



# NORMAS DE EXPLOTACION DE LA UNIDAD DE JIJONA-CARRASQUETA

Junio de 1992.



31990

# NORMAS DE EXPLOTACION DE LA UNIDAD DE JIJONA-CARRASQUETA Junio de 1992.

SUPER PROYECTO	AGUAS	SUBTERRANEAS	Na	542/E					
PROYECTO AGREGADO				Nº					
TITULO PROYECTO									
" ESTUDIOS DE EVA	" ESTUDIOS DE EVALUACION Y PROTECCION DE RECURSOS HIDRICOS SUBTERRANEOS								
DE	DE LA PROVINCIA DE ALICANTE "								
Nº PIANIFICACION Nº DIVISION AGUAS, G.A.									
FECHA EJECUCION INICIO 27-XI-91 FINALIZACION 26-VI-92					5-VI-92				

# INFORME (Título):

" NORMAS DE EXPLOTACION DE LA UNIDAD JIJONA-CARRASQUETA "

CUENCA(S) HIDROGRAFICA(S)	JUCAR
COMUNIDAD(ES) AUTONOMA(S)	VALENCIANA
PROVINCIAS	ALICANTE

Este estudio ha sido realizado por el Instituto Tecnológico y Geominero de España y la Diputación Provincial de Alicante en el marco del convenio de cooperación existente entre ambos organismos, con la colaboración de TEYGE, S.A., como empresa contratista.

#### ITGE. -

Ramón Aragón Rueda. Director del estudio.

### DPA.-

Luis Rodríguez Hernández. Director del estudio.

# TEYGE, S.A.

Joaquin Barba-Romero Muñoz.

Emilio Orejudo Ramírez.

Ernesto García Sánchez.

Enrique Vázquez Suñé.

Enrique Martí Requena.

José María Catalán Alonso.

# INDICE MEMORIA.

	Pág.
1 SITUACION GEOGRAPICA.	7
2. CLIMATOLOGIA.	9
2.1. TEMPERATURA.	10
2.2. PLUVIOMETRIA.	11
2.3. EVAPOTRANSPIRACION.	11
3. HIDROLOGIA.	12
4. GEOLOGIA.	13
4.1. ESTRATIGRAFIA.	14
4.2. TECTONICA.	18
5. HIDROGEOLOGIA.	20
5.1. CARACTERISTICAS LITOLOGICAS.	21
5.2. CARACTERISTICAS GEOMETRICAS.	22
5.2.1. Acuifero de Jijona.	23
5.2.2. Aculfero de Carrasqueta.	24
5.3. CARACTERISTICAS PIEZOMETRICAS.	25
5.3.1. Acuífero de Jijona.	25
5.3.2. Acuifero de Carrasqueta.	27
5.4. PARAMETROS HIDRODINAMICOS	28
5.4.1. Acuífero de Jijona	28
5.4.2. Acuífero de Carrasqueta	28
5.5. CAPTACIONES EXISTENTES.	29
5.5.1. Acuífero de Jijona.	29
5.4.2. Acuífero de Carrasqueta.	30
5.6. FUNCIONAMIENTO HIDRAULICO	30
5.6.1. Acuífero de Jijona.	30

5.6.2. Acuífero de Carrasqueta.	32
5.7. BALANCE HIDRICO.	34
5.7.1. Acuífero de Jijona.	34
5.7.2. Acuifero de Carrasqueta.	34
5.8. GRADO DE EXPLOTACION DE LA UNIDAD.	35
5.8.1. Acuífero de Jijona.	35
5.8.2. Acuifero de Carrasqueta.	35
5.9. RESERVAS EXPLOTABLES.	36
5.9.1. Acuífero de Jijona.	36
5.9.2. Acuifero de Carrasqueta.	36
6. HIDROQUINICA.	37
6.1. ACUIFERO DE JIJONA.	38
5.2. ACUIFERO DE CARRASQUETA.	38
7. EVALUACION DE VOLUMENES DE AGUAS	
RESIDUALES.	39
8. ANALISIS DEL USO DEL AGUA. VOLUMENES DIS-	
PONIBLES Y DEMANDAS.	41
8.1. USO DEL AGUA.	42
8.2. ESTIMACION DE LA DEMANDA.	44
8.3. RELACION APORTACION-DEMANDA.	44
9. ANALISIS DE INFRAESTRUCTURAS.	45
10. NORMAS DE EXPLOTACION.	47
10.1. NORMATIVA GENERAL.	48
10.2. ZONIFICACION.	50
10.3. PERIMETRO DE PROTECCION.	51
11. HODELO ESTOCASTICO.	54
11.1. METODOLOGIA	55

11.2. MODELIZACION LINEAL.	62
11.3. IDENTIFICACION DEL MODELO LINEAL.	85
11.4. FASE DE CALIBRACION DEL MODELO LINEAL.	98
11.5. ANALISIS DE RESIDUOS Y VERIFICACION.	107
11.6. EXPLOTACION DEL MODELO.	112
11.7. CONCLUSIONES AL MODELO.	120
12. CONCLUSIONES GENERALES.	126

# INDICE DE PLANOS.

Plano nº 1: Cartografía hidrogeológica.

Plano  $n^{\underline{o}}$  2: Perímetro de protección.

1.- SITUACION GEOGRAFICA.

La unidad de Jijona-Carrasqueta está situada al Norte-Noroeste de la población de Jijona, ocupando parte de la Sierra de La Carrasqueta. Su práctica totalidad se encuentra incluida en el término municipal de Jijona.

La cota topográfica de los afloramientos de los materiales permeables oscilan entre 1.000 m.s.n.m. en la parte alta de la Sierra de Carrasqueta y 450 m.s.n.m. en las inmediaciones de la población de Jijona.

2.- CLIMATOLOGIA.

Los datos climáticos utilizados para calcular los parámetros climatológicos se han basado en las medidas realizadas periódicamente por colaboradores del Centro Meteorológico Zonal de Valencia, en la Estación termopluviométrica de Jijona. Los datos termométricos utilizados abarcan el período (1944-1976) y los de pluviometría el período (1980-1991).

### 2.1. TEMPERATURA.

La temperatura media anual de la zona es de 14,8  $^{9}\mathrm{C}$ ; su distribución anual se muestra en la figura 1.

Los meses en que se alcanzan valores más altos de temperatura son los de Julio y Agosto, mientras que el de menor temperatura es, con diferencia, el de Enero. La oscilación anual es de 16,75ºC. En los meses de Agosto hay días que llegan a alcanzarse valores extremos de incluso 40ºC (7-VIII-1976) y valores mínimos extremos de -7ºC (2-I-1991). El riesgo de heladas es bajo, ya que valores negativos sólo se alcanzan en los meses de Diciembre-Enero y ni siquiera todos los años.

Temperaturas (valores en 🕬)

# ESTACION METEOROLOGICA DE JIJONA

	En	Fb	Mz	At-	My	Jп	Ji	Ag	Se	<b>⊙</b> o	No	Di
Temperatura	7,02	в	10.2	12,44	16,11	20,3	23.7	23.76	20,7	16	11,28	7,9

# **TEMPERATURAS** (oC) 30 28 26 24 22 20 18 16 ၁၀ 14 12 10 8 6 5 0 -Рb Mz Αb Мy n 0e No Di Kn Įπ MESES

FIG. 1

#### 2.2. PLUVIOMETRIA.

La pluviometría anual es de 382 mm para la media del período (1980-91). Su distribución mensual puede observarse en la figura 2.

El mes de mínima pluviosidad es el de Julio, mientras que los de mayor pluviosidad se concentran al final del verano e inicios del otoño (Septiembre Octubre Noviembre) y en primavera (Mayo). Hay que destacar que los últimos años 1989, 1990 y 1991 han sido secos, especialmente 1991 en que se han registrado cantidades de agua de 200 mm, netamente inferiores a la media interanual. Sin embargo este período ha sido precedido de otro 1986-88 con pluviometría muy superior a la media interanual (461 mm) y el año 1982 en que se alcanzaron 548 mm/año.

# 2.3. EVAPOTRANSPIRACION.

Los valores de evapotranspiración potencial se han calculado por medio de la fórmula de Thornthwaite para la media del período. Se ha obtenido un valor anual de 1150 mm., cuya distribución mensual puede observarse en la figura 3. Se observa claramente un máximo de 235 mm que corresponde al mes de Julio y un mínimo de 15 mm que se produce en el mes de Enero.

### Pluviametría (Valores en mm)

# ESTACION METEOROLOGICA DE JIJONA

	En	Fb	Mz	Αb	My	Jn	ال	Ag	Se	Ç-c	No	Di
Pluviometric	27,1	24	27,2	40,1	53,7	17,75	5,74	16,2	42.5	54,2	57.1	16,6

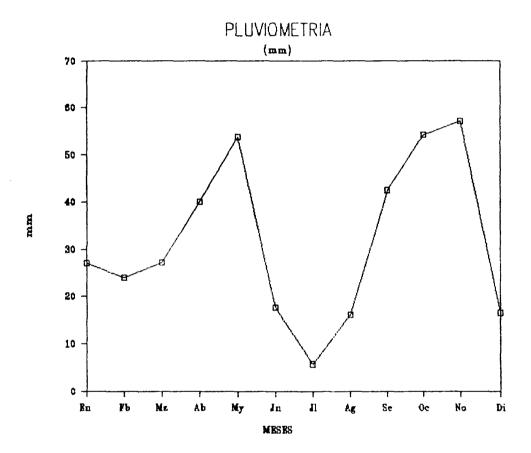


FIG. 2

La evapotranspiración real es equivalente a la evapotranspiración potencial para los meses comprendidos entre Noviembre y Febrero. Si se considera una capacidad de campo de 25 mm la evapotranspiración real sería igual a la evapotranspiración potencial entre los meses de Noviembre a Marzo y parte de Abril.

La figura 3 muestra el balance para la media del período en la estación de Jijona.

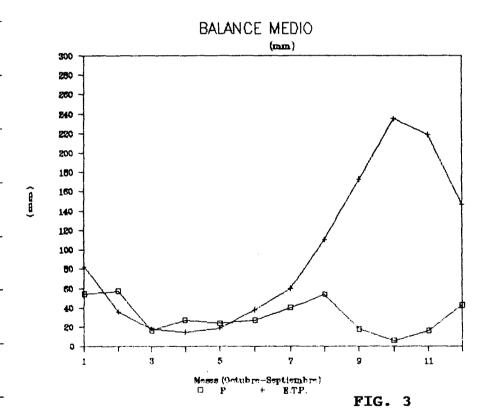
# 3.- HIDROLOGIA.

La red hidrográfica existente en la zona se inicia en las sierras de Peñarroya, Madroñal y Carrasqueta y confluye en el Barranco de Castalla, atravesando transversalmente la superficie aflorante del acuífero. Se trata de una red hídrica que únicamente conduce agua en épocas de fuertes lluvias. Solamente existe un manantial, la fuente de Nuches, cuyo caudal sufre importantes variaciones estacionales y responde directamente a la pluviosidad de la época.

Desde hace un año (1991) se ha instalado una estación hidrométricaen el Manantial de Nuches, por lo que se carece de un registro histórico de la cuantía anual de agua drenada por la fuente.

COTA CHOM	METEOROL	COLCO.	N IF WASA
T SHACKING	ME LELIYUR		ALKERY.

Tmedia		16,00	i 1, 28	7,90	7,00	8,00	10,20	12,44	16,11	20, 30	23,70	23.76	20,70	
P (mm)	Ano.	ûet.	Nov.	Dic.	Ene.	Feb	Mar.	Abr.	May.	Jilin.	Jul	Agos.	Sep	Total
MEDIA	1980-91	54.20	<b>57,</b> 10	16.60	27, 10	24.00	27, 20	40,10	53.70	17,75	5,74	16,20	42,50	382,19
	EVAPOTRANSPI	RACION POTE	NCIAL THOR	THAMTE										
	ì	5,82	3.43	2.00	1,66	2.04	244	3.97	5,86	8.34	10.55	10,59	8,59	66,81
	a	1,90												
	ε	86, 28	44,46	22,62	17,99	23,17	36,73	53,53	87,41	135,53	181,80	182,67	140,64	
	d	31.00	30,00	31,00	31,00	25.00	31,00	30,00	31,00	30,00	31,00	31,00	30,00	
	N	11,10	9,75	9,10	9,45	10,50	11,95	13,45	14,65	15,30	15,00	13,90	12,50	
	ET.P.(mes	82,47	36,12	17,73	14,64	16,92	37,60	60,00	110,27	172,60	234,62	216,65	146,50	1150,72
	BALANCE (mm	)												
	Ano.	Oct.	Nov.	Dic.	Ene.	Feb	Mar.	Abr.	May.	Jun.	Jul.	Agos.	96p.	Total
MEDIO	(1960-91)	-25,27	20.96	-1,13	12.46	5,08	- 10,60	- 19,90	-56,57	- 155,05	- 229,08	-202,45	-104.00	-768,53



4. - GEOLOGIA.

La zona ocupada por el acuífero se enmarca dentro del dominio Prebético, concretamente en el denominado Prebético Interno, que se sitúa al Sur de la alineación Castalla-Ibi y que podría corresponder a una unidad intermedia entre el Prebético y el Subbético.

#### 4.1. ESTRATIGRAFIA.

La serie estratigráfica que aflora en el área donde se sitúa la unidad Jijona-Carrasqueta está definida, de base a techo, por los siguientes materiales:

# 4.1.1. CRETACICO SUPERIOR

# 4.1.1.1 Cenomaniense-Turoniense. (C2).

Está constituido por 250 m. de calizas amarillas en bancos gruesos con juntas margosas y pasadas de margas calcáreas. Estas calizas, llenas de radiolarios, suelen estar muy diaclasadas y a veces karstificadas, apareciendo con frecuencia estilolitos.

# 4.1.1.2. Senoniense. (C<sub>3</sub>).

Formado por 200 m de margocalizas blancas y rosadas con abundantes Globotruncanas.

# 4.1.2. Terciario.

# 4.1.2.1. Eoceno Inf-Medio (C-E).

Está constituido por 100 m. de arcillas margosas de tonalidad verde, presentando a veces lentejones duros de biolititos. Existe abundante fauna de Globorotalias.

# 4.1.2.2. Eoceno Medio-Sup (E).

Compuesto de 100 m. de calizas masivas pararrecifales, calcarenitas bioclásticas y biomicritas dolomitizadas. Se encuentra fauna de Nummulites, Alveolinas, etc.

# 4.1.2.3. Oligoceno $(0_2)$ .

Constituido por 550 m. de margas, margocalizas, calizas margosas a veces detríticas, areniscas de matriz

arcillosa y cemento calizo e incluso se ha localizado algún nivel de conglomerados intraformacionales.

A techo de la serie afloran 180 m. de calcarenitas, calizas margosas y margocalizas blancas.

# 4.1.2.4. Mioceno Inferior (M<sub>1</sub>).

Lo constituyen un máximo de 100 m. de calizas claras, a veces levemente detríticas e incluso arcillosas con fauna muy abundante de Amphisteginas, Briozoarios, Corales, Moluscos, Equinodermos y Algas. Esta formación cambia muy rápidamente de potencia hacia el SE, debido a su carácter arrecifal y por aumento de la profundidad de la cuenca en esa dirección. La posición estratigráfica puede atribuirse al Aquitaniense.

# 4.1.2.5. Burdigaliense "TAP 1" (M2).

Entre 0 y 40 m. de margas blancas con escasos niveles de calcarenitas intercalados, de pequeña potencia y continuidad lateral, con una microfauna característica. En el techo del "tap 1" puede distinguirse en ocasiones un máximo de 30 m. de calcarenitas que intercalan un nivel margoso de potencia no superior a los 20 m.

# 4.1.2.6. Mioceno Medio (M<sub>3</sub>).

Constituido por 200 m. de calcarenitas, a veces bioclásticas, areniscas finas con delgadas intercalaciones de margas siltosas, calizas margosas y margas, se ha distinguido un nivel de calizas grises que contiene abundantes Algas y Anphisteginas. La edad puede atribuirse al Serravaliense.

# 4.1.2.7. Tortoniense $(M_5)$ .

De potencia indeterminada, aunque probablemente alcance varios cientos de metros, constituido por margas con escasos niveles detríticos o carbonatados de limitada continuidad lateral. Esta formación se denomina "Tap 2".

De carácter claramente post manto o postcabalgamiento, aparece bien conservada en fosas tectónicas.

# 4.1.3. Cuaternario.

El Cuaternario dentro de la zona estudiada tiene escaso desarrollo, tratándose de terrenos con granulometría heterogénea y origen aluvial o coluvial.

#### 4.2. TECTONICA.

### 4.2.1. - Estructuras tectónicas.

La región estudiada comprende un gran conjunto plegado y fracturado, siendo las fallas principales longitudinales a las direcciones de plegamiento, debido a que están genéticamente relacionados ambos tipos de accidentes por una misma dirección de esfuerzos. No obstante, los límites NE y SO de la unidad geológica están determinados por importantes accidentes de carácter transversal y dirección NO-SE.

