número de tarjetas como "n" Número de tramos

COLUM.	<u>DESCRIPCION</u>	FORMATO
1 - 7	Cota superior del terreno	F7.2
8 -14	Cota inferior del terreno	F7.2
15–19	Longitud propia del tramo	F5.1
20:29	Longitud tributaria que llega al tramo	F10.2
30-33	Número del tramo anterior que se le	14
	conecta. Si no llega ninguno dejar en	
	blanco.	

34-37	Número del tramo anterior si llegan	14
	dos tramos. Si no dejar en blanco.	
38-41	Número del tramo anterior si llegan	
	tres tramos. Si no dejar en blanco.	14

#### INTERPRETACION DE LOS RESULTADOS

En la primera hoja de los resultados del programa aparecen claramente los datos con los cuales fue diseñada la red, los cuales no ameritan una explicación debido a su sencillez.

En la siguiente hoja aparecen 16 columnas que son los resultados del diseño hidráulico por cada tramo siendo cada columna de izquierda a derecha:

- NO.TRA. Es el número del tramo que se diseño.
- L.TRAM. Es la longitud del tramo representada en metros.
- L.TRIB Es la longitud tributaria que le llega al tramo diseñado expresado en metros.
- L. TOTAL. Es la sumatoria de las dos columnas anteriores y el resultado está expresado en metros.
- CS. Es la cota superior del terreno o sitio del pozo inicial del tramo.
- CI. Es la cota inferior del terreno o sitio del pozo final del tramo.
- DESNIV. Es el desnivel o diferencia de alturas entre la cota superior y la cota inferior.
- PEND.T Es la pendiente que tiene el tramo.

P. TUB. Es la pendiente que se calculó para ese tramo.

DIAM. Es el diámetro que hay que colocar en ese tramo según el cálculo del programa y esta expresado en metros.

QMAX. Es el gasto máximo que pasa por ese tramo y su valor está representado en metros cúbicos por segundo (m³/seg).

QMED. Es el gasto medio que pasa por el tramo su valor está representado en metros cúbicos por segundo (m³/seg).

QMIN. Es el gasto mínimo que pasa por el tramo su valor está representado en metros cúbicos por segundo (m³/seg).

VMAX. Es la velocidad máxima que tendrá el agua en el tramo está expresado en metros por segundo (m/seg).

VMED. Es la velocidad media que tendrá el agua en el tramo está expresado en metros por segundo (m/seg).

VMIN. Es la velocidad mínima que tendrá el agua en el tramo está expresado en metros por segundo (m/seg).

Después de haber escrito todos los datos anteriores de todos los tramos de que conste la red aparecen en la siguiente hoja 7 columnas que
nos indican:

TRAMO. Es el número de tramo que se analiza en las siguientes co-

COTA SUP. Es la cota superior de la cama en la que se irá a colocar DE CAMA.

el tubo en el tramo indicado en la columna anterior.

COTA INF.

DE CAMA Es la cota inferior de la cama en la que se irá a colocar

el tubo en el tramo indicado en la primera columna.

PENDIENTE

EN MILES Es la pendiente de construcción que tiene que dársele a la

tubería está expresada en miles.

ANCHO DE

ZANJA Es el ancho de zanja que se va a tener que abrir para la

colocación del tubo en el tramo está expresado en metros.

PROF. DE

EXCAVACION Es la profundidad que se necesita excavar en el tramo in-

dicado en la columna uno su valor está expresado en metros.

VOL. DE

EXCAVACION Es el volumen de tierra que va a tener que ser desalojado

en el tramo está indicado en metros cúbicos (m<sup>3</sup>).

Terminados todos los tramos de que consta la red aparecen todos los diámetros comerciales del 0.20 mts. al 2.44 mts. con su respectiva longitud en metros que se requieren comprar de cada uno de ellos.

A continuación aparecen el número de metros cúbicos que van a tener que ser excavados dependiendo de sus profundidades.

Por último aparecen el total de metros cúbicos que van a tener que ser desalojados para la construcción total de la red.

Los resultados de la red tomada del libro aparecen en las siguientes hojas:

EL NUMERO TOTAL DE TRAPOS QUE SE VA A DISENAR SON 2

LA LONG TUD TOTAL DE LA RED QUE SE VA A DISENAR ES 2463.UT

EL NUTERO TOTAL DE HABITANTES QUE HARA USO DE LA RED ES 2936.091

LA CANTION DE AGUA QUE RECIBE LA POBLACION EN LITROS POR HABITANTE POR DIA ES 378.00

TIL FACTOR DE DESCARGA QUE LLEGA A LA RED PRODUCTO DE LA DOTACION ES 11.99

LA RUGOSIDAD DEL TUBO QUE SE CONSIDERO ES DE D.U15

FOR 11 AUGUMA PARTE DE LA RED ESTA BAJO EL N.A.F. SE DIO UN INCREMENTO DE GASTO DEL 🥕 G. DUM

NC.TFF LATRA LATRID C.	TOTAL	Çı	DESVIV	PEND.T	P. TU 1	DIAM	KAND	GMED	QPIA	VELX	VFED	Ahir	
		And the control of th		STATE OF THE STATE	19 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	TO COMPANY TO THE PROPERTY OF	CECCETE STOCOCECCONOCOSECE  1004 SC STOCOCECCONOCOSE  1004 SC STOCOCECCONOCOSE  1004 SC STOCOCECCONOCOSE  1005 SC STOCOCOCECCONOCOSE  1005 SC STOCOCOCECCONOCOSE  1005 SC STOCOCOCECCONOCOSE  1005 SC STOCOCOCECCONOCOSE  1005 SC STOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOCOC	**************************************	THE STREET OF A PARTY	TRINGPORTURE TO SOFT T	TOGOTO CONCOCCO CONCOCO CONCOCCO CONCOCO CONCOCOCO CONCOCO CONCOCIONO CONCOCO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO CONCOCIONO C	ACTION OF THE PROPERTY OF THE	

SE TENDRA QUE DAR MANTENIMIENTO A ESTOS TRAMOS.

TRAPO	COTA SUF DE CAMA	COTA INF DE CAMA	PENDIENTE EN HILE	S ANCHO DE ZANJA	PROF DE EXCAVACION	VOL. DE EXCAVACEON
12.3		20.65 20.65	17. 680 19.3 15.385	1 - 20 3 - 65 3 - 65		10250 10250 10250 10250
767 ° 0	# 10 mm	42 - 42 - 42 - 42 - 42 - 42 - 42 - 42 -	10000	0 05 0 05 0 05 0 05	165	92-384 172-384 172-087 70-424
100	Entra Participa de la constanta de la constant	2000 2000 2000 2000 2000 2000 2000 200	1 (00)	75 75 75 75 75 75 75 75 75 75 75 75 75 7	7 - 126 1 - 165 2 - 165 1 - 165	100-012 100-013 114-030 187-041
400 CA	901100 91100 91100 91100 91100 91100	20 - 71 - 63 - 71 - 71 - 71 - 71 - 71 - 71 - 71 - 7	1) 457 20 561	1 - 21 0 - 65 0 - 65	3. 684 3. 684 1. 105	747-808 616-365 616-365 81-026 -31-947
4	42. 64. 64. 64. 64. 64. 64. 64. 64. 64. 64.	2100 2100 2100 2100	14.961 14.961	1 2		411:176 312:373

# LONGITUDES NECESARIAS POP DIAMETRO

	A PA C	EL	O IAP .TRO	DE	1.20	EL	. TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	F, 5	1377.0
	PARA	EL	DIAHITRO	DE	0.25	EL	. TOTAL	υE	METROS	QUE	8 E	REQUIERE	E S	0.0
	PARA	SL	DIAMETRO	DE	1 . 30	. Et	TOTAL	υE	METROS	<b>9UE</b>	\$ E	REQUIERE	f, \$	ก. ธ
	PA :A	EL	ORTINALO	DE	3.38	FL	TOTAL	0.8	METROS	eue	\$ E	RECUIERE	ES	u. 0
	PAIA	ĕL	DIA METRO	Dı.	6.45	EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	S E	REQUIERE	E S	0.6
	PARA	EL	DATEMALU	DE	1.61	. Et	. TOTAL	٥F	METROS	QUE	SE	REQUIERF	E S	6671.0
	PARA	EL	DIAMETRO	DE.	0.76	el	TOTAL	υz	METROS	QUE	SE	REQUIERE	E S	184.0
	PAR A	EL.	O IAMETRO	DE	1.91	£,	. TOTAL	υE	METROS	QUE	<b>5</b> E	REQUIERE	E \$	242.0
	PARA	EL	DIAMETRO	DF	1.37	EC	TOTAL	DE	HETR OS	QUE	SE	REQUIERE	E S	4.0
	PARA	gL	JIAMETRO	DE	1.22	EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	E S	0.0
	PAGA	EL	DIAMETRO	DE	1.52	E	TOTAL	DE	HETRUS	0 UE	SE	RCQUIERE	ES	0.0
i.	PARA	EL	DIAMETRO	DE	1.33	EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	<b>8</b> S	9.0
	PARA	EL	DIAMETRO	DE	2.13	E	. TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	E \$	0.0
	PATEA	gL.	a: 14 :TEO	07	2.44	EL	. TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	E S	0.0
			Walter Control										4.11	

#### VOLUMENES DE EXCAVACION

EL TOTAL DE MTS. CUBICOS DE Q.Q A 2.0 ES = 1643.375

EL TOTAL DE MTS. CUBICOS DE 2.0 A 4.0 ES = 3617.157

EL TOTAL DE MTS. CUBICOS DE 4.7 A 6.0 ES = 0.000

EL TOTAL DE MTS. CUBICOS DE 6.0 A MAS ES = 0.000

EL TOTAL DE MTS. CUBICOS POR FXCAVAR ES = 5260.532

TE TOTAL DE MIS. LINEALES DE ADEME POR LADO ES U.AU

****					
*:111		1,			
**					
**					
44 .	7.4		4.0		
		٠	**		
	4				
	* *	,			
	** *			11	
***					
8114			**		
141	*			 ***	.,
41.	5			 70 4 .	

- EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 1-0 A Z-II ES 17-
- EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 2.0 A 4.0 ES #
- EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 4.3 A 6.0 ES . U.
- EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE S.H A MAS ES . O.
- FI TOTAL OF BOTOS OF VISITA FUR CONSTRUIR SON # 25.

