

24/106

UNIVERSIDAD NACIONAL AUTONOMA DE MEXICO
FACULTAD DE INGENIERIA



**METODO NUMERICO PARA EL ANALISIS
DE REDES HIDRAULICAS.**

**APLICACION AL SISTEMA DE DISTRIBUCION
DE AGUA POTABLE EN LA ZONA DE
LOS PEDREGALES DE COYOACAN, D.F.**

TESIS PROFESIONAL

OCTAVIO MEZA BADILLO

MEXICO, D. F.

1981



Universidad Nacional
Autónoma de México



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.

INDICE GENERAL

	PAGINA
CARTA DE TRAMITE	ii
LISTA DE TABLAS	vi
LISTA DE FIGURAS	vii
RESUMEN	ix
CAPITULO I	
INTRODUCCION	1
CAPITULO 2	
ASPECTOS GENERALES	
2.1 Objetivos	4
2.2 Descripción de un sistema de distribución de agua	5
2.3 Datos básicos de diseño	6
2.4 Métodos de cálculo hidráulico	9
CAPITULO 3	
PLANTEO FORMAL DEL PROBLEMA	
3.1 Conceptos básicos de diseño	12
3.2 Método numérico para el análisis estático	13
3.3 Redes abiertas	28
CAPITULO 4	
APLICACION AL SISTEMA DE DISTRIBUCION DE AGUA EN LA ZONA DE "LOS PEDREGALES"	
4.1 Antecedentes	31
4.2 Abastecimiento actual	33
4.3 Datos de proyecto	35
4.4 Abastecimiento de proyecto	36
4.5 Cálculo hidráulico	39

PAGINA

CAPITULO 5	
CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	87
BIBLIOGRAFIA	90

LISTA DE TABLAS

TABLA		PAGINA
4.1	Gastos aportados por los pozos existentes ..	33
4.2	Número de habitantes por colonia	35
4.3	Gastos aportados por los pozos de reforzamiento	37
4.4	Características de los nudos excluidos del análisis por computadora. Primera etapa ...	42
4.5	Características de los tramos excluidos del análisis por computadora. Primera etapa ...	43
4.6	Gastos estimados en los pozos de proyecto ..	62
4.7	Distribución de gastos en los pozos de -- reforzamiento	63
4.8	Características de los nudos excluidos del análisis por computadora. Segunda etapa ...	65
4.9	Características de los tramos excluidos del análisis por computadora. Segunda etapa ...	66
4.10	Presiones de operación de los pozos	67

LISTA DE FIGURAS

FIGURA		PAGINA
4.1	Croquis de localización	32
4.2	Red actual y localización de pozos existentes	34
4.3	Red actual y localización de pozos de reforzamiento	38
4.4	Nueva red de distribución con pozos existentes y de reforzamiento	44
4.5	Gastos demandados en los nudos de la nueva red de distribución. Primera etapa	45
4.6	Numeración de nudos y tramos en la nueva red de distribución. Primera etapa	46
4.7	Cotas de terreno en los nudos de la nueva red de distribución	47
4.8	Distribución de gastos en los tramos de la nueva red (resultados de computadora). Primera etapa	48
4.9	Presiones en los nudos de la nueva red de distribución (resultados de computadora). Primera etapa	49
4.10	Cargas piezométricas en los nudos de la nueva red de distribución (resultados de computado- ra). Primera etapa	50
4.11	Isobaras (curvas de igual presión). Primera etapa	51
4.12	Localización de los nuevos pozos de proyecto. Segunda etapa	61

FIGURA		PAGINA
4.13	Gastos demandados en los nudos. Segunda etapa	68
4.14	Numeración de nudos y tramos. Segunda etapa	69
4.15	Distribución de gastos en los tramos. (resultados de computadora). Segunda etapa	70
4.16	Presiones en los nudos. (resultados de computadora). Segunda etapa	71
4.17	Cargas piezométricas en los nudos (resultados de computadora). Segunda etapa ..	72
4.18	Isobaras (curvas de igual presión). Segunda etapa	73

RESUMEN

El presente trabajo hace énfasis en la aplicación de un modelo computacional dentro del campo de la hidráulica, y de manera específica, en los Sistemas de Abastecimiento de Agua Potable.

Se muestra primeramente y a manera de introducción, el papel que juegan hoy en día las computadoras, para resolver redes de distribución de gran magnitud y en el menor tiempo posible.

Por considerarse de importancia, se incluye en el segundo capítulo, los aspectos generales de un sistema de distribución, tales como: finalidad, descripción y datos básicos que se requieren para su diseño. Así también se comentan brevemente los métodos de cálculo hidráulico que se utilizan en el análisis del mismo.

En el tercer capítulo se hace el planteo formal del problema, se dan a conocer los conceptos básicos de diseño y las herramientas matemáticas necesarias para resol

ver redes hidráulicas. También se hace el desarrollo del método general para el análisis estático de una red de tubos.

Para hacer aplicable la metodología descrita anteriormente, se presenta en el capítulo cuatro, la solución a la red de distribución de agua potable en la zona de "Los Pedregales" correspondiente a la Delegación de Coyacán, D.F. Se utiliza un programa de computadora digital en lenguaje FORTRAN, el cual fue elaborado por el Instituto de Ingeniería. Cabe mencionar que debido a las exigencias de la zona por abastecer, fué necesario efectuar dos corridas en el programa de redes; la primera para analizar la red con sus gastos de demanda actuales y la segunda para las condiciones futuras de la misma.

Finalmente, en el capítulo cinco se dan recomendaciones y conclusiones al trabajo expuesto.

CAPITULO I

INTRODUCCION

El empleo de la técnica computacional y el uso de los denominados "Modelos Matemáticos" se ha ido extendiendo a la mayoría de los campos técnicos.

Es así que dentro de los aspectos que interesan al experto en el recurso "agua", la computación ha encontrado un medio propicio en la aplicación de los problemas relativos a la hidráulica.

Un ejemplo de ello es la utilización de la computadora digital en el diseño de redes de distribución de agua potable, la cual aunada a las técnicas de procesamiento -- electrónico, han desplazado aquellos métodos ineficientes y consumidores de tiempo que requieren de cálculos a mano. Este hecho es más notable cuando la red de distribución --

está formada por una gran cantidad de circuitos, ya que su solución por medio de los métodos tradicionales, resultaría por demás tedioso y costoso.

Respecto a lo anterior, la mayoría de las técnicas de solución comienzan por suponer valores de gastos que satisfacen las condiciones de continuidad. Posteriormente se hacen correcciones a estas suposiciones, utilizando la ecuación de la energía y considerando una tolerancia de error; una solución es encontrada a través de un proceso iterativo en el cual, ambos sistemas de ecuaciones (continuidad y conservación de energía) son satisfechos.

Por otra parte, es innegable que la aplicación de las computadoras en la solución del balanceo hidráulico en las redes de distribución, proporciona innumerables ventajas, entre las cuales se mencionan las siguientes:

- Los cálculos repetitivos se realizan en forma rápida y exacta.
- La aplicación de técnicas de convergencia proporciona una solución con un número bajo de iteraciones.
- Varias alternativas de diseño pueden ser analizadas en forma fácil y rápida.
- Evita cálculos a mano consumidores de tiempo.

- Una vez establecida la técnica de procesamiento electrónico, el programa de computadora puede ser almacenado en tarjetas, disco o cinta y posteriormente usado en el diseño de otras redes. Las proposiciones de entrada y salida del programa pueden ser establecidas en forma precisa, de manera que una persona que desee hacer uso del programa, solamente tendrá que anotar la información de entrada en forma ordenada y no requerirá de profundizar en el conocimiento de la computadora.

Como podrá observarse, el Ingeniero dedicado al diseño de redes de agua potable dispone ya de una herramienta poderosa para el análisis de estos sistemas, lo cual debería ser motivo de satisfacción.

CAPITULO 2

ASPECTOS GENERALES

2.1. OBJETIVOS

El Objetivo principal de una red de distribución de agua potable es proporcionar la cantidad de agua demandada por los distintos usuarios del sistema, tales como -- casas-habitación, multifamiliares, comercios, industrias e hidrantes para incendio, en distintos sitios de la red y a distintas horas. El sistema de distribución deberá ser -- diseñado de tal forma que la presión disponible en las tuberías proporcione:

- a) Flujo y presión adecuados para distintos usos
- b) Presiones no excesivas para evitar fugas y -- reducir consumos.

- c) Diseño óptimo de las pérdidas de carga para aprovechar adecuadamente la carga disponible ó reducir el bombeo.
- d) Diseño óptimo de las tuberías para obtener el diámetro de tubería más económico.

2.2 DESCRIPCION DE UN SISTEMA DE DISTRIBUCION DE AGUA

En relación con la operación, un sistema de distribución de agua potable comprende:

- a) La red de tuberías de distribución.
- b) Las piezas especiales,
- c) Los depositos o tanques elevados y las estaciones de rebombeo.
- d) Las conexiones o servicios a los usuarios y los medidores.

Se considerarán estos puntos por separado relacionándolos luego para captar su operación ordenada.

La red de distribución

El proyecto de las redes de distribución deberá tender a una fácil y eficaz operación; en poblaciones de topografía irregular, los circuitos deberán ser independientes pero ligados entre sí para casos de emergencia.

Las tuberías de la red deberán localizarse a una profundidad que garantice su seguridad según la consistencia del terreno, su acostillado en forma adecuada y el relleno junto a la tubería con material cribado para evitar que junto a ella queden piedras que puedan romperla.

En cuanto a las cargas en la red, deberán ser en función al promedio de altura de las construcciones en mayor número. La existencia de algunos edificios de tres o más pisos no deberá ser determinante para proyectar cargas suficientes para llegar hasta su azotea; en este caso, los propietarios de dichos inmuebles deberán proporcionar lo necesario para su abastecimiento de los pisos altos.

Piezas especiales

Los accesorios que generalmente se tienen en las redes de distribución son principalmente las válvulas de seccionamiento y en algunos casos, hidrantes para tomas pública. Estos se deben usar solamente con carácter transitorio en zonas con predios dispersos.

La colocación de las válvulas deberá proyectarse con la finalidad de controlar en forma más efectiva los volúmenes de agua y en caso dado, aislar zonas de diferente altura.

En general, el objetivo de las válvulas es el de -

aislar sectores del sistema de distribución, con una interrupción mínima del servicio, para hacer reparaciones en las líneas de conducción, conexiones de toma domiciliaria, etc.

Depósitos de distribución

El hecho de que la demanda máxima diaria se presente sólo en ciertas horas del día, hace que pueda atenderse con la reserva de agua en los depósitos de distribución. Estos tienen además la misión fundamental de regular y uniformizar presiones en la red.

En cuanto a los tanques en sí, deben contar con los accesorios y equipos de control y seguridad como: válvulas, medidor, registrador de gasto, tubería de vertido de demasías, indicadores de nivel, ya sean ópticos o de señal eléctrica, etc.

Obras de Captación

Las obras de captación deberán ser de fácil acceso y ubicadas en lugares no inundables; deberán estar protegidas contra agentes externos, como agua de lluvia, personas extrañas, etc. y contar con los accesorios de control y seguridad.

Cuando la captación sea de pozo profundo, deberá ins-

talarse la tuberfa para sonda neumática que permita, en -- cualquier momento, medir los niveles estático y dinámico.

En la descarga de los equipos de bombeo, deberán colocarse: válvula de mariposa, desfoque lateral, medidor de gasto, manómetro para observar las presiones de trabajo y válvula o accesorios supresores de golpe de ariete.

Tomas domiciliarias y medidores

La clase de tuberfa por emplear y sus conexiones en las tomas domiciliarias serán en función de las condiciones del terreno, las características del agua y las presiones de ésta.

Deberá considerarse obligada la instalación de válvulas de inserción y llaves de banqueta.

Un alto porcentaje de fugas en las redes de distribución ocurren en la inserción de la toma domiciliaria. Por tanto, se deberá poner especial cuidado al instalarse la toma.

Por lo anterior, deberá programarse la instalación de las tomas domiciliarias cuando se cuente con la presión en la red.

2.3 DATOS BASICOS DE DISEÑO

Con el fin de realizar el diseño hidráulico de una red de distribución de agua, es necesario contar con la -- información básica de diseño, a saber:

- a) Población a servir.
- b) Demanda de agua, incluyendo distintos usos.
- c) Gastos de diseño, incluyendo gasto máximo diario y horario .
- d) Plano topográfico de la localidad, incluyendo longitud de crucero de calles, elevación de - cruceros, localización de áreas residenciales, comerciales, industriales, públicas y áreas -- verdes.
- e) Tipos de suelos para estimar excavaciones.
- f) Trazo de líneas de alimentación, troncales y de relleno.
- g) Especificaciones de diseño para sistemas de - agua potable.

2.4 METODOS DE CALCULO HIDRAULICO

Para el análisis de redes hidráulicas se han desarrollado un gran número de métodos de cálculo, entre los - cuales se pueden mencionar:

- a) Tuberfa equivalente.

- b) Hardy - Cross .
- c) Técnicas de procesamiento electrónico digital o de convergencia. Entre estas últimas se -- encuentra el método de Newton - Raphson y la Teoría Lineal.

A continuación se hará una breve descripción de - estos métodos, dando un enfoque especial al de la Teoría - Lineal, el cual será expuesto en el Capítulo 3.

Tubería equivalente

Consiste en la sustitución de un sistema de tuberías de distinto diámetro por una tubería equivalente, en la cual la pérdida de carga para un gasto específico, es - la misma que la producida por el sistema reemplazado. - - Este método no puede ser aplicado directamente a un sistema de tuberías que contengan líneas que operen en más de - un circuito o que tenga extracciones. Por otro lado, este método está orientado al cálculo a mano.

Hardy - Cross

Es un método de relajación por correcciones a los gastos o pérdidas de carga asumidas en las tuberías. Como primera aproximación, basta obtener un balance hidráulico aceptable en los nudos y circuitos del sistema. Este pro-

ceso es repetitivo y la rapidez para encontrar el balance depende considerablemente de la primera suposición. Puesto que este método se basa en una serie de cálculos secunciales, el procedimiento puede muy bien ser resuelto con la ayuda de computadora, sin embargo cualquiera que sea el -- procedimiento de cálculo la convergencia hacia el resultado final se ve influida significativamente por los valores asumidos en la primera iteración. Otra limitación de este método es el tener que resolver, circuito por circuito, en forma secuencial y no simultánea.

Newton - Raphson

Esta técnica de convergencia es un método numérico utilizado para solucionar un sistema de ecuaciones lineales, planteadas para cada circuito, y ajustar los gastos en todos los circuitos en forma simultánea. En la práctica se han obtenido resultados más o menos satisfactorios, pero con el inconveniente de que requiere mucho tiempo de cálculo y de datos iniciales que, si son mal estimados, -- pueden conducir a una convergencia muy lenta o, inclusive, no llegar a la solución del sistema. Sin embargo, este método es mucho más rápido, que el de Hardy - Cross.