# Las estructuras importantes son:

- Estructuras de la Carrasqueta: Ocupan el núcleo de las sierras de Cuartel y de Carrasqueta. Se trata de un anticlinal, cuyo flanco septentrional está afectado por importantes fallas directas que hacia el Sur evoluciona a un sinclinal ocupado por las calcarenitas del M3. En el sector meridional está cabalgado por los materiales eocenos.
- Cabalgamiento Jijona-Penáguila. Con dirección SONE, pone en contacto los materiales calcáreos eocenos con
  los materiales impermeables del Mioceno. Este
  cabalgamiento está interrumpido al NE por la falla
  Cocentaina-Penáguila y al Oeste por la falla del Tibi.

# 4.2.2. Fases de deformación.

Dentro de la Unidad Carrasqueta pueden distinguirse dos fases tectónicas mayores:

- La primera fase es de carácter comprensivo y se inició durante el Terciario en forma de un suave plegamiento de fondo que origina surcos y umbrales sucesivos. Esta fase alcanza su clímax durante el Mioceno Inferior-Medio, desarrollándose grandes pliegues apretados cuyos flancos aparecen fuertemente cabalgados.
- La segunda fase es de carácter distensivo y condiciona cuencas miocenas muy subsidentes a partir del Mioceno Medio. Los bordes de estas cuencas coinciden con sinformales limitados por importantes fallas directas, en los que frecuentemente se producen inyecciones halocinéticas de Triásico.

5.-HIDROGEOLOGIA.

### 5.1. CARACTERISTICAS LITOLOGICAS.

# 5.1.1. Formaciones permeables.

Las formaciones susceptibles de almacenar y transmitir cantidades de agua hidrogeológicamente interesantes son:

- Dolomías y calizas del Cenomaniense-Turoniense  $(C_2)$ . Estas calizas son las que constituyen el acuífero Negre.
- Calizas masivas pararrecifales del Eoceno Medio-Sup. (E).
- Calizas pararrecifales del Mioceno Inferior  $(M_1)$ . Constituyen el acuífero de Jijona.
- Calcarenitas en ocasiones bioclásticas del Mioceno Medio ( $M_3$ ) forman el acuífero de Carrasqueta.

# 5.1.2. Formaciones impermeables.

Las formaciones impermeables descritas son:

- Margocalizas blancas del Senoniense (C3).

- Arcillas margosas de tonalidad verde del Eoceno Inferior y Medio (C-E).
- Margas y margocalizas del Oligoceno  $(O_2)$ . Constituyen el impermeable de base de las calizas perarrecifales del Mioceno Inferior  $(M_1)$  que constituyen el acuífero de Jijona.
- Margas del "Tap 1", Burdigaliense  $(M_2)$  constituyen el impermeable de techo de las calizas pararrecifales del Mioceno Inferior  $(M_1)$  y el impermeable de base de las calcarenitas del Mioceno Medio  $(M_3)$  que albergan el acuífero de Carrasqueta.
- Margas del "Tap 2", Tortoniense  $(M_5)$ . Impermeable de techo de las calcarenitas que constituyen el acuífero de Carrasqueta.

# 5.2. CARACTERISTICAS GEOMETRICAS.

La unidad de Jijona-Carrasqueta está compuesta por dos acuíferos de diferente litología: Jijona y Carrasqueta. Se sitúa estructuralmente en el flanco SE del anticlinal de La Carrasqueta, estando limitada por el cabalgamiento de Jijona-Penáguila.

# 5.2.1. Acuífero de Jijona.

La roca acuífera está formada por las calizas del Mioceno Inferior, actuando el Oligoceno como impermeable de base y la formación "Tap 1" como impermeable de techo. En el sector vértice Peñarroja-Manantial Rosset las calcarenitas del Serravaliense (M3) están conectadas a estas calizas, existiendo probablemente cierta comunicación hidráulica entre ellas.

Los límites hidrogeológicos de la formación  $M_1$  pueden establecerse del modo siguiente:

- Al O, entre el vértice Peñarroja y la zona N del Cabezo del Machet, por el afloramiento del impermeable de base.
- Desde ahí hacia el NE continúa el límite con estas caracteristicas, pero no es observable en superficie por encontrarse recubierto por las calcarenitas del Serravalliense  $(M_3)$ .
- Todo el límite meridional y suroriental está condicionado por el cabalgamiento de la unidad Jijona-Torremanzanas, que pone lateralmente en contacto la roca acuífera con formaciones arcillosas del Mesozoico y Terciario.

El acuífero así definido tiene una superficie de 35  ${\rm Km}^2$ .

# 5.2.2. Acuifero de La Carrasqueta.

La roca acuífera está formada por calcarenitas y calizas del Serravaliense( $M_3$ ). Como impermeable de base actúa fundamentalmente la serie arcillosa del Burdigaliense.

Los límites hidrogeológicos pueden establecerse del modo siguiente:

- Al NO por el afloramiento o subafloramiento de la serie arcillosa del Burdigaliense, reforzado en la zona septentrional por las margas del Oligoceno. Existe un sector de este límite en que no es cartografiable el impermeable de base, aunque se ha podido constatar un tramo lo suficientemente arcilloso en el Serravalliense para poder actuar como límite.
- Al S y E por el afloramiento de la serie arcillosa del Burdigaliense.
- Al NE el límite se corresponde con un umbral hidrogeológico. Este umbral está ocasionado por un suave anticlinal del eje transversal al sinclinal principal de la Carrasqueta, que origina una clara divergencia en el flujo subterráneo. Hacia el SO del umbral las aguas subterráneas drenan hacia el manantial de Nuches 2933-5004, mientras que hacia el NE la infiltración que se

produce en la calcarenita serravallienses se dirige hacia el manantial del Molinar, 2932-5002. El acuífero así definido tiene una superficie de 7,7 Km2.

# 5.3. CARACTERISTICAS PIEZOMETRICAS.

# 5.3.1. Acuífero de Jijona.

Los puntos representativos son el manantial de Rosset 28338008 y los sondeos 28338011, 28338028 y 28338033, sondeos que fueron construidos por el Ayuntamiento de Jijona para utilizarlos en el abastecimiento público.

El ITGE y Diputación Provincial de Alicante vienen controlando las piezometrías del sondeo 2833-8028 desde Diciembre de 1976, cuando la cota del agua se situaba a 607 m.s.n.m., del mismo orden de la cota del manantial de Rosset (600 m.s.n.m.). Por lo tanto, el análisis de la evolución de este piezómetro puede considerarse totalmente representativa del acuífero Jijona.

A consecuencia de la explotación a que se somete al acuífero, el nivel del agua en el sondeo desciende suavemente para situarse a mediados de 1978 por debajo de la cota del manantial. Puesto que esta circunstancia se

mantiene durante más de un año, en este período el manantial permaneció seco, con sus aportaciones completamente reguladas. Las lluvias que se producen a comienzos de 1980 originan un espectacular ascenso del nivel piezométrico (unos 50 m), y el manantial vuelve a surgir. Sin embargo, a partir de la primavera de 1980 se inicia un nuevo y casi ininterrumpido descenso hasta el invierno-primavera de 1982, cuando las lluvias caídas hacen que se estabilicen los niveles e incluso se llega a producir un fuerte aumento del nivel del agua (60 m).

Se aprecia muy claramente el efecto de escasez de precipitaciones durante 1986 (hasta Septiembre), que origina un aumento de la pendiente en la evolución descendente. Sin embargo, las lluvias registradas en otoño de ese año originan una fortísima recuperación piezométrica en ese mismo año (casi 100 m).

En 1988 el nivel del agua experimenta una fuerte recuperación, del orden de 80 m. como respuesta a las fuertes lluvias acaecidas a partir de Octubre de 1987. La recuperación del período 1986-88 ha conducido al nivel piezométrico al máximo histórico de 1980.

Durante el año 1990 el nivel piezométrico desciende del orden de 30 m entre Julio de 1990 y Enero de 1991 para recuperar nuevamente el nivel anterior en Mayo de 1991. A esta recuperación la sucede un descenso

progresivo del nivel piezométrico desde la cota 593 m.s.n.m. en Mayo de 1991 hasta Mayo de 1992 en que alcanza los 521 m.s.n.m., lo que supone un descenso anual de 70 m. Durante el mes de Mayo de 1992, se ha registrado un ascenso de 36 m en el nivel piezométrico.

La observación de la evolución piezométrica del sondeo 2833-8028 permite conocer los períodos en los que el manantial de Rosset permanece seco y en los períodos en que todavía vierte agua. Esto último sucede cuando la cota del nivel piezométrico es superior a 600 m.s.n.m.

Los niveles piezométricos en fecha 27-V-92 se indican a continuación:.

SONDEO	PNP(m)	COTA( m.s.n.m.)
28338011	81,77	518,23 *
28338028	78	557
28338033	101,5	553,5

<sup>\*</sup> Sondeo mal nivelado.

# 5.3.2. - Acuifero de la Carrasqueta.

En este acuífero el único dato piezométrico representativo corresponde al manantial de Nuches (29335004) de cota 610 m.s.n.m.

# 5.4. - PARAMETROS HIDRODINAMICOS.

### 5.4.1. - Acuífero de Jijona.

El cálculo de los parámetros hidrodinámicos se ha basado en un bombeo de ensayo realizado por el ITGE en el sondeo Sereña (28338028) entre el 29-11-1978 y el 2-12-1978 con un caudal de 58 l/seg. y nivel final a 95 m. El nivel estático en el sondeo era de 76 m. De aquí se ha deducido un valor de transmisividad en torno a los 300  $m^2/d$ ía.

Se desconoce el valor de porosidad eficaz aunque por similitud con otros acuíferos próximos se estima próxima al 2%.

# 5.4.2.- Acuífero de Carrasqueta.

Se desconocen sus parámetros hidrodinámicos. Aunque debido a la similitud de características litológicas con el de Jijona, se podrían considerar para él válidos los parámetros estimados para el mencionado acuífero.

# 5.5. - CAPTACIONES EXISTENTES.

# 5.5.1. Acuífero de Jijona.

Las captaciones que explotan el acuífero, así como el volumen de extracciones (año 1991) y el uso a que se destina el agua se expresan en el cuadro adjunto.

Nº INVENTARIO	VOLUMEN (m <sup>3</sup> /año)	uso
28338011	43.356	Abastecimiento urbano
28338028	815.670	Abastecimiento urbano
28338033	201.200	Abastecimiento urbano

El Sondeo Rosset (28338011) tiene una profundidad de 210 m. y está situado en el Barranco de Castalla, al Norte de la población de Jijona. Se utiliza como pozo de reserva, por tanto no es explotado de una manera continua.

El Sondeo Sereña (28338028) con una profundidad de 570 m. capta las calizas del Mioceno Inferior, se sitúa en el Paraje de Sereña y sobre él recae la mayor parte de la explotación.

Por último el sondeo Pinetes (28338033) situado en la Casa de Los Pinetes, tiene una profundidad de 300 mts.

Atraviesa la formación acuífera de Carrasqueta en seco y tras perforar las margas del "Tap 1" alcanza la formación acuífera de Jijona.

# 5.5.2. Acuífero de Carrasqueta.

No existen sondeos que exploten este acuífero. Como punto de agua representativo únicamente existe el manantial de Nuches (29335004).

### 5.6. - FUNCIONAMIENTO HIDRAULICO.

# 5.6.1. Acuífero de Jijona.

La alimentación del acuífero procede de la infiltración de lluvia sobre los afloramientos de rocas permeables  $(9,5~{\rm Km}^2)$ .

Dado que no existen datos sobre la descarga, en régimen no influenciado por bombeos, del manantial de Roset, la estimación de los recursos medios del acuífero se hará mediante un modelo estocástico basado en la relación funcional entre la piezometría, pluviometría y bombeos.

Este modelo desarrollado con todo detalle en el epígrafe 11 de este informe, ha permitido estimar el valor de los recursos medios para el período 1980-1991 en  $0.983~{\rm hm}^3/{\rm año}$ .

Este valor correspondería fundamentalmente a la alimentación directa por infiltración de lluvia, ya que la transferencia vertical directa por el acuífero de Carrasqueta no parece probada.

En este caso la tasa de infiltración del agua de lluvia, caida sobre sus 9,5 km² de afloramiento de materiales permeables, ascendería al 25% para la media del período(1989-1991). El él se recogieron en la estación meteorológica de Jijona 382 mm.

La descarga del acuífero se realiza de dos modos diferentes:

- a) A través del manantial 2833-8008; del que se dispone solamente de dos medidas de aforo.
  - 30-11-76. Caudal inapreciable.
  - 31-10-86. 32 1/s.

Antes del inicio de la explotación del acuífero, el caudal fluctuaba mucho entre la primavera (donde podía llegar a alcanzar 50 l/s) y el verano que se reducía considerablemente sin llegar a agotarse.

Con tan escasos datos resulta imposible cuantificar la descarga del manantial antes del inicio de la explotación. Igualmente resulta imposible cuantificar la descarga a partir de 1986, puesto que las oscilaciones de caudal son muy acusadas y el período existente entre los dos aforos disponibles es demasiado dilatado.

b) A través de la explotación de los sondeos 2833-8011, 2833-8028 y 2833-8033, que en el año 1991 extrajeron 1,06 hm³ destinados íntegramente para abastecimiento de Jijona.

#### 5.6.2. Acuífero de Carrasqueta.

La alimentación del acuífero procede de la infiltración de la lluvia sobre sus afloramientos de rocas permeables  $(7.7 \text{ Km}^2)$ .

Suponiendo una tasa de infiltración similar a la del acuífero de Jijona, 25% de la lluvia total, se estima que la alimentación de este acuífero es de 0,73 hm<sup>3</sup>/año de valor medio. Este volumen se drenará por el manantial de Nuches(2933-5004), con un caudal medio continuo de unos 23 l/seg.

La descarga del acuífero a través del manantial de Nuches (2933-5004), se controla recientemente. Se dispone

# 5.7. BALANCE HIDRICO.

# 5.7.1. Acuifero Jijona.

El balance del acuífero para la media del período (1981-91) puede expresarse del modo siguiente:

# Entradas ( $hm^3/a\tilde{n}o$ ).

\*Infiltración de lluvia

0,983.

# Salidas (hm3/año) (Año 1991).

\*Bombeo

1,06.

# -Variación de almacenamiento

- 0,077

Admitiendo las cifras de entradas por infiltración de lluvia, existiría un desequilibrio de  $-0.077 \, \text{hm}^3/\text{año}$  considerando las extracciones de 1991.

# 5.7.2. Acuífero de Carrasqueta.

Para este acuífero el balance está claramente equilibrado para el período estudiado, puesto que las

entradas por infiltración de lluvia deben ser iguales a las descargas a través del manantial de Nuches.

La recarga es del orden de 0,73 Hm<sup>3</sup>/año, como media del período analizado. En función de esto las salidas medias del manantial de Nuches se estiman en 23 l/seg., valor en principio coherente con los aforos de que se dispone.

#### 5.8. GRADO DE EXPLOTACION DE LA UNIDAD.

#### 5.8.1. Acuífero de Jijona.

Las extracciones actuales del acuífero de Jijona superan a las entradas por infiltración directa del agua de lluvia en un valor próximo a 0,077 Hm<sup>3</sup>/año. Por tanto, cabría considerar que éste está actualmente ligeramente deseguilibrado.

#### 5.8.2. Acuífero de Carrasqueta.

Este acuífero presenta actualmente recursos excedentarios, que se drenan de forma natural, no cuantificados con actualmente con detalle.