## DISEÑO HIDRAULICO DE ALCANTARILLADOS SANITARIOS

## F. Comparación de resultados.

Resumiendo el cuadro de resultados el programa, de igual forma que se resumió el cuadro de resultados del libro expuesto en el inciso D del capítulo II de la presente tesis tendremos:

TRA	C. SUP	C.INF.	LON	S.TUB.	Øt	Vmax
1	32.30	31.20	103	0.0107	0.61	2.6000
2	34.60	34.20	103	0.0040	0.20	1.0821
3	34.20	32.80	108	0.0130	0.20	1.0821
4	32.80	31.20	104	0.0154	0.20	1.2962
5	31.20	30.70	116	0.0043	0.61	1.8824
6	34.10	32.60	122	0.0123	0.20	0.8824
7	32.60	30.70	122	0.0156	0.20	1.2056
8	30.70	30.30	93	0.0043	0.61	1.8987
9	33.30	32.10	93	0.0129	0.20	0.8368

10	32.10	30.30	93	0.0194	0,20	1.1958
11	30.30	30.80	91.5	0.0010	0.91	1.1053
12	30.70	30.80	116	0.0040	0.20	0.5992
13	31.90	30.80	125	0.0088	0.20	0.8055
14	30.80	30.10	52.5	0.0135	0.61	2.9385
15	31.70	30.10	116	0.0138	0.20	0.9181
16	30.10	31.70	150	0.0010	0.91	1.1225
17	31.70	30.20	131	0.0115	0.61	2.8039
18	30.20	29.60	128	0.0047	0.76	2.0059
19	32.10	29.90	107	0.0206	0.20	1.0257
20	29.90	29.60	41	0.0073	0.20	0.7961
21	29.60	28.80	79	0.0101	0.61	2.7066
22	28.90	28.20	86	0.0081	0.61	2.5026
23	30.10	28.20	127	0.0150	0.20	0.9714
24	28.20	28.10	56	0.0018	0.76	1.4229

## Comparados con los resultados del

## libro que son:

TRA	C.SUP	C.INF	TON	S.TUB.	Øt	CI
1	32.30	31.20	103	0.0101	25.0	0.99
2	34.60	34.20	103	0.0058	20.0	0.61
3 .	34.20	32.80	108	0.0110	20.0	0.85
4	32.70	31.20	104	0.0156	20.0	1.00

5	31.20	30.70	166	0.0039	30.0	0.69
6	34.10	32.60	122	0.0120	20.0	0.88
7 .	32.60	30.70	122	0.0157	20.0	1.00
8	30.70	30.30	93	0.0042	30.0	0.72
9	33.30	32.10	93	0.0131	20.0	0.91
10	32.10	30.30	93	0.0197	20.0	1.13
11	30.30	30.80	91.5	0.0021	37.5	0.61
12	30.70	30.80	116	0.0057	20.0	0.75
13	31.90	30.80	125	0.0085	20.0	0.61
14	30.80	30.10	52.5	0.0021	37.5	0.93
15	31.70	30.10	116	0.0134	20.0	0.61
16	30.10	31.70	150	0.0021	37.5	0.61
17	31.70	30.20	131	0.0016	45.0	0.61
18	30.20	29.60	128	0.0016	45.0	0.61
19	32.10	29.90	107	0.0203	20.0	1.15
20	29.90	29.60	41	0.0088	20.0	0.77
21	29.60	28.80	79	0.0035	45.0	0.91
22	28.90	28.20	86	0.0064	45.0	1.22
23	30.10	28.20	127	0.0146	20.0	0.97
24	28.20	28.10	56	0.0016	45.0	0.61

La comparación de las dos tablas debe enfocarse exclusivamente a las tres últimas columnas siendo éstas la pendiente que deberá tener el tubo en su construcción, el diámetro que debe llevar, y la velocidad producto del gasto máximo, todos estos resultados para cada tramo.

De la comparación de los resulta dos, del libro y del programa, se puede concluir que:

La pendiente que propone tanto el programa como el libro son casi iguales o tienen una diferencia mínima por lo que se enterrará la tubería aproximadamente lo mismo con los resultados del libro o los del programa. En el programa se considera un colchón mínimo de 0.90 mts., propuesto por la Secretaría de Asentamientos Humanos y Obras Públicas que está medido a partir del terreno al lomo del tubo.

La velocidad del agua cuando circula el gasto máximo a través del tubo es mayor de 0.6 y menor que 3.0 m/seg en los resultados tanto del libro como del programa GEN782 por lo que en ninguno de los dos resultados tendrá problemas de azolvamiento, ni de erosión.

Donde hay una difernecia es en los diámetros que propone el programa y el libro. Existen trece diámetros iguales, y los restantes que lista la computadora son mayores debido a que se consideró que el diámetro comercial sería cuando menos un 25% mayor que el diámetro - teórico, ésto con el fin de que el flujo a través de la tubería sea lo más funcional posible.

MEMORIA DESCRIPTIVA DE
LA LOCALIDAD POR
DISEÑAR

Una de las principales preocupaciones de la presente tesis es que el programa que se creó no quede
en un plano puramente teórico si no que vaya más allá, de tal forma
que sea aplicable y útil. Por lo que en el presente capítulo daremos toda la información de la localidad de Ebano, San Luis Potosí
que se escogió aleatoriamente para llevar a cabo el diseño de una lo
calidad real.

El proyecto de alcantarillado de la localidad de que se trate se integrará en un legajo que contenga: memoria descriptiva de la localidad y del proyecto, la cual debe incluir las tablas de cálculos hidráulicos y geométricos de la red, el presupuesto de las obras, los planos construtivos del proyecto (copias heliográficas), y los planos tipo de las estructuras conexas y de especificaciones, según las normas de proyecto para obras de alcantarillado sanitario en localidades urbanas de la República Mexicana.

Por lo que en el presente capítulo trataremos la memoria descriptiva de la localidad de Ebano apegándonos a las normas de proyecto y dando un enfoque real y práctico a la presente tesis.

#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

## POR DISEÑAR

## A. Datos Historicos.

La ciudad de Ebano nació en 1901 como un campamento provisional para la explotación del primer pozo petrolero que la "Huasteca Petroleum Company" programó en esta región del país.

Debido al carácter provisional del poblado, no existía en un principio un plan de crecimiento que sea congruente al incremento de población con el de los servicios públicos.

Posteriormente Ebano se convierte en un punto de atracción regional y de dinámica tal que la población crece espontáneamente y sin orden lo cual provocó un máximo de carencias en cuanto a servicios públicos y equipamiento urbano se refiere.

En 1938 al decretarse la expropiación petrolera, la población de Ebano, tenía 3,340 habitantes, y se encontraban habitando los campamentos que junto con oficinas y talleres eran propiedad de Petroleros Mexicanos, quien hereda los problemas de la población y por consiguiente la obligación de proveer de servicios a la localidad.

Ahora bien, la ciudad de Ebano, al igual que todas las que fueron base fundamental en el desarrollo de la industria petrolera del país, presenta caracteríticas comunes en lo referente al equipamiento urbano.

## Causas que generan la necesidad de servicios.

La carencia de un fondo legal por un lado y el que PEMEX sea el propietario mayoritario de la tierra en la que se establece la ciudad, genera que el municipio no esté en posibilidad legal de recaudar rentas fiscales por imposición predial.

Lo anterior niega al municipio la posibilidad de proporcionar todos los servicios públicos requeridos y el equipamdiento urbano.

Las planta de bombeo, líneas de conducción, tanques de regularización y líneas primarias de distribución son propiedad de PEMEX, quien fija las prioridades de uso y servidumbre.

No existe control de los volúmenes de agua producida mensualmente.

No existe ningún control en lo que se refiere a la calidad del agua y el tratamiento no obedece a ningún programa de dosificación de sustancias químicas.

Las captaciones tienen una vida promedio de 20 años, adolece de equipo de medición y debido a la falta
de mantenimiento sus condiciones de funcionamiento son malas.

El sistema sirve aproximadamente al 55% de la población, con deficiencias producidas básicamente por la fal ta de control en el suministro y de mantenimiento en la red de distribución que al ser superficial corre el riesgo de contaminación en cual quier fuga o rotura.

## MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

## POR DISEÑAR

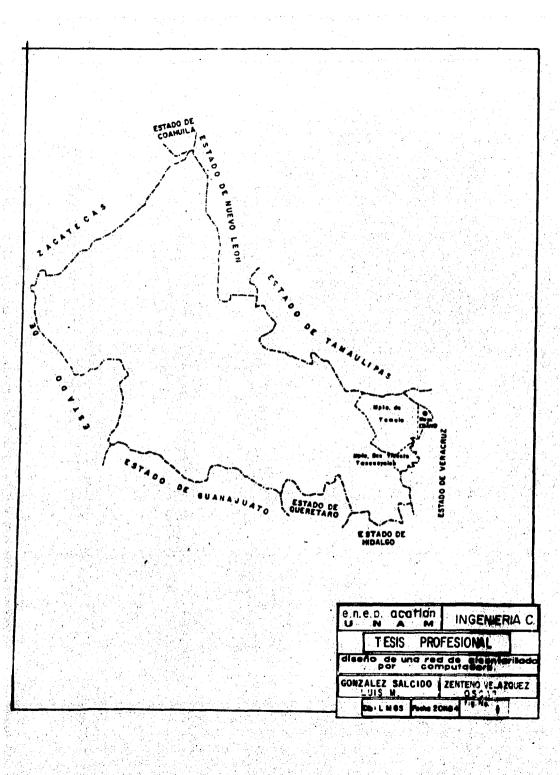
## B. Datos geograficos.

En el Estado de San Luis Potosí, limita al Norte con los Estados de Coahuila y Nuevo León, el Sur con los Estados de Guanajuato, Querétarc e Hidalgo, al Oriente con los Estados de Tamaulipas y Veracruz y al Poniente con el Estado de Zacatecas. (Véase Figura No. 1)

do en el extremo oriente del Estado de San Luis Potosí, y colinda al Norte y al Oriente con el Estado de Veracruz, al Sur con el Municipio de San Vicente Tancuayalab, y al Poniente con el Municipio de Tamuín. (Veáse Figura No. 1).

La Ciudad de Ebano, se localiza en el extremo Norceste del Municipio, con coordenadas geográficas - 22°13' de latitud Norte y 98°24' de longitud Oeste del Meridiano de Greenwich y con una elevación media de 50.0 m sobre el nivel del mar.

Se encuentra ubicada a 18 km. del límite entre los Estados de San Luis Potosí y Veracruz, y a 60 km. por carretera del importante Puerto de Tampico, Tamps. (Véase Figura No. 1)



#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

#### POR DISEÑAR

## C. Datos de población.

## La población servida con agua potable y alcantarillado.

En 1970 el Municipio tenía 3,582 viviendas con un total de 20,844 habitantes correspondiendo a la ciu dad 3,000 viviendas con un total de 27,489 habitantes de los cuales el 37.6% no tienen agua potable y el 59.1% no cuenta con alcantarillado (Véase CuadroNo. 1).

Ya en 1980 según la estimación el 62.4% de la población de la ciudad cuenta con agua potable mientras que el 40.9% tiene alcantarillado.

(Continúa Cuadro No. 1)

## POBLACION SERVIDA CON AGUA POTABLE Y ALCANTARILLADO MUNICIPIO Y LOCALIDAD DE EBANO

( 1970 y 1980 )

ОЙА	MUNICIPIO Y	POBLACION	HABITANTES CON	%	HABITANTE 'CON	%
	LOCALIDAD	TOTAL	AGUA POTABLE	A	LCANTARILL	ADO ,
	Municipio	20,844	11,266	54.0	7,346	35.3
1970		A TOTAL STATE OF THE STATE OF T				
	Localidad	17,489	10,913	62.4	7,153	40.9
s skå,						- N
1.980	Localidad (1	1) 30,684	19,147	62.4	12.550	40.9
			•			

FUENTE: DIRECCION GENERAL DE ESTADISTICA. CENSO GENERAL DE POBLACION S.P.P.

(1) Elaboraciones realizadas en base a la estructura porcentual de 1970 " Este porcentaje no considera a los habitantes que se abastecen con agua potable por medio de hidratantes.

En el Municipio de Ebano en el año de 1970 se censaron 1,185 viviendas con agua entubada dentro de la vivienda y 735 con agua entubada fuera de la vivienda; que abastecían a 11,266 habitantes de lo cual se obtiene un promedio de sesis habitantes por toma. En la Ciudad de Ebano, para 1980 se estiman 2,029 viviendas con agua entubada dentro y 1,259 con agua entubada fuera de la vivienda, existiendo 1,101 viviendas que se suministran agua potable por medio de la llave pública o hidratante, por otra parte había 880 viviendas carentes de este servicio público.