CAPITULO 3

PLANTEO FORMAL DEL PROBLEMA

3.1 CONCEPTOS BASICOS DE DISEÑO

El diseño de un sistema de distribución de agua - requiere del análisis hidráulico de la red por medio de -- dos conceptos fundamentales:

1. La distribución de gastos en un circuito debe satisfacer el principio de continuidad de flujo en cada nudo:

$$Q_{\text{entrada}} = Q_{\text{salida}} + \text{Extracción y/o Almacenamiento}$$

2. Las pérdidas de carga alrededor de un circuito deben satisfacer el principio de conservación de la - -

energía:

$$\Sigma h = 0$$

Las ecuaciones de continuidad de flujo en los nudos son ecuaciones lineales. Las ecuaciones de conservación de energía en los circuitos son no lineales.

Cualquiera que sea la ecuación utilizada para calcular la pérdida de carga, ésta puede ser expresada como:

$$h_f = K Q^a$$

Así, de la fórmula de Darcy - Weisbach se tiene - que:

$$h_f = f \frac{L}{D} \frac{v^2}{2g} = \frac{8 f L}{\pi^2 g D^5} Q^2 = K Q^2$$

en donde:

L = Longitud de la tubería, en metros

D = Diámetro de la tubería, en metros

g = Aceleración de la gravedad, en m/seg²

v = Velocidad en m/seg

f = Factor de fricción dependiente del tipo de tubería.

3.2 METODO NUMERICO PARA EL ANALISIS ESTADICO

En redes muy extensas, es conveniente disponer - de un método alternativo como el que a continuación se pre

senta. Este criterio se apoya en los principios ya señalados en la sección precedente y consiste en deducir un sistema de ecuaciones a partir de las condiciones de continuidad en los nudos, donde las incógnitas son las cargas en ellos. El sistema lineal y no homogéneo se encuentra fácilmente linealizando las ecuaciones de pérdida por fricción en las tuberías.

En una tubería larga (ver fig.3.1) donde circula un gasto Q_t la única pérdida a considerar es la de fricción. Por tanto, si las cargas en los extremos son h_i y h_j deberá tenerse, de acuerdo con la fórmula de Darcy - Weisbach - que:

$$\Delta h_t = f_t \frac{L_t}{D_t} \frac{v_t^2}{2g}$$

esto es: $\Delta h_t = h_i - h_j = \frac{8 f_t L_t}{\pi^2 D_t^5 g} Q_t^2$

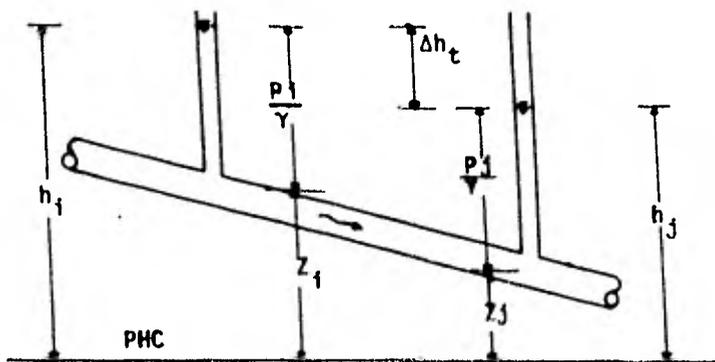


Fig. 3.1

Cabe aclarar que en este análisis, la turbulencia en el tramo se considera plenamente desarrollada y por tanto el factor de fricción es independiente del número de -- Reynolds y depende solo de la rugosidad relativa, es decir:

$$f_t = f_t (\epsilon_t / D_t)$$

Ahora si:
$$C_t = \frac{8 f_t L_t}{\rho^2 D_t^5 g}$$

entonces:
$$\Delta h_t = C_t Q_t^2 \quad (1)$$

En una red de tuberías, como el de la fig. 3.2 el principio de continuidad en cada nudo exigirá:

$$\left. \begin{aligned} -Q_1 + Q_6 &= q'_1 \\ Q_1 + Q_2 + Q_7 &= q'_2 \\ -Q_2 + Q_3 &= q'_3 \\ -Q_3 - Q_4 &= q'_4 \\ Q_4 + Q_5 - Q_7 &= q'_5 \\ -Q_5 - Q_6 &= q'_6 - \bar{q}'_6 \end{aligned} \right\} (1)$$

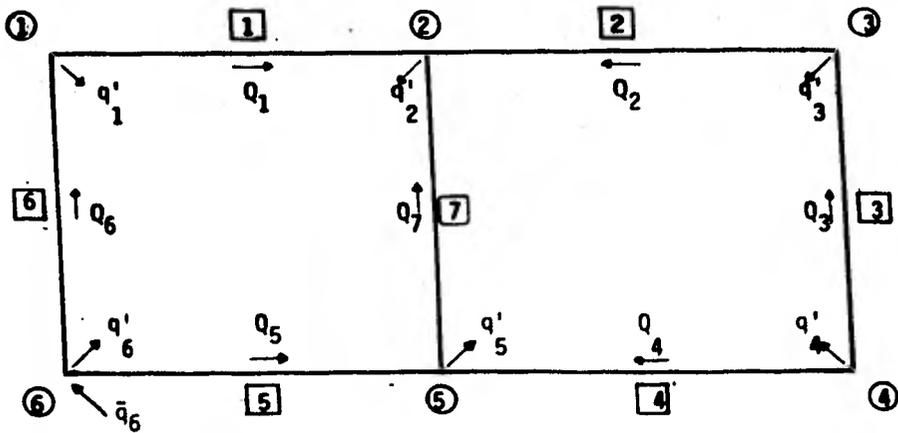


Fig. 3.2

En las expresiones anteriores los gastos Q_1, Q_2, \dots, Q_7 son los que circulan en cada tramo y los gastos (conocidos) q_1, q_2, \dots, q_6 así como \bar{q}_6 son los que salen y -- entran en cada nudo de la red respectivamente.

Si el gasto neto de salida en cada nudo se expresa como: $q_i = q'_i - \bar{q}_i$, entonces el sistema de ecuaciones I se transforma a:

$$\left. \begin{aligned} -Q_1 + Q_6 &= q_1 \\ Q_1 + Q_2 + Q_7 &= q_2 \\ -Q_2 + Q_3 &= q_3 \\ -Q_3 - Q_4 &= q_4 \\ Q_4 + Q_5 - Q_7 &= q_5 \\ -Q_5 - Q_6 &= q_6 \end{aligned} \right\} (I')$$

Por otra parte y en base a la ecuación (1) los desniveles piezométricos en cada tramo, de la fig. 3.2, son:

$$\begin{aligned} h_1 - h_2 &= C_1 Q_1^2 \\ h_3 - h_2 &= C_2 Q_2^2 \\ h_4 - h_3 &= C_3 Q_3^2 \\ h_4 - h_5 &= C_4 Q_4^2 \\ h_6 - h_5 &= C_5 Q_5^2 \\ h_6 - h_1 &= C_6 Q_6^2 \\ h_5 - h_2 &= C_7 Q_7^2 \end{aligned}$$

Si se quiere saber el gasto que circula en dichos tramos, las expresiones anteriores se transforman a:

$$Q_1 = \left(\frac{h_1 - h_2}{c_1} \right)^{1/2} = K_1 \sqrt{h_1 - h_2}$$

$$Q_2 = \left(\frac{h_3 - h_2}{c_2} \right)^{1/2} = K_2 \sqrt{h_3 - h_2}$$

$$Q_3 = \left(\frac{h_4 - h_3}{c_3} \right)^{1/2} = K_3 \sqrt{h_4 - h_3}$$

$$Q_4 = \left(\frac{h_4 - h_5}{c_4} \right)^{1/2} = K_4 \sqrt{h_4 - h_5}$$

$$Q_5 = \left(\frac{h_6 - h_5}{c_5} \right)^{1/2} = K_5 \sqrt{h_6 - h_5}$$

$$Q_6 = \left(\frac{h_6 - h_1}{c_6} \right)^{1/2} = K_6 \sqrt{h_6 - h_1}$$

$$Q_7 = \left(\frac{h_5 - h_2}{c_7} \right)^{1/2} = K_7 \sqrt{h_5 - h_2}$$

en donde: $K_t = \frac{1}{\sqrt{c_t}}$; para $t = 1$ a 7

Ahora sustituyendo las expresiones anteriores en las ecuaciones de continuidad (sistema I') se obtiene un nuevo sistema de ecuaciones en términos de las cargas piezométricas, el cual queda expresado de la siguiente manera:

$$\left. \begin{aligned} - K_1 \sqrt{h_1 - h_2} + K_6 \sqrt{h_6 - h_1} &= q_1 \\ K_1 \sqrt{h_1 - h_2} + K_2 \sqrt{h_3 - h_2} + K_7 \sqrt{h_5 - h_2} &= q_2 \\ - K_2 \sqrt{h_3 - h_2} + K_3 \sqrt{h_4 - h_3} &= q_3 \\ - K_3 \sqrt{h_4 - h_3} - K_4 \sqrt{h_4 - h_5} &= q_4 \\ K_4 \sqrt{h_4 - h_5} + K_5 \sqrt{h_6 - h_5} - K_7 \sqrt{h_5 - h_2} &= q_5 \\ - K_5 \sqrt{h_6 - h_5} - K_6 \sqrt{h_6 - h_1} &= q_6 \end{aligned} \right\} \text{(II)}$$

Como podrá observarse, la solución al sistema de ecuaciones anteriormente formado es difícil de obtener, - - pues es un sistema no lineal e indeterminado; no obstante - la solución al mismo se expone a continuación.

Primeramente se tratará de linealizar las ecuaciones que componen al sistema en cuestión (sistema I'). Para esto, se hace referencia a la fig. 3.1 ; en la cual el gas to que circula por el tramo "t" está dado por la expresión:

$$Q_t = K_t \sqrt{h_i - h_j}$$

además si: $Z = h_i - h_j$, entonces:

$$Q_t = K_t Z^{1/2} \quad (2)$$

y podrá decirse que el gasto en dicho tramo, es función de las diferencias piezométricas, es decir: $Q_t = f(Z)$

Para el desarrollo de esta función, se hará uso de la serie de Taylor, la cual establece que:

$$f(Z) = f(a) + f'(a)(Z-a) + f''(a) \frac{(Z-a)^2}{2!} + \dots + f^{(n)}(a) \frac{(Z-a)^n}{n!}$$

Ahora bien, con el objeto de linealizar las ecuaciones que forman el sistema I', se desarrollarán los términos que lo componen en base a la serie antes descrita, - pero considerando sólo los dos primeros términos (lineales); es decir:

$$f(Z) = f(a) + f'(a) (Z - a)$$

De acuerdo a lo anterior, la expresión (2) queda finalmente como:

$$f(Z) = f(a) + \frac{1}{2} K_t a^{1/2} (Z - a)$$

y desarrollando términos:

$$f(Z) = f(\bar{a}) + \frac{1}{2} K_t \frac{Z}{a^{1/2}} - \frac{1}{2} K_t a^{1/2} \quad (3)$$

Si se designa $Z = Z^{n+1}$ al valor (desconocido) de $h_i - h_j$ en la iteración $n+1$ y $a = Z^n$ el valor (conocido) de $h_i - h_j$ en la iteración n , entonces:

$$f(Z) = Q_t^{n+1} \quad \text{y} \quad f(a) = Q_t^n$$

además si: $Q_t^n = K_t a^{1/2}$

entonces: $a^{1/2} = \frac{Q_t^n}{K_t}$

Finalmente sabiendo que $Z^{n+1} = h_i^{n+1} - h_j^{n+1}$ la expresión (3) queda transformada en:

$$Q_t^{n+1} = Q_t^n + \frac{1}{2} K_t^2 \frac{h_i^{n+1} - h_j^{n+1}}{Q_t^n} - \frac{1}{2} Q_t^n$$

Cabe mencionar que en las expresiones anteriores n y $n+1$ son superíndices que representan la iteración.

Ahora si: $K_t^2 = \frac{1}{C_t}$, entonces

$$Q_t^{n+1} = \frac{Q_t^n}{2} + \frac{h_i^{n+1} - h_j^{n+1}}{2 C_t Q_t^n}$$

que puede expresarse también como:

$$Q_t^{n+1} = \frac{Q_t^n}{2} + \frac{h_i^{n+1} - h_j^{n+1}}{2 C_t |Q_t^n|}$$

Llamando α_t^n al denominador del segundo término, - se obtiene la expresión de linealización del gasto en el -- tramo "t" para la iteración n+1; esto es:

$$Q_t^{n+1} = \alpha_t^n h_i^{n+1} - \alpha_t^n h_j^{n+1} + \frac{Q_t^n}{2} \quad (4)$$

Sustituyendo la expresión anterior en la ecuación del nudo 1, correspondiente al sistema I', se obtiene:

$$-\alpha_1^n h_1^{n+1} + \alpha_1^n h_2^{n+1} - \frac{Q_1^n}{2} + \alpha_6^n h_6^{n+1} - \alpha_6^n h_1^{n+1} + \frac{Q_6^n}{2} = q_1$$

reduciendo y agrupando resulta:

$$-(\alpha_1^n + \alpha_6^n) h_1^{n+1} + \alpha_1^n h_2^{n+1} + \alpha_6^n h_6^{n+1} = q_1 + \frac{Q_1^n}{2} - \frac{Q_6^n}{2}$$

ahora como:

$$\frac{Q_1^n}{2} - \frac{Q_6^n}{2} = - \frac{q_1}{2}$$

entonces:

$$-(\alpha_1^n + \alpha_6^n) h_1^{n+1} + \alpha_1^n h_2^{n+1} + \alpha_6^n h_6^{n+1} = \frac{q_1}{2}$$

Desarrollando en forma análoga para las ecuaciones de los nudos 2, 3, 4, 5 y 6 se tiene que:

$$\alpha_1^n h_1^{n+1} - (\alpha_1^n + \alpha_2^n + \alpha_7^n) h_2^{n+1} + \alpha_2^n h_3^{n+1} + \alpha_7^n h_5^{n+1} = \frac{q_2}{2}$$

$$\alpha_2^n h_2^{n+1} - (\alpha_2^n + \alpha_3^n) h_3^{n+1} + \alpha_3^n h_4^{n+1} = \frac{q_3}{2}$$

$$\alpha_3^n h_3^{n+1} - (\alpha_3^n + \alpha_4^n) h_4^{n+1} + \alpha_4^n h_5^{n+1} = \frac{q_4}{2}$$

$$\alpha_7^n h_2^{n+1} + \alpha_4^n h_4^{n+1} - (\alpha_4^n + \alpha_5^n + \alpha_7^n) h_5^{n+1} + \alpha_5^n h_6^{n+1} = \frac{q_5}{2}$$

$$\alpha_6^n h_1^{n+1} + \alpha_5^n h_5^{n+1} - (\alpha_6^n + \alpha_5^n) h_6^{n+1} = \frac{q_6}{2}$$