#### 5.9. RESERVAS EXPLOTABLES.

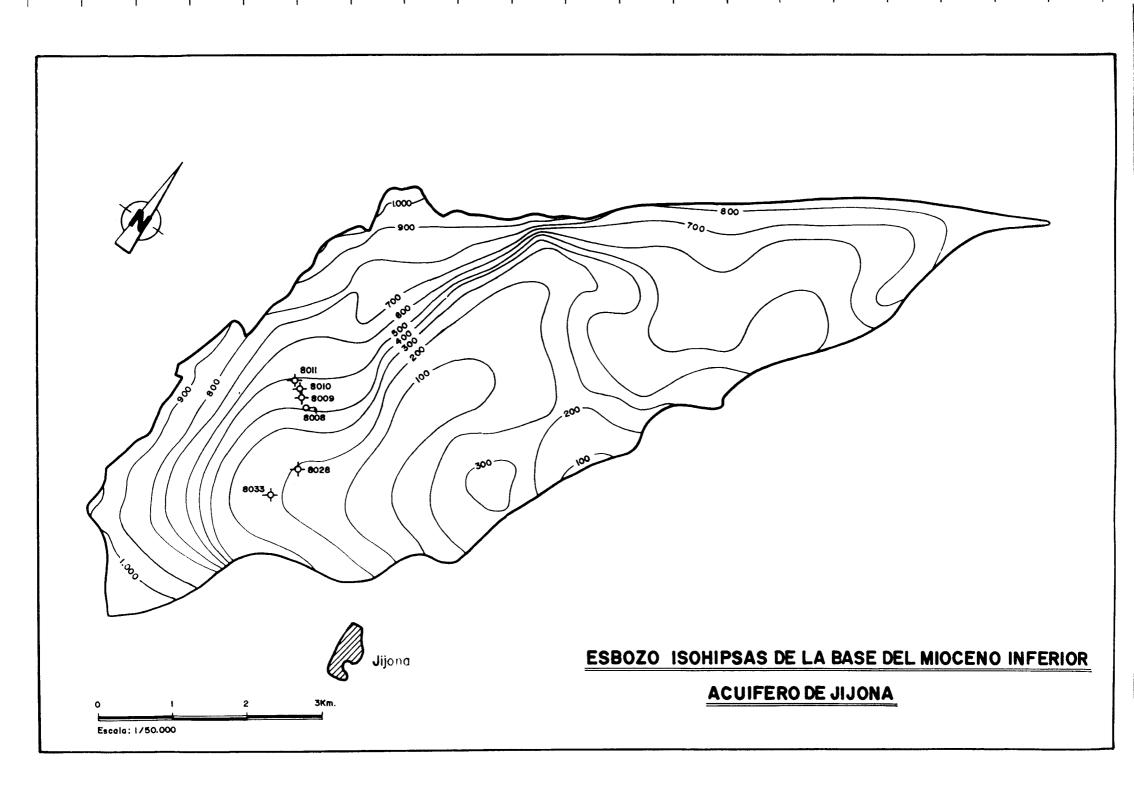
# 5.9.1. Acuífero de Jijona.

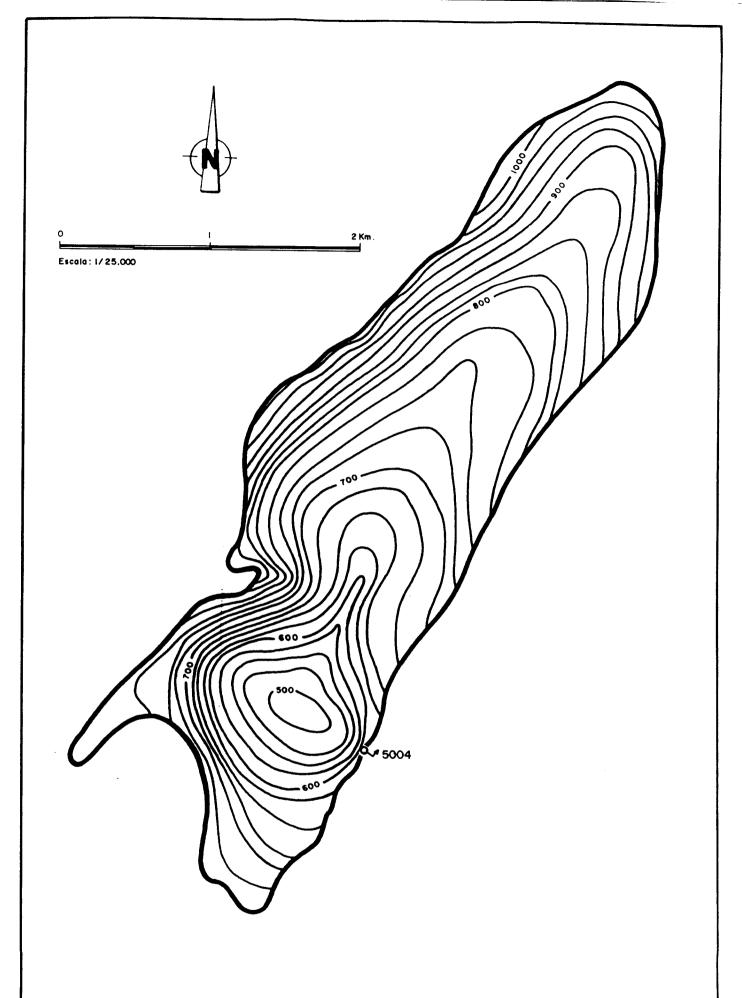
Las reservas movilizables desde las captaciones actuales se han deducido a partir del mapa de isohipsas del muro del nivel acuífero y de la posición de la superficie piezométrica.

Suponiendo una potencia del nivel acuífero de 70 m. y una porosidad eficaz del 1%, el volumen movilizable es de 10  ${\rm Hm}^3$ .

#### 5.9.2. Acuífero de Carrasqueta.

Del mismo modo descrito para el acuífero de Jijona, se han calculado las reservas en éste, estimandolas en  $1,15~\mathrm{Hm}^3.$ 





ESBOZO ISOHIPSAS DE LA BASE DEL M3 SERRAVALIENSE
ACUIFERO CARRASQUETA

6.- HIDROQUIMICA.

#### 6.1. ACUIFERO DE JIJONA.

La Diputación de Alicante realiza un muestreo periódico en el sondeo 2833-8028. Según los datos obtenidos de este control hidroquímico, la facies es bicarbonatada cálcica, el residuo seco tiene valores entre 225 y 300 mg/l y la conductividad alcanza valores entre 325 y 375 ohmios/cm. La clasificación de aptitud al regadío C2-S1. Desde un punto de vista sanitario, el agua es potable con respecto a los parámetros analizados.

## 6.2. ACUIFERO DE CARRASQUETA.

El agua del manantial de Nuches tenía 412 mg/l de sólidos disueltos el 5-11-86. Es un agua de tipo bicarbonatada cálcica y una clasificación para regadío C2-S1. Desde un punto de vista sanitario se trata de un agua potable atendiendo a los parámetros analizados.

7. - EVALUACION DE VOLUMENES

DE AGUA RESIDUALES.

Las aguas residuales generadas en la población de Jijona son vertidas sin ningún tipo de tratamiento al cauce del río Coscó y al Barranco del Purgatorio. Estas son aprovechadas parcialmente aguas abajo para regadío de pequeñas huertas.

El volumen generado anualmente es del orden de  $850.000~\rm{m^3/año}$  cuya distribución mensual muestra un pequeño incremento en los meses de Octubre, Noviembre y Diciembre como consecuencia del mayor consumo producido por las empresas en la elaboración de turrones.

Existe una planta depuradora que no está en funcionamiento; se trata de una planta de tratamiento físico únicamente.

DEL USO DEL VOLUMEN DISPONIBLE ANALISIS AGUA.

DEMANDA.

#### 8.1. USO DEL AGUA.

El agua extraida del acuífero de Jijona a través de los sondeos 28338011, 28338028 y 28338033 se emplea en el abastecimiento urbano de la población de Jijona, así como en el abastecimiento de parte del consumo industrial de la ciudad.

La población abastecida es de 8.000 habitantes, durante todo el año, a excepción de los meses de verano en que disminuye del orden de un 10%. La dotación aplicada es de 350 l/hab/día, dotación muy alta aunque hay que considerar dos factores que provocan este incremento; por un lado las perdidas en la red de distribución (cifrados en un 30%) y por otro, el consumo industrial de las empresas de elaboración de turrones, éste se concentra principalmente en los meses de Octubre, Noviembre y Diciembre, en que llega a incrementarse un 25% o 30% el consumo mensual de la población.

El agua del manantial de Nuches es empleada para riego del valle del río Coscón.

La superficie regada, con agua del manantial de Nuches, o en su defecto con los sondeos del Ayuntamiento es:

Cultivos	has.
Frutales	10
Almendro	50
Hortalizas	15
Total	75

El volumen anual inscrito en el Registro de Aguas Privadas de la Confederación Hidrográfica del Júcar es de  $350.000\,$  m $^3$ , que atienden una superficie escriturada de regadio de  $168\,$  has, de las que actualmente se riegan  $75\,$  has.

Existe un acuerdo entre la Comunidad de Regantes y el Ayuntamiento por el cual cuando el Manantial de Nuches se seca, el agua necesaria para el regadio es donada por el Ayuntamiento a los regantes.

Cuando existen excedentes en el manantial estos son conducidos al sondeo Sereña, donde son utilizados por la Diputación de Alicante para recargar el acuífero de Jijona.

#### 8.2.- ESTIMACION DE LA DEMANDA.

Teniendo en cuenta el consumo estimado de 525.600 m<sup>3</sup>/año para el abastecimiento de la demanda urbana de Jijona, y la población existente de 8.000 hab., la dotación real es de 180 l/hab/día.

El consumo industrial, de las empresas conectadas a la red, está cifrado en unos  $204.400~\text{m}^3/\text{año}$ , concentrándose éste básicamente en el último trimestre del año.

Las pérdidas en la red de distribución se han estimado en un 30 %, lo que supone un volumen anual cercano a los  $300.000 \, \text{m}^3$ .

#### 8.3. RELACION APORTACION-DEMANDA.

En base a los datos existentes se debe considerar el acuífero de Jijona ligeramente desequilibrado. Sin embargo el acuífero de Carrasqueta parece disponer de recursos no regulados que actualmente la Diputación de Alicante está empleando en la recarga del primero. El valor de estos excedentes utilizados en la recarga podrían servir para compensar sobradamente el ligero déficit actual del acuífero de Jijona, estimados en 0,077 Hm<sup>3</sup>/año.

9.- ANALISIS DE INFRAESTRUCTURA.

La distribución del agua del manantial de Nuches cuenta con una primera balsa situada en sus proximidades, con capacidad de  $1.100\ m^3$ .

Desde ahí se vierte a otras, con las siguientes capacidades, una de 1770  $m^3$ , dos de 2.000  $m^3$ , una de 1.200  $m^3$  y tres de 450  $m^3$ . La capacidad total es de 9.420  $m^3$ .

Actualmente se realiza, por la Diputación de Alicante, la recarga artificial del acuífero de Jijona con los sobrantes del manantial de Nuches, utilizandose para ello el sondeo de la Sereña.

10. - NORMAS DE EXPLOTACION.

# 10.1. NORMATIVA GENERAL.

#### 10.1.1. Sectorización.

La normativa que se adopta en este informe incluye los dos acuíferos, Jijona y Carrasqueta tratándolos como un sólo conjunto puesto que el agua de ambos se destina a un mismo uso que es el de abastecimiento urbano a la población de Jijona. El primero de ellos es el explotado directamente por las captaciones de propiedad municipal, mientras que en el acuífero de Carrasqueta los excedentes de la fuente de Nuches son aprovechados para recargar el acuífero de Jijona.

#### 10.1.2. Volumen máximo de explotación.

El volumen máximo de explotación deberá comprender los recursos estimados para el acuífero de Jijona, 0,98 hm³/año, más los del acuífero de Carrasqueta, 0,73 hm³/año. Dado que el acuífero de Carrasqueta no dispone de capacidad para regular sus recursos, sería conveniente continuar el aprovechamiento de los sobrantes del manantial de Nuches para recargar el acuífero de Jijona.

Esta recarga mitigaría su ligero desequilibrio y al mismo tiempo aumentaría los recursos regulados en la unidad.

Cabría aumentar las disponibilidades hídricas de la unidad, si en el futuro se utilizasen las aguas residuales, previamente depuradas, en el riego de la zona abastecida actualmente por el manantial de Nuches. Entonces, todos los recursos de Carrasqueta podrían ser regulados en Jijona.

#### 10.1.3. Captaciones de escasa importancia.

Se considera que deberán autorizarse hasta el límite definido por los recursos renovables y la explotación actual.

# 10.1.4. Prescripciones generales de orden técnico.

Se establece de forma obligada la inclusión de algunos elementos constructivos de rango menor, que permitan ejercer el adecuado control sobre las concesiones, especialmente en sondeos y pozos.

Estas deberían equiparse con los siguientes elementos:

- Tubo piezométrico.
- Contador.
- Espita de toma de agua a la salida de la tubería.

Los objetivos perseguidos son de dos tipos, por una parte facilitar, el desarrollo de estudios y trabajos posteriores y, por otra, poder verificar los condicionantes impuestos a la concesión.

En otro orden de cosas y para el caso de abandono de pozos y sondeos, se deberá imponer también con carácter general la obligatoriedad de proceder a las oportunas actuaciones que requerirán el cierre hermético de la captación. Si la perforación fuese negativa y no presentase especiales problemas hidrogeológicos, se procederá a su relleno con terreno natural, cementando solamente el tramo superior de la misma.

#### 10.2. ZONIFICACION.

Dado el carácter de desequilibrio que presenta el acuífero de Jijona y su uso casi exclusivo para abastecimiento urbano, a la hora de establecer las normas para la concesión de nuevas explotaciones se propone clasificar toda su superficie como ZONA NO AUTORIZADA, no debiéndose permitir en ella nuevas autorizaciones concesionales, salvo las correspondientes a explotaciones de escasa importancia.

Existen otras razones que motivan esta propuesta. Estas son: que en la actualidad existe una demanda industrial insatisfecha en la población de Jijona que

obliga a importar agua del acuífero de Maigmó, y que está prevista la ejecución de un polígono industrial en la población de Jijona, lo cual producirá un incremento en la demanda de la población. Todo ello obliga a reservar los escasos recursos disponibles para abastecer la población de Jijona.

#### 10.3. PERIMETRO DE PROTECCION.

Existe un perímetro de protección de los sondeos de abastecimiento a Jijona, publicados en el B.O.E.  $n^{\circ}$  263 de 3/11/77, definido de la forma siguiente:

"Se partirá del vértice geodésico Iglesia de Jijona (torre), en alineación recta, hasta el vértice geodésico Peñarroja; desde este punto en alineación recta, hasta el punto de intersección del meridiano tres grados ocho minutos Este (3º 8' E), de Madrid, con el paralelo treinta y ocho grados treinta y tres minutos cincuenta segundos Norte (38º 33' 50" N), desde este punto en alineación recta hasta el vértice geodésico Pozo Zurdo; desde este punto en alineación recta, hasta el vértice geodésico Montagur; desde este punto, en alineación recta, hasta el hito kilométrico 114 de la carretera de Murcia, por Alicante, a Valencia, y desde este punto, en alineación recta, al vértice geodésico Iglesia de Jijona (torre)".

Las coordenadas del perímetro oficial quedan definidas del siguiente del modo:

PUNTO	X	Y	Z (m)
Α'	720,450	4276.950	1182
В′	714.450	4268.200	1226
c′	713.050	4271.500	1020
D′	722.700	4275.850	1081
E'	717.350	4269.800	424
F′	717.400	4273.000	860

El perímetro propuesto en este informe engloba al anterior e incluye, en su parte Norte parte del afloramiento de las calizas del Mioceno Inferior y en la parte Sur la zona bajo la cual se encuentran las calizas acuíferas y sobre las que se disponen discordantes las margas blancas del Burdigaliense. El perímetro así definido es el siguiente:

PUNTO	X	Y	Z(m)
A	717.350	4269.800	424
В	714.500	4267.350	740
С	713.200	4269.700	1000
D	713.050	4271.500	1020
E	715.250	4274.700	1040
F	718.950	4276.550	1010
G	720.450	<b>4</b> 276.950	1182
н	723.900	4278.000	980
I	722.700	4275.850	1081

11. MODELO ESTOCASTICO.

ü

#### 11.1.- METODOLOGIA.

El objetivo del trabajo es la obtención, por medio de métodos estocáticos, de un modelo que reproduzca el comportamiento del acuífero ante la influencia de valores conocidos de pluviometría y bombeos, y permita estimar sus recursos renovables ante distintas hipótesis de recarga por lluvia.

Matemáticamente, si se considera el acuífero como una caja negra con unos valores conocidos de entradas y salidas de agua, el problema será encontrar la relación funcional que explique la variación del nivel piezométrico como respuesta a las variables de entradas y salidas.

En el caso presente se va a buscar un modelo lineal estocástico entre piezometrías, pluviometrías y bombeos, rechazándose cualquier otra variable de influencia, debido a que las utilizadas son de fácil y rápida obtención, por lo que permitirán la realización de rápidas predicciones.

Hay que señalar que el modelo se ajusta y sirve únicamente de acuerdo con la información disponible y la calidad de la misma, y que la universalidad de las conclusiones lo será en función de si los datos del período elegido para la modelización contienen en sí mismos todas las características particulares del acuífero. Es decir, la muestra es suficientemente representativa de la población.

#### 11.1.1.- Fases de desarrollo.

Para la realización del presente trabajo se ha seguido la metodología siguiente en la modelización de la piezometría en función de la pluviometría y los bombeos:

#### 1 - Evaluación y análisis de la información disponible.

La estadística se basa en que cogiendo una parte de la información del todo, llegar a principios generales (no deterministas) que lo expliquen y lo predigan. Por ello, en primer lugar, y de una forma muy importante y básica, ha de evaluarse y analizarse la información disponible, porque a partir de ella se va a construir el modelo.