En el año de 1970 a nivel Municipal se registraron 3,832 familias con un total de 20,618 habitantes, lo que representa un promedio de composición familiar de 5.4 miembros como se puede observar en el Cuadro No. 2. El total de la población Municipal para este mismo año (20,844) no checa con el total familiar, ya que, las personas que viven solas no se considera como familia, y de éstas, existían 226 personas.

Para 1980 según las estimaciones, se tenían 36,171 miembros distribuidos en 6,723 familias como puede verse en el ouadro No. 2.

#### CUADRO No. 2

## FAMILIAS DEL MUNICIPIO POR NUMERO DE MIEMBROS QUE LA COMPONEN

#### 1970 y 1980

	1970	1980 (1)
Total de miembros:	20,618 habitantes	36,171
Total de familias:	3,832 familias	6,723

<u>~</u> :	miembros	517	familias	908
3	H	578	II .	1,015
4	11	590	u	1,035
5	1 1 <b>0</b> 1 1 1	510	ıı .	894
6	1)	450	: <b>H</b>	787
7	11	354	<b>u</b>	619
8		327	**	571
9	ó más	506	er in	894

FUENTE: Dirección General de Estadística IX Censo General de Población, S.P.P.

(1) Elaboraciones realizadas en base a la distribución porcentual de 1970 de la Cd. respecto al Municipio y número promedio de miembros por familia.

Por otra parte se registraron a nivel Minicipal 2,706 que disponen de agua entubada y 876 viviendas, el 24.5 % no
cuentan con este servicio. De las 2,706 viviendas con agua entubada 1,185 tienen el servicio dentro de la vivienda, 735 fuera de la vivienda,
y en cuanto al tipo de material de que se encuentran construidas las viviendas, el mayor número de ellas posee pisos de tierra, muros de madera y techos de palma o similares, siguiendo a continuación las construcciones con muros de ladrillo o tabique y techos de los de concreto.

Tenemos que existe un promedio de -

casi 6 personas que habitan en un cuarto y un promedio similar que viven en dos cuartos, etc., la densidad media de ocupación es uno de los indicadores para medir las condiciones de habitación. Se considera que uno de los objetivos de la política sobre la vivienda, consiste en reducir la densidad de ocupación hasta un nivel que garantice la salud e independencia de sus ocupantes.

El número de personas por cuarto es utilizado como "componente vivienda" para la estimación de indicadores de nivel de vida.

#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

## POR DISENAR

## D. Vías de comunicación.

La ciudad de Ebano está comunicada por la Carretera Federal No. 70, Jalpa, Tampico, está situada a 60 km. del Puerto de Tampico y a 80 km. de Ciudad Valles, importante entronque carretero que la comunica con Ciudad Victoria, Monterrey, San Luis Potosí, Pachuca y México, D.F. (Véase Figura No. 3) (1)

Con la construcción de la vía corta México - Tampico, la distancia entre Ebano y la ciudad de México es de 467 km. lo que representa un ahorro de 120 km. comparado con el recorrido Ebano - México vía Tuxpan que es de 587 km.

De varios estudios de origen y destino realizados por la Secretaría de Asentamientos Humanos y Obras Públicas, con estaciones en Tampico, en San Luis Potosí y en el perímetro de Ciudad Valles, se concluye que la principal relación de Ebano, tomán dolo como centro receptor y generador de vehículos, es con Tampico, careciendo de importancia relativa cualquier otro centro. Como resultado del estudio de origen y destino No. 54 de la S.A.H.O.P., los vehículos que circulan entre Ebano y Tampico, el 20% tiene como origen y destino las dos localidades. De este 20% aproximadamente 500 vehículos al día en 1972, so lo la mitad son camiones de carga.

El nivel de tránsito en la cercanía de Ebano rumbo a Tampico se estimó en 2,500 vehículos por día y con
rumbo a Ciudad Valles en unos 1,200. En general, la composición de trán
sito según los aforos disponibles revela un mayor porcentaje de camiones
de carga rumbo a Tamuín que a Tampico.

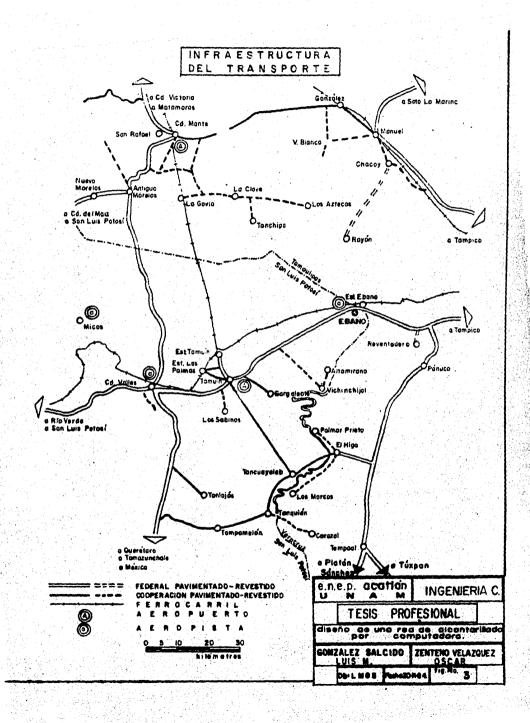
Con mira a un futuro desarrollo del área, no se excluye la posibilidad de prolongar el actual camino revestido el Abra - Los Aztecas hasta entroncan con el camino Manuel Antonio Rayón, integrando así toda la región que aunque situada en el Estado de Tamaulipas tendrá por sus posibilidades de desarrollo una importante influencia con respecto a Ebano. La construcción de la carretera que lleva a Canales y González acortó la ruta entre Ebano, Ciudad Victoria y Monterrey

Estudio de Origen y Destino No. 54 de la Secretaría de Asentamientos Humanos y Obras Públicas (1970).

La localidad de Ebano se encuentra comunicada por los Ferrocarriles Nacionales de México, siendo la línea que pasa por ella misma que comunica al Puerto de Tampico con la Ciudad de México. Desde el punto de vista de nuevas obras ferrocarrileras de las que están previstas y que podrían tener efecto sobre Ebano por estar en su zona de influencia, destaca la vía corta México, Tampico vía Tezuitlán Magosal.

La población en estudio, está loca lizada cerca de uno de los principales puertos de la República y de un aeropuerto de mediano alcance, ambos en Tampico.

En relación a telecomunicaciones, la Ciudad cuenta con los siguientes servicios: Correo, Telégrafo, Teléfono, Radio y Televisión.



#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

#### POR DISEÑAR

## E. Clima.

La ciudad tiene un clima cálido húmedo, con lluvias principalmente durante el verano y otoño; los meses de mayor precipitación son julio y septiembre, con 200 y 220 mm., respectivamente. Presentando una pequeña sequía intraestival en el mes de agosto con 150 mm.

Por lo que se refiere a la temperatura, los registros medios mensuales más altos se presentan en mayo y junio y los menores en diciembre y enero con frecuencia heladas en la época invernal (1) (Véase Figura No. 2).

Temperatura minima extrema		19.0°C
Temperatura máxima extrema		29.0°C
Temperatura media anual	•	25.4°C
Precipitación media anual		1,067.3 mm.
Vientos dominantes del		Este

(1) Estación Climatológica de Ebano, S.L.P.



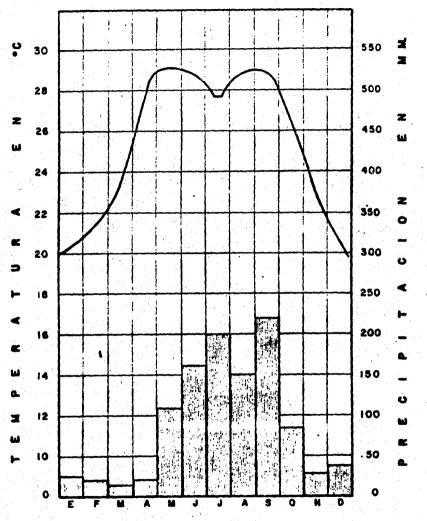


FIGURA No. 2

#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

## POR DISEÑAR

## F. Constitución geologica.

Los terreno que ocupa la ciudad de - Ebano son los característicos de la planicie costera del Golfo de México, formada por estratos de sedimientos marinos y de aluvión.

La zona pertenece a la provincia geo tectónica y petrográfica denominada Planicie Costera del Golfo de México; en ella se tienen afloramientos de rocas calizas, margas areniscas y con glomerados, con instrucciones graníticas que se presentan en la parte - norte de la provincia; en los Estados de Veracruz y Tamaulipas, los sedimientos no consolidados o aluvión provienen de fragmentos de roca sedimentaria de las vertientes de la Sierra Madre Oriental.

#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

## POR DISEÑAR

## G. Aspectos Económicos de la Población.

La distribución de la Población Económicamente Activa (P.E.A.) por sector para el Municipio y la Localidad de Ebano se presenta en el Cuadro No. 3.

Del Cuadro No. 3 se desprende que únicamente la cuarta parte de la población del Municipio y la Localidad se encuentra desarrollando alguna actividad económica, por lo que se infiere que el índice de dependencia económica es alto. Por otra parte el sector donde se concentra la población económicamente activa es en el secundario (Industria del Petróleo, extractiva, de transformación, construcción, generación y distribución de energía eléctrica). Se puede suponer que la transición que ha dado la población en las actividades económicas, se debe, al abandono de las actividades agropecuarias para emplearse en los sectores secundarios y terciario.

Se tiene para 1980 en el municipio

36,684 habitantes de los cuales el 25.8% se encuentran desarrollando alguna actividad económica o sean 9,472 personas, de éstas, el 39.0% se ubican en el sector secundario (industrial que es la función económica preponderante; por lo que respecta a la ciudad, de las 30,684 habitantes el 25% son personas activas que desempeñan una actividad remunerada o sean 7,886 personas, de éstas, el 46.0% tienen como función la actividad industrial.

CUADRO No. 3

#### POBLACION ECONOMICAMENTE ACTIVA POR SECTOR ECONOMICO PARA ,LA CIUDAD Y MUNICIPIO DE EBANO, S.L.P.

1970 1980 \*POBLACION POBLACION CATEGORIA SECUNDARIO ECONOMICA-PRIMARIO TERCIARIO INSUFICIENTEMENTE POLITICA TOTAL MENTE ACTI-ESPECIFICADO % VA. 1.9 7 0 Municipio 20,844 5,395 25,9 1,520 28.2 2,102 39.0 1,565 29.0 208 3.8 1.505 Localidad 17,489 25.7 737 2,067 33.5 185 4.1 4,494 16.4 46.0 1980 Municipio 1/ 36.684 2,671 28.2 2,747 29.0 360 3.8 9.472 25.8 3,694 39.0 323 4.1 Localidad 30,684 2/ 7,886 25,7 1,293 3,628 2,642 33.5 16.4 46.0

FUENTE: DIRECCION GENERAL DE ESTADISTICA, IX CENSO GENERAL DE POBLACION E INTEGRACION TERRITORIAL S.P.P.

<sup>2/</sup> Estimaciones realizadas en base a la distribución porcentual observada en la ciudad para 1970.

<sup>1/</sup> Interpolación en base a la información censal y el P.N.D.U., hipótesis de 104 millones de habitantes al año 2,000 en el país.

#### CAPITULO III

#### MEMORIA DESCRIPTIVA DE LA LOCALIDAD

#### POR DISEÑAR

#### H. Servicios públicos existentes.

Servicios públicos con que cuenta el

Municipio y la Ciudad de Ebano. (ver Cuadro No. 4).

