CARACTERISTICAS HIDROGEOQUIMICAS DE UN ACUIFERO CALCAREO COSTERO EN LA PARTE NOR TE DE LA PENINSULA DE YUCATAN.

Por

ING. JUAN MANUEL LESSER ILLADES
ING. ENRIQUE ESPINOSA AMADOR

NOVIEMBRE 1979.

PRESENTADO EN: SEMINARIO SOBRE APROVE CHAMIENTO Y MANEJO RACIONAL DE LOS RECURSOS HIDRAULICOS SUBTERRANEOS DE LA PENINSULA DE YUCATAN.

RESUMEN

La Península de Yucatán, esta caracterizada por cons-tituir una extensa planicie que se eleva a alturas menores de 30
m.s.n.m., donde destaca la topografía cárstica y la ausencia de_
corrientes superficiales. Está formada por rocas calcáreas del Terciario que presentan una gran cantidad de conductos de disolu
ción y fracturas las cuales permiten el movimiento y almacenamien
to del agua subterránea.

La zona de estudio, se localiza en la parte central norte de la Península de Yucatán. Tiene forma rectangular y una
área de 3,400 km².

A partir de análisis químicos, registros de salinidad_
y mediciones de conductividad, se obtuvo un conocimiento sobre la calidad del agua, tanto en la superficie del acuífero como a_
diferente profundidad, así como su variación con respecto al tiem
po en el transcurso de un ciclo anual.

Los principales resultados obtenidos, son los siguientes:

En la porción Sur se tienen valores de salinidad de en tre 400 y 1200 ppm de sólidos totales disueltos predominando el calcio y el bicarbonato. Al Norte, en una franja paralela a la - línea de costa, de 25 Kms. de ancho, se presentan salinidades de entre 800 y 20,000 ppm de sales, lo cual es debido a la contami-

nación del acuífero por agua de mar, efecto que es facilitado por la gran permeabilidad que presentan las rocas.

Por lo que respecta a la calidad del agua a diferentes profundidades, se clasificó ésta de la siguiente manera:

Agua dulce o de buena calidad a la que presenta concentraciones menores de 1000 ppm de sólidos totales disueltos. Agua de mediana calidad a la que contiene entre 1000 y 1800 ppm de sólidos totales disueltos. Agua salada o de mala calidad a la que cuenta con más de 1800 ppm de sales.

Los registros contínuos de conductividad eléctrica, -indicaron que en la segunda quincena de Febrero existieron algunas lluvias aisladas, lo cual se manifiesta por variaciones en la conductividad eléctrica del agua. Posteriormente, se nota un
período en el que la conductividad permanece prácticamente constante y por último, se observa una disminuación notable en los valores medidos, debido al inicio de la temporada de lluvias, que diluye el agua del acuífero.

CREDITOS

El presente trabajo, es parte del conjunto de estudios que está efectuando el Plan Nacional Hidráulico de la Secretaría de Agricultura y Recursos Hidráulicos dentro del Porgrama de Desarrollo Rural Integrado del Trópico Húmedo (PRODERITH), estudios encomendados a Agrogeología, S. A.

LOCALIZACION

La zona estudiada se localiza en la parte Central Nor te de la Península de Yucatán. (figura No. 1) Tiene forma rec-tangular y una área de 3400 Km². Está limitada hacia el Oeste y Sur por las Ciudades de Tizimín y Valladolid respectivamente, al Oeste por el poblado de Colonia Yucatán, al Norte por el Gol fo de México y hacia el Sur por la Carretera Valladolid-Cancún.

CARACTERISTICAS CLIMATICAS

La zona se caracteriza por presentar un clima tropi-cal, húmedo, en el cual las temperaturas medias mensuales fluctúan entre 27.3 y 28.1°C para los meses de Marzo y Mayo respectivamente.

Por lo que respecta a la lluvia, se tiene que se precipitan 1154 mm anuales, repartidos a lo largo del año. En los meses de Noviembre a Abril, ésta es de 30 mm mensuales, incrementándose hasta 195 mm en los meses de Junio y Septiembre o sea que la temporada de estiaje prácticamente no existe, ya que en todos los meses se registran lluvias. Estos datos, están basados en los registros de las estaciones climatológicas de Tizimin, el Cuyo y Valladolid en Yucatán y Kantunil-Kin en Quintana Roo, para un período de 22 años.

La distribución de la precipitación a lo largo de todo el año, es un factor importante, ya que ésta constituye la fuen-

te de recarga del acuífero.

En la figura No. 2 se muestra un hietograma de lluvias con los valores promedio obtenidos.

GEOLOGIA

La Península de Yucatán está caracterizada por consti -tuir una extensa planicie que se eleva a alturas menores de 30 m.
s.n.m., donde destaca la topografía cárstica y la ausencia de corrientes superficiales.

En general, el área estudiada tiene una forma plana, — con las mayores elevaciones, las cuales son de alrededor de 23 m. s.n.m., hacia el Sur, de donde se establece una ligera pendiente hacia el Norte, rumbo a la línea de costa, con un gradiente de — 0.03%. Esta superficie presenta una topografía cárstica típica, donde el principal rasgo es la presencia de sumideros los cuales tienen entre 10 y 100 m de diámetro y una profundidad del orden — de 10 m. Debido a que el nivel del agua subterránea no es profundo, en ocasiones se presenta en estos sumideros, los cuales en es te caso, son conocidos como "Cenotes".

La región está formada por capas horizontales de rocas calizas de Edad Terciaria, las cuales de acuerdo a trabajos elaborados (Butterlin y Bonet, 1958) pertenecen a la formación Carrillo Puerto, la cual fue descrita como sigue:

FORMACION CARRILLO PUERTO. - Los niveles inferiores están repre-sentados por coquinas, de alrededor de un metro de espesor, cubier
tas por calizas duras, ricas en peneróplidas. Pasan más arriba -a calizas cada vez más impuras, a veces arcillosas, de color amari
llento o rojizo. Los niveles superiores están representados, por_
calizas blancas, duras y masivas. Los echados observados son dé-biles, a veces nulos. La edad de la fauna encontrada, es difícil_
de precisar, pero por su posición estratigráfica, entre la Forma-ción Bacalar del Mioceno Superior a la que cubre claramente y las
calizas de Moluscos del Pleistoceno, se deduce que deben correspon
der esencialmente al Plioceno.

Con el objeto de obtener un conocimiento más preciso de_
la geología existente, se efectuaron recorridos de campo en el -área estudiada a través de los cuales se lograron identificar cinco unidades de roca (figura No. 3) dentro de la Formación Carrillo_
Puerto, las cuales se denominaron informalmente como sigue:

unidad Tixcancal (Ttx). - Corresponde a una caliza compacta, generalmente masiva y recristalizada, de color blanco y crema, que -- ocasionalmente presenta zonas arcillosas. Se considera equivalen te a las Unidades X-Can y Santa Cecilia y se distingue de ellas - por presentar intraclastos de corales. En los blancos de material para las carreteras, se encontró a estas rocas en la parte inferior, subyaciendo a las margas de la Unidad Colonia Yucatán. Sus mejo-- resafloramientos se encuentran en los alrededores de Tixcancal. - Sobre esta roca se ha desarrollado un suelo laterítico de color ro

UNIDAD X-CAN (Tx). - Esta unidad está formada por calizas compactas generalmente masivas y recristalizadas, de color blanco y -- crema. Es equivalente a la Unidad Tixcancal y se distingue de - ella por que además de presentar intraclastos de corales, se encuentra también una gran cantidad de macrofauna, principalmente_ bivalveos. Se encontró al Norte del poblado de X-can y aparente mente en una zona de transición entre las calizas con corales -- (Ttx) y la coquina de la Unidad Sta. Cecilia. Debido a que es - la más inferior de las unidades, se desconoce su espesor.

UNIDAD STA. CECILIA. - Consta de calizas compactas, generalmente masivas y recristalizadas, de color blanco, con algunos horizontes arcillosos. Es equivalente a las unidades anteriores y se distingue por presentar gruesos horizontes de coquinas. Se les encontró en la mayor parte de los bancos de material labrados a los lados de los caminos de la parte Norte del área, donde forma el piso o parte inferior de ellos.

UNIDAD COLONIA YUCATAN, (Tcy). - Esta unidad, está formada por - margas blancas, arcillosas, delesnables, las cuales afloran ha-cia la porción Norte del área, en espesores que varían entre l y 5 m. Dado su carácter arcilloso, delesnable, es utilizado para la construcción tanto de casas como caminos. Los bíancos de material existentes a lo largo de un gran número de caminos explotan esta unidad, la cual es denominada en la región como Sascab. Sobreyace a la caliza dura, masiva de las unidades anteriormente descritas y de las cuales es fácilmente identificable. Se encuen

tra cubierta por calizas duras, arcillosas, de la Unidad Tizimín.

UNIDAD TIZIMIN (Ttz). - Está formada por una caliza arcillosa, - compacta, que presenta algunas zonas de caliza pura, recristalizada. Su coloración es pardo claro, en ocasiones ligeramente rojiza. Cubre a las margas de la Unidad Colonia Yucatán y se le - llegó a observar un espesor de alrededor de 2 m. Esta unidad, - podría constituir la parte superior de las margas Tcy, endurecidas y recristalizadas por procesos de intemperismo.

En la figura No. 4, se ilustra la posición de las Unidades descritas.

HIDROLOGIA SUBTERRANEA

El acuífero en esta región, se encuentra en formaciones calcáreas que a través de conductos de disolución y fracturas per miten el movimiento y almacenamiento del agua subterránea. La -- profundidad al nivel del agua es menor de 4 m en la porción Norte, cerca de la línea de costa, aumentando hacia el Sur, donde llega a tener máximos de 19 m entre Tixcancal y Xmuquel. Esta profundidad está en relación a la topografía la cual es suave y con ligera pendiente hacia el mar.

Por lo que se refiere a la elevación del nivel estático, éste tiene máximos de 4 m.s.n.m. en la parte Sur, elevación_
que decrece hacia el Norte para llegar a su nivel de referencia_
que es el mar.

La permeabilidad del acuífero es muy grande, lo cual -

es evidenciado, entre otras cosas, por el bajo gradiente hidráuli co que se establece.

La recarga se efectúa directamente de la lluvia, la - que al precipitarse sobre el terreno, se infiltra sin permitir - la formación de corrientes superficiales, las cuales no existen en esta región. Algunas mediciones y cálculos efectuados, permiten deducir que más del 50% de la precipitación se infiltra de - manera casi inmediata hacia el acuífero.

El gradiente hidráulico existente, origina que el agua fluya de Sur a Norte, rumbo a la línea de costa. Las lluvias recargan al acuífero elevando su carga piezométrica, efecto que es transmitido al resto del acuífero, ocasionando su descarga hacia el mar.

HIDROGEOQUIMICA

En la zona de Yucatán, parte del agua de lluvia que se precipita sobre la superficie se evapora, el resto se infiltra - al subsuelo para formar los acuíferos. El agua de lluvia, presen ta un bajo contenido de sales en solución, entre las cuales predominan el sodio y los bicarbonatos. Al infiltrarse y circular a través de las rocas, disuelve las sales y minerales con las que tiene contacto, incrementando su contenido salino en el cual predominarán los elementos que constituyan el tipo de rocas que forman el acuífero. Por lo tanto, la composición química del agua, está en relación directa a la composición de las rocas existen-

Hacia el norte del área estudiada, en la zona costera, al encontrarse el agua de mar, un medio permeable hacia - tierra adentro, tiende a invadir el acuífero, fenómeno conocido como "Intrusión Salina". La presencia del agua de mar, que constituye una fuente de sales modifica la composición química -- del acuífero, cuyas aguas se caracterizan por contener altos - valores de salinidad y predominar en ella los iónes de sodio - y cloro.

Los factores mencionados, explican la relación existente entre la composición química del agua y el medio acuífero en que se mueve, en la región norte de Yucatán, por ello, se realizaron análisis químicos del agua subterránea, cuyos resultados fueron interpretados para obtener un mejor conocimiento del acuífero existente.