En esta fase se analizan las series de datos, se detectan los valores extraños (outlayers), se observan las características particulares de cada serie, y se establece la necesidad de aplicarles aquella transformación que ajusta los datos a la distribución

normal, antes de proceder a las fases siguientes, ya que el ajuste de un modelo lineal exige ciertas características que los datos han de cumplir para poder ser aplicable dicho modelo y ser útil en su explotación.

#### 2 - Identificación del modelo lineal.

evaluados y Una vez analizados los datos realizados sobre ellos las depuraciones У transformaciones precisas para adecuación a su modelización lineal, se ha de proceder identificación de dicho modelo lineal, consistente en el análisis de las relaciones que puedan existir entre las variables y el establecimiento de los posibles retrasos el tiempo que puedan tener las variables independientes.

El concepto de retrasos en el tiempo quiere decir, por ejemplo, que ante unas lluvias en un mes dado su manifestación como aumento de los niveles de piezometría se produce un mes, dos meses, etc... más tarde, o bién en el mismo mes en que se produce, hablando entonces de retrasos de un mes, dos meses, etc.. o 0 meses respectivamente; otro ejemplo es que ante un bombeo dado en un mes, su afección sobre los niveles piezométricos se puede manifestar en el mes posterior, o al cabo de 2 meses, etc...

Para ello en la fase de identificación del modelo lineal se selecciona el que más se ajusta a las características y peculiaridades observadas con la información disponible.

# 3 - Calibración del modelo.

Una vez identificado el modelo, el siguiente paso es mediante un procedimiento algorítmico de ajuste por mínimos cuadrados, calcular los parámetros de la ecuación lineal que relaciona la variable dependiente piezometría con las dos variables independientes, pluviometría y bombeos. A este proceso de cálculo se le denomina calibración del modelo, consistente, en resumen, en el cálculo de los parámetros de la ecuación lineal seleccionada en la fase anterior de identificación del modelo.

### 4 - Verificación del modelo y análisis de residuos.

Por último, una vez calibrado el modelo, es menester proceder a la verificación del mismo mediante la llamada metodología del análisis de resíduos, para conocer el grado de ajuste de la información predicha por el modelo con los datos observados en la realidad y empleados en la construcción del mismo.

Como consecuencia de este proceso, en algunos casos se toma la decisión de la depuración de ciertos datos y la vuelta a la fase de calibración para obtener unas predicciones que se ajusten mejor a los datos observados, y por lo tanto, el modelo se ajuste mejor a la realidad y sea más válido y útil en la explotación.

# 11.1.2.- Parámetros estadísticos univariantes utilizados en la evaluación y análisis de la información disponible..

Para la evaluación y análisis de la información disponible, así como la determinación de las transformaciones necesarias que se le han de aplicar para ajustar los datos a las condiciones exigidas en la modelización lineal, se utilizan los siguientes parámetros estadísticos univariantes:

\* Media muestral :

donde n es el número de los datos, y xi, cada uno de los valores de la variable en cuestión observada.

\* Varianza muestral insesgada:

$$s^{2} = \frac{1}{n-1} \cdot \sum_{i=1}^{n} (xi - \overline{x})^{2}$$

Donde n es el número de los datos, x es la media muestral, y xi, cada uno de los valores de la variable en cuestión observada.

\* Desviación típica :

$$s = \sqrt{(s^2)}$$

\* Asimetria :

$$a = \frac{1}{n \cdot s^3} \cdot \sum_{i=1}^{n} (xi - \overline{x})^3$$

Donde a es el valor del coeficiente de asimetría muestral de Fisher, y presentara el valor 0 para una función de distribución totalmente simétrica, mayor de 0 cuando la moda se encuentre a la izquierda de la media, y menor de 0 cuando ocurra lo contrario. En líneas generales se puede aceptar la hipótesis de normalidad (totalmente simétrica) si a, en valor absoluto, no sobrepasa el valor de 2√(6/n), para el 95% de confianza.

\* Kurtosis :

$$k = \begin{bmatrix} \frac{1}{n \cdot s^4} & \frac{n}{\Sigma} (xi - \overline{x})^4 \\ -3 & \frac{1}{N} & \frac{n}{N} & \frac{1}{N} \end{bmatrix}$$

Donde k es el valor del coeficiente de apuntamiento o kurtosis muestral de Fisher, y presentará el valor 0 para distribución normal, será mayor que 0 para distribuciones apuntadas y menor de cero para distribuciones más planas. Se acepta en líneas generales la hipótesis de normalidad si k en valor absoluto es menor de 2√(24/n) para el 95% de confianza.

#### 11.1.3. - Modelo lineal multivariante.

En el caso concreto presente, la fase de indentificación proporciona un modelo de regresion lineal multiple, en el que la variable de piezometría sería el término dependiente, y las variables de pluviometría y bombeos los términos independientes.

La forma general de una ecuación de regresion lineal multiple es la siguiente :

$$y = c_0 + c_1 \cdot x_1 + c_2 \cdot x_2 + \dots + c_n \cdot x_n$$

Donde y es la variable dependiente (en el caso presente es la piezometría) y  $x_1$ ,  $x_2$ , ...  $x_n$  son las diferentes variables independientes (en el caso presente, bombeos y lluvia),  $c_0$ ,  $c_1$ ,  $c_2$ , ...,  $c_n$  son los coeficientes o parámetros de la ecuación del modelo lineal.

#### 11.2. - MODELIZACION LINEAL.

### 11.2.1. - Información disponible.

Para el ajuste de este modelo se toman tres series temporales, correspondientes a los valores observados de bombeos, pluviometrías y piezometrías de cada mes entre las fechas 1-1-86 y 1-6-90. Estas series provienen del piezómetro 28-33/8/0028, y de los datos mensuales procedentes de la estación pluviométrica de Jijona.

Las medidas piezométricas se expresan en metros de cota sobre el nivel del mar en Alicante (m.s.n.m.), las pluviometrías en litros/m² de agua recogida en la estación pluviométrica durante un mes (mm/mes), y los bombeos en m³/mes. Se incluyen en el estudio un total de 54 casos u observaciones. La t de student calculada para 54 - 1 casos y un 95% de intérvalo de confianza es aproximadamente 2.

La hipótesis de normalidad se puede aceptar, para un grupo de 54 casos, si la Asimetría y la Kurtosis se encuentran dentro de los siguientes límites :

 $-0.66 \le a \le 0.66$  $-1.33 \le k \le 1.33$ 

Es decir, se admite la serie de datos como normal, si "a" en valor absoluto es menor o igual a 0.66, y "k" en valor absoluto es menor o igual a 1.33.

Las series de datos que se emplearán en el estudio se incluyen en la siguiente tabla:

FECHA	PZ	PV	BM
1 01-86	532.70	9.50	63000
2 02-86	523.30	6.70	63000
3 03-86	517.40	8.20	63000
4 04-86	524.80	43.80	63000
5 05-86	519.70	7.00	63000
6 06-86	504.40	7.90	63000
7 07-86	508.00	40.50	64000
8 08-86	492.50	6.50	64000
9 09-86	502.10	153.60	64000
10 10-86	531.30	135.50	127000
11 11-86	569.80	18.10	127000
	559.90	1.30	127000
13 01-87	580.80	42.40	65000
14 02-87	583.85	54.10	65000
15 03-87	577.90	.30	65000
16 04-87	573.10	1.20	65000
17 05-87	583.10	45.30	65000
18 06-87	570.60	.00	65000
19 07-87		20.60	
	575.80		65000
20 08-87	559.30	.00	65000
21 09-87	<b>564.80</b>	36.20	65000
22 10-87	563.10	90.40	130000
23 11-87	587.90	191.40	130000
24 12-87	615.80	62.10	130000
25 01-88	637.20	40.40	67800
26 02-88	643.55	30.30	67800
27 03-88	639.50	10.00	67800
28 04-88	645.20	60.70	67800
29 05-88	648.80	78.50	67800
30 06-88	653.20	86.70	67800
31 07-88	640.40	3.40	67800
32 08-88	621.90	5.00	67800
33 09-88	615.70	54.00	67800
34 10-88	606.10		135600
		61.00	
35 11-88	593.30	45.00	135600
36 12-88	577.70	.00	135600
37 01-89	589.30	24.00	71200
38 02-89	603.40	20.00	71200
39 03-89	621.30	81.00	71200
40 04-89	616.60	34.00	71200
41 05-89	611.40	52.00	71200
			71200
42 06-89	609.22	36.00	
43 07-89	601.80	.00	71200
44 08-89	608.30	33.00	71200
45 09-89	634.40	162.00	71200
46 10-89	630.50	12.00	142400
47 11-89	639.30	59.00	142400
48 12-89	648.80	58.00	142400
49 01-90	659.20	43.00	74760
	658.93		74760
		.00	
51 03-90	656.40	30.00	74760
52 04-90	660.30	73.00	74760
53 05-90	657.70	41.00	74760
54 06-90	646.37	1.00	74760

Tabla 11.1.1 - Datos básicos empleados

Donde PZ es la cota piezométrica del piezómetro  $N^{\circ}28-33/8/0028$ , expresados en m.s.n.m. en Alicante, PV las pluviometrías expresadas en litros/m² recogidas en el mes en la estación pluviométrica de Jijona, y BM los bombeos totales de todos los pozos que extraen agua del acuífero, expresados en m³/mes.

Los estadísticos de las series anteriores son los siguientes:

Número de observaciones válidas = 54

Variable	Media	Desv. tip.	Kurtosis	Asimetría
PZ	594.40	48.24	80	47
PV	41.05	42.97	3.14**	1.68**
ВМ	82584.44	27965.59	01	1.36**

(\*\* Superan el límite de la hipótesis de normalidad)

Tabla 11.1.2 - Estadísticos de los datos brutos empleados

Los parámetros que sobrepasan los límites requeridos por la hipótesis de normalidad expuestos anteriormente se han marcado con dos asteriscos.

Se puede observar en la tabla anterior (11.1.2), que la serie de la variable pluviometría (PV) presenta un gran apuntamiento y una cierta asimetría, mientras que la variable bombeos (BM) presenta asimismo una ligera asimetría. Por ello, ambas series incumplen la hipótesis

de normalidad necesaria para su inclusión directa en los cálculos del modelo lineal multivariante.

# 11.2.2.- Evaluación y análisis de la información disponible

#### PIEZOMETRIAS

Las piezometrías se expresan en m.s.n.m., se observan en el piezómetro  $N^{\circ}28-33/8/0028$ , y se denominan esquemáticamente como PZ, representandose en la figura 4.1.

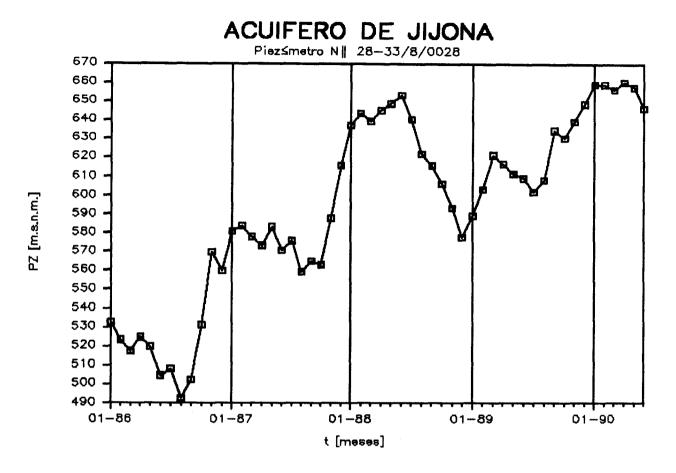


Figura 4.1 - Gráfica de piezometrías

Como se verá a continuación, la variable dependiente a utilizar en la construcción del presente modelo lineal será las diferencias de piezometría, que representaremos como DPZ, siendo:

$$DPZ(t) = PZ(t) - PZ(t-1)$$

siendo PZ(t) la piezometría del mes presente, y PZ(t-1) es la piezometría del mes anterior.

En la figura 4.2 se representa la variable diferencia de piezometría:

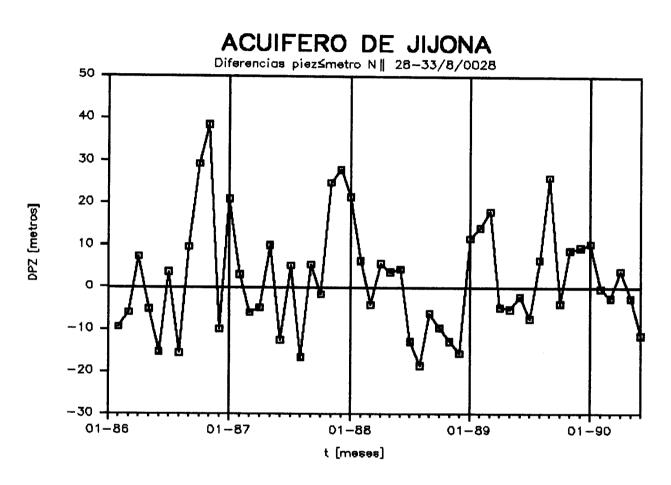


Figura 4.2 - Diferencia de piezometría

De la figura anterior (4.2) se puede observar que se trata de una serie que sufre oscilacione periódicas con picos de máxima amplitud en los meses de Septiembre-Octubre, y el menor valor en el mes de Agosto. La observación anterior no se ajusta estrictamente a todos los períodos de la muestra, tal y como puede verse,

aunque si sirve para explicar, esquemáticamente, la forma y variación de la serie.

En la tabla 11.2.1 se muestran los datos disponibles piezometría (PZ), los valores de diferencia piezometría (DPZ), y los datos del "logaritmo neperiano de la diferencia de piezometría" (LNDPZ). Al lado de la variable DPZ se ha representado la variable SDPZ, estudentización de la variable de diferencia piezometría, en donde, tal y como se indicó anteriormente, aquellos valores que en valor absoluto sean mayores de 2 (la t de student para 54 - 1 casos y 95% de margen de confianza), son considerados como valores extraños. Obsérvese en dicha tabla, que Octubre de 1986 se produce un valor extraño positivo.

Por otro lado, al lado de la variable LNDPZ, que, como se va a justificar más adelante, ha sido elegida como la variable para utilizar en el modelo, por ser la que mejor se ajusta a las condiciones de normalidad exigidas en la modelización lineal, se observa la variable SLNDPZ, estudentización de la variable LNDPZ, (logaritmo neperiano de la diferencia de piezometría). Obsérvese que existe un valor extraño positivo en Nov. del 86, y otro también positivo en Agosto del 88.

	FECHA	DPZ	SDPZ	LNDPZ	SLNDPZ
	01-86	•	•	•	•
2	02-86	-9.40	~.88	3.42	87
3	03-86	-5.90	61	3.53	52
4		7.40	.40	3.86	. 54
5	05-86	-5.10	55		
				3.55	44
6	06-86	-15.30	-1.32	3.21	-1.56
7	07-86	3.60	.11	3.78	. 27
8	08-86	-15.50	-1.34	3.20	-1.58
9	09-86	9.60	.57	3.90	.69
10	10-86	29.20	2.05**	4.24	1.76
11	11-86	38.50	2.76**	4.36	2.17**
12	12-86	-9.90			
			91	3.40	92
13	01-87	20.90	1.42	4.11	1.35
14	02-87	3.05	.07	3.76	.23
15	03-87	-5.95	61	3.53	52
16	04-87	-4.80	53	3.56	42
17	05-87	10.00	. 60	3.91	.72
18	06-87	-12.50	-1.11	3.31	-1.21
19	07-87	5.20			
			.23	3.81	.39
20	08-87	-16.50	-1.42	3.16	-1.72
21	09-87	5.50	. 26	3.82	. 41
22	10-87	-1.70	29	3.65	14
23	11-87	24.80	1.72	4.17	1.55
24	12-87	27.90	1.96	4.22	1.70
25	01-88	21.40	1.46	4.12	1.38
26	02-88				
		6.35	.32	3.84	. 47
27	03-88	-4.05	47	3.58	35
28	04-88	5.70	. 27	3.82	. 43
29	05-88	3.60	.11	3.78	. 27
30	06-88	4.40	.17	3.79	.33
31	07-88	-12.80	-1.13	3.30	-1.25
32	08-88	-18.50	-1.57	3.07	-2.01**
33	09-88	-6.20	63	3.52	55
34	10-88	-9.60			
			89	3.41	89
35	11-88	-12.80	-1.13	3.30	-1.25
36	12-88	-15.60	-1.35	3.19	-1.60
37	01-89	11.60	.72	3.94	.82
38	02-89	14.10	.91	3.99	.97
39	03-89	17.90	1.20	4.06	1.19
40	04-89	-4.70	52	3.56	41
41		-5.20	56	3.55	45
42		-2.18	33	3.63	18
	07-89				
		-7. <b>4</b> 2	73	3.48	67
	08-89	6.50	.33	3.84	.48
	09-89	26.10	1.82	4.19	1.62
46	10-89	-3.90	<b>4</b> 6	3.59	33
47	11-89	8.80	.51	3.89	.64
48	12-89	9.50	.56	3.90	.68
49		10.40	.63	3.92	.74
50	02-90	27	18	3.68	03
51	03-90	-2.53	35	3.62	
					21
52	04-90	3.90	.13	3.78	. 30
53	05-90	-2.60	36	3.62	22
54	06-90	-11.33	-1.02	3.36	-1.08
(**	Valores	extraños)			

Tabla 11.2.1 - Transformaciones de piezometrías

En la siguiente tabla 11.2.2. se muestran los estadísticos univariantes de las variables DPZ y LNDPZ, calculados a partir de los 54 datos disponibles desde Enero de 1986 a Junio de 1990:

Número de observaciones válidas = 54.00

Variable	Media	Desv. Tip.	Asimetría	Kurtosis
DPZ	2.14	13.17	.70	.08
LNDPZ	3.69	.31	.04	57

Tabla 11.2.2 - Estadísticos de las series de piezometría

En esta tabla se puede observar que con la transformación logarítmica se ha disminuido más que considerablemente la desviación típica (Desv. Tip.).