CUADRO No. 4

SERVICIO PUBLICO	1970		HABITANI	res	1980	
	MUNICIPIO	%	LOCALIDAD	%	MUNICIPIO	LOCALIDAD
Población Total	20,844		17,489		36,684	30,684
Agua Potable	15,941	76.5	14,568	83.3	28.063	25.560
Alcantarillado	7,356	35.3	7,153	40.9	12,949	12,550
Energía Eléctrica	11,443	54.9	11,385	65.1	20,139	19,975

FUENTE: Dirección General de Estadísticas IX Censo General de Población. S.P.P.; Elaboraciones realizadas en base a la información censal y cuadros anteriores.

#### SERVICIOS GENERALES:

#### De enseñanza.

Ebano cuenta con tres escuelas primarias una de ellas de ciclo completo en el Ejido 20 de noviembre; una secundaria, una preparatoria y una academia comercial particular (1).

#### De comunicación.

Existe en la localidad una oficina telegráfica perteneciente a la Red Nacional, operada por la Secretaría de Comunicaciones y Transportes, la categoría de su administración es de servicio ordinario de segunda, proporcionando la atención al público todos los días incluyendo domingos y días festivos (2).

Teléfonos de México proporciona servicio a 93 aparatos telefónicos únicamente, así como a dos casetas que cuentan con servicio de larga distancia (3). Existe también una oficina de correos, que proporciona atención al público todos los días incluyendo domingos y días festivos (2).

#### De salud.

Petróleos Mexicanos opera un hospital auxiliar que cuenta con 16 camas.

Hay también un Puesto Periférico del ISSSTE (4).

#### Servicios Médicos Asistenciales.

La población cuenta con una clínica particular del Sindicato de PEMEX, y dos Maternidades Particulares (4).

#### Mercados y Centros Comerciales.

Existen tres concentraciones comerciales: Central, Barrio Chino y lo. de Mayo; en los tres casos la mayoría de los locales son rústicos de construcción provisional.

#### Oficinas Gubernamentales.

#### Oficinas Municipales.

La ciudad cuenta con un centro cívico donde se localizan las oficinas municipales, existe también una oficina local de obras públicas pertenecientes a la administración de Municipio.

#### De Limpia.

El servicio de limpia cuenta con un vehículo recolector y la eliminación de la basura se hace por incineración (1).

- (1) Plan de Desarrollo urbano "Ebano, S.L.P." (1974) INDECO
- (2) S.C.T. Dirección General de Telégrafos Nacionales "Departamen to de Tráfico".
- (3) Teléfonos de México. Directorio Telefónico Tampico (1972)
- (4) Secretaría de la Presidencia. Dirección de Vigilancia MédicaenMéxico. Tomo Ii (1970).

#### De Transporte.

En este aspecto, la ciudad únicamente cuenta para este servicio con autos de alquiler de ruta fija.

#### Transporte Foráneo.

La localidad cuenta con servicio federal de autobuses, siendo cinco líneas las que tocan la localdiad, no existiendo una Central Camionera. Cuenta también con servicio federal de camiones de carga.

En 1930 dejó de funcionar un autovía que hacia el servicio de arrastre de petróleo y pasaje entre la estación de ferrocarril y el centro de la ciudad; actualmente sólo opera la línea de Ferrocarriles Nacionales de México que pasa por Ebano y que es la misma que comunica el Puerto de Tampico con la Ciudad de México, la densidad de carga que se transporta por esta línea es relativamente alta, habiendo sido en 1970 de 166,600 toneladas netas/mes (1).

En el área de influencia de Ebano, existe una red de aeródromos de mediano y corto alcance, así como aeropistas. Sin embargo, el mayor aeropuer
to de la región se localiza en Tampico, el cual es de mediano alcance (1).

#### Servicios Bancarios.

Existen en la localidad dos sucursales bancarias privadas.

#### Alumbrado Público.

Este servicio se proporciona a la parte céntrica de la ciudad, a la colo-

<sup>(1)</sup> Estudio de Origen y destino No. 54 S.A.H.O.P. (1974)

nia petrolera, a las calles principales como Av. Hidalgo, Av. Juárez 18 de Marzo y 16 de Septiembre, cubriendo el 80% del área urbana al año de 1980.

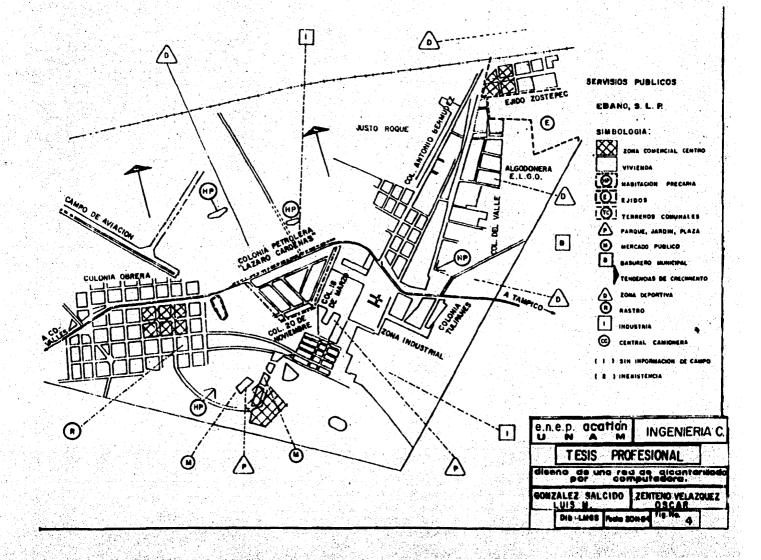
#### Pavimento.

Salvo el pavimento de las calles en la colonia Petrolera que está en regular estado, las principales calles del centro de la ciudad y la que va a la estación de ferrocarril, tienen un revestimiento deterio rado lo que hace pensar que en algún tiempo fueron pavimentos y que al no darle mantenimiento se encuentran en malas condiciones actualmente.

#### Banquetas.

Unicamente la colonia Petrolera y el Sector Central cuenta con banquetas angostas, el resto de la población carece de este tipo de servicio.

Una relación de los servicios públicos existentes en la Ciudad de Ebano S.L.P., la podemos ver en la Fig. No. 4



C A P I T U L O IV

DISEÑO DE UNA RED DE

ALCANTARILLADO SANITA
TARIO POR MEDIO DE LA

COMPUTADORA.

Para continuar con los requisitos que tienen que cumplirse para llevar a cabo un proyecto de alcantarillado como lo pieden las normas de proyecto para obras de alcantarillado sanitario en localidades urbanas de la República Mexicana, se planteó este capítulo el cual va enfocado a diseñar la localidad de Ebano, San Luis Potosí.

El capítulo anterior trata de la memoria descriptiva de la localidad de Ebano, en este capítulo se lleva a cabo el diseño hidráulico de la localidad antes citada, utilizando para llevar a cabo dicho diseño el programa que se creó en esta tesis. Si se utilizará el método tradicional se convertiría el diseño en un proceso tedioso y absorbente de tiempo de horas hombre, pero gracias al programa que se creó y aplicándolo en este capítulo se convier te en un proceso fácil y sencillo, sin necesidad de grandes cantidades de horas hombre.

Dado la gran cantidad de datos, planos y resultados, creímos oportuno hacer una síntesis de todos estos, por lo que se mostrarán parte de los datos, de los planos y de los resultados para que el lector observe la forma en que se obtienen los resultados y las ventajas que representa la utilización del programa GEN782.

#### CAPITULO IV

### DISEÑO DE LA RED DE ALCANTARILLADO SANITARIO POR MEDIO DE LA COMPUTADORA

#### A. Datos de Proyecto.

Aquí se anotarán los datos de acuerdo como la computadora los requiere para llevar a cabo el diseño hidráulico:

El primer dato que requiere la computadora es el número de tramos de que consta la red. En este caso la red tiene 1351 tramos, por lo que el primer dato es 1351.

El segundo valor que se requiere es el número total de habitantes que harán uso de la red, estos habitantes están sacados de una extrapolación de 20 años para los cuales va a ser diseñada la red en este caso es de 70,000 habitantes el dato se escribirá como 70000.000.

La dotación es el tercer valor que

requiere la computadora, para esta población la dotación es de 250 lts/hab/dís que se debe escribir como 00250.000.

Como cuarto valor esta el factor de descarga que para esta red es de un 80% el dato debe escribirse como 0.800

El coeficiente de rugosidad que tiene la tubería de acuerdo con el material de que esta hecho en esta red se consideró que el material tiene un coeficiente de rugosidad del 0,013 que debe escribirse como 0.013.

Por último tenemos que dar el coeficiente de infiltración que se crea tendrá la red., aquí se le dio de un 10% este factor debe escribirse como 0.100.

Todos los factores anteriores deben escribirse en una sola tarjeta o línea, todos los datos anteriores quedarían como:

#### 135170000.00000250.0000.8000.0130.100

Los datos anteriores fueron sacados por medio de la memoria descriptiva en la cual se observa la población actual, el tipo de vida que lleva la población la geología del terreno, el clima, etc., que son índices para deducir o proponer los valores a los cuales se estima que estará funcionando la red.

Los siguientes valores son datos parciales de la red y deben escribirse los datos de un tramo en una sola tarjeta o línea, los del siguiente tramo en otra tarjeta y así sucesivamente.

Tomaremos los datos del tramo 1 al 18 los cuales se pueden observar en el plano 1, las variables - que se van leyendo así como sus valores se deben escribir como se muestra en la tabla siguiente:

c.s.	<u>C.I.</u>	C.I. LON		<u>T1</u>	<u>T2</u>	<u>T3</u>
0058.70	0057.70	100.0	0000000.00	0000	0000	0000
0057.70	0056.40	100.0	0000100.00	0001	0000	0000
0056.40	0056.00	090.0	0000200,00	0002	0000	0000
0056.00	0054.50	126.0	0000874.00	0003	0027	0000
0054.50	0053.15	090.0	0001505.00	0004	0033	0000
0058.15	0053.00	082.0	0001595.00	0005	0000	0000
0053.00	0052.00	070.0	0001677.00	0006	0000	0000
0052.00	0050.72	096.0	0003121.00	0007	0049	0000
0050.72	0050.40	085.0	0004543.00	0008	0067	0000
0050.40	0049.90	082.0	0004628.00	0009	0000	0000
0049.90	0049.00	123.0	0005357.00	0010	0087	0000
0049.90	0048.65	105.0	0006359.00	0011	0096	0000

0048.65	0048.60	020.0	0006464.00	0012	0000	0000
0048.60	0048.10	104.0	000761.00	0013	0079	0000
0048.10	0047.10	115.0	0008421.00	0014	0102	0000
0047.10	0045.00	107.0	0009002.00	0015	0106	0000
0045.00	0044.00	020.0	0009109.00	0016	0000	0000
0044.00	0042.70	080.0	0009601.00	0017	0111	0000

Debido a que la red consta de 1,351

tramos se pensó en reducir los datos y resultados aquí mostraremos tan solo una parte de ellos, pero para que se lleve a cabo el diseño tiene que alimentarse a la computadora con todos los datos. Pusimos primero los tramos iniciales que van del uno al dieciocho, pondremos después unos tramos centrales que se pueden ubicar en el plano No.2 y por último pondremos los tramos finales de la red que se pueden localizar en el plano número 3 algunos tramos no aparecerán en este pla no debido a que la red tiene dos emisores los cuales no se encuentran en el mismo lugar ni en el mismo plano y fueron diseñados hasta el final.

Los datos centrales del tramo 464 al tramo 494 se muestran en la siguiente tabla.

. . . . .