MUESTREO Y ANALISIS DEL AGUA SUBTERRANEA

En la región tratada, existen un gran número de afloramientos de agua subterránea entre los cuales y de acuerdo -- a su distribución espacial, se seleccionaron 159, a los que se les obtuvo una muestra de agua.

La localización de los aprovechamientos muestreados_se presenta en la figura No. 5 y los resultados de los análi--sis en los cuadros de la figura No. 6

CONDUCTIVIDAD ELECTRICA

El agua "Pura", no es conductora de electricidad, son_
las sales disueltas en ella, las que permiten el paso de esta co
rriente. Mientras mayor sea la cantidad de sales disueltas, mayor será la conductividad eléctrica.

Se midió la conductividad del agua de 221 aprovechamien tos distribuídos en toda la zona, la cual representa las condiciones químicas de la parte superior del acuífero. También se corrieron registros de conductividad en 43 cenotes, a partir de los cuales se formaron perfiles que muestran las características verticales de la composición del agua. Por otra parte para deter minar la variación de la conductividad eléctrica con respecto al tiempo, se midió esta tres veces por semana, durante un período de meses, en 12 aprovechamientos previamente seleccionados.

Con los datos obtenidos se formaron una configuración_
perfiles de conductividad y gráficas de la conductividad respecto al tiempo, lo cual se describe a continuación.

CONFIGURACION DE LA CONDUCTIVIDAD ELECTRICA

Con el objeto de conocer la cantidad de sales que contiene el acuífero en su parte superior, se midió la conductividad eléctrica del agua de 221 aprovechamientos estratégicamente ubicados a partir de los cuales se elaboró una configuración la cual es presentada en la figura No. 7.

En dicha configuración, se aprecia que existe una va-riación gradual en los valores medidos, los cuales van de 500 a
26 000 MMHOS/cm.

Los valores más bajos, de entre 500 y 750 MMHOS/cm., - que corresponden a salinidades del orden de 400 ppm de sólidos - totales disueltos, se ubican al Sureste del poblado de Tixcancal región hacia la cual debe de encontrarse una zona de recarga importante. Esta zona, podría estar influida por la presencia de rocas calcáreas de mayor permeabilidad, que permitieran una mayor y más fácil infiltración del agua de lluvia.

Hacia el Norte y Noroeste de Tixcancal, se encuentran conductividades de entre 1000 y 1500 MMHOS/cm., las cuales equivalen a salinidades de entre 800 y 1200 ppm de sales totales disueltas. Este aumento en concentración salina, respecto a la -- parte Sureste, refleja condiciones geológicas ligeramente diferentes. Estas diferencias pueden ser (1) la presencia de unidades litológicas diferentes, (2) un cambio de facies entre las calizas de ambas zonas.

Las rocas del Norte y Noroeste de Tixcancal, deben presentar una menor permeabilidad, lo cual ocasiona una disminución en la recarga por lluvia, la que podría diluir la concentración de las aguas subterráneas o; presentar rocas de más fácil disolución lo cual explicaría la relativa mayor concentración de sales en esa zona.

Al Norte de Colonia Yucatán, el agua se comienza a -cargar rápidamente de sales, como se muestra en la configura -ción de 1 000 a 26 000 MMHOS/cm lo cual equivale a entre 800 a
20 000 ppm respectivamente. La posición de las curvas, es lige
ramente paralela a la línea de costa y los valores se incrementan hacia el mar. Esto es ocasionado por la intrusión de agua_
salina de mar hacia el acuífero, debido a la gran permeabilidad
que presentan las rocas, lo cual no permite que se establezca
una carga piezométrica alta en el acuífero, que desplace al -aqua marina.

En general, se aprecia un incremento en los valores - de conductividad, de Sur a Norte lo cual ratifica que el agua - del acuífero se mueve de Sur a Norte para descargar al mar.

PERFILES DE CONDUCTIVIDAD

El agua subterránea de acuerdo a su densidad, la cual es proporcionada por su contenido salino, se estratifica, encon trándose la más salada hacia las partes bajas y la menos salada flotando sobre la primera.

Este fenómeno se presenta, en forma notable, en acuíferos como el de la región estudiada, debido a los enormes huecos de disolución que presentan las rocas, así como a la exis-tencia de fuentes de sales.

Para determinar la calidad del agua del acuífero a di

ferentes profundidades, se corrieron 43 registros de conductividad eléctrica en un número igual de cenotes, ya que éstos, son los únicos aprovechamientos que cuentan con una profundidad acep
table. El resto de los aprovechamientos existentes, consisten en norias o pozos a cielo abierto, los cuales tienen tirantes de
agua de alrededor de 1 m.

Durante el registro, se anotaron los valores de conductividad detectados desde la superficie del agua de los cenotes - hasta su profundidad total, a partir de los cuales se formaron - los perfiles que se presentan en la figura No. 8.

Al no existir pozos profundos en la región, la profundidad a la cual se pueden estudiar y conocer las características químicas del acuífero, queda supeditada a la profundidad de los sumideros, que en forma natural existen en esta región, en donde son denominados cenotes.

De los 43 cenotes visitados y medidos, se encontró que la mayoría tienen un tirante muy corto de agua. El 63 % de ellos tienen tirantes entre 2 y 10 m, el 26% cuentan con entre 10 y 25 m. y sólo el 11% restante tiene entre 25 y 45 m. de agua. De -- este último 11% la mitad no tiene datos confiables por problemas durante el registro pero dada la escasa información de cenotes -- profundos, estos datos fueron incluídos, tomando en cuenta su posible falla.

De lo anterior, se concluye que se logró registrar y - determinar las condiciones de salinidad del acuífero, en los 45m

superiores y con gran detalle en 25 m.

Con el objeto de facilitar su explicación conjunta, se clasificó el aqua en los tres tipos siguientes:

- Agua dulce o de buena calidad, a la que presenta valores de conductividad eléctrica menores de 1 250 MMHOS/cm, lo cual equivale a concentraciones de menos de -1 000 ppm de sólidos totales disueltos.
- Agua de mediana calidad, a la que presenta valores de conductividad eléctrica entre 1 250 y 2 250 MMHOS/cm, lo cual equivale a concentraciones de entre 1 000 y 1 800 ppm de sólidos totales disueltos.
- Agua salada o de mala calidad, a la que presenta valores de conductividad eléctrica mayores de 2 250 MMHOS/cm, lo cual equivale a concentraciones de más de 1 800 ppm de sólidos totales disueltos.

Hacia el extremo norte del área los cenotes 479, 480 y A-l, son los únicos que presentan agua salada, debido a que - se localizan en las cercanías de la costa, en una zona influenciada por el agua de mar. Cercanos a estos cenotes, hacia el - Sur, se tienen otros con agua de mediana calidad como son el -- 605 y el A-3, así como los números 397 y 429, los cuales presentan, en el fondo, agua de mediana calidad y hacia la parte superior y flotando sobre ella, agua dulce.

Esta zona Norte, con agua salada y de mediana calidad, coincide con la delimitación mostrada por medio de la configuración del inciso anterior.

En el resto del área estudiada, predomina el agua dul ce hasta la profundidad máxima medida, de 45 m, con excepción de algunos puntos locales en los que bajo el agua dulce se detectó agua de mediana calidad.

A aproximadamente 10 kilómetros al Este de Tizimín, en la zona detectada por la configuración de conductividades, -con valores altos, por medio del perfil del cenote No. 20 se ratifica la existencia de agua de mediana calidad. De igual manera, en los aprovechamientos 59 y 124, se detectó agua dulce flotando sobre agua ligeramente salada, lo cual aunado a los datos_
de la configuración indica que en la zona oriente del trabajo el
espesor de agua dulce es más reducido que en el resto del área (excepto el norte) y tiene forma irregular ya que en ocasiones el límite entre el agua de buena y de mediana calidad aflora, en
otras ocasiones se detectó a entre 5 y 14 m de profundidad.

Con los valores de los perfiles, se formaron las sec-ciones hidrogeoquímicas ilustrativas A-B-C, D-B-E y C-E, las cuales se muestran en las figuras Nos. 9, 10 y 11, en las cuales se
observa claramente la distribución de los diferentes horizontes salinos.

Se elaboró también el diagrama isométrico de la figura

No. 12 que muestra la calidad del agua, notandose que hacia la parte Norte es la única zona donde se encuentra agua salada y -que en la porción Occidental se tiene agua de mediana calidad, sobre la cual flota una capa de agua dulce de hasta 15 m de espe
sor.

Hacia la porción Oriental y Sur de la zona en cues--tión, el espesor de agua medido es de buena calidad.

EFECTO DE LAS LLUVIAS EN LA CALIDAD DEL AGUA

Los registros de conductividad, fueron corridos entre los días 5 y 11 de mayo, fecha en la que se produjeron abundan—tes precipitaciones pluviales, con el objeto de conocer el efecto producido por estas sobre la calidad del agua.

En los mencionados perfiles de conductividad, se de-tectó que de 2 a 4 metros de la parte superior del acuífero presentan agua con un menor contenido salino, lo cual indica que es ta porción del acuífero, ha sido diluida por el agua de lluvia, de donde se deduce que la infiltración y recarga al acuífero es inmediata a la precipitación. Este efecto, se encontró en todos - los cenotes estudiados excepto en la porción Occidental, en los alrededores de Tizimín, lo cual sugiere que las rocas existentes tienen una menor permeabilidad y posiblemente que corresponda -- a una unidad litológica diferente.

Se hace notar que algunos cenotes fueron medidos un -

día anterior al inicio de las lluvias, razón por la cual el efecto mencionado no se observa en sus perfiles.

EVOLUCION DE LA CONDUCTIVIDAD ELECTRICA RESPECTO AL TIEMPO.

La composición química del agua subterránea, en especial su contenido de sales disueltas, tiene variaciones cíclicas anuales, las cuales están en relación con las recargas querecibe por la infiltración del agua de lluvia.

Durante el estiaje, el aqua del acuífero disuelve las sales de las rocas y produce un incremento en su contenido salino. La cuantía de este aumento está en relación al tipo de ro-cas con que tiene contacto, si éstas son de fácil disolución, el aumento de sales durante el estiaje puede ser notable mientras que si el acuífero está constituído por rocas de difícil disolución, entonces el incremento será inapreciable. Por otra parte, las lluvias que recargan el subsuelo, prácticamente no contienen sales lo que provoca una disolución del agua del acuífero la cual será más rápida y notoria si el terreno consiste de rocas fracturadas o calcáreas con conductos de disolución, como es el_ caso de la zona estudiada. En materiales granulares, los efec-tos de disolución por lluvia son menos notables, debido al mayor tiempo que requiere el agua para atravesar la zona insaturada y llegar al æuífero.

Tomando en cuenta lo anterior, se seleccionaron 12 - aprovechamientos en los cuales se midió, tres veces por semana, -

la conductividad del agua, durante los meses de Febrero a Agosto de 1979. Con los datos obtenidos, se formaron las gráficas de - la figura No. 13.

Tres son las observaciones más notables encontradas - en las gráficas de evolución.

Primeramente entre los días 16 de Febrero y 16 de Marzo, existieron algunas lluvias, lo cual se manifiesta por variaciones de la conductividad en prácticamente todas las gráficas.

Posteriormente se nota un período en el que los parámetros medidos permanecen prácticamente constante y por último de-bido al inicio de la temporada de lluvias que diluye el agua del acuífero (15 Abril) se observa una disminución en los valores de conductividad.

estático para las mismas fechas, cuya evolución coincide con la de conductividades. En el período hasta el 6 de Marzo que existieron lluvias, se aprecian altas y bajas tanto en lo que se refiere al - nivel estático como a la conductividad. Del 16 de Marzo a fines - de Abril, el nivel estático tiene un pequeño y gradual abatimien-- to, mientras que la conductividad permanece constante ya que no -- existen factores que logren influenciarlo. A partir del 5 de Mayo, se registraron fuertes lluvias lo cual afectó tanto a los niveles estáticos los cuales inmediatamente ascendieron, como al conteni- do salino de la parte superior del acuífero. Este efecto es más_

típico y notable, en los pozos 161, 165, 167 y 527, de los - cuales, los primeros cuatro se encuentran prácticamen te juntos indicando que la zona en particular en la cual se encuentran emplazados tiene una mayor y más homogénea permeabilidad.