Como se ha indicado con anterioridad, para que la variable se ajuste a la distribución normal, el valor de la asimetría no debe ser, en valor absoluto, superior a 0.66. Tal y como se observa en la tabla anterior (11.2.2), la variable DPZ no cumple este requisito por ser de 0.70, aunque por ser la diferencia tan pequeña no se rechazará.

Respecto a la Kurtosis, en la tabla 11.2.2. se observa que presenta, para la variable DPZ, el valor de 0.08, que como se comentó anteriormente, para la distribución normal, no sobrepasa en valor absoluto el

valor de 1.33, por lo que se acepta la hipótesis de normalidad.

Aunque la serie de incrementos de piezometría cumple la hipótesis de normalidad, al presentar ésta algunos valores extraños positivos que podrían distorsionar los resultados del modelo, se decide transformar la serie a fin de eliminar o minimizar el efecto de estos valores. Mediante la preparación de diversas transformaciones, y tras varias pruebas, se elige una transformación que deja la serie como normal, elimina el máximo de valores extraños posibles, y maximiza la correlación con las series de pluviometrías y bombeos. Esta es:

LNDPZ = ln(DPZ + 40).

donde ln es el logaritmo neperiano, y DPZ la variable diferencia de piezometría.

En la tabla 11.2.1, se muestran los datos de esta nueva serie, y en la tabla 11.2.2. se representan sus estadísticos. Como se puede ver, los valores calculados de asimetría y Kurtosis de esta nueva variable son inferiores en valor absoluto a los límites de 0.66 para la asimetría y 1.33 para la Kurtosis, por lo que se acepta la nueva variable como normalmente distribuida.

El análisis de los valores extraños en la serie transformada indica que aunque se observan dos valores

que son ligeramente extraños, no es necesario depurarlos para poder trabajar con los datos.

### PLUVIOMETRIAS.

Las pluviometrías se expresan en litros de agua recogida por  $m^2$  en la estación pluviométrica de Jijona, desde Enero de 1986 hasta Julio de 1992, y se representan en la figura 5.

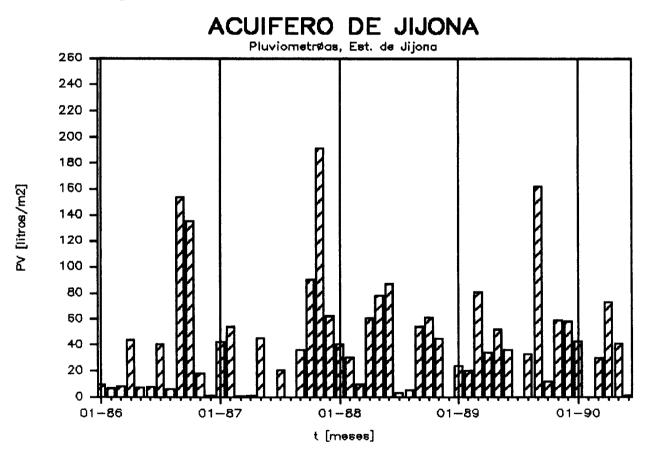


Figura 5 - Gráfica de pluviometrías

En esta gráfica se observa que la pluviometría es una serie periódica anual, con máximos situados en los meses de Septiembre - Octubre - Noviembre, y los mínimos en los meses de Junio - Julio - Agosto. Su apariencia es similar a la de diferencia de piezometrías, en diente de sierra con el máximo a continuación del mínimo. En la gráfica se observa así mismo que sobre todo en los años 1986 y 1987 se sigue un régimen típicamente de avenidas, con picos extremadamente grandes, y medidas muy bajas o casi nulas para el resto del año. Este régimen se rompe en el 88, donde los niveles mensuales están más igualados, y los picos no son tan fuertes.

En la tabla 11.3.1 se presentan los datos brutos de pluviometría (PV), la serie del "logaritmo neperiano de pluviometría" (LNPV), que como se verá más adelante, y por razones estadísticas, ha sido elegida como la serie de datos de entrada de pluviometría en el modelo lineal, y junto a ellas las series con los datos estudentizados (SPV, SLNPV), a fin de apreciar la existencia de valores extraños.

FECHA	PV	SPV	LNPV	SLNPV
1 01-86	9.50	73	2.97	74
2 02-86	6.70	80	2.82	92
3 03-86	8.20	76	2.90	82
4 04-86	43.80	.06	3.99	.45
5 05-86	7.00	79	2.83	90
6 06-86	7.90	77	2.88	84
7 07-86	40.50	01	3.92	.38
8 08-86 9 09-86	6.50	80	2.80 5.10	94 1.76
9 09-86 10 10-86	153.60 135.50	2.62** 2.20**	4.98	1.76 1.62
11 11-86	18.10	53	3.34	31
12 12-86	1.30	93	2.42	-1.38
13 01-87	42.40	.03	3.96	.42
14 02-87	54.10	.30	4.16	.66
15 03-87	.30	95	2.33	-1.49
16 04-87	1.20	93	2.42	-1.39
17 05-87	45.30	.10	4.01	.49
18 06-87	.00	96	2.30	-1.53
19 07-87	20.60	48	3.42	21
20 08-87	.00	96	2.30	-1.53
21 09-87	36.20	11	3.83	.27
22 10-87	90.40	1.15	4.61	1.19
23 11-87	191.40	3.50**	5.31	2.01**
24 12-87	62.10	.49	4.28	.80
25 01-88	40.40	02	3.92	. 38
26 02-88	30.30	25	3.70	.11
27 03-88	10.00	72	3.00	71
28 04-88	60.70	.46	4.26	.77
29 05-88 30 06-88	78.50 86.70	.87 1.06	4.48 4.57	1.04 1.14
31 07-88	3.40	88	2.60	-1.1 <b>4</b>
32 08-88	5.00	84	2.71	-1.05
33 09-88	54.00	.30	4.16	.66
34 10-88	61.00	.46	4.26	.78
35 11-88	45.00	.09	4.01	.48
36 12-88	.00	96	2.30	-1.53
37 01-89	24.00	40	3.53	09
38 02-89	20.00	<b>4</b> 9	3.40	23
39 03-89	81.00	.93	4.51	1.07
40 04-89	34.00	16	3.78	. 22
41 05-89	52.00	. 25	4.13	.62
42 06-89	36.00	12	3.83	.27
43 07-89	.00	96	2.30	-1.53
44 08-89	33.00	19	3.76	.19
45 09-89	162.00	2.81**	5.15	1.82
46 10-89	12.00	68 . <b>4</b> 2	3.09 4.23	60 .75
47 11-89 48 12-89	59.00 58.00	.39	4.23	.73
49 01-90	43.00	.05	3.97	.44
50 02-90	.00	96	2.30	-1.53
51 03-90	30.00	26	3.69	.10
52 04-90	73.00	.74	4.42	.96
53 05-90	41.00	.00	3.93	.39
54 06-90	1.00	93	2.40	-1.41
	extraños)			

Tabla 11.3.1 - Datos brutos y transformados de pluviometrías

Como se indicó anteriormente, se consideran valores extraños aquellos que en la serie estudentizada superan el valor de 2 (t de estudent para 54 datos y 95% de intérvalo de confianza). Se observa que la serie de pluviometrías (PV) presenta 4 valores extraños, en Septiembre del 86, Octubre del 86, Noviembre del 87 y Septiembre del 89. Se observa que la serie del logaritmo neperiano de pluviometrías tan sólo presenta un valor ligeramente extraño en Noviembre del 87, es decir, la transformación logarítmica ha mejorado considerablemente la disposición de los valores extraños de pluviometría.

En la tabla 11.3.2 se presentan los parámetros estadísticos de las series de pluviometrías, y de su transformación logarítmica:

Número de	observacion	nes válidas =	54.00	
Variable	Media	Desv. Tip.	Asimetría	Kurtosis
PV	41.05	42.97	1.68	3.14
LNPV	3.60	.85	06	95

Tabla 11.3.2 - Estadísticos básicos de pluviometrías

Tal y como se indicó anteriormente, la asimetría indica la tendencia de la mayoría de los datos a

separarse de la media, siendo positiva cuando la separación es hacia los valores más pequeños, y negativa cuando lo es hacia los más grandes. Se considera como normalmente distribuida, y por tanto útil para su empleo en la modelización, aquella cuyo valor de asimetría sea, para 54 datos y un 95% de confianza, en valor absoluto menor de 0.66. Como se puede apreciar en la tabla anterior, la serie de datos brutos de pluviometría incumplen este requisito de normalidad.

La kurtosis, o apuntamiento muestral, indica la tendencia de los datos a presentar valores similares a los de la moda, siendo positiva cuando esta tendencia es mayor de la que se esperaría en una distribución normal, y negativa cuando ocurre lo contrario. Se considera que, para 54 casos y 95% de intérvalo de confianza, la serie está normalmente distribuida si su apuntamiento es menor en valor absoluto a 1.33. Como se puede observa en la tabla anterior (11.3.2), la serie de datos brutos de pluviometría presenta un apuntamiento de 3.14, superior al de una serie normal.

Para normalizar esta serie de datos de pluviometría y eliminar los valores extraños se ha seleccionado, mediante la preparación de series de prueba y siguiendo un método de tanteo, la transformación logarítmica siguiente:

### LNPV = ln(PV + 10)

por presentar parámetros normales de asimetría y kurtosis o apuntamiento, disminuir la relación entre la media y la desviación típica, presentar el menor número de valores extraños, y maximizar la correlación con la serie de diferencia de piezometría (DPZ).

Por todo lo expuesto esta serie (LNPV) será la empleada en la modelización lineal como datos de entrada de pluviometrías.

### BOMBEOS

Los bombeos se expresan en  $m^3$  de agua extraídos al mes, y se representan en la figura 6.

## ACUIFERO DE JIJONA

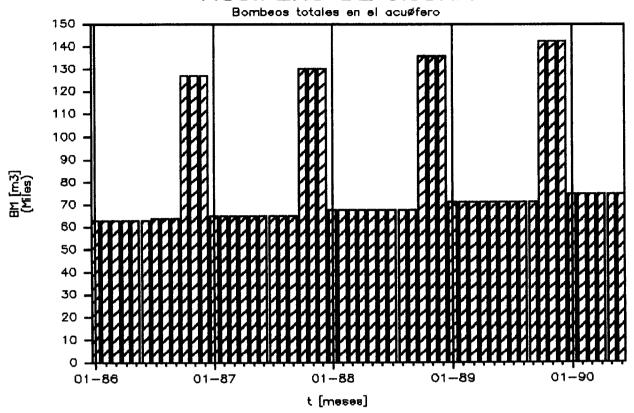


Figura 6 - gráfica de bombeos

En la gráfica se observa que corresponde a una función de Dirac determinista, en la que el "impulso" ("golpe" - 0//1) se produce en los meses de Octubre-Noviembre-Diciembre, debido al empleo de mayor volumen de agua en estos meses en la industria turronera de la población.

El cero de Dirac está en un bombeo de 63.000 a  $74.760~\text{m}^3$ , y el uno en un bombeo de 127.000 a  $142.400~\text{m}^3$ , de donde se deduce que existe una deriva de :

- \* en el 0 de Dirac= $(74.760 \text{ m}^3 63.000 \text{ m}^3)/4,5$  años =  $2.613,3 \text{ m}^3/\text{año}$ .
- \* en el 1 de Dirac=  $(142.400 \text{ m}^3 127.000 \text{ m}^3)/4,5$ años=3.850,0 m³/año.

Se trata, por tanto de una variable determinista, antrópica o tecnológica e independiente de la naturaleza. Es constante y depende del desarrollo industrial, así como de las necesidades de la población, con una deriva diferente para el 0 y para el 1 de Dirac.

El porcentaje anual de agua empleada en la industria con respecto al consumo total varía, anualmente, entre el 18 y el 20%. La diferencia en la deriva entre el 0 y el 1 de Dirac indica que el crecimiento del agua empleada en el abastecimento urbano es mayor que en el abastecimiento industrial, es decir, las necesidades de la población crecen más deprisa que las de la industria.

En la tabla 11.4.1. se presentan los datos brutos de bombeos (BM), su estudentización (SBM) para el análisis de los valores extraños, la transformación logarítmica aplicada (LNBM), que como se indicará más adelante será la seleccionada para su empleo en la construcción del modelo lineal, así como y la estudentización de la transformación:

NUM FECHA	вм вм	SBM	LNBM	SLNBM
1 01-86	63000	70	-4.61	-1.44
2 02-86	63000	70	-4.61	-1.44
3 03-86	63000	70	-4.61	-1.44
4 04-86	63000	70	-4.61	-1.44
5 05-86	63000	70	-4.61	-1.44
6 06-86	63000	70	-4.61	-1.44
7 07-86	64000	66	-4.07	-1.03
8 08-86	64000	66	-4.07	-1.03
9 09-86	64000	66	-4.07	-1.03
10 10-86	127000	1.59	78	1.53
11 11-86	127000	1.59	78	1.53
12 12-86		1.59	78	1.53
13 01-87	65000	63	-3.73	76
14 02-87		63	-3.73	76
15 03-87	-	63	-3.73	76
16 04-87		63	-3.73	76
17 05-87		63	-3.73	76
18 06-87		63	-3.73	76
19 07-87		63	-3.73	76
20 08-87		63	-3.73	76
21 09-87		63	-3.73	76
22 10-87		1.70	73	1.56
23 11-87		1.70	73	1.56
24 12-87		1.70	<b>73</b>	1.56
25 01-88		53	-3.13	29
26 02-88		53 53	-3.13 -3.13	29 29
27 03-88 28 04-88		53 53	-3.13	29
28 04-88 29 05-88		53	-3.13	29
30 06-88		53	-3.13	29
31 07-88		53	-3.13	29
32 08-88		53	-3.13	29
33 09-88		53	-3.13	29
34 10-88		1.90	65	1.62
35 11-88		1.90	65	1.62
36 12-88		1.90	65	1.62
37 01-89		41	-2.69	.04
38 02-89		41	-2.69	.04
39 03-89	71200	41	-2.69	.04
40 04-89	71200	41	-2.69	.04
41 05-89	71200	41	-2.69	.04
42 06-89	71200	41	-2.69	.04
43 07-89		41	-2.69	.04
44 08-89		41	-2.69	.04
45 09-89		41	-2.69	.04
46 10-89		2.14		1.69
47 11-89		2.14		1.69
48 12-89		2.14		1.69
49 01-90		28	-2.38	. 29 . 29
50 02-90 51 03-90		28 28	-2.38 -2.38	.29
51 03-90 52 04-90		28	-2.38	. 29
53 05-9		28	-2.38	.29
54 06-9		28	-2.38	. 29
	res extra		2.30	• 23

Tabla 11.4.1 - Datos de bombeos

Se observa la existencia de tres valores ligeramente extraños, de Octubre a Diciembre de 1989, correspondientes al período de bombeo para la industria. Asimismo se observa que la transformación logarítmica aplicada, ha eliminado por completo esos valores (la serie SLNBM no presenta valores extraños).

En la tabla 11.4.2. se presentan los parámetros estadísticos de la serie de datos brutos de bombeos (BM) y de su transformación logarítmica (LNBM):

Número de observaciones válidas = 54.00

Variable Media Desv. Tip. Asimetría Kurtosis

BM 82584.44 27965.59 1.36 -.01 LNBM -2.75 1.29 .47 -.81

Tabla 11.4.2 - Estadísticos de las series de bombeos

Como se puede observar, la serie de datos brutos de bombeos (BM), presentan un valor de asimetría muy superior (1.36).

Asi mismo, se observa en la tabla anterior que la serie de datos brutos de bombeos (BM), presenta una kurtosis casi igual a 0, por lo que, con respecto al

apuntamiento, la serie se considera como normalmente distribuida.