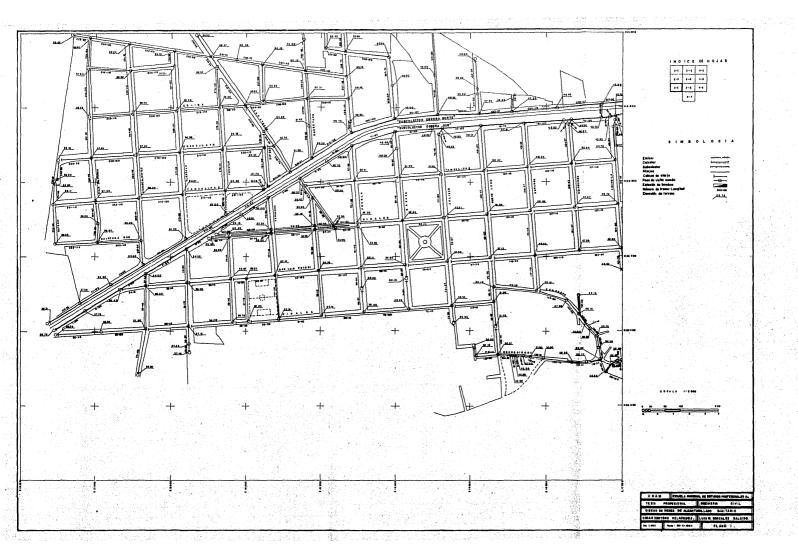
c.s.	<u>c.1.</u>	<u>LON</u>	L.TRIB.	<u> 21</u>	<u>T2</u>	<u> T3</u>
0060.20	0058.94	082.0	0000000.00	0000	0000	0000
0058.94	0057.02	108.0	0000082.00	0464	0000	0000
0057.02	0055.25	082.0	0001579.00	0463	0465	0000
0065.00	0063.50	082.0	0000000.00	0000	0000	0000
0063.50	0059.50	0.880	0000082.00	0467	0000	0000
0059.50	0057.55	088.0	0000082.00	0468		
0057.55	0056.63	072.0	0000246.00	0469		
0058.94	0056.63	086.0	0000000.00	0000	0000	0000
0056.63	0055.25	110.0	0000404.00	0470	0471	
0055.25	0053.62	080.0	0002175.00	0466	0472	
0059.50	0059.17	020.0	0000000.00	0000	0000	0000
0059.17	0057.64	054.0	0000020.00	0474		e in fact. The second
0057.64	0055.69	086.0	000074.00	0475		
0055.69	0054.71	080.0	0000160.00	0476		
0056.63	0054.71	076.0	00.00000	0000	0000	0000
0054.71	0053.62	110.0	0000316.00	0477	0478	
0053.62	0051.15	082.0	0002681.00	0473	0479	
0057.64	0055.50	066.0	0000000.00	0000	0000	0000
0055.50	0053.22	096.0	0000066.00	0481		
0053.22	0052.14	081.0	0000162.00	0482		
0054.71	0052.14	077.0	0000000.00	0000	0000	0000
0054.19	0055.15	110.0	0000320.00	0483	0484	
0052.55	0052.45	081.0	0000000.00	0000	0000	0000
0052.73	0052.45	056.0	00.000000	0000	0000	.0000
 0052.45	0050.90	085.0	0000159.00	0489	0487	

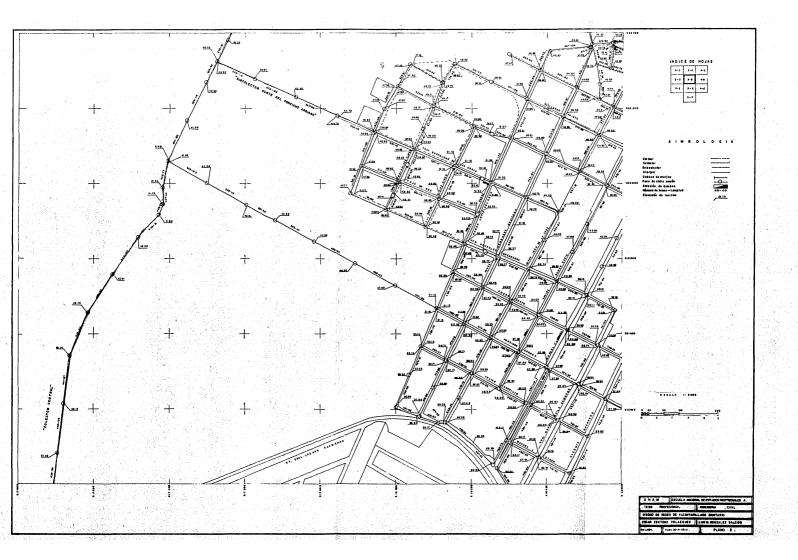
0057.02	0054.20	113.0	0000000.00	0000	0000	0000
0054.20	0053.40	084.0	0000113.00	0489		
005.25	0053.40	110.0	0000000.00	0000	0000	0000
0053.40	0052.46	084.0	0000307.00	0490	0491	
0052.77	0052.46	092.0	0000000.00	0000	0000	0000
0053.62	0052.46	108.0	0000000.00	0000	0000	0000

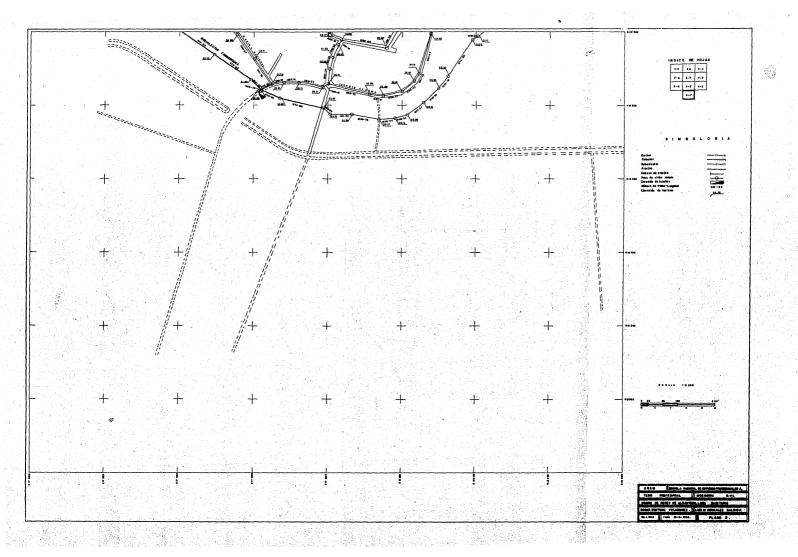
Los datos finales que van del tramo
1318 al 1351, así como las variables asignadas a ellos aparecen en la
siguiente tabla.

c.s.	C.I.	LON	L.TRIB.	<b>T1</b>	T2 T3
0049.50	0048.14	042.0	0000000.00	0000	0000 0000
0048.14	0036.28	126.0	.0000042.00	1318	
0036.28	0034.94	028.0	0000661.00	1317	1319
0034.94	0033.00	087.0	0000689.00	1320	
0033.00	0029.79	098.0	0000776.00	1321	
0029.79	0029.00	039.0	0000874.00	1322	
0051.30	0050.00	050.0	0000000	0000	0000 0000
0050.00	0048.00	050.0	0000050.00	1324	
0048.00	0046.00	028.0	0000100.00	1325	
0046.00	0043.25	038.0	0000128.00	1326	
0043.25	0040.00	030.0	0000166.00	1327	
0040.00	0036.00	024.0	0000196.00	1328	
0036.00	0030.00	032.0	0000220.00	1329	
0030.00	0029.00	027.0	0000252.0	1330	
0029.00	0028.33	045.0	0001192.00	1323	1331

0028.33	0027.23	048.0	0001237.00	1332		
0049.50	0048.00	060.0	0000000.00	0000	0000	0000
0048.00	0046.50	060.0	0000060.00	1334		
0046.50	0041.00	056.0	0000120.00	1335		
0041.00	0027.23	100.0	0000176.00	1336		
0027.23	0026.22	038.0	0001561.00	1333	1337	
0026.22	0023.65	180.0	0001599.00	1538	:	
0023.65	0023.41	083.0	0001779.00	1339		
0023.41	0022.50	083.0	0001862	1340		
0022.50	0022.00	032.0	0004848.00	1308	1341	
0049.41	0048.82	042.0	0000000.00	0000	0000	0000
0060.97	0060.37	058.0	0000000.00	0000	0000	0000
0045.64	0045.06	071.0	0000000.00	0000	0000	0000
0045.48	0045.06	072.0	0000000.00	0000	0000	0000
0047.00	0044.16	125.0	0000000.00	0000	0000	0000
0049.16	0049.00	090.0	0000125.00	1347		
0036.90	0035.00	100.0	0092900.00	0656	1225	
0022,00	0022.00	020.0	0010886.00	0209	1254	1342
0051.90	0048.85	070.0	0000150.00	0406		







#### CAPITULO IV

# DISEÑO DE LA RED DE ALCANTARILLADO SANITARIO POR MEDIO DE LA COMPUTADORA

B. Resultados del diseño hidráulico del alcantarillado para la población de Ebano, S.L.P.

Los resultados que aquí se muestran fueron obtenidos del programa y los datos de la red de Ebano, S.L.P., pero por ser una gran cantidad aquí mostraremos tan sólo los resultados de los datos que se analizaron en el inciso anterior del presente capítulo.

tran son los datos con los cuales fueron diseñados todos los tramos de la red, en la siguiente hoja se muestran los resultados del diseño hidráulico para los tramos del uno al diesciocho, en la tercera hoja aparecen los datos constructivos que se requieren para cada tramo. Las siguientes dos hojas son los resultados tanto del diseño hidráulico como los de construcción para los tramos centrales que se propusieron en el inciso A. En las siguientes cuatro hojas aparecen primero el diseño hidráulico y luego los datos constructivos que se requieren para los úl-

timos tramos. En la siguiente hoja aparecen los diámetros comerciales así como las longitudes necesarias de cada uno de ellos para la construcción de la red. En la última hoja aparecen los volumenes de excavación en metros cúbicos que hay que desalojar en toda la red.