FAMILIAS DE AGUA

El tipo de sales que contiene en solución el agua, reflejan tanto la composición de las rocas a través de las cuales circula, como procesos químicos que se pudieran haber llevado a cabo.

Para clasificar el agua de acuerdo a su contenido químico y a partir de ello inferir los tipos de roca existentes así como los procesos que han modificado su composición, se utilizó el método de diagramas triangulares, en el cual se obtiene el anión y catión predominant e que definen el tipo o familia de agua a que pertenece cada muestra analizada.

La clasificación obtenida por medio de los diagramas, fué vaciada en el plano de la figura 14, en donde se delimitaron las zonas que presentan diferentes familias de agua.

Se encontraron tres diferentes familias de agua de acuerdo a la composición química del agua, éstas son:

Familia Cálcico - Bicarbonatada

Familia Sódico - Clorurada

Familia Mezcla Sódico - Clorurada y Cálcico-Bicarbonatada.

El agua de la Familia Cálcico-Bicarbonatada, se encuen tra en la mayor parte de la zona. El predominio de los iones --- mencionados, en solución, es debido a la existencia de rocas calizas que conforman el acuífero de la región, las cuales son ata cadas por el ácido carbónico del agua, disolviendolas, de acuerdo a la siguiente reacción.

$$H_2CO_3 + H_2O + Ca CO_3 = Ca^{++} + HCO_3^- + H^+ + H_2O$$
(Caliza)

Al norte del área, en una franja costera de alrededor de 10 Kms., el agua pertenece a la familia Sódico-Clorurada, debido a la influencia del agua de mar que ha intrusionado e invadido al acuífero, debido principalmente a la gran permeabilidad de las rocas, lo cual no permite que se establezca una suficiente carga hidráulica que impida la intrusión del agua marina.

Al sur de la zona con agua Sódico-Clorurada, se delimitó una franja paralela a la anterior que a su vez essensiblemente paralela a la línea de costa, en la cual se encuentra una mez cla de agua de mar y agua de calizas, lo cual corresponde a una zona de transición entre el acuífero calizo de aguas dulces y -- la zona costera con intrusión salina.

En algunos aprovechamientos aislados, se encontró el agua de calizas, influenciada por agua de mar, la cual podría -- ser debido a la presencia de aguas saladas inferiores que se encuentran cerca de la superficie piezométrica.

CONCLUSIONES

De acuerdo a la litología de las rocas aflorantes, se diferenciaron cinco unidades, dentro de la formación Carrillo -- Puerto.

Las rocas calcáreas de esta región permiten la circulación y almacenamiento de agua subterránea, la cual se recarga por la infiltración de la precipitación pluvial y circula de Sur a Norte, para descargar al mar.

El acuífero tiene una alta permeabilidad la cual ocasiona que el gradiente hidráulico sea muy bajo.

La permeabilidad del acuífero no es homogenea y está_ en relación con la litología de las rocas existentes.

Durante todo el año se registran lluvias, siendo éstas mínimas, del orden de 45 mm/mes en Enero y máximas de alrededor_ de 195 mm/mes en Junio.

Se obtuvieron 159 muestras de agua las cuales se analizaron químicamente y a partir de ello se determinó la calidad_ del agua en la parte superior del acuífero.

En la porción Central y Sur del área, el agua presenta bajos contenidos de sales, menores de 1200 ppm de S.T.D. en los cuales predominan los iones de calcio y bicarbonatos, siendo -- esta agua típica del acuífero calizo.

Hacia la línea de costa, se presenta una franja de 10 Km.de ancho, con agua entre 800 y 20 000 ppm de S.T.D. en la cual predominan los iones de sodio y cloro, debido a la intrusión de - agua de mar que contamina el acuífero.

Mediante registros de salinidad se conoció la calidad_
del agua a diferentes profundidades, clasificandose ésta en agua_
dulce, agua de mediana calidad y agua salada, la cual se encuen-tra estratificada de acuerdo a su densidad, la más salada en la parte inferior y la de mejor calidad hacia la superficie.

Con registros continuos de conductividad se determinó_
la variación de la calidad del agua con respecto al tiempo, obser
vandose que en los meses con pocas lluvias se registran leves incrementos en la salinidad del agua, mientras que durante los meses
de alta precipitación, la cantidad de sales en el acuífero disminu
ye notablemente debido a que se diluye ésta, con el agua de lluvia.

El efecto de recarga de la precipitación pluvial sobre el acuífero es prácticamente inmediato.

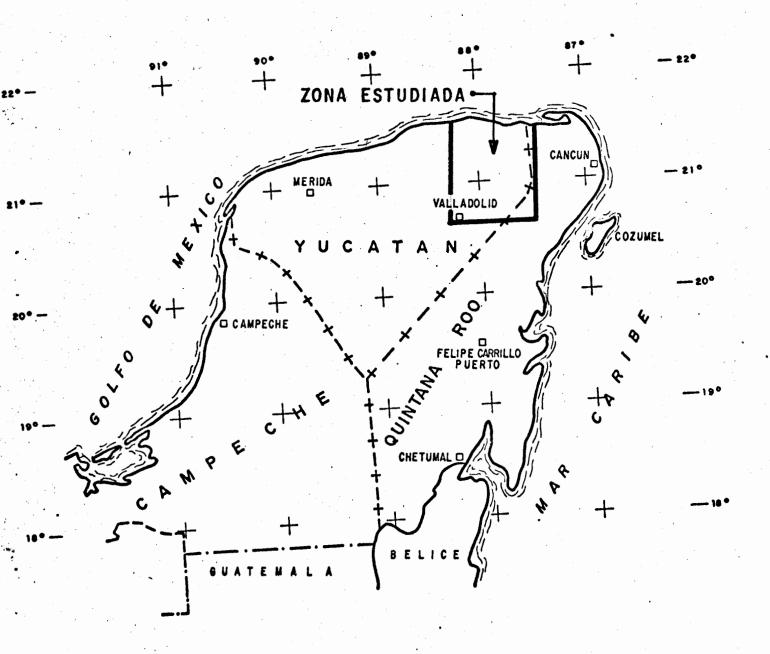
En la porción Sur del área estudiada, es factible ex-traer volúmenes considerables de agua subterránea.

En una franja de 30 Km. de ancho, paralela a la línea_
de costa, la extracción de agua subterránea puede ocasionar la in
vasión de aguas saladas inferiores. Los volúmenes factibles de explotarse son reducidos y para ello deben de tomarse medidas especiales con el objeto de controlar su salinización.

BIBLIOGRAFIA

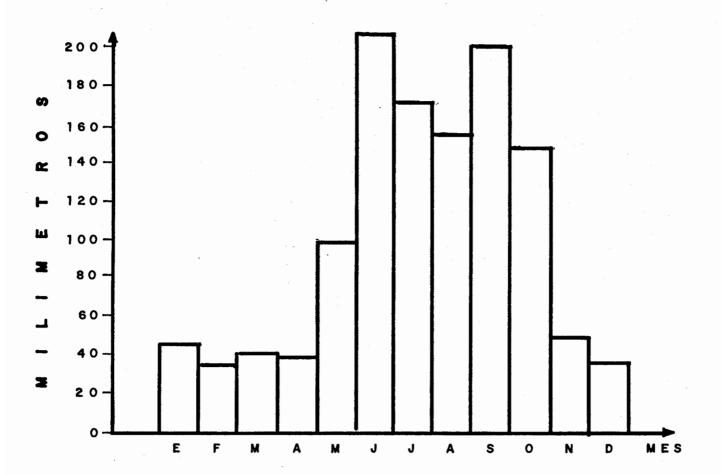
- Back William and Bruce Hanshaw, 1967, Hydrogelogy of the Northern
 Yucatan Peninsula, Mexico, In: Yucatan Field Trip Guide Book, Second Edition. New Orleans Geological Socie
 ty.
- Back William and Bruce Hanshaw, 1970, Comparison of Chemical Hy-drogeology of the Carbonate Peninsulas of Florida and_
 Yucatan. Journal of Hydrology, Volumen X, No. 4.
- Butterlin Jacques y Federico Bonet, 1960. Las Formaciones Ceno-zóicas de la parte Mexicana de la Península de Yucatán,
 Instituto de Geología, U.N.A.M.
- Lesser Illades Juan Manuel. 1976, "Estudio Hidrológico e Hidrogeo químico de la Península de Yucatán, Dirección de Geohi drología y de Zonas Aridas de la S.A.R.H.
- Stringfield V. T. and A. W. Legrand, 1974, Karst Hydrology of -Northern Yucatan Peninsula, Mexico, New Orleans Geolo-gical Society.

PLANO DE LOCALIZACION



ZONA TIZIMIN - TIXCANCAL, YUC.

PRECIPITACION MEDIA MENSUAL



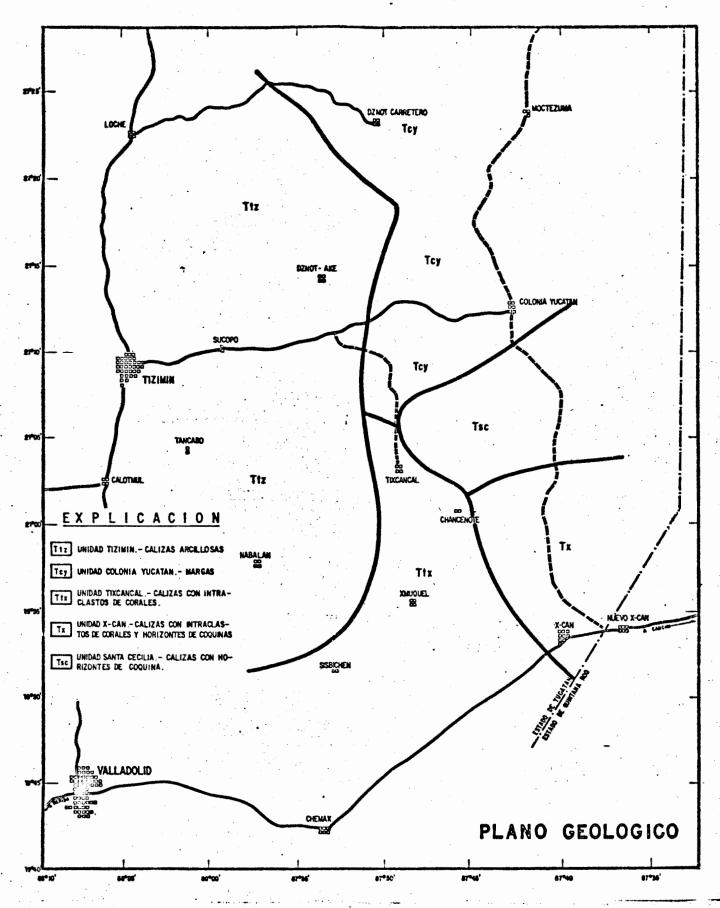
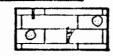