A fin de mejorar el valor de asimetría y eliminar los valores extraños, se ha decidido transformar la serie mediante una función logarítmica. Mediante la preparación de series de pruebas y aplicando un procedimiento de tanteo, se ha elegido la siguiente transformación:

LNBM =  $ln(0.000007 \cdot BM - 0.43)$ 

por ser la que, manteniendo los requisitos de normalidad, maximiza la correlación de la serie con la de diferencia de piezometría (DPZ).

Como se puede ver en la tabla 11.4.2., la nueva serie calculada presenta valores de asimetria y kurtosis por debajo de los límites comentados anteriormente para que la serie pueda ser considerada como normal. También se ha visto, al comentar la tabla 11.4.1., que la nueva serie calculada no presenta valores extraños. Por todo ello, la serie LNBM se elige como variable de entrada en la modelización lineal del acuífero.

# 11.2.3.- Conclusiones a la fase de evaluación y análisis de la información disponible.

A la vista de lo expresado anteriormente en esta fase de evaluación, en el período de Enero de 1986 a Junio de 1990 en el acuífero de Jijona, se concluye que las variables a utilizar en el ajuste del modelo lineal de las piezometrías como variable dependiente, y las pluviometrías y bombeos como variables independientes son:

Variable dependiente:

LNDPZ = ln(DPZ + 40)

Variable independiente PV:

LNPV = ln(PV + 10)

Variable independiente BM:

LNBM =  $ln(0.000007 \cdot BM - 0.43)$ 

Donde ln es la función logaritmo neperiano, y DPZ, PV y BM, las variables explicadas anteriormente de diferencia de piezometrías, pluviometrías y bombeos.

Se ha apreciado la existencia de una clara semejanza en la forma de las curvas correspondientes a las diferencias de piezometrías y pluviometrías, con una

forma cíclica periódica anual con máximos en Septiembre - Octubre - Noviembre, y mínimos en Junio - Julio - Agosto, siendo la variable bombeos una función de Dirac que presenta un impulso en los meses de Octubre - Noviembre - Diciembre, que corresponde a su utilización en la industria turronera típica de la zona.

### 11.3.- IDENTIFICACION DEL MODELO LINEAL

En esta fase se identifican las relaciones entre variables, a fin de establecer las que pudieran tener más influencia sobre la variable dependiente y cual es el desfase entre las mismas que proporciona la mayor correlación, así como establecer el grado de independencia entre las variables independientes.

Todo ello se realiza de la siguiente manera:

- 1º) Análisis de las correlaciones cruzadas entre la variable dependiente piezometría y cada una de las variables independientes, pluviometría y bombeos.
- 2º) Análisis de la matriz de correlacion bivariante.

Para que la correlación entre dos variables sea significativa se requiere, para 54 datos y el 95% de

intérvalo de confianza, que el coeficiente de correlación sea superio a:

Rho = 
$$\sqrt{(t^2/(n-2+t^2))}$$
 =  $\sqrt{(4/(54-2+4))}$  = 0,26

# 11.3.1. - Análisis de correlaciones cruzadas entre diferencia de piezometrías y pluviometría.

La gráfica de la función de correlaciones cruzadas de las series de las diferencias de piezometría con las pluviometrías se observa en la figura 7.1.

Correlaciones cruzadas : LNDPZ

	Corr.	Error															
Dif.	Cruz.	Std.	-1	'	75	-,	. 5	;	25	)	. 2	25	. 5	j	. 7	15	1
			H		⊢		┝		<u> </u>	$\vdash$	_	$\vdash$		<u> </u>	-	-	$\dashv$
-7	129	.147	'		1		•		***			٠.		,		,	'
-6	167	.146							***								
-5	091	. 144							**								
-4	.181	. 143								**	* *						
-3	.032	. 141								*							
-2	.012	.140								ŧ							
-1	.120	.139								**							
0	.672	.137								**	**	. * 1	**	***			
1	066	. 139							*	l							
2	109	.140							**								
3	041	. 141							*	1							
4	.030	.143								*							
5	168	. 144							***								
6	028	.146							*								
7	106	.147						•	**								

Simbolos: Autocorrelaciones \* Limites de error standard.

Figura 7.1 - Funcion de correlaciones cruzadas, dif. piezometrías - pluviometrías

Tal y como se observa en esta figura (7.1), se aprecia una correlación positiva importante (0,67) sin desplazamiento en el tiempo, lo que indicaría que la pluviometría influye instantáneamente (en el mismo mes), o con retrasos inferiores a éste, en el nivel piezométrico, es decir,

"LNDPZ(t) es linealmente dependiente de una forma significativa con LNPV(t)"

o dicho de otro modo, en el mes en que llueve, se manifiesta un incremento del nivel (diferencia positiva de piezometría), y en el mes en que no llueve, un descenso (diferencia negativa).

En figura 7.2. se presenta la gráfica de dispersión de las dos variables:

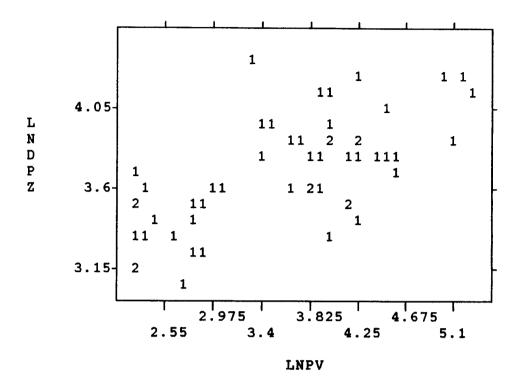


Figura 7.2 - Gráfica de LNDPZ con LNPV

En esta figura se aprecia que la nube de puntos se agrupa en un elipsoide con un eje dominantemente inclinado (alrededor de 45º), de tal forma que al crecer la pluviometría los incrementos de piezometría son mayores, y al decrecer se producen decrementos también cada vez más grandes. Sin embargo, el incremento más grande de piezometría se produce con una pluviometría relativamente baja, saliéndose fuera de la nube de puntos y constituyendo un valor extraño en la correlación (outlayer), que corresponde a la observación del mes de Noviembre de 1986, y que sería necesario depurar.

Este valor extraño en Noviembre de 1986 no se puede interpretar como un valor defectuoso en la medida, sino que corresponde a un valor anómalo (producido por la propia naturaleza), ya que en este mismo año, en los meses anteriores y posteriores, se observan fuertes subidas de la piezometría (véanse las figuras 4.1. y 4.2.), que corresponden al fenómeno natural que acontece en estos lugares debidos a riadas producidas por gotas frías.

Se observa asimismo la existencia de un pequeño grupo de puntos que se sitúa fuera de la nube, los cuales corresponden, igualmente al caso anterior, pluviometrías muy bajas con diferencias negativas piezometría no tan bajas como debiera esperarse. observa que existen en este grupo unos 8 puntos (ver figura 7.2.), de los cuales claramente hay 4 (Marzo del 87, Abril del 87, Julio del 89 y Marzo del 90) que se separan de la nube, siendo la mayor acumulación de estos valores extraños en el año 87, un año bastante seco. En la figura 5 (gráfica de pluviometrías), se puede ver que estas medidas corresponden a meses sin pluviometría, o con pluviometrías sin importancia, a los que siguen pluviometrías relativamente altas. Es decir, un periodo lluvia precedido de uno de sequía, sin apenas formas, aunque estos precipitación. De todas seguramente embarrarán el modelo lineal, se puede pensar en su utilización, para forzarle a predecir, en su explotación, valores desde el lado de la seguridad, garantizando que ante un período de sequía similar no se produzca la sobreexplotación, no deseada, del acuífero.

# 11.3.2.- Análisis de las correlaciones cruzadas entre las diferencias de piezometría y los bombeos.

La gráfica de la función de correlaciones cruzadas de las variables de diferencia de piezometrías con la variable de bombeos se observa en la figura 8.1.

## Correlaciones cruzadas :LNDPZ LNBM

	Corr.	Error		75		5 -	. 25	(	.25	. 5	.75	1
Dif.	Cruz.	Std.	-1	. +			+-		<del>                                     </del>	<del></del>		
-9	263	.151		'	•		. * * *	* * *	1 '.	•	•	1
-8	421	.149				* *	. * * *	* * *				
-7	218	.147					. **	***				
-6	174	.146					. 1	* * *				
-5	066	.144					•	*				
-4	.010	.143						1	<i>.</i>			
-3	.199	.141							**** .			
-2	.217	.140					•		****			
-1	.323	.139					•		*****			
0	.208	.137					•		****.			
1	. 294	.139							*****			
2	054	.140						*				
3	124	. 141						* *				
4	325	.143				*	. * * 1	***				
5	146	. 144					. '	* * *				
6	110	.146					•	* *				

Simbolos: Autocorrelaciones \* Limites de error standard.

Figura 8.1 - Correlaciones cruzadas LNDPZ con LNBM

En esta figura se observa la existencia de una correlación negativa significativa con un desplazamiento de 8 meses atrás y 4 meses adelante. Asimismo, se observa una correlación positiva menor con desplazamientos de -1 y +1 meses. Hay que señalar que esta última es posiblemente casual, debida a la periodicidad de las series y a la coincidencia en la evolución dentro del período.

Como se ha comentado anteriormente, la variable bombeos, en principio y por propia naturaleza intrínseca a ella misma, no es una variable aleatoria, sino antrópica y tecnológica. El hombre, para su desarrollo

económico y de su propia actividad, utiliza el agua en este acuífero para dos usos principales: en primer lugar y prioritario para el abastecimiento de la población, lo cual implica un consumo estimado de  $63.000 \text{ m}^3/\text{mes}$  en Enero de 1986 hasta 74.760 m<sup>3</sup>/mes en Junio de 1990; en segundo lugar, para la industria turronera. importante en la zona, en los meses de Octubre a Diciembre de cada año, que varía desde 127.000  $m^3$  en el mes de Octubre del 86, a 142.200 m<sup>3</sup> en el mes de Octubre de 1989. Se observa que ambos consumos presentan una tendencia de crecimiento lineal, o incluso ligeramente exponencial.

Esto implica que la correlación negativa observada de 8 meses de retraso v 4 de adelanto sobre piezometría, sea simplemente una coincidencia entre el ciclo natural de aguas altas/aguas bajas đe la piezometría y el fenómeno del uso industrial del agua en los meses de Octubre a Diciembre. Es de observar que, con el incremento brusco de los bombeos en estos meses, se produce simultáneamente la época de aguas altas debida al ciclo natural del acuífero. En consecuencia de esto, en los datos presentados no se puede observar correlación causal directa inmediata entre los bombeos y los niveles piezométricos.

Por las necesidades impuestas en la modelización estocástica de incluir a esta variable bombeos en la

construcción del modelo a fín de poder determinar el grado de influencia en el funcionamiento general del acuífero, y teniendo en cuenta todo lo expuesto anteriormente sobre la simultaneidad en la evolución cíclica anual de las tres series, se decide introducir en la modelización la variable bombeos con 8 meses de retraso con respecto a la variable diferencias de piezometría,

En la figura 8.2. se presenta la gráfica de la relación de estas dos variables, desplazando 8 meses la variable de bombeos.

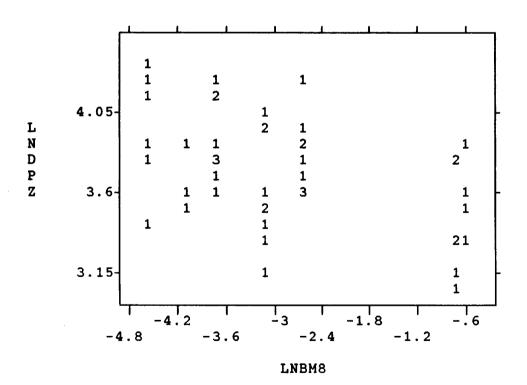


Figura 8.2 - Gráfica de LNDPZ con LNBM8

Se observa en esta figura, una gran dispersión de la nube de puntos, con una cierta tendencia a agruparse estos alrededor de una linea inclinada descendente, es decir, a menos bombeos incrementos más altos, y a más bombeos, decrementos más grandes.

# 11.3.3. Análisis de la matriz de correlaciones del modelo.

Una vez expuesto el análisis de las correlaciones cruzadas, y aunque se realizó a la vez el análisis de las correlaciones entre cada una de las variables utilizadas en el modelo, con el fin de encontrar aquellas que mejor se ajusten para el objetivo propuesto, se presenta, a modo de resumen y/o conclusión, el análisis de la matriz de correlaciones entre las diferentes variables que se han considerado(Tabla 11.5).

### MATRIZ DE CORRELACION ENTRE LAS VARIABLES

```
DPZ
       1.00000
        .98415 1.00000
LNDPZ
               .56990 1.00000
PV
        .56227
                       .89584 1.00000
                .64195
        .60260
LNPV
BM8
       -.40524 -.43315 -.32285 -.40098 1.00000
       -.45831 -.46943 -.32120 -.35848
                                        .92738 1.00000
LNBM8
                          PV
                                  LNPV
                                           BM8
                                                  LNBM8
         DPZ
                 LNDPZ
```

Tabla 11.5 - Matriz de correlacion

Debido al desplazamiento de la serie de bombeos, el número de casos ha descendido de 54 a 46. La t de studend para 46-1 casos es de 2,01, y el coeficiente de correlación mínimo requerido por la hipótesis de correlación significativa con 46 casos y 95% de confianza es de 0,29, con lo que las correlacioens significativas para el caso en estudio son :

LNDPZ Y LNBM8 es de -0.47

Que son las más altas entre las variables puestas en juego, con lo que no solamente son las que más verifican la hipótesis de normalidad, sino que son las más correlacionadas entre ellas. Por otro lado, la correlación entre las dos variables independientes, LNPV y LNBM8, es de -0.36, que aunque siendo significativa se puede considerar suficientemente baja como para poderlas introducir en la estimación del modelo.

### 12.3.4. - Conclusiones a la identificación del modelo

a) Relación de la diferencia de piezometrías con las pluviometrías.

Se observa una correlación positiva bastante grande entre las dos series, sin desplazamiento temporal, lo que indica la influencia inmediata de las pluviometrías en el nivel piezométrico del acuífero de Jijona. Esta correlación es superior cuando se transforman las series, lo que se explica por el hecho de que las lluvias fuertes en este acuífero son casi siempre de caracter torrencial en medio de períodos bastante secos, perdiéndose una cantidad importante de agua en escorrentía superficial. Fenómeno que con lluvias menores más repartidas en el tiempo no se produce.

Se ha decidido, por todo esto, modelizar la relación entre las diferencias de piezometrías y las pluviometrías de la siguiente forma:

$$ln(dpz(t) + 40) -> ln(pv(t) + 10)$$

#### b) Relación diferencias de piezometría con los bombeos.

La correlacion negativa encontrada con 8 meses de retraso es debida a un fenómeno natural de coincidencia de evolución cíclica anual, que hace que los bombeos altos del período de uso industrial coincidan con el período de aguas altas del acuífero. Es decir, debido a que las necesidades de agua son periódicas al igual que

la evolución de las diferencias de piezometrías. Por ello se decide modelizar la relación entre ambas series de datos de la siguiente forma:

 $ln(dpz(t) + 40) \rightarrow ln(0,000007 \cdot bm(t) - 0,43).$ 

## 11.4. - FASE DE CALIBRACION DEL MODELO LINEAL

Con todo lo expuesto anteriormente, se ha seleccionado un modelo de regresion lineal multiple para representar al acuifero:

 $\ln(pz(t) - pz(t-1) + 40) = a_0 + a_1 \cdot \ln(pv(t) + 10) + a_2 \cdot \ln(0.000007 \cdot bm(t-8) - 0.43)$ 

donde despejando se tiene :

 $pz(t) - pz(t-1) = exp(a_0 + a_1 \cdot ln(pv(t)+10) + a_2 \cdot ln(0.000007*bm(t-8) - 0.43)) - 40$ 

en la que:

ln: es el logaritmo neperiano.

exp: exponencial en base e.

pz: piezometría.

pv: pluviometría.

bm: bombeos.

a<sub>0</sub>, a<sub>1</sub> y a<sub>2</sub>: los coeficientes a calcular.

Para ello se ha empleado un algoritmo que minimiza la suma de las distancias al cuadrado de cada uno de los puntos  $(\ln(dpz(t)+40), \ln(pv(t)+10), \ln(0,000007 \cdot bm(t-8)-0.43))$  al plano de regresion.