Todos los resultados que se mencionaron aquí se pueden ver en las siguientes hojas que imprimió la computadora:



#### EL NUMERO TOTAL DE TRANCS QUE SE VA A DISENAR SON 1351

LA LONGITUD TOTAL DE LA RED QUE SE VA A DISENAR ES 105469. JU

EL NUMERO TOTAL DE HABITANTES QUE HARA USO DE LA RED ES 70000-000

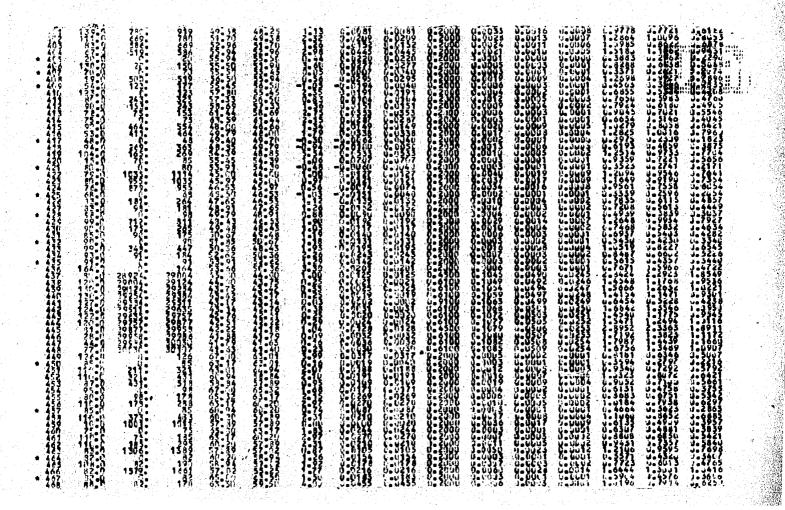
LA CANTIDAD DE AGUA QUE RECIBE LA POBLACION EN LITROS POR MADITANTE POR DIA ES 250.00

LA RUGUSIDAD DEL TUBO QUE SE CONSIDERO ES DE 0.613

FOR ST ALGUNA PARTE DE LA RED ESTA BAJO EL N.A.F. SE DIO UN INCREMENTO DE GASTO DEL CALGUR

NO 18	L.TRAM	L.TRIH	L.TGT/	L CS	C1	DESVI	V PFMO.1	P. 148	MAIG	OMAX	<b>AMED</b>	QMIA	VMAX		Walan 2	(15145-1 18171- 111-1 111
TO THE TAXABLE CANADA C		C. C	TOTAL	A STANDARD CONTRACTOR	COCCUSTONICA AND AND AND AND AND AND AND AND AND AN	CCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCCC	STATE OF THE PROPERTY OF THE CONTROL	The state of the s	SCHOOL STORE	47-201300/20-3-008800-WD-40WN-F-#F-48484WN-G3-485-WD-W-49194W-494W	THE PROPERTY OF THE PROPERTY O	THE STANDARD CONTRACT	APPINOTITION TO THE TOTAL AND THE TOTAL BUT TO THE TOTAL AND THE TOTAL A	MARCH COLORS AND	#1177844441233621316213162131614817115944911884459585371469379 #311788444123362136213621364136349 #311788444123362136213621362136349 #3117884441233621362136213621362136349 #311788444133362136213621362136349 #31178844413336213621363721372137213721372137213721372137213721	

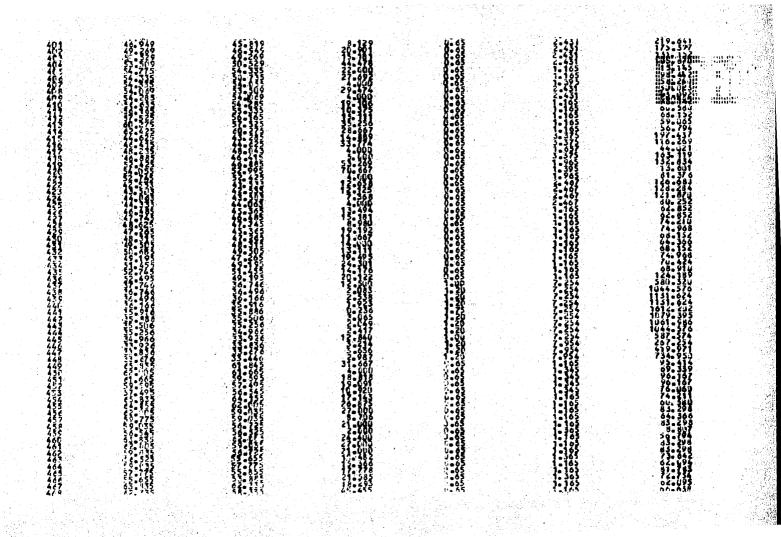
A THE RESERVE TO SERVE THE PARTY OF THE PART

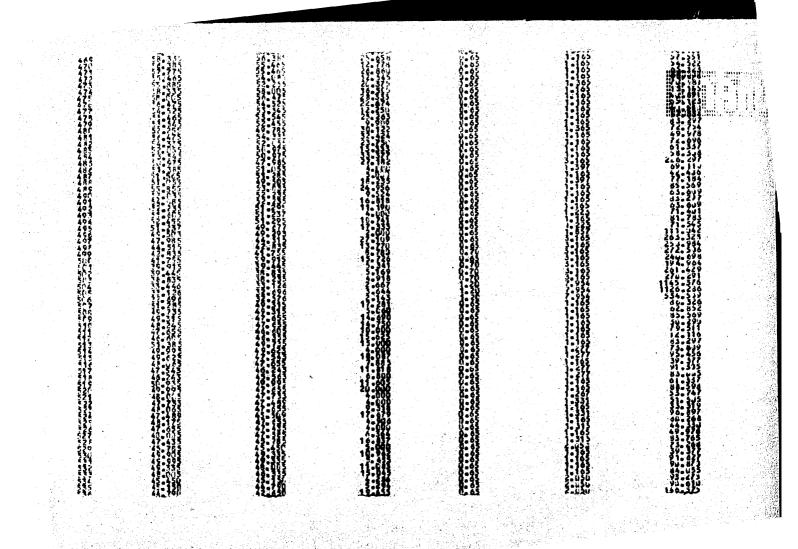


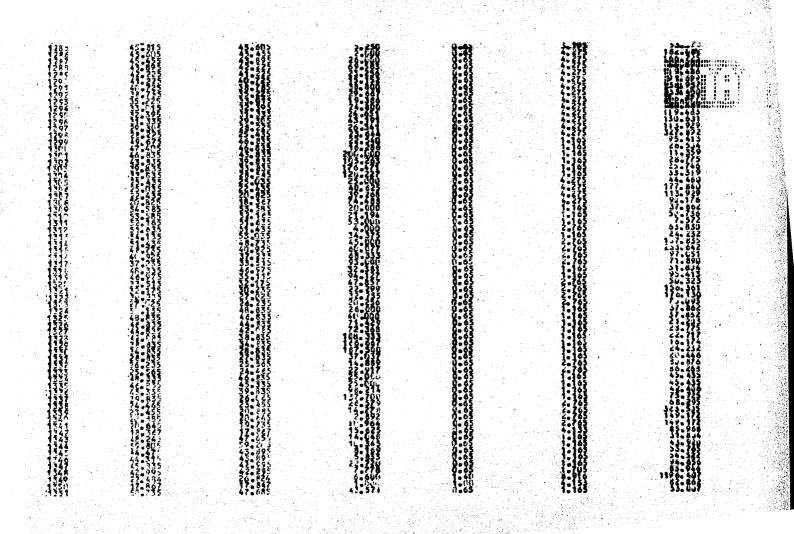
papa, matapada o bara parata parata parata parata parata di Marata di Marata di Marata di Marata di Marata di M Savedo mengada do do di Marata do Marata de Carata Samento de Carata de Marata de Marata de Carata de Ca 1.00019 0.0019 0.0019 0.0019 0.00000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.00000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 0.00000 0.000 1.7659 SUCCESTORISTS - SCREET CANDES CAMPAGE STATES CAMPAGE STATES CAMPAGE CA 2473 A TO CONTRACTOR 197. 24 40 T 67 10 

TO ATT BE IT WITH THE PLANT OF STATEST CONTRACT TO CONTRACT CONTRACTS TO A CONTRACT STATEST CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACT CONTRACTS AND A CONTRACT CONTRAC THE PROPERTY OF THE PROPERTY O 

TRAMO	COTA SUP DE CANA	COTA INF DE CAMA	PENDIENTE EN MILES	ANCHO DE ZANJA	PROF DE EXCAVACION	VOL DE ENCAVACION
1	12:535	<b>}</b> \$: <b>?</b> }}	19:000	0. 65 V. 65	1:165	
		<b>}</b> [:\$]	13.802	Ŋ <b>.</b> 83	2 <b>6</b> 35	241.376 171.627
4	\$0:21\$	18:883	14 - 246	V•62 H• 88		153.562
16	13: 18 E	47.484 44.965	3 775 c (98	\$ 76 \$ 20	2 • ¥35 2 • ¥35	174. 652 168. 469
12	46.965	18:19	\$ \$33 2 \$400	0 - 60 0 - 80 0 - 90	2.035	246.545
12	45.005		808	0.50 9.50	2.835	244.192 270.020 219.451
19		i(::ii)	31.200	3.78 3.79	2.935 2.559	38. 451 143. 374
16	\$7.860 \$7.20	32:647	1.500	1:38	4.47u	91.168 310.364
33	\$ 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3	\$6.821	6.019	9.65	1:200	133:704
3		\$3.053 \$1.864	20 - 21 2 1 4 - 600	8:83	2.935 1.205	221 200 55 262
2 %	55.235 56.025	\$3.005	2 375	0.65		01.040 87.044 18.174
34	20.485 45.485		å <u>6</u> 60	8.85	1.165 1.185 1.185	38.137
12	12.053	<b>\$\$:\$</b> \$	17-238	8:85	1.465 1.165	85.702 90.113
36	54 565 54 555	\$3.665 \$4.430	4 600	<b>0.65</b>	1.637	11 8.454 92.665
17 16	53.693 46.544	<b>{</b> }: <b>{</b> } <b>?</b>	14.000	W: 93	2.205	39. 941 154. 943
41	44.55	\$3:075	4 60	0.65 N.65	1:433	112.120
43	33.373	}3: }6;	2 533 5 500	8: 85	285	31.219
44	11.285	<b>31:69</b> 3	2¢ -000	8:23	2.245 1.335	124.333
40	51 865	\$4.276 49.795	15:118	0.65 0.65	1.891 3.202	123.259
\$0°	\$4.68\$ \$3.34\$		3:539	0:33 0:33	1.185 2.297	34. 612 142. 745
54	13.975		1:008	8:33	1:237	94.374 94.995 94.628
55	34 . A35	<b>}}</b> ;}}	11.535	0.45 0.45	j: <u>ī</u> ģģ	80.326 32.161
5 A	12.155	11:316	1 - 600 2 - 828	8:8		41.772







### LONGITUDES NECESARIAS POR DIAMETRO

PARA	EL.	DIAMETRO	DE	7.25		EL	TOTAL	DE	ME TROS	4 UE	SE	REGUIEKE	€ S	91018.0
PARA	EL	DIAMETRO	) DE	15.0		EL	TOTAL	DŁ	METROS	QUE	SE	KEQUIERE	ES	3891 au
PARA	£L,	PERMETRO	OE.	1.30	. A	EL	TOTAL	DŁ	METROS	QUE	8 E	REQLIENE	£ S	1237-0
PARA	EL	DIAMETRO	DE	0.38		FL	TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	ES	2815-4
PARA	EL	DIAMITRO	DE	0.45		EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	Sŧ	REQUIERE	ES	145 des
PARA	EL	DIAMETRO	DE	C. 61		· EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	SŁ	REQUIERE	E S	3634.
PARA	FL	DIAMETRO	DE.	1.76		£L	TOTAL	DE	METROS	Q UE	SE	REQUIERE	ŁS	693
PARA	FL	DTAMETRO	DE	0.91		EL	TOTAL	DE	NETROS	QUE	SE	REQUIERE	ES	127.0
PARA	EL	DIAMETRO	DE	1.77		EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	\$ E	REQUIERE	ES	Veu
PARA	EL	DIAMETRO	) D E	1.22		EL	TOTAL	DE	ME TROS	QUE	SE	REQUIERE	ES	نيو فا
PARA	EL	DIAMETRO	DE	1.52		EL	TOTAL	DE	ME TROS	Q UE	SE	REQUIERE	ES	<b>U.</b> U
PARA	EL	DIAMETRO	) DE	1.83		EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	3 E	REQUIERE	ES	ا
PARA	EL	DIAMETRO	) DE	2.13		EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	SE	REQUIERE	E S	<b>u.</b>
PARA	EL	DIAMETRO	) DE	2.44		EL	TOTAL	DE	METROS	QUE	5 t.	REQUIERE	€S	J.,