El sistema de ecuaciones antes descrito puede representarse matricialmente de la forma:

-	$(\alpha_1^n + \alpha_6^n)$	α_1^n	0	0	0	α_6^n	h_1^{n+1}	$\frac{q_1}{2}$
α_1^n	$-(\alpha_1^n + \alpha_2^n + \alpha_7^n)$	α_2^n	0	α_7^n	0	0	h_2^{n+1}	$\frac{q_2}{2}$
0	α_2^n	$-(\alpha_2^n + \alpha_3^n)$	α_3^n	0	0	0	h_3^{n+1}	$\frac{q_3}{2}$
0	0	α_3^n	$-(\alpha_3^n - \alpha_4^n)$	α_4^n	0	0	h_4^{n+1}	$\frac{q_4}{2}$
0	α_7^n	0	α_4^n	$-(\alpha_4^n + \alpha_5^n + \alpha_7^n)$	α_5^n	0	h_5^{n+1}	$\frac{q_5}{2}$
α_6^n	0	0	0	α_5^n	$-(\alpha_6^n + \alpha_5^n)$	0	h_6^{n+1}	$\frac{q_6}{2}$

Como podrá observarse, la matriz de coeficientes es simétrica, además el sistema es indeterminado puesto que

el plano de referencia para medir las cotas es arbitrario. Por otra parte, dicha matriz tiene un determinante nulo, ya que contiene un renglón linealmente dependiente de los demás; entonces si se conoce h_6 , puede eliminarse el renglón 6 y la representación matricial (sistema determinado) quedará: . . .

$$\begin{bmatrix} -(a_1^n + a_6^n) & a_1^n & 0 & 0 & 0 \\ a_1^n & -(a_1^n + a_2^n + a_7^n) & a_2^n & 0 & a_7^n \\ 0 & a_2^n & -(a_2^n + a_3^n) & a_3^n & 0 \\ 0 & 0 & a_3^n & -(a_3^n + a_4^n) & a_4^n \\ 0 & a_7^n & 0 & a_4^n & -(a_4^n + a_5^n + a_7^n) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h_1^{n+1} \\ h_2^{n+1} \\ h_3^{n+1} \\ h_4^{n+1} \\ h_5^{n+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{q_1}{2} - a_6^n h_6 \\ \frac{q_2}{2} \\ \frac{q_3}{2} \\ \frac{q_4}{2} \\ \frac{q_5}{2} - a_5^n h_6 \end{bmatrix}$$

De esta forma ha quedado linealizado el sistema de ecuaciones I' y por tanto se tiene un método de interacción sencillo para acelerar considerablemente la convergencia del cálculo de la red.

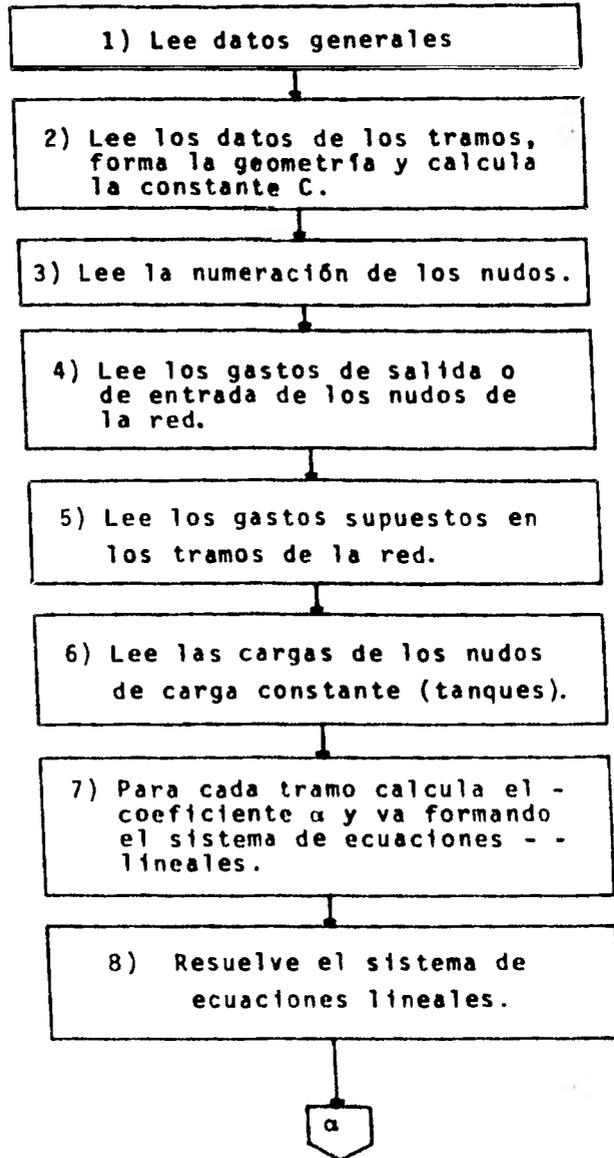
Esquemáticamente, el procedimiento de interacción se representa por el sistema:

$$\begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & \dots & a_{1n} \\ a_{21} & a_{22} & \dots & a_{2n} \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ \cdot & \cdot & \cdot & \cdot \\ a_{n1} & a_{n2} & \dots & a_{nn} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} h_1^{n+1} \\ h_2^{n+1} \\ \cdot \\ \cdot \\ \cdot \\ h_n^{n+1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ \cdot \\ b_n \end{bmatrix}$$

Dado que el determinante de la matriz de coeficientes a_{ij} es nulo, se requiere fijar los valores de alguna - o algunas h_i^{n+1} , que permitan definir a las restantes en - - función de las prefijadas. Tal circunstancia resulta ventajosa cuando se desea establecer previamente valores a los - niveles de los tanques de suministro.

Con base en lo anteriormente expuesto, se tiene -- el siguiente diagrama de bloques para el análisis estático de una red de tubos.

DIAGRAMA DE BLOQUES





9) Determina los nuevos gastos en los tramos de la red y - va revisando si cumplen con la tolerancia impuesta.

10) Cuando todos los gastos - cumplen con la tolerancia establecida pasa a 11), - en caso contrario continúa con el bloque 7).

11) Imprime resultados (gastos en los tramos y cargas en los nudos de la red) y termina.

3.3 REDES ABIERTAS

Una red se llama abierta cuando los conductos que la componen se ramifican sucesivamente después de un punto común, sin intersectarse después para formar circuitos.

La ramificación abierta se esquematiza en la fig. 3.3. De acuerdo con los niveles en los distintos recipientes y la longitud de los tubos, se deberá conocer la dirección de los gastos en los distintos tramos.

Así, del teorema de Bernoulli entre el recipiente superior y los extremos de los tubos resulta:

$$Z_0 - \left(Z_j + \frac{P_j}{\gamma} + \frac{V_j^2}{2g} \right) = \Sigma h$$

donde el subíndice j corresponde a las características - - hidráulicas de cualquiera de las secciones finales de descarga de los ramales.

Además, en cada punto de ramificación (nudo), se cumple el principio de continuidad:

$$\Sigma Q = 0$$

Así, por ejemplo si el extremo II descarga libremente a la atmósfera, la ecuación correspondiente, con $j = II$ y $\frac{P_{II}}{\gamma} = 0$ es:

$$Z_0 - \left(Z_{11} + \frac{v_{11}^2}{2g} \right) = \Sigma h_1 + \Sigma h_2 + \Sigma h_4$$

en que Σh_1 representa la suma de las pérdidas menores en el tubo 1.

El resultado será un sistema de tantas ecuaciones como incógnitas tenga el problema. Para la red mostrada -- se pueden establecer ocho ecuaciones de Bernoulli y cinco ecuaciones de continuidad, cualesquiera que sean las incógnitas por encontrar.

Si el problema por resolver consiste en diseñar los diámetros de los trece tramos, conocida la geometría de la red y los gastos que circulan en cada tramo, se deberán fijar por lo menos cinco diámetros cualesquiera de los trece tramos, que eviten la indeterminación del problema, ya que las ecuaciones de continuidad en cada nudo se convierten en identidades.

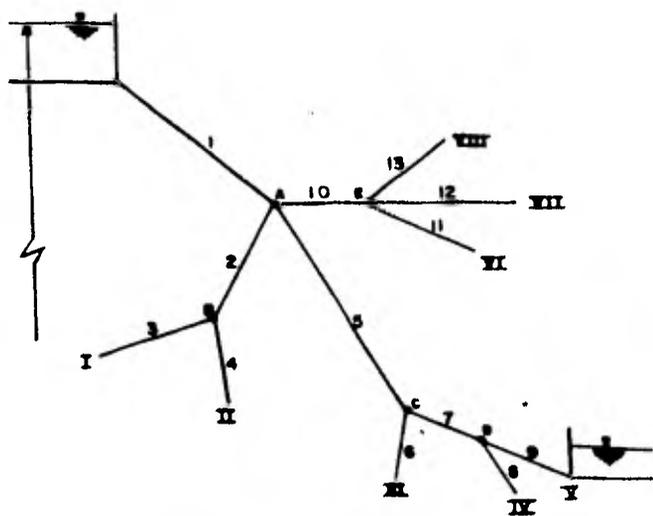


FIG. 3.3 Red abierta

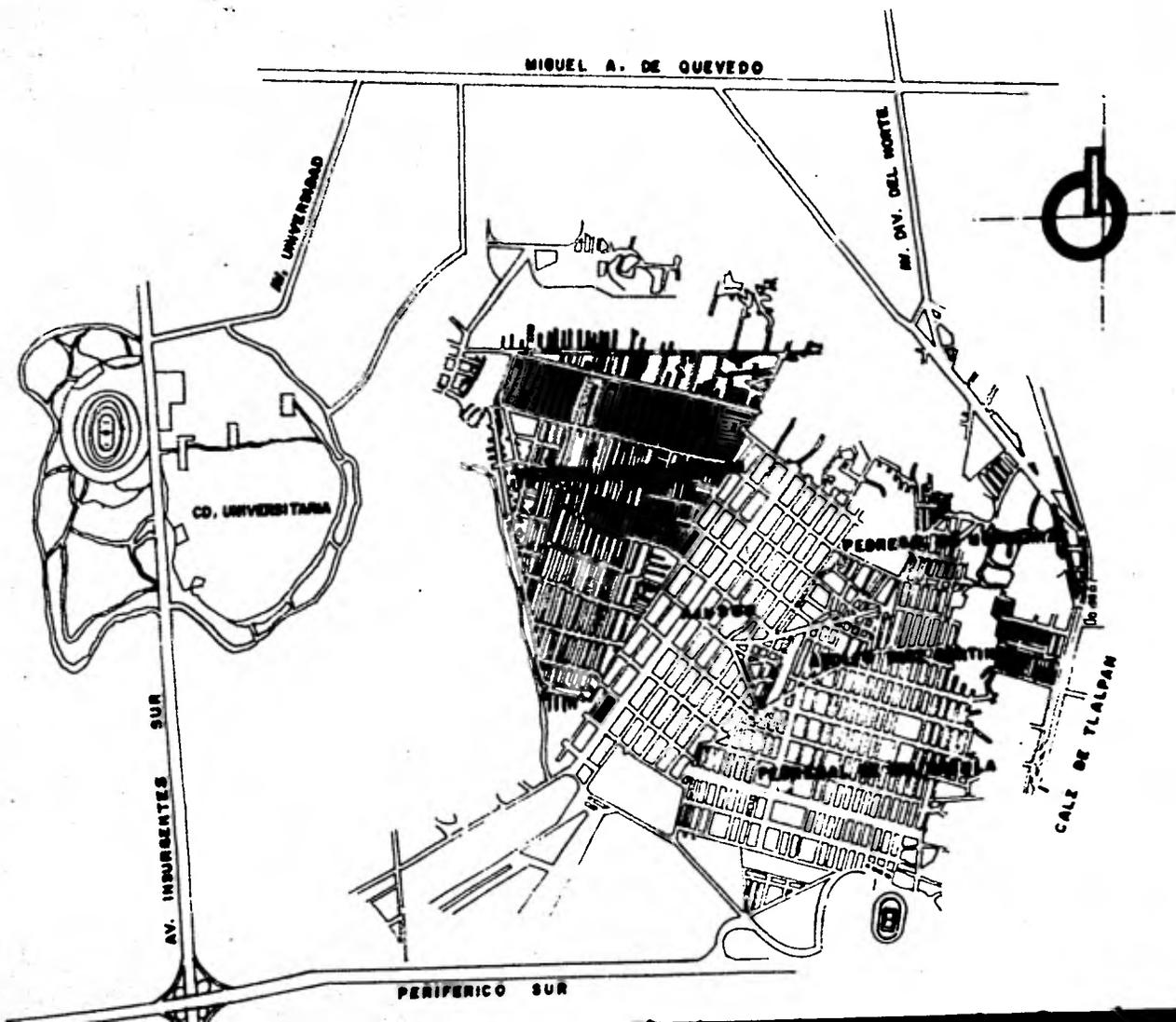
CAPITULO 4

APLICACION AL SISTEMA DE DISTRIBUCION DE AGUA EN LA ZONA DE LOS PEDREGALES

4.1 ANTECEDENTES

Al sur de la Ciudad de México se localiza la zona de "Los Pedregales", correspondiente a la Delegación de Coyoacán. Como es sabido, la formación del suelo en dicha zona es de origen volcánico, teniendo además una topografía bastante accidentada.

Ahora bien, el estudio en cuanto a agua potable se refiere se limitará únicamente a las colonias: Ajusco, - - Rufz Cortínez, Pedregal de Santa Ursula, Pedregal de Santo Domingo, Ajusco Huayamilpas y Pedregal de Monserrat. Por otra parte, el nivel socio-económico de estas colonias se



podría considerar relativamente bajo.

4.2 ABASTECIMIENTO ACTUAL

Actualmente el abastecimiento de agua potable a las colonias anteriormente mencionadas se realiza unicamente - por medio de pozos profundos, los cuales descargan su caudal directamente a la red de distribución existente. Dichos pozos corresponden tanto al Sistema de Pozos Municipales del Departamento del Distrito Federal, como al Sistema Sur de la Comisión de Aguas del Valle de México, (CAVM) (ver fig. 4.2). El caudal aportado por los mismos a la zona de estudio, es de 313.5 l/s. La tabla 4.1 muestra el gasto aportado por cada pozo.