FIGURA No. 3

ZONA DE TIZIMIN COLUMNA ESTRATIGRAFICA

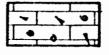
| | | | | 7 |
|----------|--------|------------------------------|---|------------|
| ED | AD | FORMACION | DESCRIPCION LITOLOGICA | SIMBOLOGIA |
| R 1 0 | PERIOR | UNIDAD TIZIMIN (Ttz) | CALIZA ARCILLOSA COMPACTA, CON ZONAS DE CALIZA PURA RECRISTALIZADA. PRESENTA COLORACION PARDO CLARO, EN OCACIONES LIGERAMENTE ROJIZO EN FORMA DE BANDAS DE POCOS MILIMETROS DE ANCHO. TIENE UN ESPESOR DE ± 2 m | |
| | ם | | MARGA BLANCA, ARCILLOSA, DELES- | |
| A | တ | UNIDAD COLONIA YUCATAN | NABLE, AMPLIAMENTE CONOCIDA EN LA REGION, COMO SASCAB. TIENE UN ES- | |
| - | 0 | (T c y) | PESOR DE 1 a 5 m. | |
| ပ | z | 3 | CALIZA COMPACTA, GENERALMENTE | 9 % |
| æ | CE | CANCAL (Ttx) (Ttx) | MASIVA Y RECRISTALIZADA. OCACIONAL — MENTE CON ZONAS ARCILLO-CALCAREAS. PRESENTA COLORES BLANCO Y CREMA. | |
| Ш | 0 | STA. | TIENE UN CONTENIDO FAUNISTICO, HACIA | |
| - | PLI | UNIDAD UNIDAD (T\$ | EL NORTE, DE CONCHAS QUE EN OCACIO- NES FORMAN BANCOS DE COQUINAS. HACIA EL SUR PRESENTA INTRACLASTOS DE ARRECIFE. | |
| | | > | SIMBOLOGIA | 0 1 |