#### VOLUMENES DE EXCAVACION



EL TOTAL DE MYS. CUBICOS DE U.O A 2.0 ES = 59963.354

EL TOTAL DE MYS. CUBICOS DE 2.0 A 4.0 ES = 34167.025

EL TOTAL DE MYS. CUBICOS DE 4.0 A 6.0 ES = 24790.795

EL TOTAL DE MYS. CUBICOS DE 6.5 A MAS ES = 50237.124

EL TOTAL DE MYS. CUBICOS POR EXCAVAR ES = 169158.298

EL TOTAL DE MTS. LINEALES DE ADEME POR LADO ES 5818.00

40

#### PCZUS DE VISITA

EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE U-Q A 2-U ES = 937-EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 2-U A 4-C ES = 251-EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 4-J A 6-U ES = 97-EL TOTAL DE POZOS DE VISITA DE 6-D A MAS ES = 67-

EL TOTAL DE POZOS DE VISITA POR CONSTRUIR SON = 1352

#### CAPITULO IV

## DISEÑO DE LA RED DE ALCANTARILLADO SANITARIO POR MEDIO DE LA COMPUTADORA

#### C. Ventajas del programa GEN782.

Se considera que las ventajas que ofrece el programa GEN782 son muy claras nos ofrece la solución de redes de alcantarillado sanitario en un tiempo mínimo y sin estar muy en terado de como se lleva a cabo un diseño hidráulico.

ra llevar a cabo el diseño hidráulico de Ebano fue de 3 horas que se utilizan para la perforación del programa, 7 horas para la perforación de los datos y unos minutos los cuales utilizó la computadora para llevar a cabo el diseño y la impresión de resultados, lo que da un total de 10 horas aproximadamente. El tiempo que se requiere normalmente para llevar a cabo el diseño hidráulico por medio del método tradicional es de aproximadamente 4 meses dependiendo de la cantidad de gente que se esté utilizando en el proyecto. Se puede observar que es muy poco tiempo el que se utiliza con la computadora que el que se utilizaría normalmente.

Aparte de los tiempos existe la utilización de gente que se requiere para llevar a cabo el diseño en este caso se requiere de gente especializada con la utilización del programa se requiere de una perforista y de una persona que halla leído la presente tesis.

En cuanto los costos está el de tener un proyecto de 4 meses sosteniendo a gente especializada lo que da
como resultado un costo alto y comparándolo con el sueldo de dos perso
nas por una semana, nos da una diferencia muy grande.

El número de tramos que pueda diseñar una computadora cualquiera dependerá de la capacidad de memoria
de la misma, en esta tesis se utilizó una computadora marca Burroughs
7800, también se utilizo la computadora de la E.N.E.P., Acatlán la
cual es una PDP-11 pero debido a que su capacidad de memoria es poca
nada más puede llevar a cabo el diseño de 700 tramos), pero para redes menores de 700 tramos es utilizable esta computadora.

CAPITULO

PLANEACION DE LA CONSTRUCTION

EN BASE A LOS RESULTADOS

DEL PROGRAMA GEN782

En este capítulo se hace mención a la forma en que se debe llevar a cabo la programación de una obra de alcantarillado sanitario dándole un enfoque sencillo y usando los resultados del programa GEN782 aplicado a la localidad de Ebano, San Luis Potosí.

Los diagramas de Gantt y la ruta crítica fueron expuestos de una manera sencilla y fácil de comprender pero, para llevar a cabo una obra de la magnitud que se hace mención en esta tesis deben preverse una gran cantidad de eventos para llevar a cabo — la ejecución de la misma. Entre más detallados sean el diagrama de — Gantt y la ruta crítica, más apegados a la realidad serán los tiempos probables de terminación de la obra.

#### CAPITULO V

# PLANEACION DE LA CONSTRUCCION EN BASE A LOS RESULTADOS DEL PROGRAMA GEN782

## A. Introducción.

Hasta antes de 1957 la programación y el control de cualquier proceso productivo sólo podía llevarse a cabo mediante el diagrama de barras o diagrama de Gantt, que consiste en predeterminar cuáles son las actividades principales y cuál es su duración de manera que, a cada actividad le corresponde un renglón en la lista que establece el orden en que debe ejecutarse; cada renglón se convierte en una barra que se representa a lo largo de una escala de tiempos efectivos. Si con esto se obtenía una fecha de terminación — igual a la presupuesta se aceptaba dicho diagrama, en caso contrario y basados únicamente en la experiencia y la intuición del programador se reducía la dimensión de las barras hasta obtener la fecha de terminación deseada.

A principios de 1957 se puso a prue ba el método de la "Ruta Crítica" ("Critical Path Method"); desde en-

tonces y debido a las bondades de dicho método, su difusión a sido mundial y su aplicación a problemas de muy diversa naturaleza.

En México el "Critical Path Method"

ha sido usado desde 1961 por la Secretaría de Obras Públicas para la 
construcción de edificios, con inmejorables resultados y desde 1962 por

la Comisión Federal de Eléctricidad para controlar la construcción de

las grandes obras que se realizan en el país.

En 1956 se desarrollo en EE.UU. el método "PERT", ("Program Evaluation and Review Technique"), método empleado para controlar el programa de lanzamiento del proyectil "Polaris" afirmándonos que dicha programación permitió reducir en 2 años la duración del proyecto.

No existe radical diferencia entre los métodos CPM y PERT salvo que en el segundo presupone un estudio probabilístico que estime tres duraciones: optimista, más probable y pesimista, ahora bien en opinión al libro del Ing. Suárez Salazar el caso de la construcción urbana de la República Mexicana debe enfocarse al "Critical Path Method".

Los Métodos CPM, PERT y sus varia ciones, no son otra cosa que una herramienta de trabajo para la progra

mación, ahora bien en estos métodos indidablemente no desechan en diagrama de barras, simplemente lo mejoran para hacer de él, la resultante de una programación lógica y de fácil compresión.

Es problema común, que cuando una obra se encuentra retrasada, la solución para terminarla en la fecha indicada sea apresurar todas las actividades de un proceso productivo desperdiciando a veces recursos de materiales y mano de obra en actividades que no definen la duración del proceso.

## Ventajas de la Programación CPM:

- Permite conocer los diferentes órdenes de importancia de las actividades.
- Permite conocer cuáles son las actividades que controlan el tiempo de duración de un proceso.
- Permite conocer los recursos requeridos para cualquier momento de la ejecución del proceso.
- 4. Permite analizar el efecto de cualquier situación imprevista y sus consecuencias en la duración total del proceso.
- 5. Permite deslindar responsabilidades de los diferentes organismos que intervienen en un proceso
- 6. Permite programar más lógicamente.

## CAPITULO V

# PLANEACION DE LA CONSTRUCCION EN BASE A LOS RESULTADOS DEL PROGRAMA GEN782

## B. Rendimientos.

## Excavación.

Excavación a mano en cepas incluye afines de taludes y fondo en material tipo II en una zona B.

PROFUNDIDAD	CUADRILLA	RENDIMIENTOS
0.00-2.00	1 Peón	2.60 M <sup>3</sup> /jor
2.00-4.00	1 Peón	1.90 M <sup>3</sup> /jor
4.00-6.00	1 Peón	1.75 M <sup>3</sup> /jor

 $\mbox{Producción horaria de la draga de } \\ \mbox{arrastre de 1 1/4" Y}^{3} \mbox{ en material compacto tipo II zona B. }$ 

Rendimiento. 34.40 M<sup>3</sup>/hora

## ADEME

Ademe recuperable en cepa de 3 m.

de ancho y 3.6 m de profundidad.

<u>CUADRILLA</u> <u>RENDIMIENTOS</u>

1 Cabo

1 Carpintero 24 ml/Jor

3 Ayudantes de carpintero

6 Peones

## TENDIDO DE CAMA

Tendido de cama de arena para tube-

ría incluyendo acostillado.

CUADRILLA RENDIMIENTOS

0.10 de Albañil 5 M<sup>3</sup>/Jor

1.00 de Peón

## SUMINISTRO Y COLOCACION DE TUBERIA

Suministro y colocación de tubo de concreto sin refuerzo junteado con mortero cemento-arena 1:3.

0.25 M 0.30	CUADRILLA	RENDIMIENTOS					
0.20 M	1 Albañil 1 Peón	25 M/Jor					
0.25 M	1 Albañil 1 Peón	20 M/Jor					
0.30	1 Albañil 1 Peón	17 M/Jor					
0.38	1 Albañil 1 Tubero de 2a. 2 Peones	15.5 M/Jor					
0.45	1 Albañil 1 Tubero de 2a 2 Peones	15.5 M/Jor					
0.60	1 Albañil 1 Tubero de la. 2 Peones	14.0 M/Jor					

 ${\tt Suministro} \ \ {\tt y} \ {\tt colocación} \ {\tt de} \ {\tt tubo} \ {\tt de}$  concreto con refuerzo junteado con mortero cemento-arena 1 : 3.

DIAMETRO	LONGITUD	CUAD	RILLA	RENDIMIENTOS
0.60	1.24	1 A	lbañil	14 M/Jor
			ubero de la.	2-4 tily 002
			eones	
			concs	
0.60	2.46		lbañil	13 M/Jor
	2.70		eones	10 1,001
		1 7 4		
		1 1	ubero de la	•
0.76	1.24		lbañil	12 W/Ion
0.70	**************************************		La tall to the control of the contro	13 14/ 001
			ubero de la.	
			eones	
0.76	2.70	A 4	abo Tubero	13 M/Jor
			lbanil	
			ubero de la.	
			uberos de 2a	
		4 P	eones	
		Hele North Control of Polys of Control		
0.91	1.24	1 C	abo tubero	13 M/Jor
		1 A	lbañil	
		1 T	ubero de 1a.	
		3 T	uberos de 2a	
		4 P	eones	
0.91	2.70	1 C	abo tubero	12M/Jor
		1 A	lbañil	
		1 T	ubero de la.	
		3 T	uberos de 2a	
		4 P	eones	
1,34, 40 g , 4 f 1 g , 5 f				

DIAMETRO	LONGITUD	CUADRILLA	RENDIMIENTOS
1.07	1.26	1 Cabo tubero	12 M/Jor
		1 Albañil	
		1 Tubero de la.	
		3 Tuberos de 2a.	
		4 Peones	
1.07	2.70	1 Cabo tubero	12 M/Jor
		1 Albañil	
		1 Tubero de la.	- 12월 1 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 -
		3 Tuberos de 2a.	
		4 Peones	

## Pôzos de Visita.

Muro común de tabique recocido de

5.5 X 12.5X24 cms. de 24 cm. de espesor junteado con mortero cementoarena 1 : 5

CUADRILLA	$(a_1,\ldots,a_n)$		gerten in tree til	on the late of the	177	RENDIMIENTOS
Tree of the second					200	
						M <sup>2</sup> /Jor
1 Albañil		1 to 111			•	M /Jor
1 Peón						a de la companya de

Desaseme.

CUADRILLA

RENDIMIENTOS

1 Cabo

1 Ayudante de c arpintero

6 Peones

Relleno.

Relleno consolidad incluyendo acostillado con material producto de la excavación.

RELLENO

RENDIMIENTOS

CUADRILLA

0.10 de Albañil

5 M³/Jor

1.00 Peón

#### CAPITULO V

Q

# PLANEACION DE LA CONSTRUCCION EN BASE A LOS RESULTADOS DEL PROGRAMA GEN782

## C. Volúmenes de obra.

## **EXCAVACION**

El	total	le M <sup>3</sup>	de 0.0	2.0 metros es igual a	59063.554
El	total d	le M <sup>3</sup>	de 2.0	4.0 metros es igual a	34167.025
E1	total d	le M <sup>3</sup>	de 4.0	6.0 metros es igual a	24790.795
El	total d	le M <sup>3</sup>	de 6.0	Más metros es igual a	50237.124

## ADEME

Se pondrá ademe a una profundidad mayor de 6.0 metros en una longitud de 5818 metros por lado de zanja por lo que la longitud total será de 11636 metros lineales de ademe.