TABLA 4.1

GASTOS APORTADOS POR LOS POZOS EXISTENTES		
SISTEMA	POZO	GASTO (l/s)
Pozos Municipales (D.D.F)	Ajusco	22.4
Pozos Municipales (D.D.F)	Ruiz Cortínez	37.2
Pozos Municipales (D.D.F)	La Ciénega	59.9
Comisión de A. del Valle de M.	No. 24	87.0
Comisión de A. del Valle de M.	No. 25	107.0
TOTAL		313.5 l/s

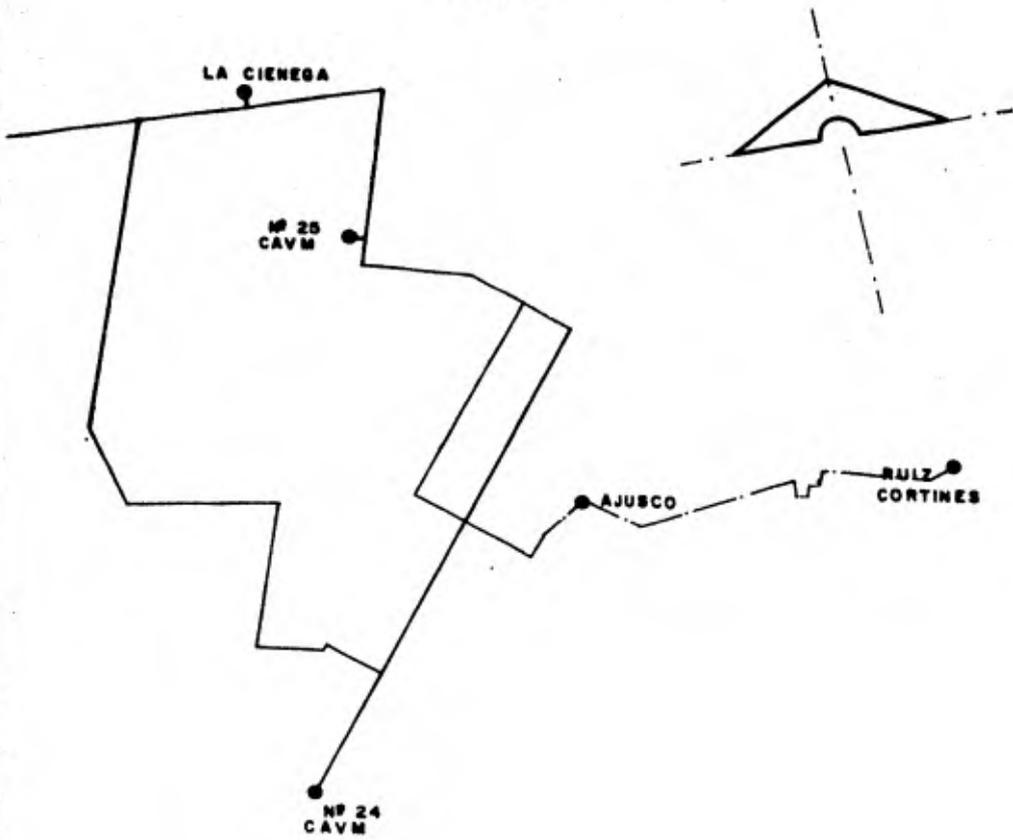


FIG. 4.2 Red actual y localización de pozos existentes

4.3 DATOS DE PROYECTO

En base a las estimaciones de la Delegación de - - Coyoacán, la población correspondiente a la zona de estudio asciende a 350,000 habitantes. La distribución aproximada de éstos en las diferentes colonias queda como se describe a la tabla 4.2. Por otra parte, la superficie total cubierta por ésta es de 1152.25 hectáreas, por tanto la densidad de población en dicha zona llega a 304 hab/Ha.

TABLA 4.2

NUMERO DE HABITANTES POR COLONIA	
COLONIA	HABITANTES
Ajusco	99,578
Rufz Cortínez	36,669
Pedregal de Santa Ursula	75,551
Pedregal de Santo Domingo	118,578
P. de Monserrat y A. Huayamilpas	19,624
TOTAL	350,000 hab.

Cálculo de las demandas

Considerando que el nivel socio-económico de las colonias antes mencionadas es relativamente bajo, se estima -

que la dotación adecuada sea de 150 l/hab.-dfa. Así mismo, tomando en cuenta que el abastecimiento a la red de la zona se efectuará exclusivamente por medio de pozos localizados dentro de ella, sin la inclusión de tanques de regularización, el cálculo de las demandas se hará con base al gasto máximo diario. Por tanto:

$$\text{Demanda} = \text{Dotación} \times \text{Población total}$$

además si: Dotación = 150 lts/hab.-dfa

Población = 350,000 hab.

Coef. Variación diaria 1.2

1 dfa = 86,400 seg.

entonces:

$$Q \text{ máx. diario} = 1.2 \left(\frac{150 \times 350,000}{86,400} \right) = 729.2 \text{ l/s.}$$

Como podrá observarse, los pozos actuales sólo cubren el 43% de la demanda actual, por lo que es necesario incrementar las fuentes de abastecimiento en la zona para así cubrir el déficit que se presenta, y en cierta forma tener asegurada la demanda futura.

4.4 ABASTECIMIENTO DE PROYECTO

Para poder aliviar la situación planteada, se con-

sidera conveniente que las nuevas fuentes de abastecimiento queden dentro de la zona de estudio; ésto es con el fin de evitar costos excesivos en cuanto a líneas de conducción. Dichas fuentes serán pozos que corresponden a los sistemas anteriormente mencionados y cuya localización es como se muestra en la fig. 4.3 . El gasto total aportado por éstos es de 403.90 l/s (consultar tabla 4.3). Cabe mencionar que dichos pozos no abastecen actualmente a ninguna de las colonias en estudio. Por otra parte, con la inclusión de ésta nueva aportación, se logrará aumentar el gasto disponible a 717.90 l/s, que representa el 98% de la demanda actual.

TABLA 4.3

GASTOS APORTADOS POR LOS POZOS DE REFORZAMIENTO		
SISTEMA	POZO	GASTO
Pozos Municipales (D.D.F)	Viveros del Reloj	26.9
Comisión de A. del Valle de M.	No. 15	102.0
Comisión de A. del Valle de M.	No. 16	69.0
Comisión de A. del Valle de M.	No. 17	111.0
Comisión de A. del Valle de M.	No. 18	95.0
	TOTAL	403.90 l/s

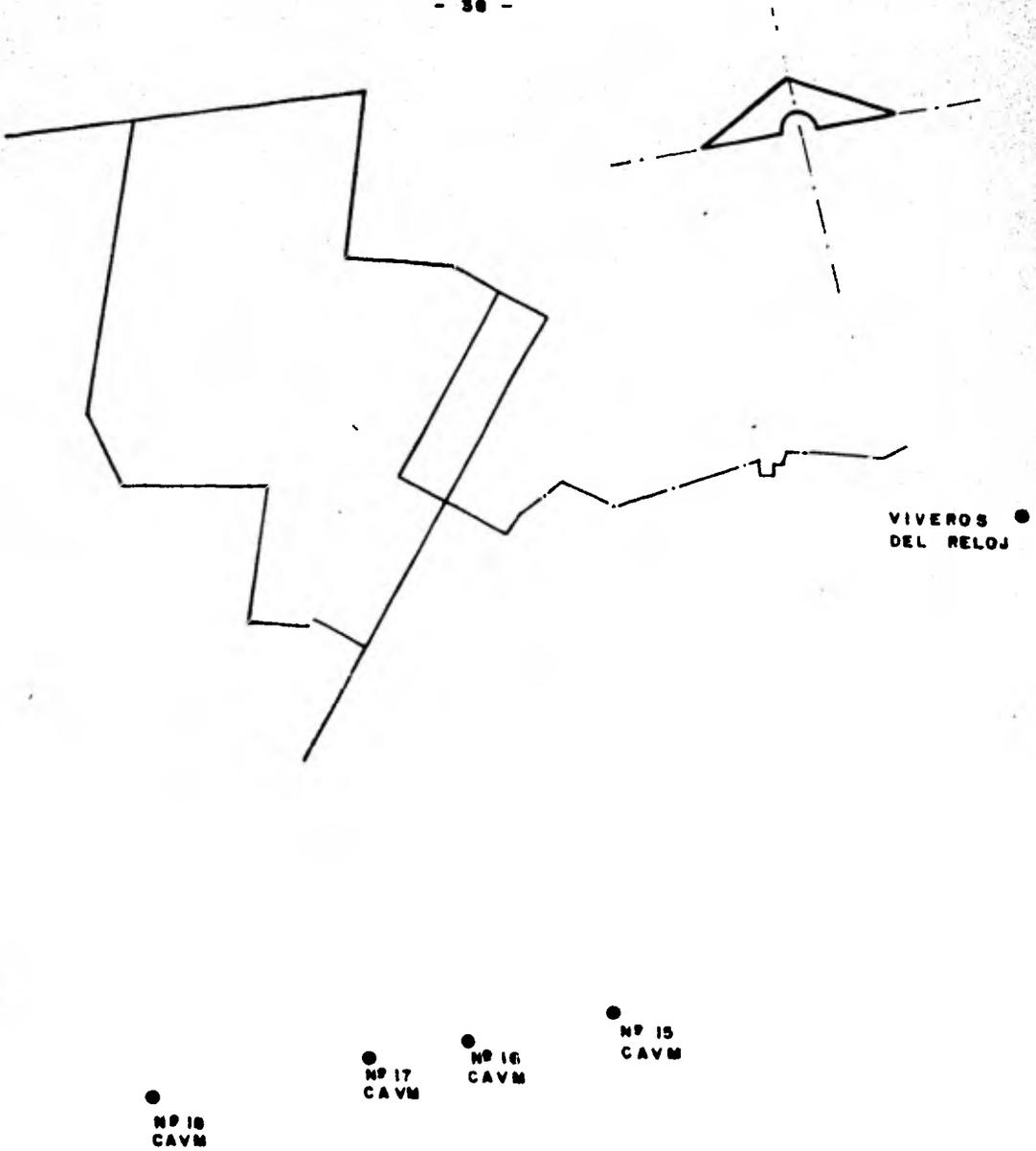


FIG. 4.3 Red actual y localización de pozos de reforzamiento .

4.5 CALCULO HIDRAULICO

Con el objeto de definir un criterio racional para la eliminación del déficit de gasto de 11.77 l/s, el análisis del funcionamiento hidráulico de la red se efectuará en dos etapas. La primera tendrá la finalidad de definir el trazo de isobaras (curvas de igual presión) en toda la zona. En este análisis se incluyen los pozos existentes y los de reforzamiento así como una red de distribución con tubería de 304.8 mm (12") de diámetro. En esta primer etapa se podrá detectar la zona de baja presión y, así mismo, tener localizado el lugar más conveniente de nuevos pozos que puedan eliminar el déficit de gasto existente, y además, cubrir las demandas futuras que se presenten en la zona.

Finalmente, una vez definida la localización de las nuevas fuentes de abastecimiento, se realizará la segunda etapa, la cual contemplará el funcionamiento hidráulico definitivo de la red, así como las presiones de operación en cada uno de los pozos (existentes y de proyecto).

Primera etapa

A fin de hacer posible la construcción secuencial de las etapas de proyecto, se efectuará el análisis hidráulico de la red mediante computadora. Para el efecto se --

consideró necesario completar a la red existente con tubería de polietileno (ver Fig. 4.4), ya que por su alta flexibilidad requiere una profundidad de zanja relativamente pequeña, lo cual resulta conveniente tomando en cuenta que la superficie de la zona está constituida por roca, y que de otra manera se incrementarían enormemente los costos de excavación.

Por otra parte, se procedió al cálculo de las demandas en cada uno de los nudos de la red y cuya suma resultó ser de 729.17 l/s. De acuerdo con esto, se multiplicaron las demandas concentradas en los nudos por un factor igual a:

$$k = \frac{\text{Aportación}}{\text{Demanda}} = \frac{717.40}{729.17} = 0.98$$

Cabe mencionar que la aportación corresponde a la dada por los pozos existentes y de reforzamiento (tablas 4.1 y 4.3).

El objeto de obtener el factor k, es de reducir la demanda total al valor del gasto disponible, lo cual garantiza el cumplimiento del principio de continuidad.

Con base en este criterio, se obtuvieron las demandas mostradas en la fig. 4.5, en la que también se pueden observar los gastos aportados por los pozos ya men

cionados.

En la fig. 4.6 se indica la enumeración de nudos y tramos de la red. Como podrá observarse en dicha figura, los nudos 53 al 58 están unidos a la red mediante los tramos abiertos 70 a 84. Estos tramos se pueden excluir del análisis del sistema como red cerrada y posteriormente con la ecuación de la energía calcular las cargas piezométricas en los nudos extremos. Por estos motivos, el análisis por computadora solo consideró hasta el nudo 52 y tramo 69. Las características de los nudos y tramos excluidos se anotan según se muestra en las tablas 4.4 y 4.5. El factor de fricción utilizado corresponde a la fórmula de Darcy - Weisbach.

Finalmente, el análisis del funcionamiento hidráulico se realizó por medio del programa de computadora visto en el capítulo 3. Cabe recordar que dicho programa resuelve en forma simultánea la ecuación de continuidad en los nudos y la de Darcy - Weisbach en los tramos.

En las hojas anexas se muestran los resultados del análisis. Así mismo, en la fig. 4.7 se contempla la distribución de gastos en los tramos; la 4.8 muestra las cotas de terreno; la 4.9, las presiones en los mismos; la 4.10, las cargas piezométricas, y por último la fig. 4.11 muestra el trazo de las isobaras, las cuales se hicieron -

en base a las presiones obtenidas de dicho análisis.