En la tabla siguiente 11.7.1, se muestra el resultado de los coeficientes calculados, a partir del algoritmo de ajuste por mínimos cuadrados empleado, en el cálculo del modelo lineal:

	D	ESVIACION	CORR		COEFICIENTE	ERROR STD.	
VAR.	MEDIA	TIPICA	X / Y	COEFICIENTE	STANDARIZ.	DEL COEF.	VALOR
F VALOR	P						
LNPV	3.68217	.87267	. 64195	.19238	. 54352	.04178	
21.20007	.00004	<u> </u>					
LNBM8 -	-2.88848	1.30762	46943	06486	27459	.02788	
5.41092	.02479						
DEPEND.							
LNDPZ	3.7	2239 .30	888				

TERMINO INDEPENDIENTE 2.82666
ERROR STD. DEL TERM. IND. .14969
CORRELACION MULTIPLE (R) .69124
COEFF. DE DETERMINACION .47781
ERROR STD. DE LA ESTIMACION .22834
DETERMINANTE DE LA MATRIZ .87150
NUMERO DE OBSERVACIONES .46

Tabla 11.7.1 - Resultado del algoritmo de la regresion

En dicha tabla se observa, para las variables independientes LNPV, LNBM8, series transformadas de las series originales de pluviometría (PV) y bombeos (BM), que los coeficientes calculados son:

(Término independiente)  $a0 = 2.83 \pm 0.15 \cdot 2 = 2.83 \pm 0.30$ 

(Pluviometrías) a1 =  $0.19 \pm 0.04 \cdot 2 = 0.19 \pm 0.08$ 

(Bombeos)  $a2 = -0.06 \pm 0.03 \cdot 2 = -0.06 \pm 0.06$ 

El intérvalo de incertidumbre del coeficiente correspondiente a la variable bombeos es parecido al propio valor del coeficiente, cosa que no ocurre con la variable pluviometrías, lo cual indica que el coeficiente de esta última variable es más significativo con respecto al intérvalo de incertidumbre que el coeficiente relativo a la variable bombeos.

Por otro lado, el término independiente tiene un valor de 2.83, y es significativo respecto al intérvalo de incertidumbre, al presentar éste un valor de solo 0.3.

Se deduce también en dicha tabla 11.7.1 la F de Fisher para las variables en el modelo, y el valor P de probabilidad correspondiente dejado al azar, que indica la significación de dicha variable incluida en la

regresión. A la vista de esta tabla se observa que la variable pluviometría tiene una F de Fisher de 21.2, que indica que es altamente significativa, y probabilidad dejada al azar es de 0.004%, muy inferior al margen del 5%, nivel de incertidumbre con el que estamos trabajando, o lo que es lo mismo, 95% de grado confianza. Si la probabilidad dejada al azar superior al 5 % la variable sería rechazada COMO significativa en la regresión, al estar esta probabilidad más allá del grado de confianza requerido. Respecto al valor de bombeos, se observa que presenta una F de Fisher de 5.41, que da lugar a una probabilidad dejada al azar de 2.48%, que al ser inferior al 5% requerido por el grado de confianza demuestra ser altamente significativa.

Se observa además en esta tabla que el error estandar final en la estimación es de 0.23, que al multiplicarlo por la t de student al 95% de confianza nos da un intérvalo de incertidumbre de 0.46, valor similar a la desviación típica de la variable dependiente que se quiere predecir. Así mismo se observa en la tabla que el valor del coeficiente de correlación múltiple de la regresión es de 0.69, valor suficientemente alto.

En la siguiente tabla 11.7.2 se ha realizado el análisis de la varianza de la regresión:

## ANALISIS DE LA VARIANZA DE LA REGRESION

FUENTE DE VARIACION	GRADOS DE LIBERTAD	SUMA DE CUADRADOS	MEDIA CUADRAD.	VALOR F
VALOR P				
ATRIBUIBLE A LA REGRESION .00000	2	2.051	1.026	19.67297
DESVIACION DE LA REGRESION	43	2.242	.052	
TOTAL	45	4.293		

Tabla 11.7.2 - Analisis de la varianza de la regresión

En esta tabla se observa que se ha obtenido una F de Fisher de 19.67, que da lugar a una probabilidad dejada al azar inferior a 0.001%, lo que indica que la regresión es altamente significativa.

De esta forma, el modelo resultante es el siguiente:

(i) LNDPZ = 2.83 + 0.19 · LNPV - 0.64 · LNBM + E

donde E es el error, que varía entre ± 2x0.23 = ± 0.46.

Aplicando a la anterior ecuación las transformaciones realizadas sobre las variables, y despejando el valor de la piezometría se tiene:

donde exp es la exponencial en base e, ln el logaritmo neperiano, pz(t) la piezometría en el instante t, pv(t) la pluviometría, bm(t-8) los bombeos,  $y \in el$  error cometido en la estimación.

En la siguiente tabla 11.8.1 se muestran los valores observados de la variable diferencia de piezometrías (DPZ), la transformación logarítmica empleada en el cálculo del modelo (LNDPZ), los valores de las diferencias calculados por el modelo (LNDPZ\*), los resíduos o diferencias entre los valores observados y los predichos (RES = LNDPZ\* - LNDPZ), y la estudentización de los resíduos (SRES), a fin de poder observar los valores extraños en esta serie (residuos cuyo valor excede la variación normal del resto de los datos).

10       10-86       29.20       4.24       4.08      15      7         11       11-86       38.50       4.36       3.77      60       -2.7         12       12-86       -9.90       3.40       3.59       .19       .8         13       01-87       20.90       4.11       3.89      22       -1.0         14       02-87       3.05       3.76       3.93       .16       .7         15       03-87       -5.95       3.53       3.54       .01       .0         16       04-87       -4.80       3.56       3.56      01      0         17       05-87       10.00       3.91       3.86      05      2         18       06-87       -12.50       3.31       3.32       .01       .0         19       07-87       5.20       3.81       3.54      28       -1.2         20       08-87       -16.50       3.16       3.32       .16       .7         21       09-87       5.50       3.82       3.81      01      0         21       09-87       -1.70       3.65       3.96       .31       1.4	NUM FECHA	DPZ	LNDPZ	LNDPZ*	RES	SRES
42 06-89       -2.18       3.63       3.61      03      13         43 07-89       -7.42       3.48       3.31      17      76         44 08-89       6.50       3.84       3.59      25       -1.13         45 09-89       26.10       4.19       3.99      20      93         46 10-89       -3.90       3.59       3.60       .01       .06         47 11-89       8.80       3.89       3.82      07      33         48 12-89       9.50       3.90       3.81      09      46         49 01-90       10.40       3.92       3.77      15      76	1 01-86 2 02-86 3 04-86 6 05-86 6 07-86 9 09-86 10 11-86 11 11-86 12 12-87 14 02-87 15 04-87 17 05-87 19 07-87 20 09-87 21 10-88 20 09-87 21 10-88 22 01-88 23 04-88 24 01-88 30 06-88 31 07-88 32 08-88 33 09-88 34 10-88 35 11-88 36 12-89 47 11-89 48 09-89 46 10-89 47 11-89 49 01-90	-9.40 -5.40 -5.40 -5.30 -15.30 -15.30 -15.30 -15.30 -15.30 -15.30 -10.30				SRES

Tabla 11.8 - Resultados del modelo

Se observa en esta tabla 11.8.1, que las diferencias de piezometría predichas son, casi siempre, superiores en los mínimos a los valores observados, e inferiores en los máximos observados, sobre todo, para los valores más grandes, lo cual se interpreta por la existencia de los valores extraños y embarrados que se han encontrado en la fase de identificación, que han forzado al resto del modelo. Así mismo, al ser menor siempre, sobre todo para los valores grandes, el modelo se encuentra del lado de la seguridad, asegurando que las predicciones para el cálculo del bombeo de equilibrio no sobrepasarán nunca el valor máximo que sacaría al acuífero de su estado de equilibrio y lo vaciaría. Lo que se traduciría en una ligera infravaloración de la recarga.

En la figura 9 se representa la gráfica de los valores observados con los predichos.

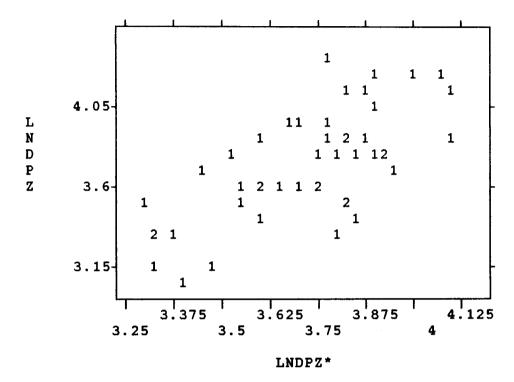


Figura 9 - Grafica de valores observados / valores predichos

En ella se observa que los puntos se agrupan alrededor de una recta ascendente y que todos los pares se encuentran dentro de las rectas que marcan el límite inferior y superior de incertidumbre, excepto uno, que corresponde al valor extraño observado en los incrementos de piezometría.

# 11.5.- ANALISIS DE RESIDUOS Y VERIFICACION DEL MODELO LINEAL

En la figura 9 del apartado anterior, se ha mostrado la representación gráfica de los valores observados de piezometría frente a los valores predichos, no siendo de destacar ninguna particularidad especial y pareciendo que el ajuste es correcto.

En la figura 10.1 y 10.2 se presentan las gráficas de los residuos frente a los valores predichos, siendo los primeros la diferencia entre los valores predichos y los observados. Es decir:

RES = LNPDZ\* - LNDPZ

# ACUIFERO DE JIJONA

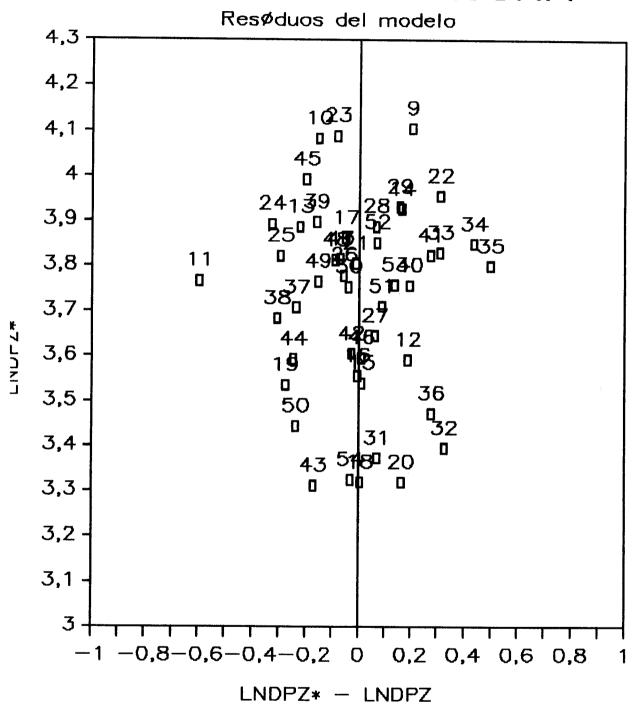


Figura 10.1 - gráfica de residuos frente a valores predichos, con numeración

# ACUIFERO DE JIJONA

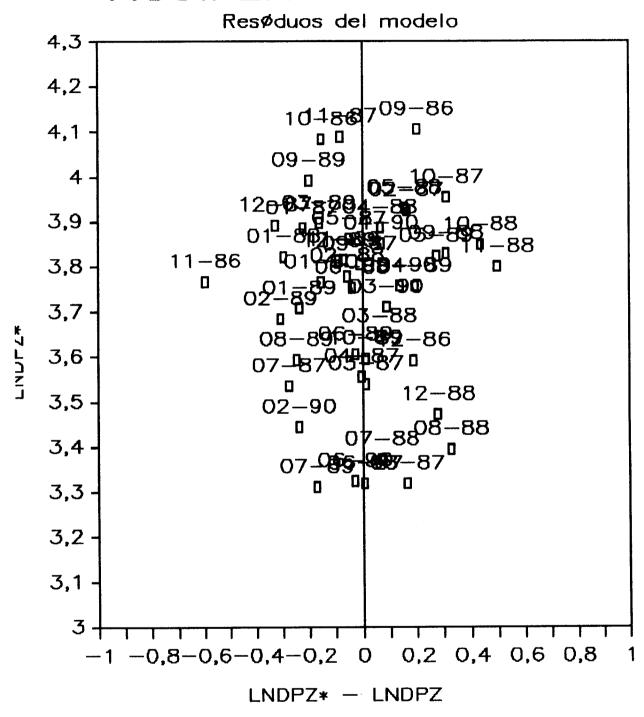


Figura 10.2 - gráfica de residuos frente a valores predichos, con fechas

En la figura 10.1 el número que aparece en cada punto se corresponde a la numeración secuencial del dato, mientras que la figura 10.2 es la misma, pero colocando encima el mes y el año correspondiente.

En estas figuras no se observa ninguna forma o configuración especial de los residuos, con lo que se puede afirmar que el ajuste respecto al modelo lineal es Unicamente destacar que el punto correcto. Noviembre đе 1986, aparece aparte de la nube. corresponde al punto anómalo descrito en la primera fase de análisis y evaluación de la información disponible. Se observa que para los otros valores extraños observados en la fase de identificación que han forzado el modelo (Marzo - Abril del 87, Julio del 89 y Marzo del 90), se han predicho valores bastante ajustados, obligando a la formación de un aparente grupo de valores anómalos correspondientes a los casos de Agosto a Diciembre del 88 (números 32 a 36), que sin embargo son valores correctos.

En la tabla 11.8 del apartado anterior se han presentado los valores predichos por el modelo, así como los residuos y su estudentización, a fín de analizar los valores extraños. Se observan dos valores extraños, correspondientes al punto 11, valor de Noviembre del 86 del que ya se ha hablado, y el punto 35 que pertenece al

grupo descrito de valores correctos embarrados por el grupo defectuoso descrito en el párrafo anterior.

Se observa que el valor máximo del residuo (observación 11) representa sólo el 15% de la variable predicha, siendo este el caso más desfavorable, y mínimo valor del residuo (observación 21) es solo del 2.6% del valor predicho. Es decir, el modelo predice los valores observados con una exactitud que va del 2.6% al 15%.

En la tabla 11.9 se presenta, por último, los estadísticos que definen el test de normalidad de los residuos:

Número de observaciones válidas = 46.00

Variable Media Desv. Tip. Asimetría Kurtosis

RES .00 .22 -.03 .10

Tabla 11.9 - Estadisticos de los residuos

Se aprecia en esta tabla, que los residuos poseen una media de 0, es decir, la curva de valores predichos no se encuentra ni siempre por encima (media de residuos positiva), ni siempre por debajo (media de residuos negativa). Presentan también una desviación típica de 0.22, (error estandar de la regresión del que ya se ha hablado en el apartado anterior), y una asimetría y

kurtosis inferiores a los límites que requiere una distribución normal con 46 casos y un 95% de confianza. Por ello la serie de residuos se acepta como normalmente distribuida.

### 11.6 - EXPLOTACION DEL MODELO.

En la figura 11.1 se presenta la gráfica de los valores observados de las diferencias de piezometría en el punto de control  $N^{\circ}$  283380028, junto a los predichos por el modelo:

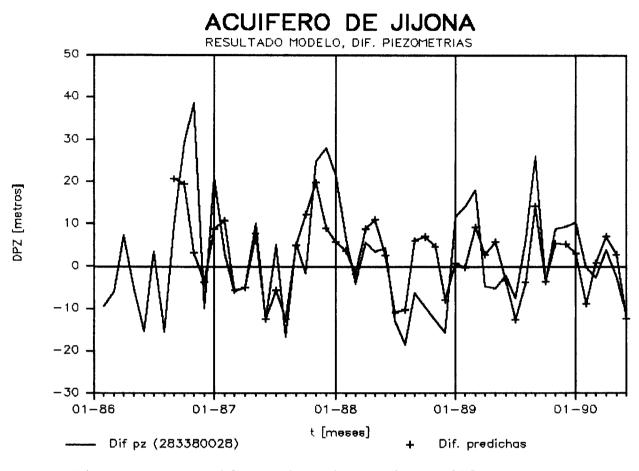


Figura 11.1 - Diferencias observadas y diferencias predichas

En esta figura se puede observar que el modelo se sitúa, del lado de la seguridad, oscilando simultáneamente a la serie original pero sin llegar nunca a igualar los picos más altos.

En la figura 11.2 se presenta la gráfica de la piezometria medida junto a la predicha.

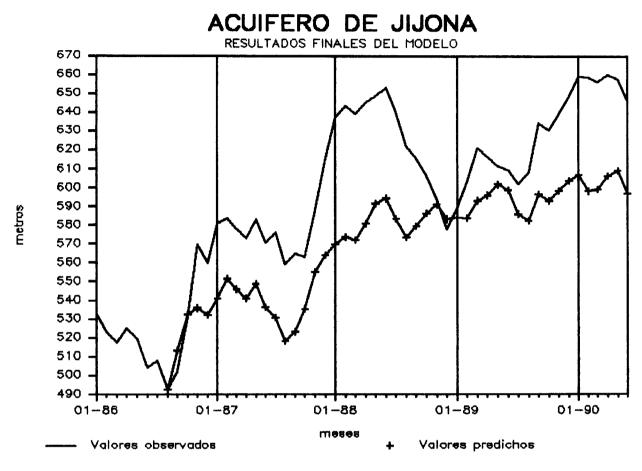


Figura 11.2 - Piezometría observada y piezometría predicha

En ella se observa que la piezometría predicha está siempre por debajo de la medida, pero llegando a los puntos mínimos, con lo que también se observa que estamos del lado de la seguridad. Se aprecia también en la gráfica, que la forma de ambas curvas es muy similar, por lo que la estructura de la variable observada piezometría ha sido calculada por el modelo.