TENDIDO DE CAMA.

DIAMETRO	ANCHO DE ZANJA	ALTO DE CAMA	CAMA
(M)	(M)	(M)	(M <sup>2</sup> )
0.20	0.65	0.10	0.065
0.25	0.70	0.11	0.077
0.30	0.80	0.12	0.096
0.38	0.90	0.14	0.126
0.45	1.00	0.16	0.160
0.61	1.20	0.14	0.168
0.76	1.40	0.17	0.238
0.91	1.75	0.19	0.33
LONG DE TUBERIA	DIAMETRO	AREA DE CAMA	VOL. CAMA
(M)	(M)	(M <sup>2</sup> )	(M <sup>3</sup> )
91618	0.20	0.065	5955
3891	0.25	0.077	<b>30</b> 0
1237	0.30	0.096	119
2815	0.38	0.126	355
1458	0.45	0.160	233

El volumen total de cama por tender es: 7779

0.61

0.76

0.91

0.168

0.238

0.333

610

165

42

3630

693

127

## TENDIDO DE TUBERIA

DIAMETRO		LONGITUD	
(M)		(M)	
0.20		91618	
0.25		3891	
0.30		237	
0.38		2815	
0.45		1458	
0.61	그는 그는 그는 그를 가는 것이 되었다. 그리를 찾아 보고 있다. 그는 그는 그들의 한 대회에 되는 그를 통해 보는 것이다.	3630	
0.76		693	
0.91		127	

## POZOS DE VISITA

El total de pozos de visita de 0.0 a 2.0 es 939
El total de pozos de visita de 2.0 a 4.0 es 251
El total de pozos de visita de 4.0 a 5.0 es 97
El total de pozos de visita de 6.0 a Más es 67

Pozos de visita de 0.20 hasta 0.61 metros de diámetro de acuerdo a su profundidad y su área lateral.

De 0.0 a 2.0 mts. 429 pozos X 2.95 M<sup>2</sup>/pozo

De 2.0 a 4.0 mts. 251 pozos X 8.52 M<sup>2</sup>/pozo

2770.05 M<sup>2</sup> 2138.52 M<sup>2</sup> De 4.0 a 6.0 mts.

97 pozos X 14.15 M<sup>2</sup>/pozo 1372.55 M<sup>2</sup>

De 6.0 a 10.0 mts.

56 pozos X 22.62 M<sup>2</sup>/pozo 1266.72 M<sup>2</sup>

TOTALES

1343 pozos

7547.84 M<sup>2</sup>

Pozos de visita de 0.76 metros de diámetro en adelante de acuerdo a su profundidad y su área lateral.

De 6.0 a 10 mts. 11 pozos X 26.44 M<sup>2</sup>/pozo

290.84 M<sup>2</sup>

TOTALES : 11 pozos

290.84

El total de metros cuadrados necesarios para la construcción de los 1354 pozos de visita de que consta la red es :

7837.84 M<sup>2</sup>

DESADEME.

Se retirará el total de ademe tendido que es de una longitud total de 11636 metros lineales.

RELLENO.

DIAMETRO	LONGITU	<u>ID</u>	AREA	VOLUM	
(M)	(M)		(M <sup>2</sup> )	(M <sup>3</sup> )	
		•			
0.20	92102.0		0.031	2855	
0.25	3711.0		0.049	182	
0.30	1400.0		0.071	99	
0.38	2723.0		0.113	309	
0.45	1130.0		0.159	180	
0.61	2513.0		0.292	1027	
0.76	820.0		0.454	372	
0.91	127.0		0.650	83	
5	Volumen total	ocupado por el	tubo	5107	мЗ
	Volumen total	de cama		7779	М
	Volumen total	de cama y tubo		12886	E <sub>M</sub>

El relleno es igual al volumen de excavación menos el volumen ocupado por la cama y el tubo, por lo que tendremos : 169158 menos 12886 que es igual a 156272 M<sup>3</sup> de relleno.

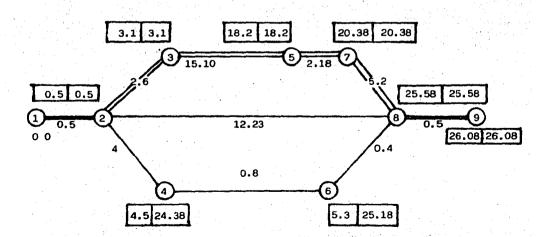
## CAPITULO V

# PLANEACION DE LA CONSTRUCCION EN BASE A LOS RESULTADOS DEL PROGRAMA GEN782

- D. Programa de Obra.
- 1. Ruta Critica
- 2. Diagrama de Barras

# RUTA CRITICA

ACTIVIDAD	DESCRIPCION	TIEMPO (mes)
1 - 2	Llegada (preparación llegada de mate-	0.5
	rial, equipo y personal	
2 - 3	Tendido de plantilla	2.6
2 - 4	Bombeo	4.0
2 - 8	Excavación	12.23
3 - 5	Colocación de Tubería	15.10
4 - 6	Ademe	0.8
5 - 7	Construcción de Pozos de Visita	2.18
6 - 8	Desademe	0.4
7 - 8	Relleno	5.2
8 - 9	Retiro	0.5



ACTIVIDAD.	THEMPO						1 /	on		34.5	1				1.25	ne jar			20.	Año		10							-
ACTIVIDAD.	(MES)	.; <b>1</b> ,	2	3	4	5	6	7	8	9	10	1)	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	2.4	25	26	27	28
1-2	0.5	0																											
2- 3	2.6	P	Z	Z				- 11			4. 1																		Γ
2-4	4.0	P	Z	Z	Z	2																							Γ
2-8	12.23	E	Z	$\overline{Z}$	Z	$\overline{Z}$	Z	Z	Z	Z	Z	ZZ	Z	7													. 48		Γ
3-5	15.10				Z	$\overline{Z}$	Z	Z	Z	Z	Z	ZZ	Z	Z	Z	Z	Z	Z	Z	]			7						Γ
4 – 6	0.8					2	7																						Γ
5-7	2.18																	٠,			Z	7							
6-8	0.4						0																						Γ
7-8	5.2			Null I																		2	Z	7/	$Z_{\ell}$	$\overline{Z}$	2		Γ
8-9	0.5				,																							1	

DIAGRAMA DE BARRAS

## CONCLUSIONES

Se logró que el programa elaborado fuera útil en el diseño de las redes de alcantarillado, dándonos las ventajas que se proyectaron como lo son una reducción de costos, una reducción de personal y una gran facilidad para llevar a cabo la construcción de una red de alcantarillado.

Habiendo entendido la forma en que hay que alimentar a la computadora con los datos, el programa puede tener una gran variedad de aplicaciones por ejemplo puede dar una gran variedad de soluciones a una misma red de alcantarillado con un mínimo de tiempo pudiendo con esto elegir la solución más óptima en el diseño de cualquier red, se puede variar la forma en que están conectados los tramos, puede colocarse estaciones de bombeo en cualquier punto de la red todo esto con cambios en los datos dándonos los resultados en muy poco tiempo.

Si se desea que la red sea diseñada con más exactitud en los diámetros con relación al volumen de
agua que van a manejar se puede dividir la ciudad en gastos comerciales,
industriales y domésticos dando distintos factores de descarga según la
zona de que se trate y lo que hará el programa será hacer el diseño de
cada una de las zonas por separado.

puede ser utilizado tanto en macrocomputadoras como en microcomputadoras, la única diferencia que existe es que la macro puede hacer el diseño de una gran cantidad de tramos no así la microcomputadora que por su capacidad de memoria reduce el número de tramos por diseñar. Esto no representa una desventaja puesto que puede hacer el diseño por zonas, subcolectores y colectores.

Una de las ventajas que tendrá el lector es que podrá hacer su propio programa y gozar de todas las comodidades que da éste, y más aún si tiene acceso a la máquina PDP 11/34 adquiere una clave en el departamento de cómputo de la Escuela
Nacional de Estudios Profesionales Acatlán puede pedir que transfieran a su clave el programa GEN782 guardado en la cinta 100,200 podrá hacer el diseño de una red de hasta 700 tramos en unos cuantos
minutos.

## BIBLIOGRAFIA

WAGNER, GERHARD. Los Sistemas de Planificación CPM y PERT aplicados a la Construcción. 3 ED., Barcelona, Ed. Gustavo Gili, 1979, 150 p.

RUSSEL E, Geoerge. Hidraulica. 7 Ed., México, Ed. Cecsa, 1978, 554 P.

STEEL W., Ernest. Abastecimiento de Agua y Alcantarillado, 4 Ed., Barcelona, Ed. Gustavo Gili, 1972, 680 p.

PEURIFOY L, Robert. Estimación de los costos de construcción. 11 ed. México, Ed. diana, 1980, 494 p.

MASKEW FAIR, Gordon y CHARLES GEYER, John, Abastecimiento de agua y remoción de aguas residuales. 3 ed., México, Ed. Limusa, 1979, 547 p.

Análisis de Costos Directos en México D.F.. Ed Cámara Nacional de la Industria de la Construcción, Dirección Técnica, 1983, 74

Normas de Proyecto para Obras de Alcantarillado Sanitario en localidades Urbanas de la República Mexicana. Ed. Subsecretaría de biénes inmuebles y obras urbanas, 1979, 87 p.

SOTELO, Gilberto. Apuntes de Hidráulica II. México, Ed. Facultad de Ingeniería, 287 p.

HUGHES f., William. <u>Dinámica de Fluídos</u>. Colombia, Ed. Mc. Graw - Hill, 259 p.

UNDA OPAZO, Francisco. <u>Ingeniería Sanitaria Aplicada a Saneamiento y Salud Pública</u>. México, Ed. Oteha, 1969, 870 p.

MECRACKEN D., Daniel y S. DORON. <u>Métodos Numéricos y Programación Fortran</u>. 10 ed., México, Ed. Limusa, 1978, 476 p.

Codigo Sanitario y sus Disposiciones Reglamentarias. 10 ed., Ed. Porría, 1981, 986 p.

AMAYA BRONDO, Mario. Alcantarillados Tabla para su Diseño. México, Ed. Comisión /Estatal de Servicios Públicos de Mexicali, 1960, 218 p.

BABBITT Harold. Alcantarillado y Tratamiento de Aguas Negras. México, Ed. Cecsa, 1980, 12 p.

CARBAJAL MILLER, Martiniano. Proyecto Alcantarillado Población de Frontera Coahuila - México. Tesis

Universidad

Autónoma de México.

HIDALGO CASTRO, Antonio. Alcantarillado en Papantla Veracruz UNAM

MUÑOZ MENDOZA, A.P.H.. Recomendaciones Proyectar Aguas Negras. UNAM

MATA RUIZ, J. Mario. Construcción del Sistema de Alcantarillado de Matamoros, Tamps. UNAM

CAMPERO CHAVEZ, Arturo. Costos Unitarios Alcantarillados y Proyecto Relativo en Huandacareo Mich.

SANTIZO ALVARADO, Jacobo. Hidráulica del Alcantarillado. UNAM

SOLIS GONZALEZ, Jaime. Teorías Empleadas en Ingeniería Sanitaria. UNAM

GOMEZ DE ALBA, L. Guía Cálculo Sistemas Alcantarillado. UNAM

ROBIN DE CELIS, Dreyfus Francisco. <u>Cálculo de Redes de Distribución de</u>

Agua Potable ENEP. Acatlán