TABLA 4.4

CARACTERISTICAS DE LOS NUDOS EXCLUIDOS DEL ANALISIS POR COMPUTADORA		
NUDO	GASTO (l/s)	COTA (m)
53	5.05	97.602
54	3.00	105.391
55	1.73	97.666
56	2.35	98.481
57	3.24	93.481
58	5.38	87.465
59	1.61	122.512
60	4.18	120.783
61	2.76	131.490
62	0.99	135.736
63	6.71	97.196
64	2.73	89.648
65	2.73	93.546
66	7.86	100.000
67	6.91	85.260

TABLA 4.5

CARACTERISTICAS DE LOS TRAMOS EXCLUIDOS DEL ANALISIS POR COMPUTADORA				
TRAMO	NUDOS QUE UNE	LONGITUD (m)	DIAMETRO (m)	FACTOR DE FRICCIÓN, f
70	13 - 57	310	0.3048	0.007
71	16 - 58	450	0.3048	0.007
72	18 - 60	200	0.3048	0.007
73	59 - 60	200	0.3048	0.007
74	60 - 61	260	0.3048	0.007
75	27 - 62	80	0.3048	0.007
76	31 - 63	560	0.3048	0.007
77	36 - 64	190	0.3048	0.007
78	41 - 65	260	0.3048	0.007
79	1 - 66	580	0.3048	0.0115
80	4 - 67	540	0.3048	0.007
81	5 - 53	300	0.3048	0.007
82	9 - 54	220	0.3048	0.007
83	10 - 55	300	0.3048	0.007
84	11 - 56	300	0.3048	0.007

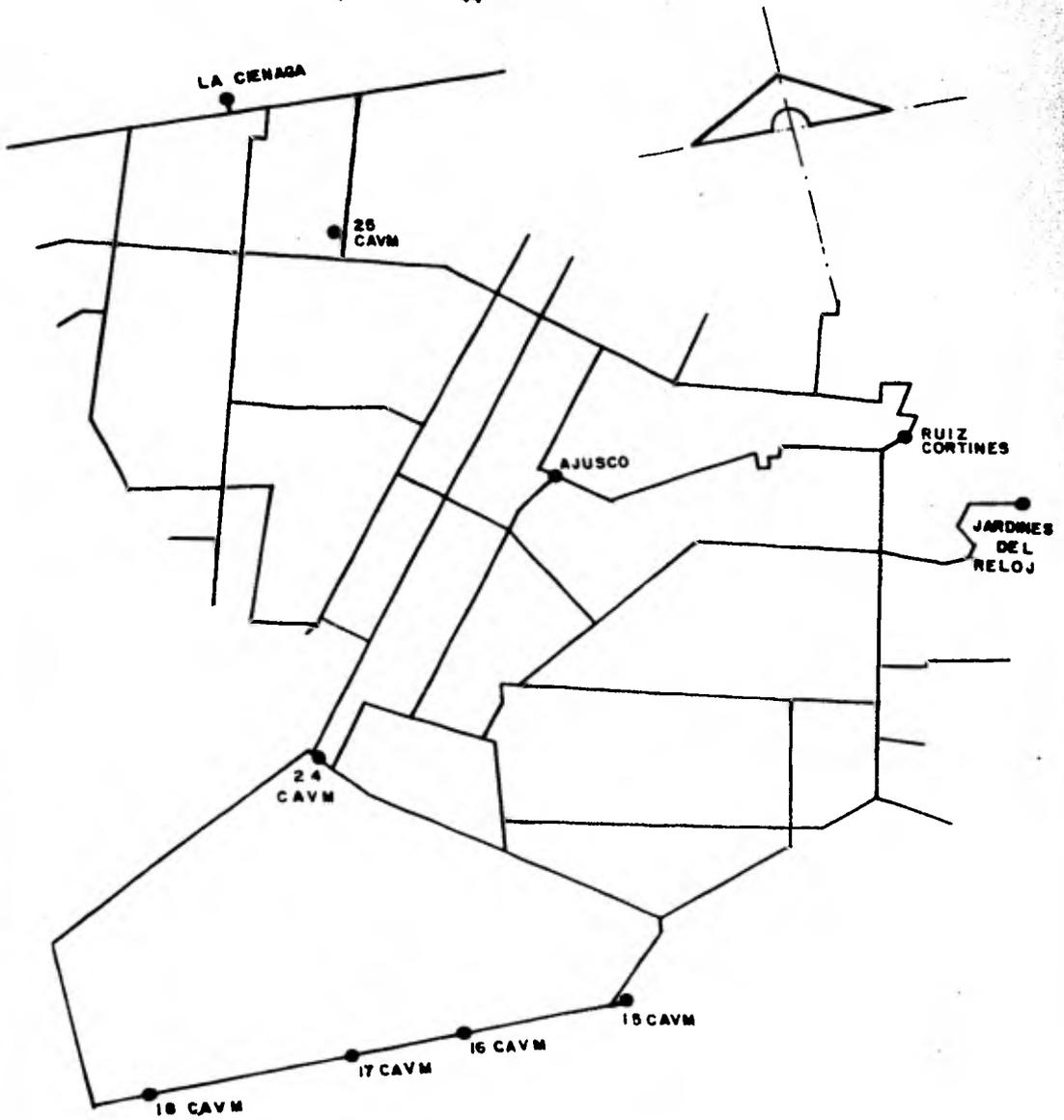


FIG 4.4 Nueva red de distribución con pozos existentes y de reforzamiento.

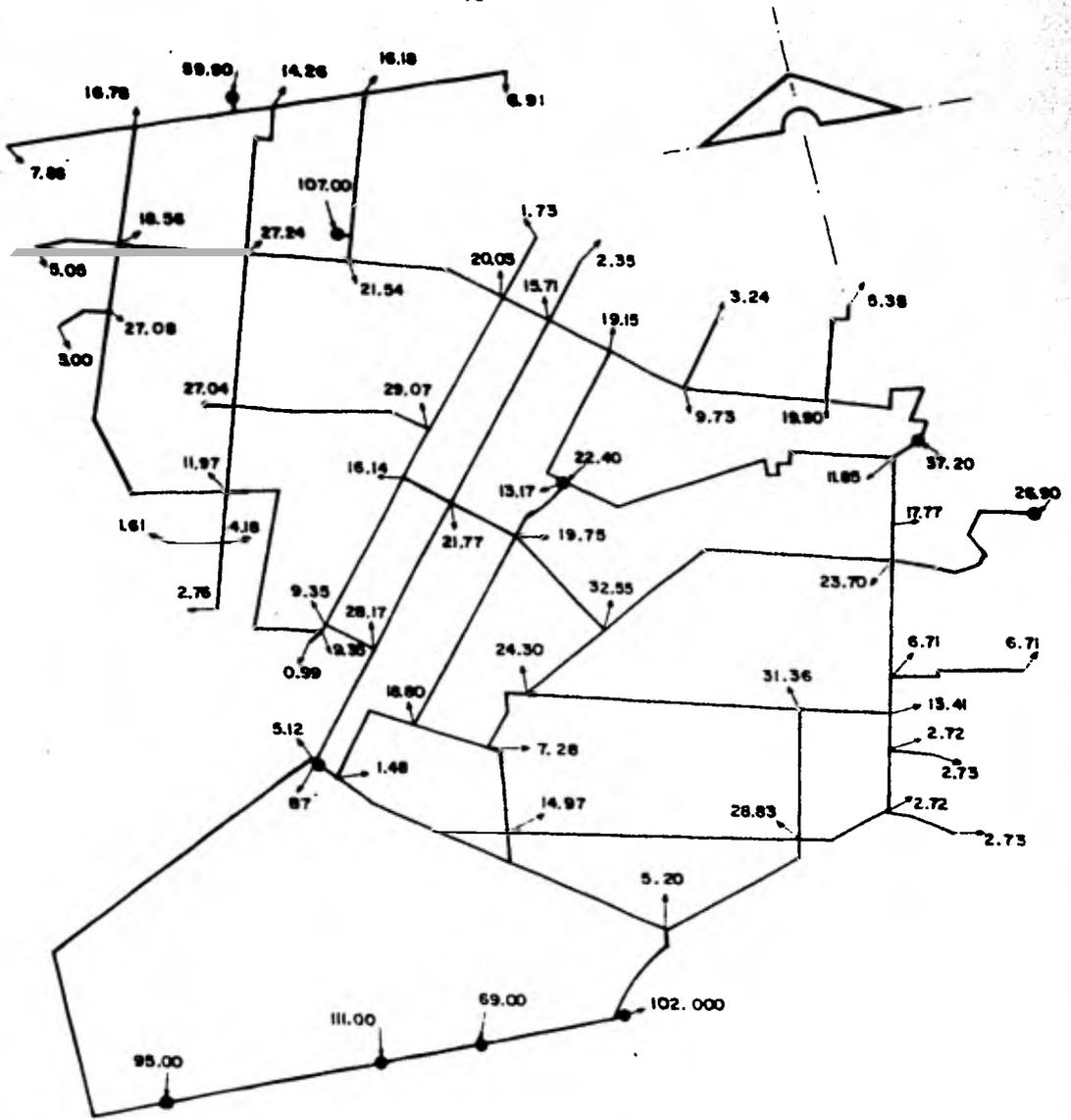


FIG. 4.5 Gastos demandados en los nudos de la nueva red de distribución. Primera etapa

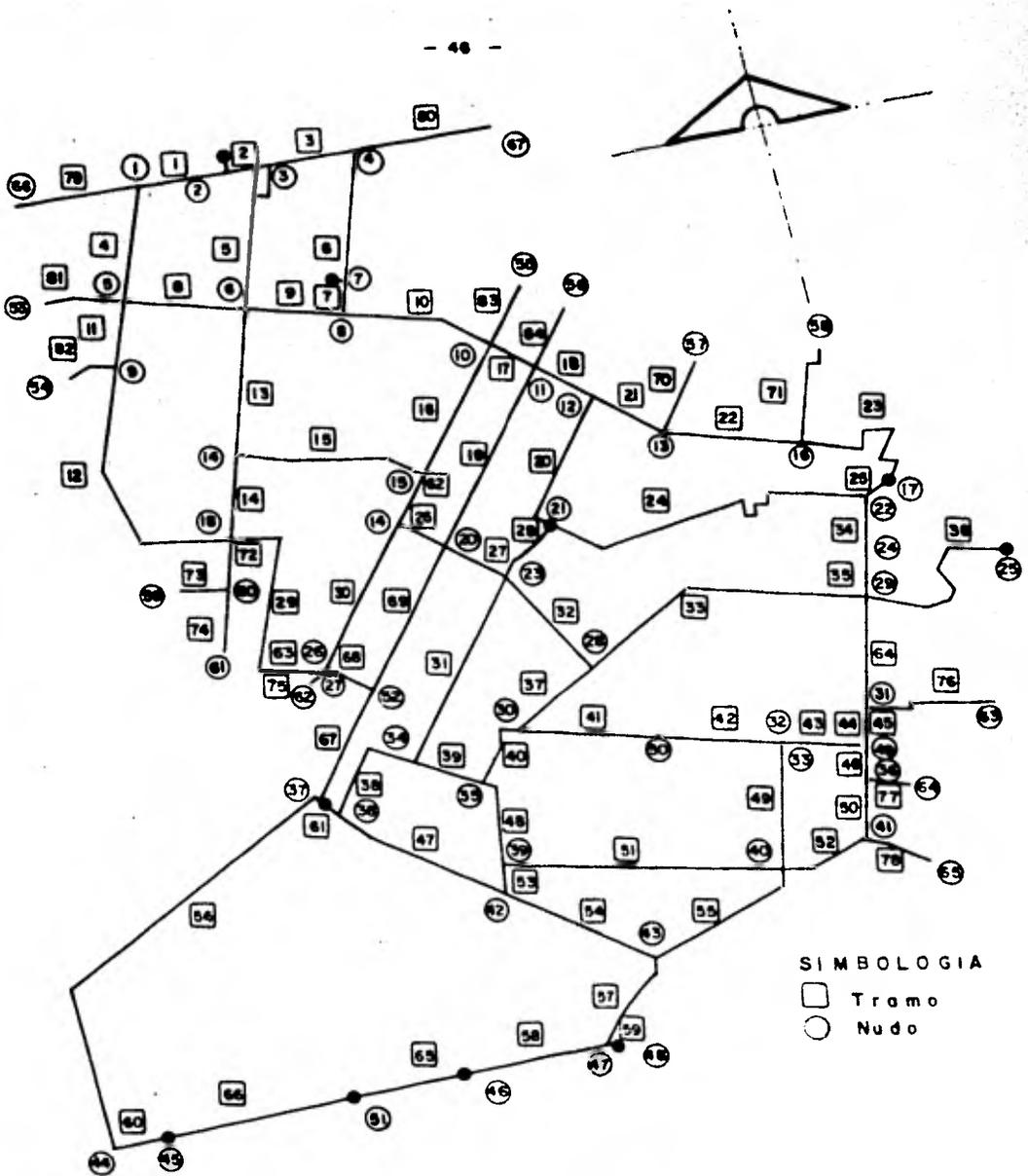


FIG 4.6 Numeración de nudos y tramos en en la nueva red de distribución. Primera etapa.

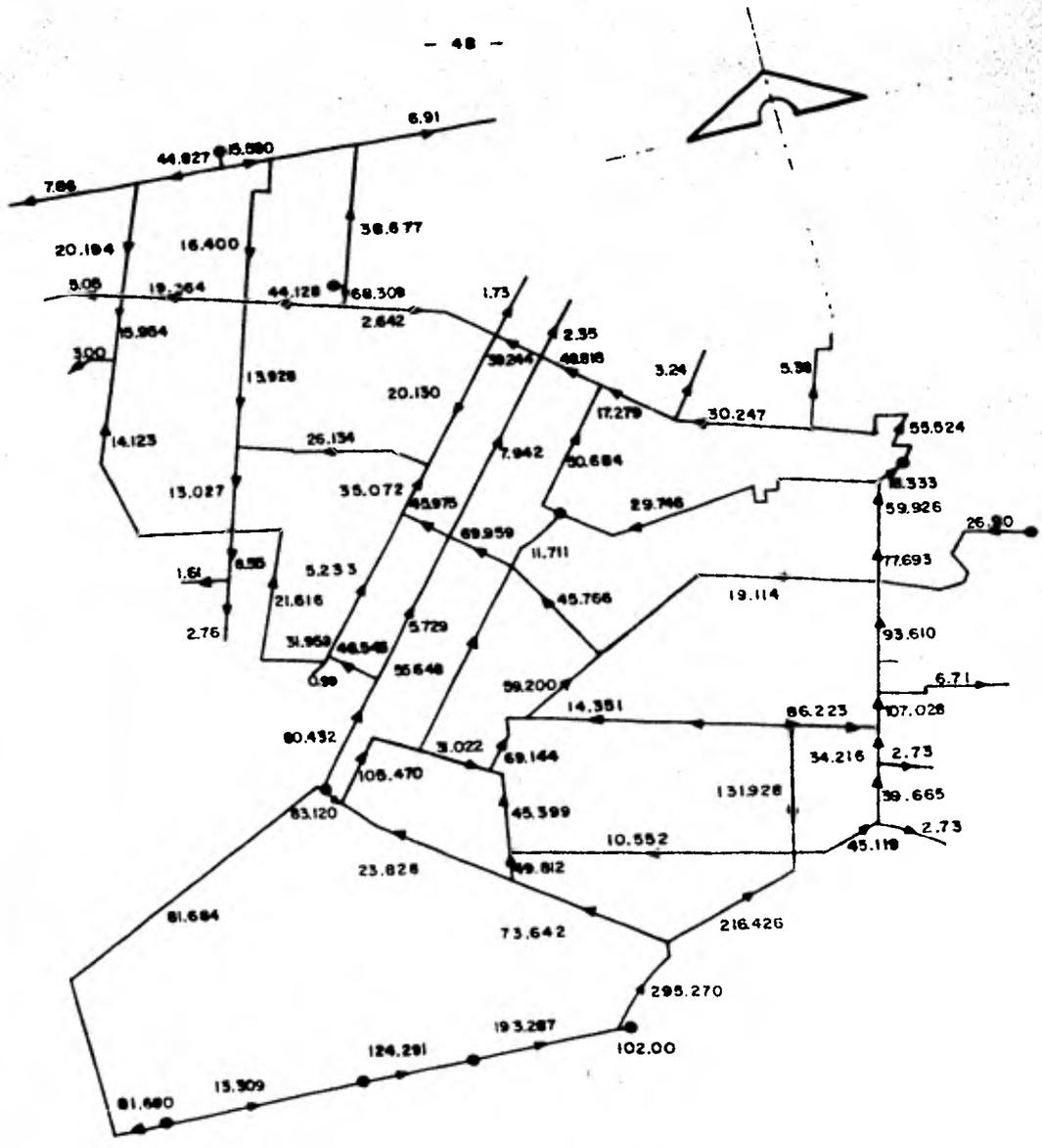


FIG. 4.8 Distribución de gastos en los tramos de la nueva red (resultados de computadora). Primera etapa.