CALIZA ARCILLOSA

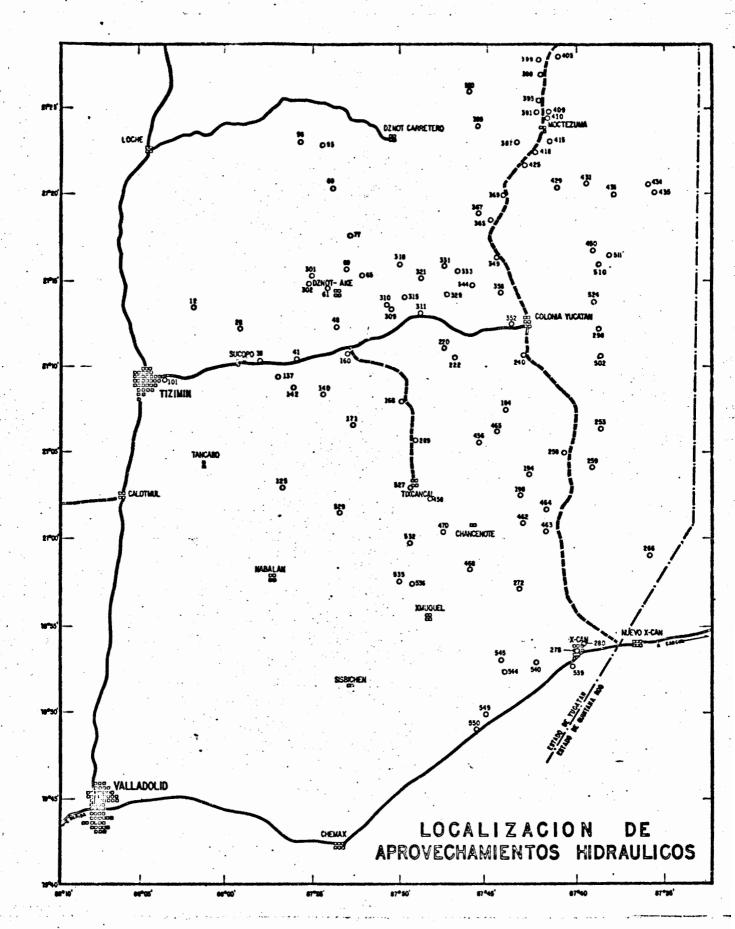


CALIZA CORALIFERA

M A R G A S



COQUINA

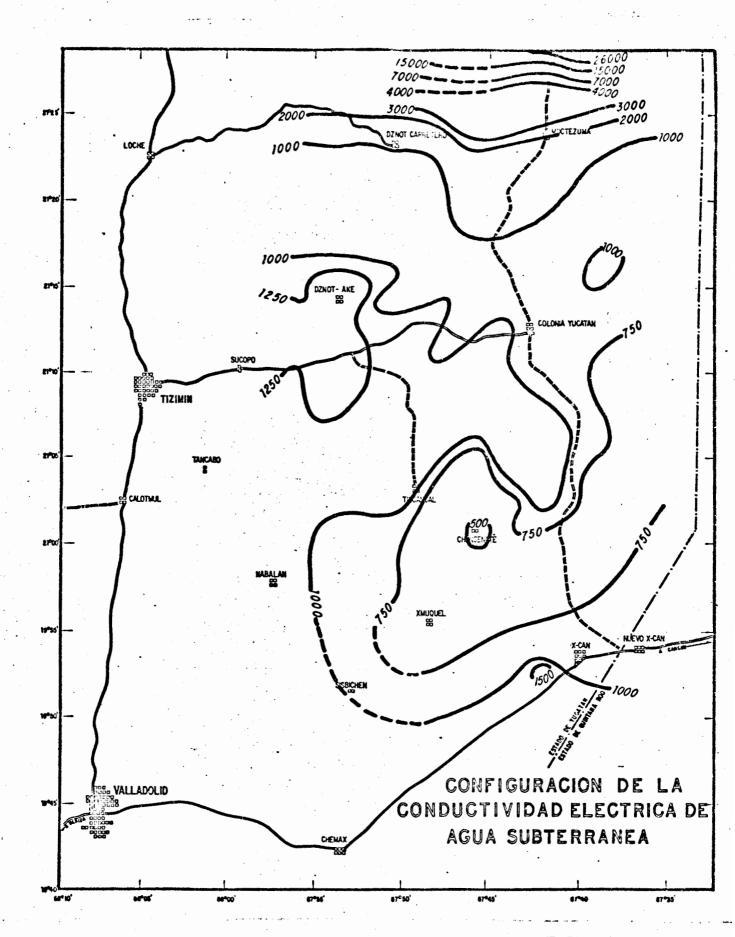


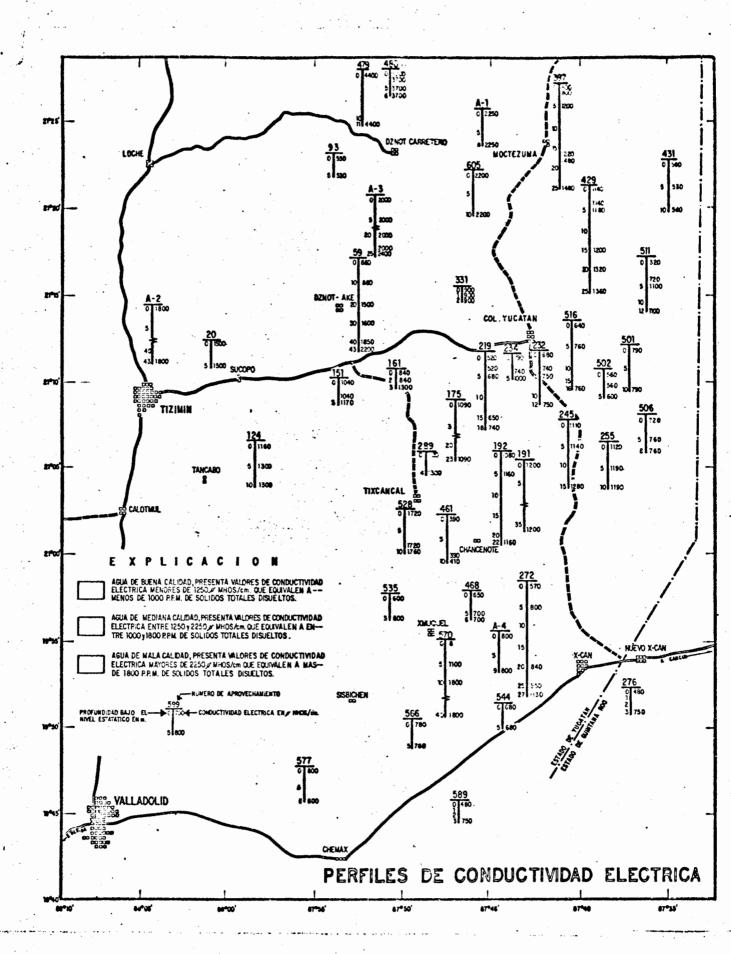
| \$0 4 | 0.14 | 8.32 | 0.27 | 0.20 | 0.16 | | ; | 0.41 | 0.41 | 0.31 | 0.41 | 0.41 0.31 0.39 0.52 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 | 0.41 0.31 0.52 1.87 0.08 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 0.08 | 0.41 0.31 0.52 1.87 0.08 0.08 0.19 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 | 0.41 0.39 0.52 1.87 0.08 0.08 0.18 0.18 0.41 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 1.87 0.08 0.18 0.18 0.41 | 0.41 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 0.41 0.41 | 0.41 0.31 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 0.41 0.41 0.41 | 0.41 0.39 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 0.41 0.47 0.58 | 0.41 0.11 0.13 0.52 1.87 0.08 0.18 0.18 0.41 0.41 0.20 0.41 0.28 0.24 | 0.41 0.31 0.32 1.87 1.87 0.20 0.18 0.41 0.47 0.58 0.24 19.77 | 0.41 0.11 0.11 0.13 0.20 0.18 0.18 0.41 0.41 0.24 0.24 0.37 0.39 | 0.41 0.31 0.32 1.87 1.87 0.20 0.18 0.20 0.41 0.58 0.24 19.77 0.31 0.49 | 0.41 0.11 0.11 0.13 0.52 0.08 0.18 0.18 0.41 0.47 0.24 19.77 0.39 0.31 0.31 |
|--|--------|----------|-----------|-------|----------|------|-----------|---------|------|------|------------------------------|------------------------------|---------------------------------------|---|---|---|---|---|---|--|---|---|---|---|---|--|---|---|---|
| \$ 64 6 4 | 7 0 | 007 | 5 13 | 7 10 | 8 | 9 | | ~ | 7 7 | 7 7 | | | | 7 7 7 7 7 | | | | | | | | | | | | | | | 1 |
| 5 ě | . 2.00 | 85,10 | 1,35 | 1.57 | 1.26 | 1.55 | _ | 7.08 | 7.08 | 7.08 | 7.08 4.54 4.59 8.35 | 4.54 4.59 4.59 8.35 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 7.10 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.38 7.10 7.10 | 7.08 4.59 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 7.10 7.10 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 7.10 7.10 13.51 | 7.08 4.59 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 2.43 1.44 2.34 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 | 7.08 4.59 4.59 8.35 26.51 1.38 1.55 7.10 2.43 13.54 13.54 8.99 | 7.06 4.54 6.35 6.35 1.36 1.15 7.11 7.11 7.12 2.34 6.3 8.9 8.9 | 7.08 4.54 4.59 8.35 8.35 1.36 1.36 1.3.5 1.3.5 1.3.5 1.3.5 6.3 8.99 8.99 | 7.08 4.54 4.59 8.35 8.35 2.65 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 | 7.08 4.54 4.54 6.35 26.51 1.36 1.36 1.35 1.35 1.35 1.35 1.35 1.35 1.35 1.35 | 7.08 4.59 6.35 8.15 2.6.51 1.38 1.38 1.3.51 1.3.51 1.3.51 1.3.51 1.3.51 1.3.51 2.34 6.34 8.99 8.99 8.99 8.99 8.99 8.99 8.99 8.9 | 7.08 4.54 4.59 8.35 26.51 1.38 1.38 1.35 1.35 1.35 2.34 6.34 6.34 6.34 6.34 6.34 6.34 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 7.10 | 7 |
| 5 E | 11 0 | 3017 | 7 | 28 | 5 | 95 | 0 251 | | 161 | | | | | | 7 7 8 7 | 7 7 6 7 7 | | | | | | | | | 7 | | | | |
| S & | 0.00 | 0.0 | 0.0 | 0.00 | 0.63 | 0.0 | 0.00 | • | ; | .0 | 0.0 | | 0 0 0 0 | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 | 0.0000000000000000000000000000000000000 | 0.00 | 0.00 0. | 0.00 0. | 0.00 0. | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 | 0.00 0. | 0.0000000000000000000000000000000000000 | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0 | 0.00 0. | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0 | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0 | 0.00 0. | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0 | 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0 |
| e E | ٥ | ٥ | ٥ | ٥ | 13 | ٥ | ٥ | | | ٥ | 0 0 | 0 0 0 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| FC0 FC0 | 7.34 | 7.73 | 7.78 | 6.44 | 4.81 | 7.60 | 5.39 | 7.91 | | 5.83 | 5.83 | 5.83 8.89 7.63 | 5.83 8.89 7.63 5.99 | 5.83 8.89 7.63 5.99 4.60 | 5.83 8.89 7.63 5.99 4.60 | 5.83 8.89 7.63 5.99 4.60 10.78 8.78 | 5.83 8.89 7.63 5.99 4.60 10.78 8.78 | 5.83 8.89 7.63 5.99 4.60 10.78 8.78 8.86 8.86 | 8.89 8.89 5.99 10.78 8.78 8.86 8.86 5.53 | 8.89 7.63 7.63 10.78 8.78 8.78 8.78 10.34 | 5.83 8.89 7.63 10.78 8.86 8.86 5.53 10.34 9.16 | 8.89 7.63 7.63 10.78 8.78 8.86 8.53 10.34 9.16 | 5.83 6.89 7.63 10.78 8.78 8.86 5.53 10.34 9.16 7.73 | 8.89 7.63 7.63 10.78 8.86 8.86 5.53 10.34 9.16 7.73 | 8.89 7.63 7.63 4.60 10.78 8.86 5.53 10.34 9.16 9.16 9.16 7.73 10.12 | 8.89 7.63 5.99 4.60 10.78 8.86 5.53 10.34 10.14 10.12 10.12 | 8.89 7.63 7.63 10.78 8.86 8.86 8.86 9.16 9.16 7.73 10.12 10.12 10.12 9.40 | 5.83 8.69 7.63 4.60 10.78 8.78 8.86 5.53 10.34 9.16 7.73 7.73 7.91 10.12 9.40 9.40 9.40 9.40 | 8.89 7.63 7.63 7.63 10.78 8.86 8.86 8.14 10.14 10.12 10.12 10.63 10.63 |
| E mdd | 448 | 472 | 475 | 393 | 294 | 464 | 329 | 483 | | 356 | 356 | 356 543 466 | 356 543 466 366 | 356 466 366 281 | 356 543 466 366 281 658 | 356 466 366 281 536 | | | | | | | | | | | | | |
| Na me/! | 2.54 | \$1.25 | 1.62 | 2.06 | 0.97 | 2.02 | 5.02 | 4.16 | | 3,38 | 3.38 | 3.38 | 3.38 8.49 24.04 2.12 | 3,38 8,49 24.04 2,12 1,63 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 8.54 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 8.54 | 3,38 8,49 24,04 2,12 1,63 1,63 2,47 13,48 | 3.38 8.49 24.04 1.63 1.63 2.47 13.48 13.53 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 8.54 2.47 13.48 3.42 | 3.38 8.49 24.04 1.63 1.63 2.47 13.48 1.53 3.42 6.05 | 3.38 24.04 2.12 1.63 1.63 1.54 1.53 3.42 6.05 | 3,38 8,49 24.04 1,63 1,63 1,53 1,53 1,53 1,53 1,191 1,91 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 8.54 2.47 13.48 1.53 3.42 6.05 9.07 1.91 | 3.38 8.49 2.104 1.63 8.54 13.48 1.53 3.42 6.05 9.07 1.91 1.91 | 3,38 8,49 24,04 2,12 1,63 1,54 1,348 6,05 9,07 1,91 1,91 1,91 1,97 7,40 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 8.54 2.47 13.48 6.05 9.07 1.91 1.91 235.68 3.97 7.48 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 1.54 1.348 6.05 9.07 1.91 1.91 1.91 7.48 4.86 4.86 | 3.38 8.49 2.102 1.63 8.54 2.47 13.48 6.05 9.07 1.91 1.91 1.91 1.91 1.91 4.86 4.86 0.47 | 3.38 8.49 24.04 2.12 1.63 1.63 3.42 5.05 9.07 1.39 1.39 4.86 4.86 0.47 3.98 |
| E d d | 58 | 1178 | 37 | 43 | 22 | 46 | 115 | . 8 | | 77 | 195 | 195 | 77 195 552 48 | 195 195 552 48 | 195 552 552 48 37 | 195 552 582 48 37 196 56 | 1195 552 552 48 37 37 309 | 195 195 196 196 309 309 | 195 552 582 48 37 196 56 309 35 | 195 552 552 48 37 37 309 36 36 76 | 195 552 552 48 37 196 56 309 35 78 78 | 195 552 552 48 37 37 309 35 56 139 139 44 | 195 552 552 48 37 196 56 309 35 78 78 44 44 | 195 552 552 48 48 37 37 36 56 36 36 44 44 44 44 44 44 91 | 195 552 552 56 37 196 35 78 78 44 44 5418 | 195 552 582 48 37 196 56 309 309 319 208 44 44 44 41 111 | 195 552 552 56 37 36 36 36 36 36 44 44 44 44 44 113 111 111 | 195 552 562 37 196 36 309 37 139 208 44 44 44 111 111 | 195 552 552 552 196 196 139 139 139 139 139 139 139 139 139 139 |
| me / i | 1.06 | 27.55 | % | 0.57 | 0.90 | 2.46 | 4.77 | 1.72 | | 3.04 | 3.04 | 3.04 | 3.04 | 3.04 | 3,04 3,29 5,59 0,74 2,46 3,45 | 3,04 3,29 5,59 0,74 2,46 3,45 | 3,04 3,29 5,59 0,74 2,46 2,79 2,79 | 3,004 1,29 5,59 0,74 2,46 2,79 2,79 2,79 | 3.04 5.59 5.59 0.74 2.46 2.79 2.79 2.46 3.29 | 3,004 1,29 5,59 0,74 2,46 2,79 2,79 2,79 3,29 3,29 | 3.044 5.59 5.59 2.46 2.79 2.79 2.79 3.29 3.12 | 3,004 1,29 5,59 0,74 2,46 2,79 2,79 2,79 3,29 3,12 3,12 1,97 | 3.04 3.29 5.59 2.46 2.79 2.79 2.79 2.79 3.12 0.98 1.97 | 3.04 5.59 5.59 0.74 2.79 2.79 2.79 3.29 3.29 3.12 0.98 0.98 6.46 | 3,044 5,59 5,59 2,46 2,79 2,79 2,79 3,29 3,129 6,6,46 6,46 6,46 | 3.044 5.59 5.59 0.74 2.46 3.29 3.29 3.29 3.12 0.98 1.97 66.46 66.46 56.46 3.37 | 3,004 5,59 5,59 2,46 2,79 2,79 2,79 3,12 1,97 66,46 66,46 66,46 66,46 66,46 3,37 3,37 | 3.044 5.59 5.59 2.46 3.45 2.79 2.79 3.29 66.46 66.46 66.46 2.05 3.37 3.37 | 3,004 3,129 5,59 2,46 2,79 2,79 2,79 3,129 3,129 1,99 66,46 66,46 66,46 2,05 1,89 3,37 2,96 2,96 1,56 |
| e Ma | 13 | 335 | ٥ | - | -11 | 2 | 58 | 7. | - | 37 | 40 | 40 | 37 40 68 | 30 9 68 | 30 9 6 68 42 30 9 | 34 23 34 | 37 40 9 9 9 42 34 34 | 37 30 30 34 34 34 36 30 | 37 40 40 9 9 9 9 9 9 34 42 34 43 43 43 | 37 30 30 30 34 34 34 34 36 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 | 37 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 | 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 4 | 37 40 68 68 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 | 40 40 68 68 9 9 30 30 30 30 43 34 43 34 43 36 808 808 808 | 37 40 68 68 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 | 40 40 68 68 9 9 9 9 43 34 43 34 43 36 80 80 80 80 80 41 41 42 43 43 43 43 44 44 44 44 44 44 44 44 44 | 37 40 68 68 68 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 40 30 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 | 40 40 68 68 9 9 9 9 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 | 40 40 68 68 68 42 30 30 30 30 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 43 |
| Ca me/1 | 5.88 | 22.35 | 7.78 | 5.58 | 4.99 | 4.79 | 3.09 | 688 | | 4,39 | 4,39 | 5.28 | 4,39 5,28 6,38 4,59 | 6.38 4.59 3.49 | 6.38 6.38 4.59 3.49 | 6.38 6.38 4.59 3.49 6.28 6.18 | 6.18 6.18 6.28 6.18 6.18 | 6.38 6.38 6.38 6.28 6.18 6.78 6.78 | 6.18 6.18 6.28 6.18 6.18 6.18 6.78 6.78 | 6.38 6.38 6.38 6.28 6.18 6.78 6.78 5.78 | 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 | 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.38 6.38 6.38 6.38 | 6.18 6.18 6.28 6.18 6.78 6.78 6.18 6.38 8.63 8.63 8.63 | 6.38 6.38 6.28 6.18 6.78 6.78 6.38 5.18 5.18 5.18 5.18 6.38 6.38 6.38 6.38 | 6.38 6.38 6.28 6.28 6.28 6.38 6.38 8.63 8.63 8.63 15.96 7.38 | 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.19 6.19 6.19 6.19 6.19 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 6.18 | 6.38 6.38 6.28 6.28 6.28 6.38 6.38 8.63 8.63 7.38 6.33 | 6.38 6.38 6.38 6.28 6.18 6.18 6.39 6.39 6.33 6.39 6.33 | 5.98 6.38 6.38 6.18 6.18 6.38 6.38 6.38 6.38 6.38 6.38 6.38 6.3 |
| E G G | 118 | 448 | 156 | 112 | 100 | 36 | 62 | 138 | _ | 88 | 120 | 89 120 128 | 120 128 92 | 120 128 92 70 | 120 128 92 70 70 | 120 120 128 92 70 126 | 120 129 92 70 70 126 124 | 120 120 128 92 70 70 126 136 | 120 120 128 92 92 70 70 126 136 136 | 120 120 120 92 92 92 126 124 136 104 116 | 120 120 128 92 92 92 126 136 136 128 118 | 120 120 120 92 92 126 124 136 104 116 117 117 | 120 120 128 92 92 92 126 136 136 118 118 117 117 117 | 120 120 120 92 92 126 126 136 104 116 117 112 | 120 120 120 126 124 136 104 104 116 117 117 116 117 117 117 118 | 120 120 120 126 126 136 136 136 116 117 117 117 117 117 117 | 120 120 120 126 126 124 136 104 116 117 117 117 118 118 118 118 118 118 118 | 120 120 120 126 126 126 136 136 116 117 117 117 117 117 117 117 117 11 | 88 89 120 120 126 124 136 116 117 117 117 118 119 94 94 96 140 |
| S.T.D. | 715 | 5850 | 729 | 625 | 499 | 697 | 835 | 913 | | 740 | 1219 | 1219 | 740 1219 2244 568 | 740 1219 2244 568 518 | 740 1219 2244 568 518 1293 | 740 1219 2244 568 518 1293 | 740 1219 2244 568 518 1293 1532 | 740 1219 2244 568 518 518 1293 1293 1532 | 740 1219 2244 568 518 11293 147 1532 639 | 740 2244 568 568 518 1293 1532 639 639 1038 | 740 1219 2244 568 518 11293 1532 639 983 1038 | 740 2244 568 568 518 1293 147 1532 639 639 983 1038 | 740 2244 568 568 518 1293 1293 1532 639 639 983 1038 | 740 2244 2244 568 518 1293 847 1532 639 639 983 1038 1100 | 740 2244 568 568 518 1293 1532 639 639 983 1038 1038 1038 1038 1038 | 740 2244 568 568 1293 1532 639 983 1038 1100 1100 1100 1100 1100 1100 11 | 740 2244 568 568 518 1293 147 1532 639 639 983 1038 1038 1040 1040 | 740 2244 2244 568 518 1293 1532 639 983 1008 1100 1100 1100 1203 10040 | 740 2244 568 568 518 1293 147 1937 1035 1035 1035 1035 1035 |
| MAGNESO Ppm | 55 | 1380 | ۰ | 30 | 45 | 125 | 240 | 8 | 156 | 133 | 165 | 165 | 165 280 40 | 165 280 40 | 165 280 40 125 175 | 165 280 40 125 175 | 165 280 40 125 175 140 | 165 280 40 1125 1140 140 | 165 280 40 40 175 175 140 140 127 | 165 280 40 40 1125 1175 1140 1140 1180 | 165 280 40 1125 1175 1140 1180 1180 50 | 165 280 40 40 1125 1125 1140 1140 1160 1160 1160 | 165 280 40 1125 1175 1140 1140 1160 160 160 160 160 160 173 180 | 165 280 40 40 1125 1125 1140 1140 1160 160 160 100 | 165 280 40 40 1125 1140 1140 1160 160 160 160 160 160 160 160 160 1 | 165 280 40 1125 1140 1140 1160 50 50 50 103 103 1172 | 165 280 40 40 1125 1140 1140 1160 1160 1100 1100 1100 1100 | 165 280 40 1125 1175 1180 1180 1180 1180 1180 1180 1180 118 | 165 280 40 40 1125 1125 1140 1160 1160 1160 1150 1150 1150 |
| CALCIO MA | 295 | 1120 | 390 | 280 | 250 | 240 | 155 | 345 | 220 | | 300 | 320 | 300 | 300 320 230 175 | 300 320 230 175 315 | 300 320 230 175 315 | 300 320 230 175 315 340 | 300 3120 1175 1175 315 310 340 | 300 320 330 310 310 340 260 | 300 310 230 1175 315 310 340 260 260 290 | 300 310 230 117 117 310 310 260 260 290 433 | 300 310 310 310 310 310 320 260 290 290 | ╏┈╏┈╏┈╏┈╏┈╏┈╏ | ╏┈┩╸┠╸┨╸┩ ╾┩╾ ┩ ╸┩╾╋ | | ╏┩╏┩┩┩┩ | ╏┈╏┈╏┈╏┈╏┈╏┈╏ | ┡┩┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋┋ | ╏╏╸╏╸╏╸╏╸╏╸╏╸╏ |
| TOTAL CA | 350 | 2500 | 240 | 310 | 295 | 365 | 395 | 435 | 175 | 1,5 | 165 | 600 | 465 600 270 | 465 600 270 300 | 465 600 270 300 490 | 465 600 270 300 490 | 465 600 300 490 480 | 465 600 270 300 490 480 | 465 600 300 300 490 480 480 500 | 465 600 100 100 450 450 450 450 | 465 600 300 490 480 480 480 480 480 | 465 600 1300 490 450 480 485 485 480 | 465 600 270 300 490 480 387 500 485 485 485 | 465 600 100 100 450 450 480 480 480 480 480 125 340 | 155 100 100 100 100 100 100 100 100 100 | 465 600 600 300 490 480 480 480 485 485 485 485 485 485 485 485 485 485 | 465 480 480 480 480 480 480 480 480 | 465 600 600 1300 490 480 480 480 485 480 480 480 480 480 500 500 500 500 500 500 500 500 500 5 | 465 480 480 480 480 480 480 480 480 |
| ALCALMOAD DUR TOTAL TO P.P.M. P. | 367 | 387 .25 | 390 2 | 322 | 274 2 | 381 | 270 | 396 | 292 | | | | | | | ╂═╂═╂═╂═╂═ | + | | | | | | | | | | | | |
| | 940 3 | | - | 780 3 | | 760 | | 1200 | 080 | | - | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| ₹ ن | 40 | 12 11200 | 7.36 1200 | | .92 | 7,68 | 7.80 1160 | 7,42 12 | _ | | Т_ | | | | | | | 1 1 1 1 1 1 | 1 7 7 7 | | | | | 3 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | - - - - - - - - - - - - - - - - - - - | | 1 | 1 | 1 |
| TEMP PH | 1, | 7.12 | 7. | 7.35 | 7. | 7. | 1, | 7. | _ | 7.62 | <u>, ', ', '</u> | 7 .7 | 1 1 1 1 | 7. 7. 7. 7. 8. | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 3. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7, 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 8. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 | 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7. 7 |
| w « | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| E . | | | • | | | | | | | • | | 15 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 0 | \$ 5 | 399 | 352 | 535 | 272 | 544 | 20 | 289 | | 9 | 99 09 | 90 00 | 98 88 89 | 25 E8 E9 | 56 12 59 | 28 28 36 36 36 | 26 112 12 19 19 | 25 12 29 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 | 25 93 93 93 94 94 94 94 94 94 94 94 94 94 94 94 94 | Se 11 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 | 266 340 298 236 259 112 112 113 240 111 258 259 270 270 270 270 270 270 270 270 | 27 27 28 88 88 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 | 266 298 298 259 259 318 318 318 311 240 311 258 527 527 | 227 293 88 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 | 266 298 259 240 211 240 250 250 250 250 250 250 250 25 | 66 111 111 111 111 111 111 111 111 111 | 266 298 298 259 259 393 393 393 311 311 311 309 300 49 49 | 72 88 87 72 88 88 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 89 | 66 66 66 66 66 66 66 66 66 66 66 66 66 |