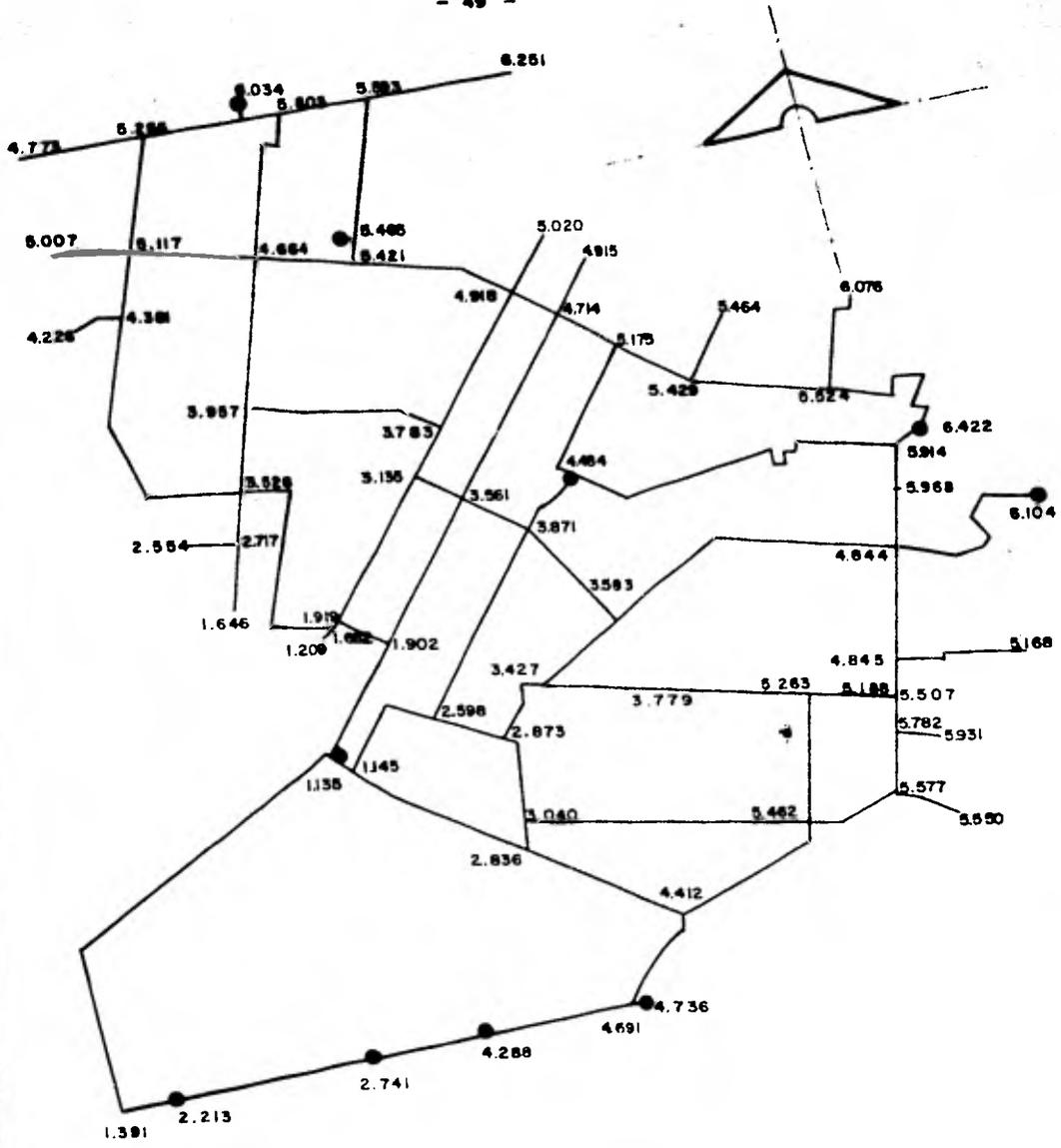


FIG. 4.9 Presiones en los nudos de la nueva red de distribución (resultados de computadora). Primera etapa.

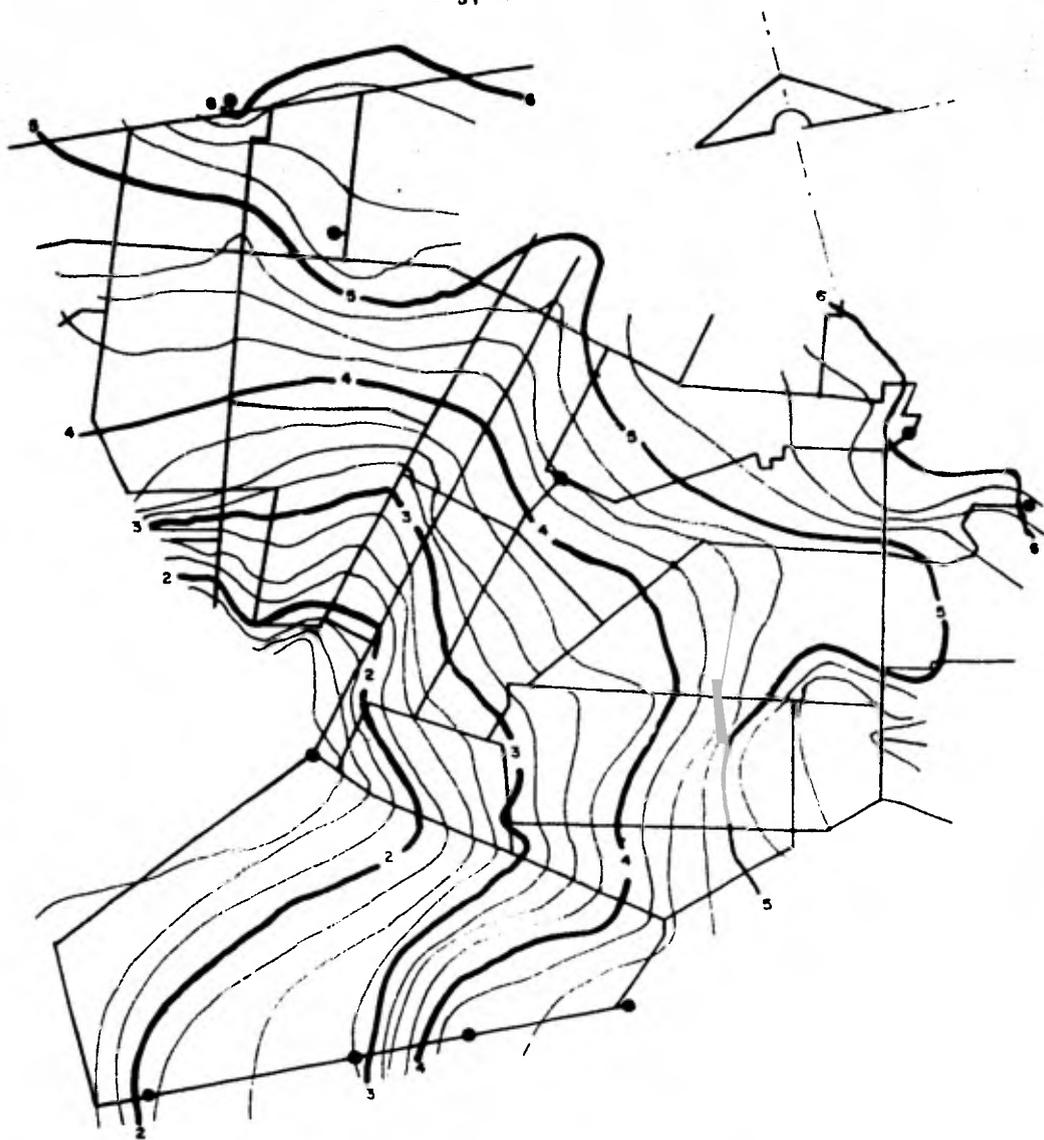


FIG. 4.11 isobaras (curvas de igual presión). Primera etapa.

RESULTADOS DEL ANALISIS POR COMPUTADORA

(PRIMERA ETAPA)

ALQS DE CPEA CONSTANTE
NDEC CARSA (2)

52 142.66

1. The purpose of this document is to provide information regarding the activities of the organization in the area of international relations. This information is classified as "TOP SECRET" and is intended for the use of authorized personnel only.

2. The information contained herein is the property of the organization and is not to be disseminated outside the organization without the express written consent of the appropriate authorities. Any unauthorized disclosure of this information is strictly prohibited.

3. This document is classified as "TOP SECRET" and is intended for the use of authorized personnel only. It is to be stored in a secure location and handled in accordance with the organization's security policies.

4. The information contained herein is the property of the organization and is not to be disseminated outside the organization without the express written consent of the appropriate authorities. Any unauthorized disclosure of this information is strictly prohibited.

5. This document is classified as "TOP SECRET" and is intended for the use of authorized personnel only. It is to be stored in a secure location and handled in accordance with the organization's security policies.

6. The information contained herein is the property of the organization and is not to be disseminated outside the organization without the express written consent of the appropriate authorities. Any unauthorized disclosure of this information is strictly prohibited.

THE UNIVERSITY OF CHICAGO
LIBRARY

THE UNIVERSITY OF CHICAGO
LIBRARY

THE UNIVERSITY OF CHICAGO
LIBRARY

Segunda etapa

En base a la construcción de las isobaras (Fig. - 4.11), se podrá observar que el lugar más conveniente, des de el punto de vista operativo, para ubicar las nuevas - - fuentes de abastecimiento es en la zona de baja presión. - Por tanto, los sitios más indicados para construir nuevos pozos, son los que muestran en la fig. 4.12 .

Ahora bien, los estudios geohidrológicos realiza- dos en el lugar, indican que las aportaciones estimadas en dichos pozos son las que se describen en la tabla 4.6, las cuales suman un gasto total de 170 l/s.

Por otra parte, haciendo la suma de los gastos -- provenientes de pozos existentes, de reforzamiento y de -- proyecto localizados en la zona, se tiene que la aporta--- ción total de todos éstos es de 887,40 l/s, por lo cual -- ahora existe un superávit de 158,23 l/s, pues como se re-- cordará la demanda existente es de 729,20 l/s.

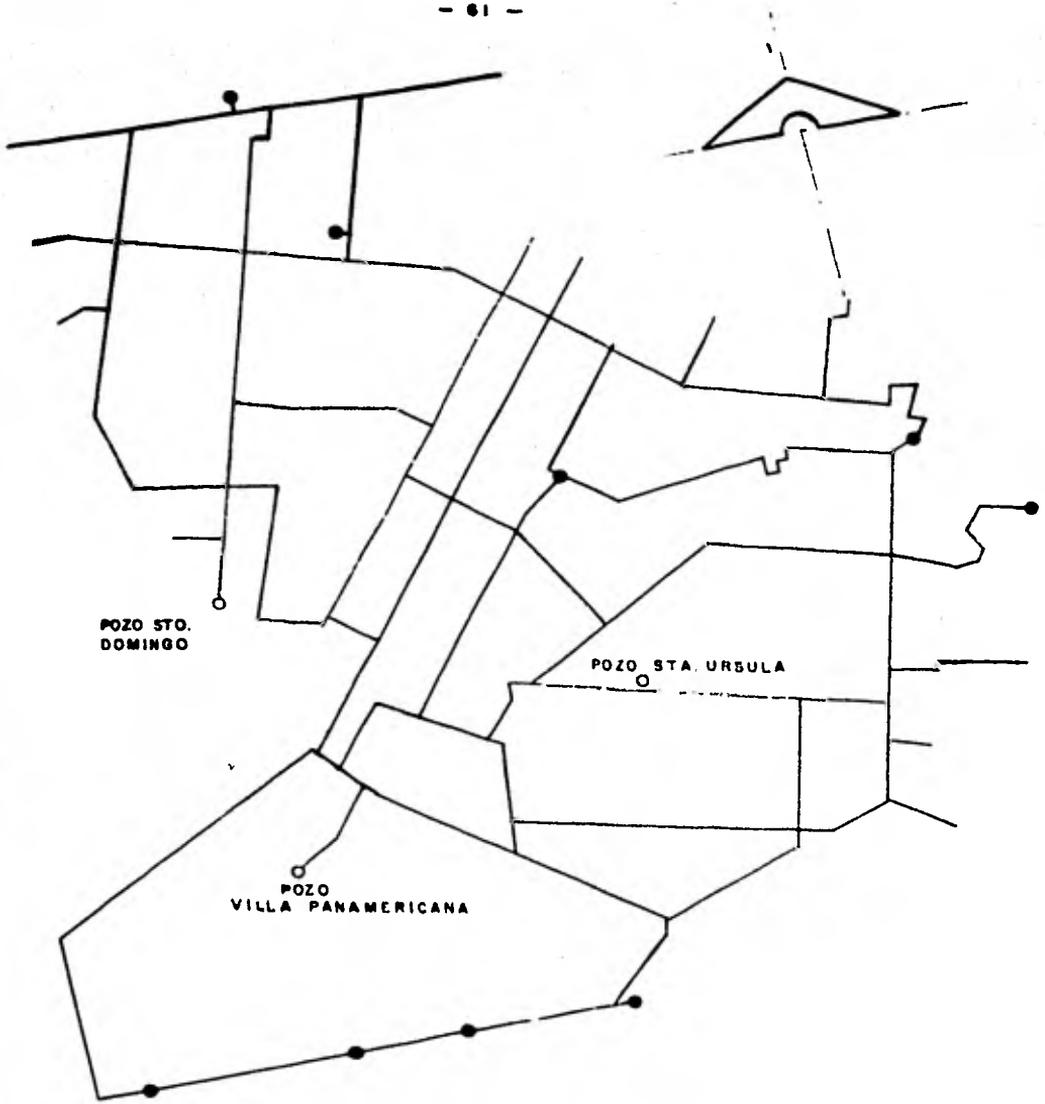


FIG. 4.12 Localización de los nuevos pozos de proyecto. Segunda etapa.

TABLA 4.6

GASTOS ESTIMADOS EN LOS POZOS DE PROYECTO	
POZO	GASTO (l/s)
Villa Panamericana	70
Santo Domingo	50
Santa Ursula	50
TOTAL	<u>170 l/s</u>

Como se recordará, los pozos de reforzamiento --- (15 a 18 de la Comisión de Aguas del Valle de México), - - aportan conjuntamente 377 l/s para abastecer diferentes -- zonas circunvecinas a la que se ha venido tratando; por -- tanto, con el fin de lesionar lo menos posible a las colo-- nias abastecidas por estos pozos, y además tomando en cuenta el superávit que se presenta en la zona, se utilizará solo la parte necesaria del gasto enviado por los pozos -- antes mencionados para el abastecimiento de "Los Pedrega-- les".

A continuación se define un coeficiente de reduc-- ción, el cual tiene como objetivo aprovechar la parte pro-- porcional del caudal de cada pozo.

$$Cr = \frac{\text{gastos de los pozos 15 a 18 CAVM} - \text{superávit}}{\text{gastos de los pozos 15 a 18 CAVM}}$$

$$Cr = \frac{377 - 158.23}{377} = 0.5803$$

De acuerdo con esto, la tabla 4.7 nos indica los gastos que se enviarán a la zona de estudio, así como los excedentes de los pozos en cuestión.

TABLA 4.7

DISTRIBUCION DE GASTOS EN LOS POZOS DE REFORZAMIENTO			
POZO		Gasto enviado a la zona de estudio (l/s)	Gasto excedente (l/s)
15	CAVM	59.19	42.81
16	CAVM	40.04	28.96
17	CAVM	64.41	46.59
18	CAVM	55.13	39.87

Tomando en cuenta la aportación necesaria de los pozos mencionados, y considerando que los gastos excedentes salían de la red en estudio en los puntos de descarga originales, se procedió nuevamente al cálculo de las demandas, pero ahora con la totalidad de las necesidades cubiertas.

Los gastos aportados por los pozos y los demandados en los nudos se muestran en la fig. 4.13. En esta figura también se han incluido los gastos excedentes de los pozos 15 a 18 de la CAVM. Así mismo, la fig. 4.14 contempla la enumeración de nudos y tramos para esta etapa.

De manera semejante a como se efectuó en la primera etapa, las tablas 4.8 y 4.9 describen las características de nudos y tramos excluidos del análisis por computadora.

El análisis del funcionamiento hidráulico de la red en esta segunda etapa, se realizó del mismo modo que en la primera. Los resultados se muestran en las hojas --anexas correspondientes. Por otra parte, en la fig. 4.15 se puede observar la distribución de gastos en los tramos; en la 4.16; las presiones en los nudos; en la 4.17, las --cargas piezométricas; finalmente, el trazado de isobaras --correspondiente se contempla en la fig. 4.18.

Como resumen del análisis efectuado para la primera y segunda etapa en la red de distribución, en la tabla 4.10 se muestran las presiones que deberán tener los pozos que abastecerán a la zona de "Los Pedregales".

TABLA 4.8

CARACTERISTICAS DE LOS NUDOS EXCLUIDOS DEL ANALISIS
POR COMPUTADORA (SEGUNDA ETAPA)

NUDO	GASTO (1/s)	COTA (m)
55	5.13	97.602
56	3.05	105.391
57	1.76	97.666
58	2.39	98.823
59	3.29	93.481
60	5.47	87.465
61	1.64	122.512
62	4.25	120.783
63	2.81	131.490
64	1.01	135.736
65	6.82	97.196
66	2.77	89.648
67	2.77	93.546
68	7.99	100.000
69	7.02	85.260

TABLA 4.9

CARACTERISTICAS DE LOS TRAMOS EXCLUIDOS DEL ANALISIS POR COMPUTADORA (SEGUNDA ETAPA)				
TRAMO	NUDOS QUE UNE	LONGITUD (m)	DIAMETRO (m)	FACTOR DE FRIC- CION, f.
72	13 - 59	310	0.3048	0.007
73	16 - 60	450	0.3048	0.007
74	18 - 62	200	0.3048	0.007
75	61 - 62	200	0.3048	0.007
76	62 - 63	260	0.3048	0.007
77	27 - 64	80	0.3048	0.007
78	31 - 65	560	0.3048	0.007
79	36 - 66	190	0.3048	0.007
80	41 - 67	260	0.3048	0.007
81	1 - 70	580	0.3048	0.007
82	4 - 69	540	0.3048	0.007
83	5 - 55	300	0.3048	0.007
84	9 - 56	220	0.3048	0.007
85	10 - 57	300	0.3048	0.007
86	11 - 58	300	0.3048	0.007

TABLA 4.10

PRESIONES DE OPERACION DE LOS POZOS (kg/cm ²)		
POZO	PRIMERA ETAPA	SEGUNDA ETAPA
No. 15 Sistema Sur (CAVM)	4.73	4.79
No. 16 Sistema Sur (CAVM)	4.28	4.38
No. 17 Sistema Sur (CAVM)	2.74	2.71
No. 18 Sistema Sur (CAVM)	2.21	2.17
No. 24 Sistema Sur (CAVM)	1.13	1.17
No. 25 Sistema Sur (CAVM)	5.46	5.47
Viveros del Reloj (D.D.F.)	6.10	6.04
Ciénega	6.03	6.04
Ajusco (D.D.F.)	4.48	4.44
Rufz Cortínez (D.D.F.)	6.42	6.35
Villa Panamericana	----	1.49
Santo Domingo	----	1.65
Santa Ursula	----	3.73

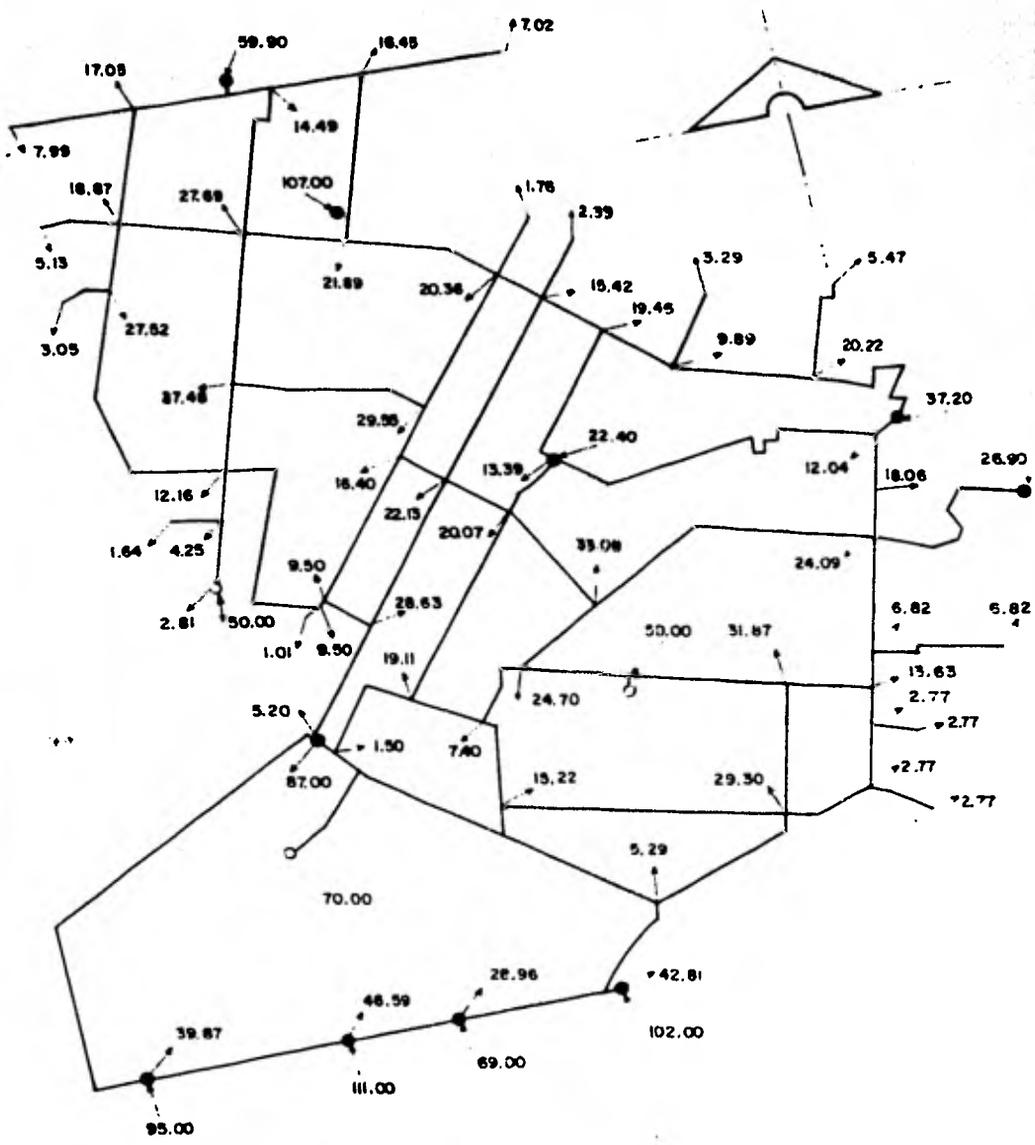


FIG. 4.13 Gastos demandados en los nudos. Segunda etapa.

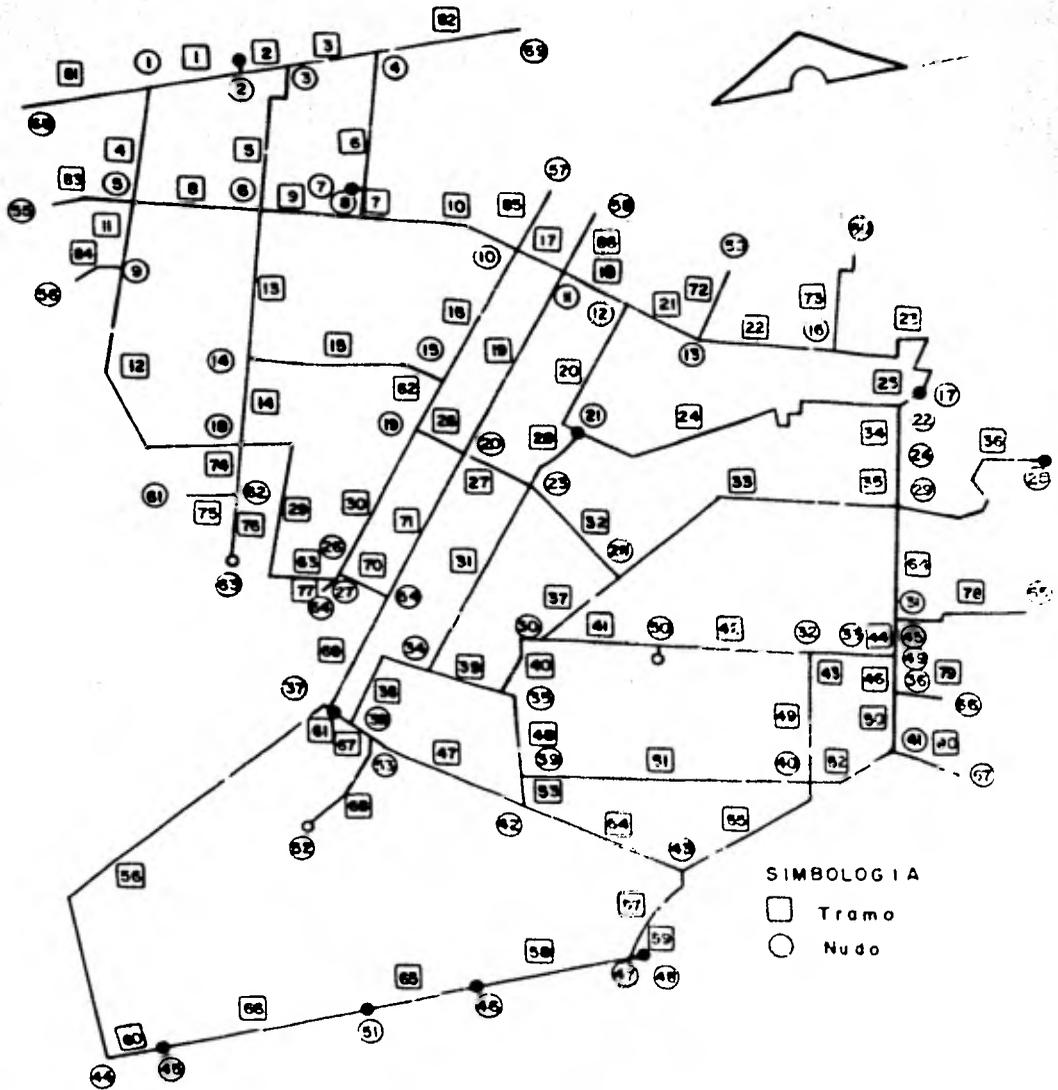


FIG 4.14 Numeración de nudos y tramos. Segunda etapa.