| | | | | | | | | | | | - | | - | I | Ì | | | | | | | |
|--------|------------|------|----------------|-----------|----------|------------------------|-----------------------------|----------------|-------|------------|-----------|---------|-------|----------|------------------|-------|------------|------------|------|------------|-------------|--------------|
| NOMBRE | TEMP •C | F 8 | C.E. MINHOS/CM | TOTAL PPM | DUREZA D | DUREZA DI CALCIO MA | DUREZA MAGNESIO P P m | \$.T.0. ppm | E d d | Ca I/•E | Mg ppm | . I/ ou | P P P | N 0 1/0E | HCO ₃ | HCO3 | CO3 PPM | C03 | CI | Ct me/l | \$04 ppm | \$04 me/i |
| 470 | | 7.38 | 705 | 412 | 400 | 320 | 98 | 749 | 128 | 6.38 | 19 | 1.56 | 42 | 1.85 | 503 | B.24 | 0 | 00.0 | 51 | 1.43 | ٠ | 0.12 |
| 28 | | 7.75 | 1600 | 495 | 640 | 395 | 245 | 1166 | 158 | 7.88 | 29 | 4.85 | 8 | 4.05 | 409 | 9.83 | ٥ | 0.00 | 224 | 6.31 | 28 | 0.58 |
| 280 | | 7.55 | 940 | 367 | 490 | 308 | 182 | 299 | 123 | 6.13 | 4 | 3.61 | 0 | % | 448 | 7.34 | . 0 | 0.0 | 42 | 1.18 | 10 | 0.20 |
| 511 | | 7.32 | 1300 | 435 | 470 | 380 | 8 | 1064 | 152 | 7.58 | 77 | 1.72 | 131 | 5.72 | 530 | 8.68 | ۰ | 0.0 | 211 | 5.95 | 19 | 0,39 |
| 464 | | 7.43 | 810 | 387 | 6 | 310 | 8 | 730 | 124 | 6.18 | 12 | 1.72 | 7 | 1.81 | 472 | 7.73 | 0 | 00.00 | 99 | 1.36 | ٠ | 0.12 |
| 463 | | 7.38 | 710 | 393 | 320 | 315 | ~ | 741 | 126 | 6.28 | -1 | 90.0 | ۲3 | 3.18 | 479 | 7.85 | ٥ | 00.00 | 56 | 1.57 | ٠ | 0.12 |
| 502 | | 7.52 | 989 | 352 | 320 | 290 | 9 | 999 | 118 | 5.78 | - | 0.57 | 53 | 2.32 | 430 | 7.04 | ٥ | 0.0 | 53 | 1.49 | , | 0.14 |
| 462 | | 7.47 | 820 | 300 | 380 | 780 | ន | 625 | 112 | 5.58 | 24 | 1.97 | 2 | 1.09 | 366 | 5.99 | 0 | 00.00 | 85 | 2.39 | . 13 | 0.26 |
| 510 | | 7.32 | 1250 | 385 | 490 | 428 | 62 | 1026 | 171 | 8.53 | 15 | 1.23 | 116 | 5.05 | 470 | 7.70 | 0 | 0.00 | 248 | 6.99 | ٩ | 0.12 |
| 168 | | 7.43 | 1150 | 409 | 450 | 390 | 8 | . 96 | 156 | 7.78 | 7 | 1.15 | 102 | 4.45 | 499 | 8.17 | 0 | 0.00 | 174 | 4.90 | . 15 | 0.31 |
| 160 | | 8.08 | 695 | 367 | 340 | 340 | ٥ | 695 | 136 | 6.78 | ° | 0.00 | S | 2.18 | 448 | 7.34 | ٥ | 0.00 | 49 | 1.38 | 12 | 0.24 |
| 140 | | 7.52 | 1250 | . 62 | 480 | 390 | 8 | 1017 | 156 | 7.78 | 11 | 1.72 | 106 | 4.64 | 549 | 8.99 | ٥ | 000 | 177 | 4.99 | 8 | 0.16 |
| 302 | | 7.62 | 1050 | 442 | 420 | 360 | 8 | 1086 | 144 | 7.18 | 14 | 1.15 | 157 | 6.86 | 539 | 8.83 | | 0.00 | 209 | 5.89 | 23 | 0.47 |
| 349 | | 7.80 | 740 | 232 | 325 | 225 | 100 | \$11 | 8 | 4.49 | 24 | 1.97 | 18 | 0.79 | 283 | 4.63 | 0 | 0.00 | . 86 | 2,42 | 10 | 0.20 |
| 549 | | 7.45 | 1140 | 447 | 475 | 300 | 175 | 1040 | 120 | 5.98 | 2 | 3.45 | 122 | 5.33 | 545 | 8.93 | 0 | 0.00 | 195 | 5.50 | 16 | 0.33 |
| 184 | | 7.90 | 1150 | 292 | 405 | 320 | .8 | 926 | 128 | 6.38 | 8 | 1.64 | 2 | 4.12 | 356 | 5.83 | 0 | 0.00 | 213 | 6.00 | 15 | 0.31 |
| 333 | | 7.75 | 980 | 292 | 36 | 325 | 35 | 9/9 | 130 | 6.48 | 8 | 0.65 | 52 | 2.28 | 356 | 5.83 | ۰ | 0.00 | 120 | 3,38 | 10 | 0,20 |
| | | 7.82 | 1100 | 412 | 440 | 362 | 78 | 904 | 144 | 7.18 | 13 | 1.56 | 8 | 3.71 | 503 | 8.24 | ۰ | 0.00 | 140 | 3.94 | 13 | 0.27 |
| 198 | | 7.80 | 999 | 294 | 390 | 360 | æ | 625 | 144 | 7.18 | - | 0.57 | 18 | 9.78 | 358 | 5.86 | 9 | 00.0 | 97 | 2.45 | 7 | 27.0 |
| 142 | | 7.42 | 980 | 469 | 440 | 315 | 125 | 360 | 125 | 6.28 | 20 | 2.46 | 8 | 4.30 | 572 | 9.37 | ٥ | 0.00 | 120 | 3,38 | 14 | 0,29 |
| 194 | | 7.60 | 1040 | 477 | 450 | 315 | 131 | 959 | 126 | 6.20 | 32 | 2.63 | 8 | 4.06 | 582 | 9,53 | • | 0.00 | 111 | 1,13 | 7 | 16.9 |
| 532 | | 7.58 | 575 | SE SE | 280 | 275 | ~ | 551 | 110 | 5.48 | 7 | 0.08 | 34 | 1.51 | 366 | 5,99 | • | 00.0 | 35 | 9.98 | 1 | 8.19 |
| . 59 | | 7.55 | 1300 | 525 | \$ | 278 | 717 | 177 | 111 | 5.53 | 51 | 4,19 | 17. | 6,16 | 640 | 10.48 | • | 0.00 | 173 | 4.88 | 25 | . 0.52 |
| 529 | · | 7.52 | 620 | 273 | 780 | 305 | • | 526 | 122 | 6.09 | ٥ | 8. | 18 | 8.0 | 333 | 5.45 | ٩ | 00.0 | 46 | 1.29 | 7 | 21.0 |
| 329 | | 7.62 | 1100 | 426 | 410 | 350 | 8 | 964 | 140 | 6.98 | 14 | 1.15 | 119 | 5.20 | 512 | 8,39 | ۰ | 0.00 | 165 | 4.65 | 74 | 9.23 |
| 318 | | 7.76 | 98 | 472 | 475 | 350 | 125 | 198 | 140 | 6.98 | 8 | 2.46 | 7 | 1.94 | 576 | 9.44 | ۰ | 8, | ઢ | 1.80 | 7 | 0.14 |
| 111 | | 7.72 | 88 | 420 | 420 | 305 | 115 | 882 | 122 | 6.08 | 28 | 2.30 | 8 | 3.70 | 512 | 8.39 | | 0.00 | 120 | <u>ٿ</u> | 15 | 16.9 |
| 550 | | 7.45 | 1040 | 44 | 38 | 30 | 8 | 186 | 120 | 5.98 | 77 | 1.72 | 132 | 5.77 | 541 | 9.96 | ٥ | 0.00 | 154 | 7 | 7 | 0.27 |
| . 69 | | 7.35 | 1250 | 393 | \$10 | 320 | 190 | 904 | 128 | 6.38 | 46 | 3.78 | 29 | 2.80 | 479 | 7.85 | ٥ | 0,00 | 166 | 4.68 | 7 | 2.43 |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |