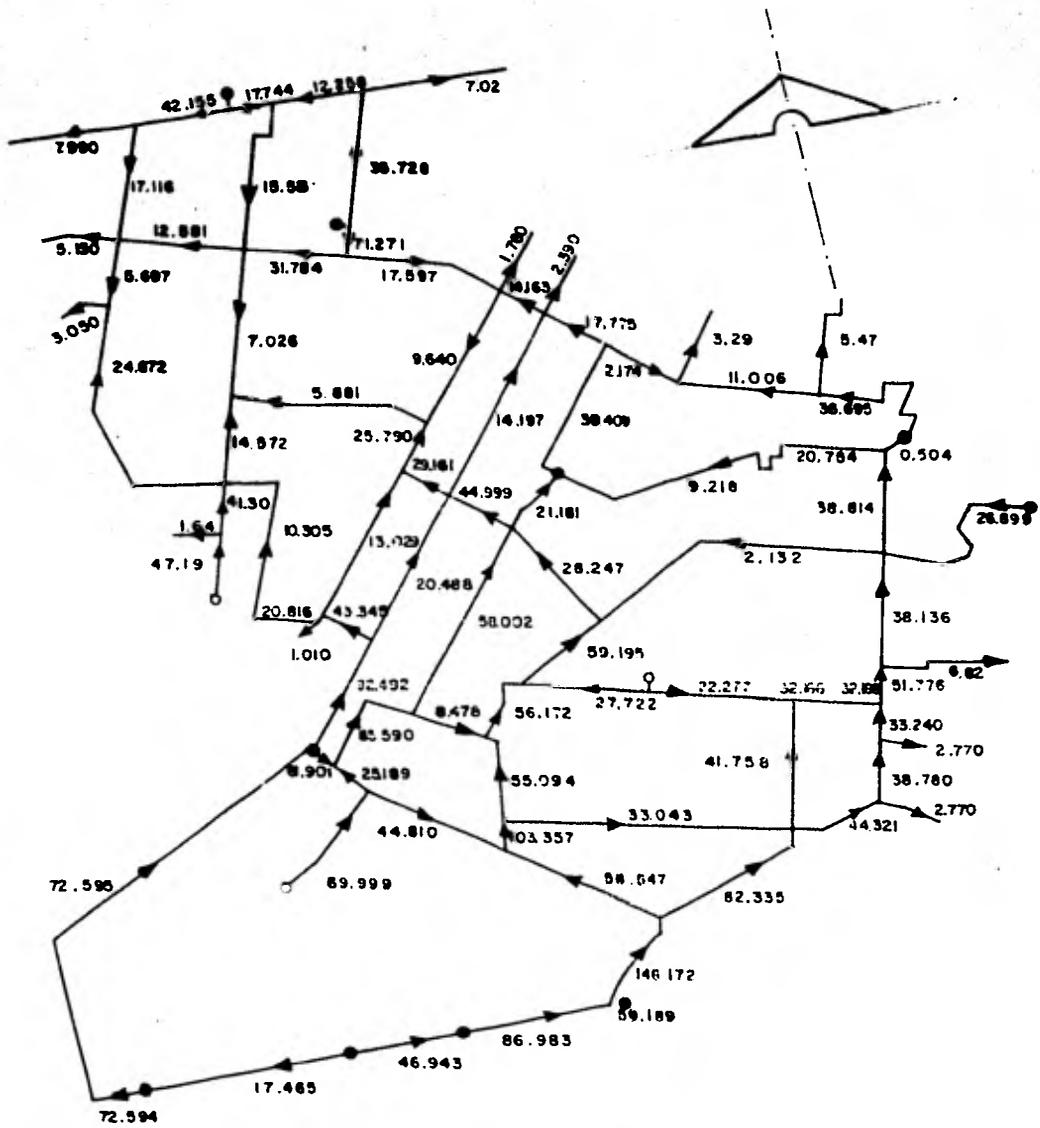


FIG. 4.15 Distribución de gastos en los tramos. (resultados de computador). Segunda etapa.

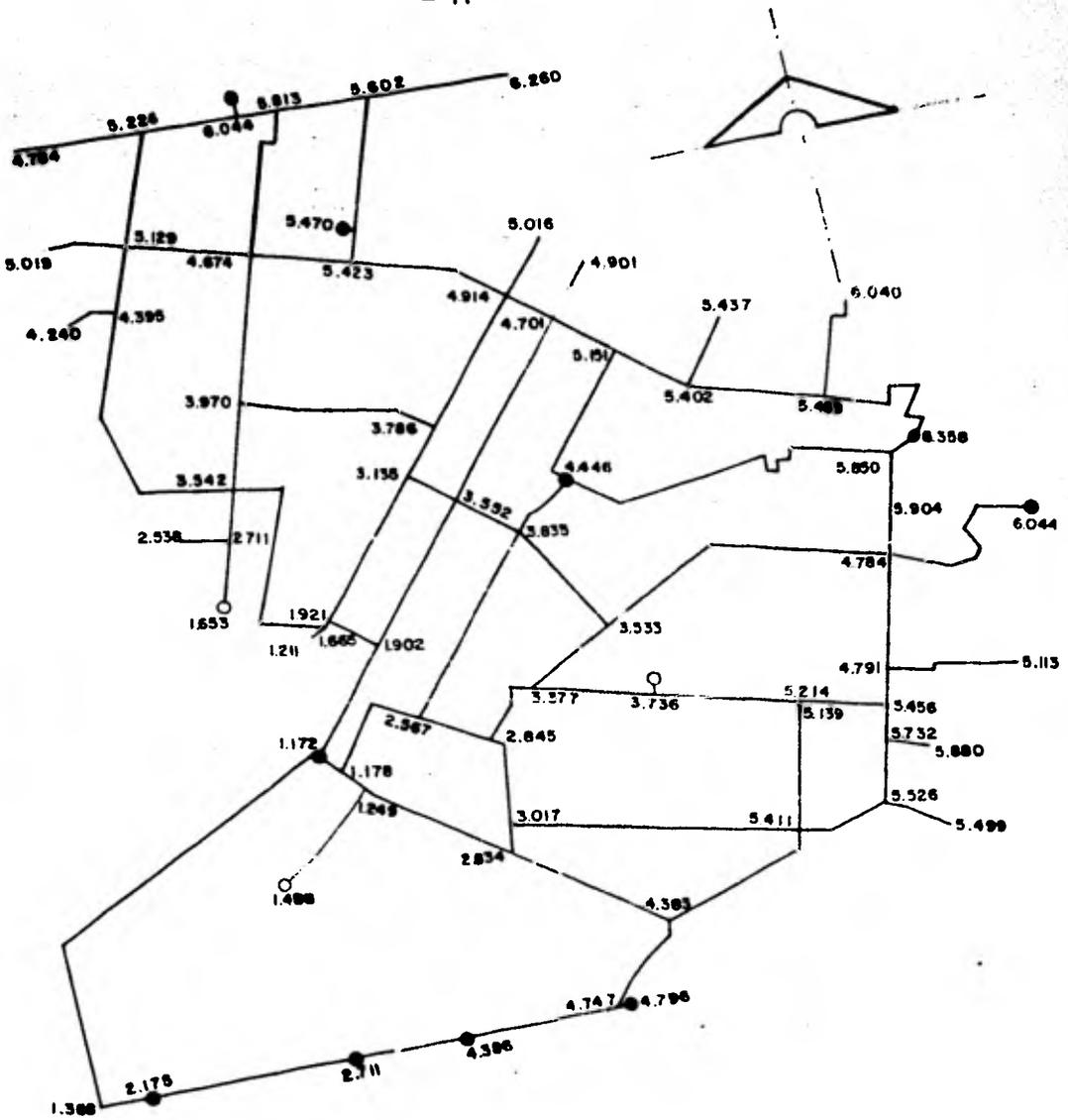


FIG. 4.16 Presiones en los nudos. (resultados de computadora)
Segunda etapa

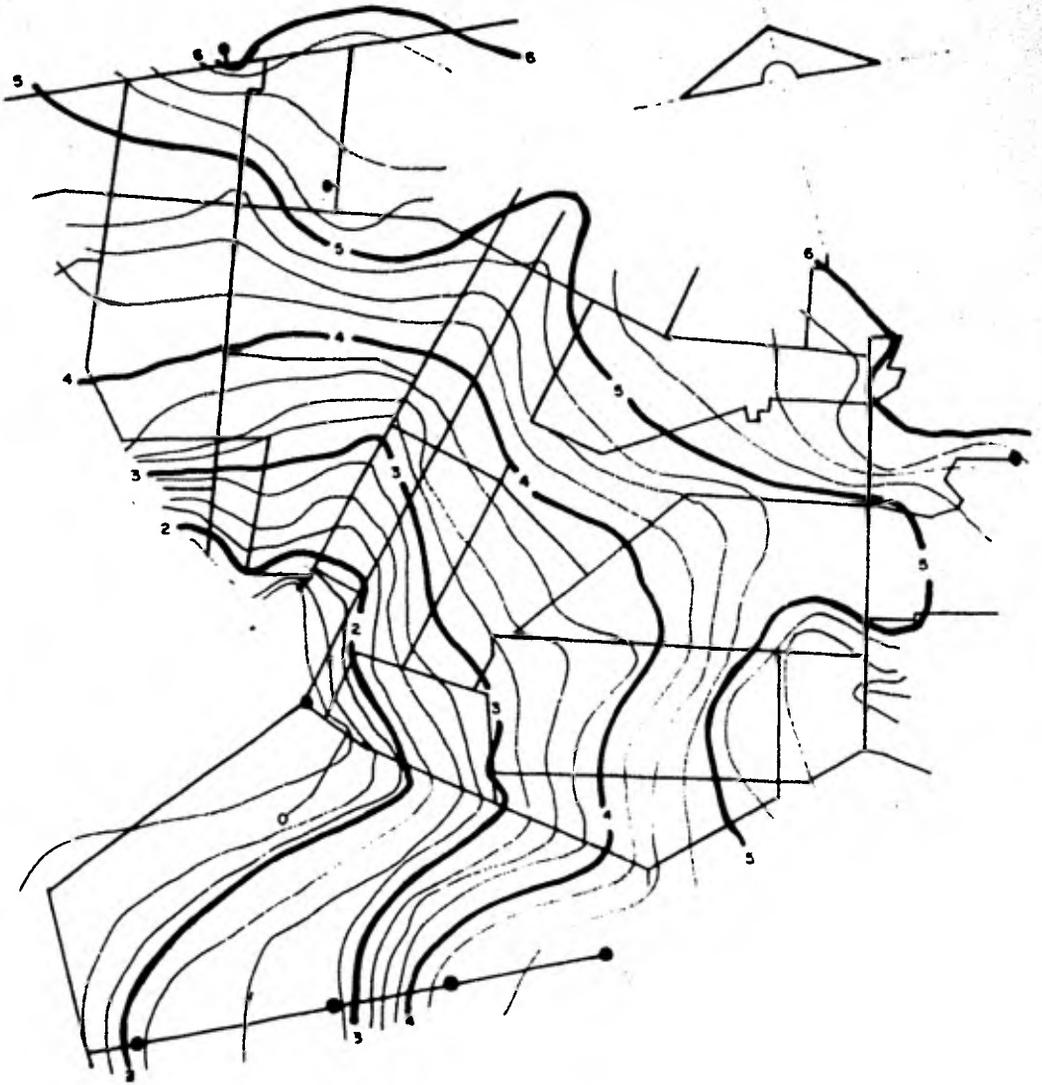


FIG. 418 Isobaras (curvas de igual presión) Segunda etapa.

RESULTADOS DEL ANALISIS POR COMPUTADORA
(SEGUNDA ETAPA)

ALBES Y TOPICS ASOCIADOS

54

28.630

128.977

- 79 -

GASTOS SUJETOS A LOS TRAMOS DE LA R.C.

Los gastos sueltos que se refieren en el artículo 10 de la Ley de 1910, y los gastos de los artículos 11 y 12 de la misma Ley, se computan en los tramos de la R.C. de la siguiente manera:

Los gastos de los artículos 11 y 12 de la Ley de 1910, se computan en los tramos de la R.C. de la siguiente manera:

VALORES DE CARGA CONSTANTE
VALOR (ALGA 20)
54 178.00

ITERACIONES

ITERACION	1
ITERACION	2
ITERACION	3
ITERACION	4
ITERACION	5
ITERACION	6
ITERACION	7
ITERACION	8
ITERACION	9
ITERACION	10
ITERACION	11

ITERACION 12

ITERACION 13

ITERACION 14

ITERACION 15

ITERACION 16

TRAMP

CASIO *LT/3- (SALS [EL. B.L.C.]

ALDC

CAFGA *1-

PRESCIA *40/CH2-

.....

.....

.....

.....

.....

.....

CAPITULO 5

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

Como se trata de demostrar en este trabajo, se acude a cierto tipo de modelos computacionales para resolver, principalmente, problemas de sistemas de Abastecimiento de Agua Potable.

Así también, son varias las ventajas que se obtienen con el empleo de estas técnicas en comparación con el método tradicional, pues a pesar de las ventajas del método de Cross, en redes muy extensas la convergencia llega a ser lenta, no obstante la pericia del diseñador.

El procedimiento descrito en el capítulo 3, aún -- cuando originalmente fue elaborado para atacar un sistema -

completo de distribución, se utilizó para ampliar la red existente e interconectarla con diversos sitios de suministro.

A través del correspondiente diagrama de bloques se observa el papel que juega cada una de las variables -- involucradas, así como también las correlaciones que guardan entre ellas.

Es muy importante hacer notar que la validez de los resultados obtenidos depende, de manera importante de la calidad de la información.

Ahora bien, dada la gran importancia que tienen los proyectos en la ingeniería, es decisivo dar a los métodos la atención y cuidado que garanticen la exactitud, rapidez y presentación. Indudablemente esto redundará en el abatimiento en costo de la construcción, al realizar estudios con proyectos elaborados a base de técnicas y sistemas altamente confiables.

De acuerdo a lo anterior, y para el caso específico de redes hidráulicas, debe dedicarse un buen esfuerzo a desarrollar métodos iterativos de convergencia acelerada. Asimismo, tratar de usar el modelo estático como "tirando" a dinámico, de tal manera que se hagan simulaciones en distintas condiciones de demanda y se trate de relacionar unas

con otras mediante una gruesa aplicación del principio de continuidad.

Finalmente se deberán recopilar y hacer públicas las experiencias de los ingenieros proyectistas, que por años se han dedicado en nuestro país al estudio y proyecto de sistemas de abastecimiento de Agua Potable, para su conocimiento discusión y aprovechamiento.

BIBLIOGRAFIA

1. Flores Sousa, Gustavo. "El proyecto y construcción de obras de agua potable en relación con la operación". Revista Recursos Hidráulicos, Vol. IV. -- Núm. 2, Agosto 1975, P. 204
2. González Villareal F.J. y Antonio Capella V. Modelos para Análisis de redes de abastecimiento de agua -- Potable. Publicación 286, Instituto de Ingeniería, U.N.A.M. Junio 1971.
3. Olivera Salazar, Antonio. Apuntes de Métodos Numéricos. Facultad de Ingeniería, U.N.A.M.
4. Sánchez Bribiesca, José L. Doce algoritmos para -- resolver problemas de Hidráulica. Publicación 412, Instituto de Ingeniería, U.N.A.M. agosto 1978.
5. Sánchez Bribiesca, José L. y O.A. Fuentes Mariles. Consideraciones sobre el cálculo de redes de distribución de agua potable. Publicación 421, Instituto de Ingeniería, U.N.A.M. noviembre 1979.
6. Comisión Federal de Electricidad. Manual de diseño de obras civiles, sección E, Hidráulica. México, 1969.
7. Curso de Obras Hidráulicas, Centro de Educación -- Continua, Facultad de Ingeniería, U.N.A.M.
8. Organización Panamericana de la Salud y Organización Mundial de la Salud. Manual de operación de abastecimiento de agua: Editorial Fournier, S.A., 1962.