| | | | | | | | | | | | | | | | | | | Ì | | | | |
|-------------|-----|-------|---------|-------------|---------------------|----------|-----------------------------|----------------|-------------|------------|--------|------------|-----------|-------|------------------|------------------|-----|----------------|------|------------|--------------|--------------|
| N O M B R E | S C | H 8 8 | C.E. AL | TOTAL TOTAL | DUREZA D TOTAL C | CALCIO M | DUREZA MAGNESIO P P P | \$.T.D. ppm | C. E. G. G. | Ca #e/1 | Mg . | Mg me/1 | No PPM | 2 × × | HCO ₃ | HCO ₃ | CO3 | CO3 | CI | C1 Me/1 | \$0 4 | \$0 4 |
| 171 | ŕ | 7.53 | 1080 | 432 | 340 | 332 | 8 | 1019 | 132 | 6.58 | 2 | 0.16 | 165 | 7.21 | 527 | 8.63 | ٥ | 0.00 | 177 | 4.99 | 16 | 0.33 |
| 539 | , | 09.7 | 485 | 270 | 240 | 172 | 68 | 502 | - 89 | 3.39 | _ - | 1 | -44 | 1.91 | 329 | 5.39 | 0 | 0.00 | 40 | 1.12 | s | 0.10 |
| 524 | , | 7.47 | .740 | 322 | 30 | 300 | ٥ | 622 | 120 | 8.98 | 0 | 0.00 | 48 | 2.11 | 393 | 6.44 | ۰ | 0.00 | 53 | 1.49 | 8 | 0.16 |
| 61 | ŕ | 7.65 | 1250 | 402 | 395 | 182 | 213 | 1058 | 72 | 3.59 | 12 | 4.19 | 176 | 7.67 | 490 | 8.03 | ° | 0.00 | 248 | 6.99 | 21 | 0.43 |
| 403 | , | 7.52 | 7600 | 588 | 1085 | 320 | 765 | 4358 | 128 | 6.38 | 185 1 | 15.21 | 1181 | 51.40 | 534 | 8.75 | ٥ | 00.00 | 2130 | 60.08 | 200 | 4.16 |
| 77 | , | 09. | 006 | 399 | 396 | 278 | 118 | 177 | 11 | 5.53 | 28 | 2.30 | - 88 | 2.55 | 486 | 7.96 | 0 | 0.00 | 81 | 2.28 | , | 0.14 |
| 389 | , | 7.42 | 3500 | 442 | 1208 | 740 | 468 | 2341 | 296 | 14.77 | 113 | 9.29 | 328 | 14.28 | 539 | 8.83 | ٥ | 00.0 | 994 | 28.04 | 1,1 | 1,47 |
| 419 | | 7,35 | 1200 | 420 | 337 | 337 | | 1035 | 134 | 6.68 | ٥ | 0.00 | 175 | 7.62 | 512 | 8,39 | , 0 | 0.00 | 198 | 8,59 | 16 | 0.33 |
| 307 | , | 7.38 | 1410 | 440 | 410 | 370 | 40 | 1190 | 140 | 7,30 | - | 0.74 | 199 | n. 69 | 171 | 9, 13 | 0 | 0,00 | 240 | 6,99 | æ | 0.47 |
| 125 | , | 7.62 | 1260 | 405 | 430 | 390 | 04 | 1011 | 156 | 7:78 | 6 | 0.74 | 130 | 5.67 | 494 | 8.09 | 0 | 0.00 | 201 | 5.67 | 21 | 0.43 |
| 425 | , | 7.68 | 970 | 360 | 406 | 406 | ۰ | 913 | 162 | 8.08 | 0 | 0.00 | 108 | 4.72 | 439. | 7,19 | ·.o | 0.00 | 186 | 5,24 | 18 | 0.37 |
| 456 . | ·- | 7.62 | 620 | 292 | 2888 | 284 | 7 | 544 | 113 | 5.63 | -1 | 90.0 | 30 | 1.34 | 356 | 5.83 | ٥ | 0.00 | 42 | 1.18 | 2 | 0.04 |
| 409 | , | 7.42 | 1650 | 288 | 470 | 375 | 9.8 | 966 | 150 | 7.48 | 23 | 1.89 | 132 | 5.74 | 351 | 5.75 | 0 | 0.00 | 310 | 8.74 | 30 | 0.62 |
| 358 | , | 7.55 | 940 | 273 | 406 | 350 | 26 | 651 | 140 | 6.98 | 13 | 1.06 | 28 | 1,22 | 333 | 5.45 | 0 | 00.0 | 131 | 3.69 | 9 | 0.12 |
| 220 | , | 7.70 | 930 | 287 | 380 | 312 | 89 | . 800 | 124 | 6.18 | 16 | 1.31 | 2 | 3.30 | 472 | 7.73 | ٥ | 0.00 | 97 | 2.73 | 16 | 0.33 |
| 429 | | 7.60 | 1180 | 412 | 350 | 345 | 2 | 1001 | 138 | 6.88 | - | 90.0 | 157 | 6.85 | 503 | 8.24 | ۰ | 0.00 | 186 | 5.24 | 16 | 0.33 |
| 253 | | 7.55 | 8 | 382 | 360 | 295 | \$9 | 832 | 118 | 5.88 | 15 | 1.23 | 97 | 4.25 | 466 | 7.63 | ۰ | 0.00 | 124 | 3,49 | 12 | 0.24 |
| 434 | | 7.42 | 550 | 255 | 225 | 185 | 40 | 543 | 74 | 3.69 | 6 | 0.74 | 67 | 2.92 | 311 | 5.09 | 0 | 0.00 | 76 | 2.14 | ٥ | 0.12 |
| 436 | , | 7.35 | 980 | 288 | 400 | 400 | ۰ | 642 | 160 | 7.98 | • | 0.00 | 18 | 0.81 | 351 | 5.75 | ٥ | 0.00 | 94 | 2,65 | 13 | 0.33 |
| 461 | | 7.48 | 480 | 277 | 240 | 220 | 20 | 503 | 88 | 4.39 | ٠ | 0.41 | 38 | 1.67 | 338 | 5.53 | ۰ | 0.00 | 32 | 0.00 | 7 | 0.04 |
| 95 | | 7.95 | 1200 | 273 | 462 | 222 | 240 | 792 | 88 | 4.39 | 28 | 4.77 | 69 | 3.04 | 333 | 5.45 | ۰ | 0.00 | 227 | 6.40 | 1,1 | 0.35 |
| 38 | ŗ | 7,25 | 1600 | 570 | 300 | 300 | 0 | 1294 | 120 | 5.98 | o | 0.0 | 251 | 10.92 | 695 | 11,39 | ۰ | 0.00 | 190 | 5.35 | 80 | 0.16 |
| 344 | | 7.38 | 845 | 390 | 321 | 375 | ٥ | 726 | 150 | 7.48 | ٥ | 0.00 | 43 | 1.89 | 475 | 7.78 | ۰ | ↑ 0. 00 | 53 | 1.49 | 5 | .0.10 |
| 93 | | 800 | 470 | 255 | 255 | 180 | 75 | 425 | 72 | 3.59 | 18 | 1.48 | -2 | 1.00 | 276 | 4.52 | - | 0.56 | 15 | 0.89 | | 0.10 |
| 89 | | 7.73 | 9860 | 315 | 352 | 335 | 17 | 667 | 134 | 6.68 | 4 | 0.32 | 45 | 1.99 | 384 | 6.29 | ۰ | 0.00 | 95 | 2.39 | 12 | 0.31 |
| 310 | | 8,15 | 999 | 435 | 370 | 155 | 215 | 733 | 62 | 3.09 | 25 | 4.27 | \$2 | 2,30 | 530 | 8.68 | ۰ | 0.00 | or | 0.84 | - | 0.14 |
| 301 | | 7.32 | 1450 | 457 | 510 | 400 | 110 | 1088 | 160 | 7.98 | 92 | 2.13 | 119 | 5.21 | 558 | 9.14 | ۰ | 0.0 | 204 | 5.75 | 77 | 0.43 |
| 367 | | 7.42 | 1150 | 693 | 490 | 470 | 20 | 862 | 188 | 9.38 | 4 | 0.32 | 47 | 2.05 | 479 | 7.05 | ۰ | 0.00 | 124 | 3.49 | 20 | 0.41 |
| 365 | | 7.75 | 1200 | 408 | 435 | 435 | ٥ | 938 | 174 | 89.8 | ۰ | 0.00 | 91 | 3.97 | 497 | 9.14 | 0 | 00.00 | 115 | 3.24 | 61 | 1.27 |
| | | - | | | - | 1- | - | | | | | | | - | | | | | - | | | |

| | | | <u>-</u> | | | | | | | | | - | | - | | | | | | | | | | | 7 | | _ | | |
|---|------------------------------|------|----------|-------|-------|------|------------|-------|-------|------|------|-------|---|---|----------|---|---|---|---|----------|---|---|---|---|----------|---|---|-------|---|
| | \$0. 1.9E | 0.56 | 0.31 | 0.24 | 0.16 | 0.14 | 113 | 9990 | 07.0 | 9.0 | 0,39 | 91.9 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | SO. | 23 | 27 | 7 | * | , | 67 | 3 | 9 | 1 | 13 | • | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| ╁ | 5 è | 5.50 | 3.55 | 5.67 | 17.01 | 27.2 | 34.78 | 15.00 | 1,24 | = | 5.19 | 2,22 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 1 | 2 E | 195 | 126 | 201 | 603 | . (2 | 1233 | 532 | 3 | 8 | ă | 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| - | CO3 | 00.0 | 00.0 | 99.0 | 00.0 | 50.0 | 00.0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0,00 | . 8 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| - | CO ₃ | 0 | 9 | 20 | 0 | ٩ | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | _ | | | | | | | | | | | | | | | - |
| _ | ! | | _ | _ | _ | | | _ | | | _ | _ | - | _ | <u>.</u> | | | | | | | | | | | | | | _ |
| | HCO. | 7.06 | 9.04 | 7.78 | 9.44 | 5.39 | 10.88 | 8.03 | 7.93 | 7.81 | 9.83 | 7.94 | | | · | | | | | | | | | | | | | | |
| | HCO3 | 431 | 252 | 475 | 576 | 366 | 664 | 430 | 484 | 477 | ŝ | 485 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | No me/i | 4.24 | 5.19 | 3.98 | 12.43 | 2.64 | 34.73 | 11.96 | 3.09 | 2.84 | 6.47 | 2,34 | | | | | i | | | : | | | | | , | | | | |
| | PPM | 97 | 119 | 26 | 285 | 9 | 798 | 275 | 1, | 99 | 148 | 13 | | | | | | | | · | | | | | | | | | |
| 1 | Mg . | 00.0 | 2.13 | 0.00 | 2.71 | 1.72 | 3.04 | 4.27 | 00.0 | 00.0 | 1.56 | 0.00 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | Mg d. | 0 | 26 | ٥ | 2 | 12 | 37 | 52 | 9 | ۰ | 19 | ٩ | | | | - | | | | 7 | | | | | - | | | | |
| t | Ca me/1 | 3.88 | 5.58 | 10.37 | 11.47 | 3,99 | 9,28 | 7.48 | 6.28 | 6.38 | 7.38 | 7.98 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| f | Ca. | 178. | 112 | 208 | 230 | . 8 | 186 | | - | 128 | 148 | 160 | | - | | | | | - | | | | | | | | | | |
| 1 | S.T.D. | 928 | 950 | 1007 | 1735 | 613 | 2985 | | 735 | 727 | 1118 | ! | | | | | | | | | | _ | | - | | | | | |
| - | DUREZA S MAGNESO P | 0 | 110 | | 137 | - 08 | 155 | | | _ | | | | - | - | | | _ | | <u> </u> | | _ | _ | | _ | _ | | | |
| - | MAG PUT | | | _ | - | | | | | _ | _ | | | _ | <u> </u> | _ | - | - | _ | _ | _ | _ | _ | _ | - | | | 1 | |
| | A DUREZA CALCIO PFM | 445 | 280 | 520 | 575 | 700 | 465 | 376 | 215 | 330 | 370 | . 6 | | _ | | | _ | _ | | _ | | | _ | _ | <u> </u> | | _ | | |
| | DUREZA TOTAL P P P | 400 | 390 | \$20 | 712 | 290 | 620 | 065 | 315 | 320 | 450 | 400 | | | | | | | | | | | | | ŀ | | | | |
| | ALCAUMOAD TOTAL P.P.m. | 354 | 453 | 424 | 472 | 300 | 544 | 402 | 392 | 391 | 492 | 397 | | | | | | | - | | | | | | | | | | |
| | C.E. | 1300 | 1080 | 1840 | 2220 | 720 | 3800 | 2180 | 670 | 690 | 1230 | 940 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Ī | 근용 | 7.42 | 7,72 | 8.05 | 7.35 | 7.55 | 7.25 | 7.72 | 1. 22 | 7,36 | 7,28 | 7, 33 | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | ÷ c | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | · | | | | | | |
| | 8 R E | | | | | | | | · | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| - | Z O Z | 369 | 101 | 222 | 415 | 458 | arsamer. Y | 410 | 431 | 450 | 455 | 435 | - | | | | | | | | | | | | | | | | |





8

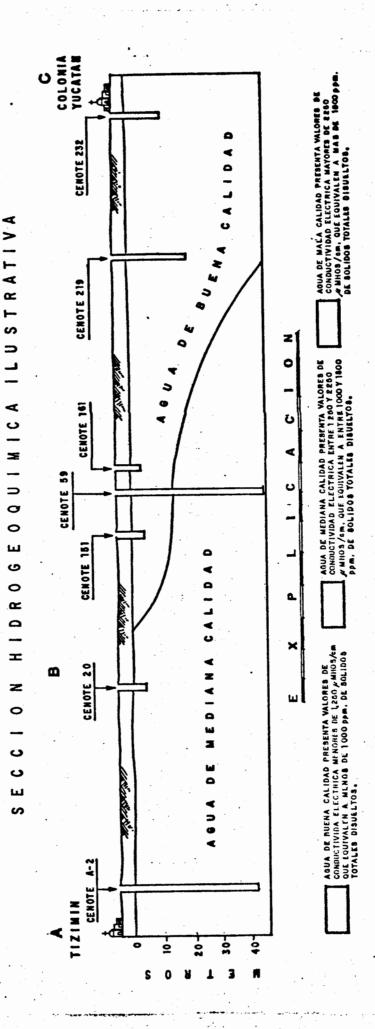
3

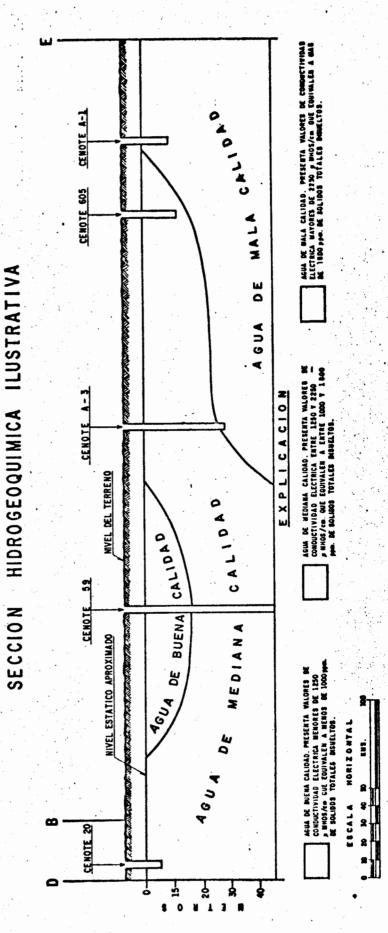
2

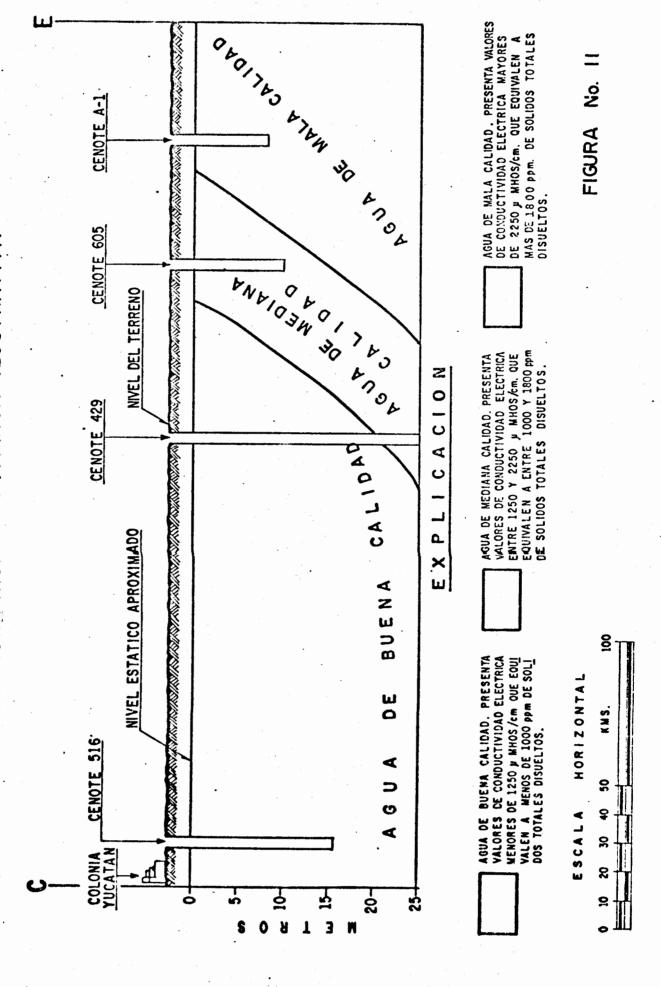
0 0

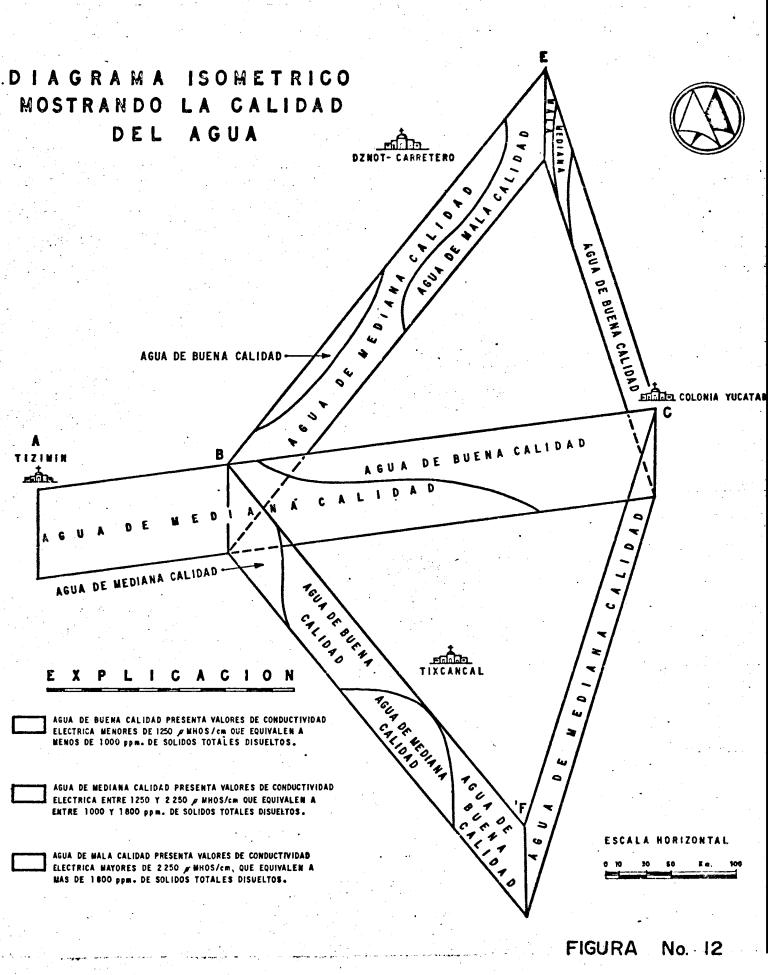
HORIZONTAL

ESCALA









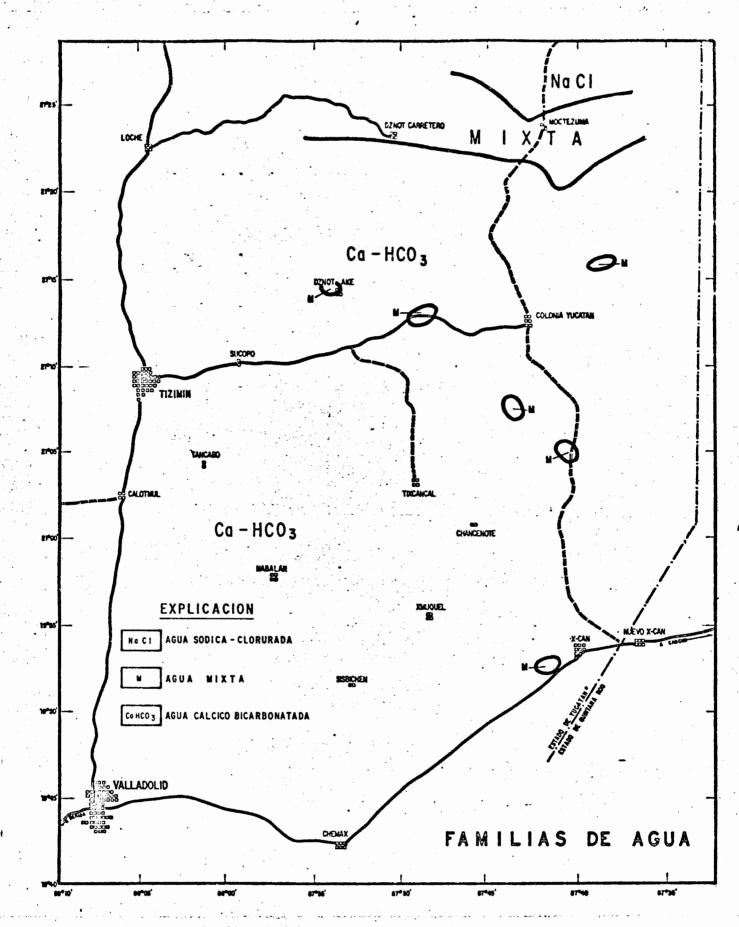


FIGURA No. 14