La ecuación obtenida del ajuste del modelo permite estimar el bombeo de equilibrio del acuífero, valor equivalente a los recursos medios del período que se considere. Este concepto se define a continuación:

El bombeo de equilibrio significa aquel valor posible de bombeo en el acuífero, para que en un período determinado el incermento de piezometría entre el origen y final del período sea cero.

Este bombeo puede ser calculado partiendo de la ecuación (ii) obtenida en la fase de calibración (apartado 11.4), haciendo que para el período que se quiere considerar, pz inicial y pz final sean iguales. El bombeo de equilibrio, bmeq, es el valor constante de bm que satisface las condiciones siguientes:

$$pz(n) - pz(0) = 0$$

у:

t=n(iii) 0 =  $\Sigma$  exp [2.826666+0.19238·ln(pv(t)+10)-ln(0.000007·bmeq(t-8)-0.43)]-40 t=1

donde exp es la función exponencial de base e, ln el logaritmo neperiano, pv(t) la pluviometría en el mes t.

Los bombeos de equilibrio calculados mediante la ecuación anterior son los siguientes:

- periodo 86-90 (calibración) : 87.401  $n^3/mes = 1'048 Hn^3/año$
- . periodo 81-91 : 81.921  $m^3/mes = 0'983 Hm^3/año$

Con el fin de determinar el ajuste del modelo para períodos más amplios de tiempo, se han tomado las medidas piezométricas medidas en este mismo punto de agua (28338028) por el I.T.G.E. y la Diputación Provincial de Alicante, que abarcan desde el año 1981 al año 1991, junto con las pluviometrías mensuales recogidas en la estación de Jijona para ese mismo período. A partir de estos datos se ha reconstruido con el modelo, utilizando el valor del bombeo de equilibrio del período, la piezometría y se observa que la evolución predicha por éste coincide sensiblemente con la real, coincidiendo el valor final.

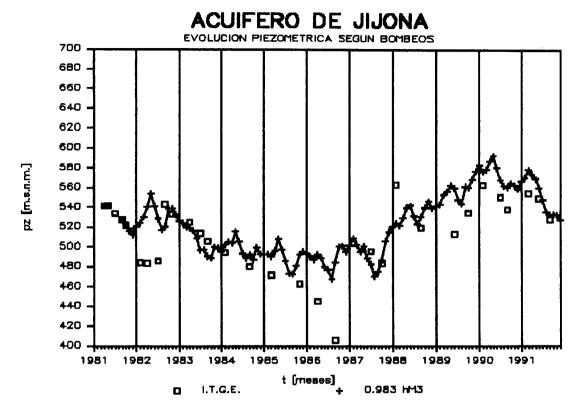


Figura 16 - Predicciones en la evolución piezométrica

Los valores de piezometría y pluviometría utilizados se incluyen en la tabla 9 del Anejo.

En la figura 17 adjunta se representan los datos piezométricos del ITGE-DPA y los del ayuntamiento de Jijona para el mismo punto, (28338028).

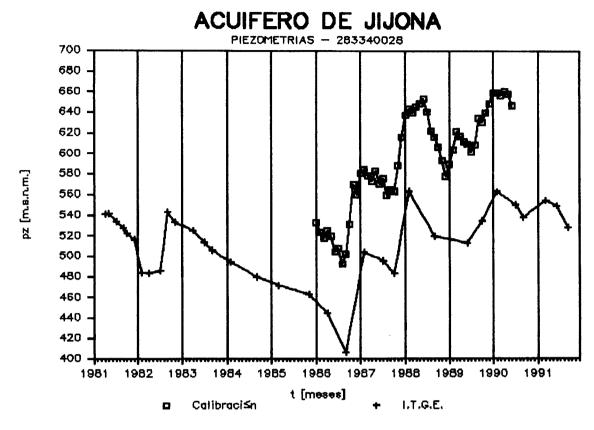


Figura 17 - Comparación de medidas piezométricas

En esta figura se puede apreciar como las medidas de el ITGE-DPA presentan una diferencia de cota del orden de unos 90 metros con respecto a las empleadas en la construcción del presente modelo, teniendo ambas series de datos una evolución bastante similar.

siguiente figura presentan las En la 18 se modelo predice, evoluciones piezométricas que еl suponiendo que se repiten las pluviometrías del periodo 1981-1991 mes a mes, y manteniendo un bombeo anual

constante igual en el primer caso al bombeo de equilibrio, y en el segundo a lo bombeado realmente en el último año (1991):

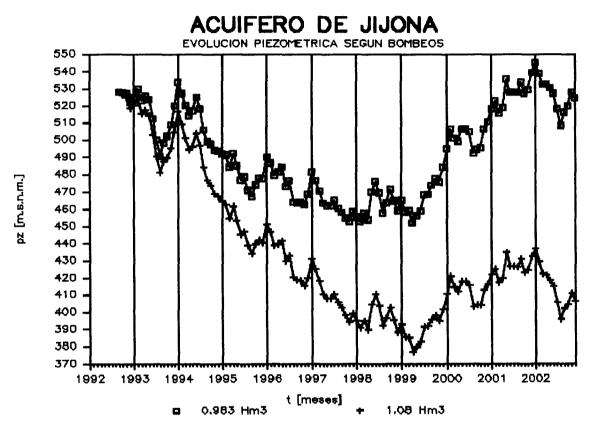


Figura 18 - Predicción de evolución piezométrica

#### 11.7. - CONCLUSIONES AL MODELO.

Las conclusiones y recomendaciones surgidas de los trabajos de modelización lineal de las piezometrías, en función de las pluviometrías y los bombeos, en el acuífero de Jijona han sido las siguientes:

# 1º) Respecto a la calidad de la información disponible

#### 1.1 Variable Piezometría.

- a) Los datos del piezómetro número 28330028 tienen una calidad razonable, y dado que no existe en este momento otro punto acuífero que esté menos influenciado por los bombeos y a la vez disponga de una serie piezométrica suficiente, se recomienda realizar un control sistemático con medidas mensuales.
- b) Se ha encontrado que la transformación que normaliza la variable diferencias de piezometría es, para el período Enero-1986 a Junio de 1990, la siguiente:

$$ln(dpz(t) + 40)$$

donde dpz(t) es la diferencia entre la observación de la piezometría en el momento t y el anterior t-1, por ser

la que más normaliza la serie y más se correlaciona con pluviometrías y bombeos, siendo la variable a utilizar en técnicas y modelos estadísticos.

c) La variable piezometría de punto utilizado (283380028) del acuífero de Jijona, muestra una periodicidad anual correlativa con los períodos de lluvia y de sequía, y una tendencia ascendente durante el período de ajuste del modelo.

#### 1.2. Variable pluviometrías.

Los datos de pluviometrías correspondientes a la estación de Jijona, son de buena calidad. Presentan unos máximos de lluvia en los meses de Septiembre a Noviembre de cada año, y la transformación que normaliza la serie es, para el período estudiado de Enero de 1986 a Junio de 1990.

#### ln(pv(t) + 10)

donde ln es el logaritmo neperiano y pv(t) la pluviometría en un mes dado. Es de observar que se producen periodos de sequía en los meses de Abril a Agosto, y que en los meses de máxima, la pluviometría se presenta con un caracter torrencial.

#### 1.3. Variable bombeos

Los datos de bombeos corresponden a los valores explotados en el acuífero para todo el período considerado, de Enero de 1986 a Junio de 1990. son totalmente antrópicos y tecnológicos, siendo una variable claramente determinista correspondiente a una función de Dirac con el "golpe" en los meses de Octubre a Diciembre de cada año, que corresponden a la utilización de agua para la industria turronera, y una deriva exponencial en el 0 de Dirac, que corresponde al consumo de agua para abastecimiento urbano.

Tras muchas pruebas se ha encontrado que para este acuífero, y dentro del período considerado, la transformación que más normaliza la serie y establece la mayor correlación con la variable de diferencias de piezometrías es:

$$ln(0.000007 \cdot bm(t) - 0.43)$$

donde ln es el logaritmo neperiano y bm(t) los bombeos en un mes dado.

#### 2. Respecto al modelo lineal ajustado

Se ha observado que la variable transformada de diferencias de piezometría se correlaciona positivamente dentro del mismo mes con la variable transformada de pluviometrías, en un grado del 64%, en el período estudiado de Enero de 1986 a Junio de 1990, y negativamente con la variable transformada de bombeos, con un retraso de 8 meses y un grado del 47%.

Igualmente, en el análisis de las correlaciones cruzadas se ha visto que las máximas correlaciones son en el mismo mes con la serie transformada de pluviometrías y con 8 meses de retraso con la variable transformada de bombeos.

Como resultado del ajuste de mínimos cuadrados se ha llegado a la siguiente ecuación:

 $pz(t) - pz(t-1) = exp[(2.82 + 0.19 \cdot ln(pv(t) + 10) - 0.06 \cdot ln(0.000007 \cdot bn(t-8) - 0.43) + E)] - 40$ 

donde exp es la exponencial en base e, ln el logaritmo neperiano, pz(t) la piezometría en el instante t, pv(t) la pluviometría, bm(t) los bombeos, y ∈ el error cometido en la estimación, siendo el error estandar estimado de las predicciones del modelo de 0.23, y habiéndose visto por el análisis de residuos que el modelo es correcto.

#### 3. Explotación del modelo.

El modelo estocástico realizado permite reproducir la piezometría en el acuífero en función de las variables pluviometrías y bombeos. En consecuencia conociendo dos de las tres variables se puede estimar la tercera.

Por otra parte permite calcular el bombeo de equilibrio, valor equivalente a los recursos renovables del acuífero para el período considerado, si se establece que el incremento de piezometría entre el origen y final del período es nulo, por lo que:

$$pz_n-pz_0=0$$

donde exp es la función exponencial de base e, ln el logaritmo neperiano, pv(t) es la pluviometría en la unidad de tiempo t y bmeq(t-8) es el bombeo de equilibrio mensual.

Para conocer el bombeo de equilibrio en el período considerado, 1981 a 1991, se introducen los valores de pluviometría mes a mes en la ecuación anterior (v), y se tantea un valor del bombeo anual, distribuidos mensualmente de acuerdo con el sistema de explotación

de acuífero, hasta que pz(n)-pz(o) sea igual a cero. El valor obtenido para el período (1981-1991) es de:

 $bm_e = 0'983 \text{ Hm}^3/\text{año}.$ 

Otra posible aplicación es la estimación de la piezometría a partir de una serie de bombeos y pluviometrías. Partiendo de una piezometría inicial y series de bombeo y pluviometrías prefijadas, se puede simular la piezometría resultante en el acuífero. Con ello se podría determinar si el acuífero tiene suficientes reservas para la regulación y/o si las captaciones pueden movilizar suficientes reservas sin riesgo de secarse.

12. CONCLUSIONES GENERALES.

La unidad de Jijona-Carrasqueta está formada por dos acuíferos: Jijona y Carrasqueta, ambos de diferente litología.

El acuífero de Jijona está integrado por las calizas pararrecifales del Mioceno Inferior( $M_1$ ), y el de Carrasqueta por las calcarenitas del Mioceno Medio( $M_3$ ). Zonalmente ambas formaciones acuíferas se ponen en contacto, aunque parece descartarse que a través de éste se produzca comunicación hidráulica apreciable entre ambas.

El acuífero de Jijona dispone de unos recursos medios renovables para el período 1980-1991 de 0,983 hm<sub>3</sub>/año, valor ligeramente inferior a la explotación del año 1991 que se estimó en 1,06 hm<sub>3</sub>/año. El acuífero de Carrasqueta se drena de forma natural por el manantial de Nuches con un valor medio estimado de 0,73 hm<sup>3</sup>/año para el mismo período; parte de este agua se aprovecha en los regadíos del valle del río Coscón y parte recientemente en la recarga del acuífero de Jijona.

Las aguas residuales de Jijona son vertidas, prácticamente sin depurar, en un volumen próximo a 0,85 hm<sup>3</sup>/año, al cauce del río Coscó y Bco. del Purgatorio, donde son parcialmente aprovechadas en el riego de pequeñas huertas.

Se considera que si las aguas residuales se depurasen y se utilizasen en el regadío de la zona actualmente abastecida con el manantial de Nuches, 75 has, se podrían liberar unos 480.000 m³/año del acuífero de Carrasqueta, que se podrían utilizar en la recarga del acuífero de Jijona aumentando sus disponibilidades hidráulicas.

Se ha realizado un modelo estocástico del acuífero de Jijona, que reproduce una función de transferencia entre la pluviometría y bombeos y la piezometría. Este modelo podría ajustarse más aún en el futuro mejorando el control de los datos de bombeo y piezometría.

Dado que los recursos regulados de la unidad de Jijona-Carrasqueta están aprovechados en su totalidad, y que existe un aumento de la demanda previsible a corto plazo de carácter industrial, se considera que esta unidad debe clasificarse como ZONA NO AUTORIZADA para nuevas concesiones, por lo que se propone el perímetro de protección que se adjunta en el epígrafe 10.

### ANEJO

### TABLAS Y DOCUMENTOS

## ACUIFERO DE JIJONA - CARRASQUETA Series empleadas

AQUAGES I.T.G.E.  NUM MES AÑO 8028 8028 PV  01 1981 02 1981 03 1981 04 1981 541.26 05 1981 541.5 26.7 06 1981 37.3
01 1981 02 1981 03 1981 04 1981 541.26 05 1981 541.5 26.7
03 1981 04 1981 541.26 05 1981 541.5 26.7
04 1981 541.26 05 1981 541.5 26.7
05 1981 541.5 26.7
06 1981 37.3
07 1982 533.96 0
08 1982 30.6
09 1982 527.42 11
10 1982 521.98 2.9
11 1982 0
12 1982 516.27 6.7
01 1982 56
02 1982 483.9 30.9
03 1982 48.8
04 1982 483.25 80.7
05 1982 113.1
06 1982 0
07 1983 485.7 0 08 1983 2.5
09 1983 542.9 28.9 10 1983 171.5
11 1983 533.3 16.5
12 1983 535.3 10.3
01 1983 0
02 1983 10.7
03 1983 5.9
04 1983 525.1 13.8
05 1983 11
06 1983 14
07 1984 513.8 0
08 1984 63
09 1984 506 0
10 1984 10.6
11 1984 80.8
12 1984 12.4
01 1984 5.7
02 1984 494.3 48.3
03 1984 31.4
04 1984 14.5
05 1984 94.6
06 1984 6.7
07 1985 0
08 1985 25.5
09 1985 480.1 31.1
10 1985 2.3

	11	1985			94.2
	12	1985			0.3
	01	1985			13.9
	02	1985			17.9
	03	1985		471.7	10.9
				4/1./	
	04	1985			42.7
	05	1985			101.4
	06	1985			3
	07	1986		•	2
	08	1986			0
	09				
		1986			13.6
	10	1986			60
	11	1986		462.95	89.1
	12	1986			26.9
1	01	1986	532.70		9.5
2	02	1986	523.30		6.7
3	03	1986	517.40		8.2
				444.0	
4	04	1986	524.80	444.8	43.8
5	05	1986	519.70		7
6	06	1986	504.40		7.9
7	07	1987	508.00		40.5
8	08	1987	492.50		6.5
9	09	1987	502.10	406.1	153.6
				400.1	
10	10	1987	531.30		135.5
11	11	1987	569.80		18.1
12	12	1987	559.90		1.3
13	01	1987	580.80		42.4
14	02	1987	583.85	503.85	54.1
15	03	1987	577.90	500.00	0.3
16	04	1987	573.10		1.2
17	05	1987	583.10		45.3
18	06	1987	570.60		0
19	07	1988	575.80	495.8	20.6
20	80	1988	559.30		0
21	09	1988	564.80		36.2
22	10	1988	563.10	483.1	90.4
	11	1988	587.90	403.1	191.4
23					
24	12	1988	615.80		62.1
25	01	1988	637.20		40.4
26	02	1988	643.55	563.55	30.3
27	03	1988	639.50		10
28	04	1988	645.20		60.7
29	05	1988	648.80		78.5
					86.7
30	06	1988	653.20		
31	07	1989	640.40		3.4
32	80	1989	621.90		11.6
33	09	1989	615.70	519.7	56.3
34	10	1989	606.10		61.4
35	11	1989	593.30		45.1
36	12	1989	577.70		0
37	01	1989	589.30		23.7
38	02	1989	603.40		19.8
39	03	1989	621.30		80.6
40	04	1989	616.60		34.1

41	05	1989	611.40		51.6
42	06	1989	609.22	513.22	35.7
43	07	1990	601.80		0
44	80	1990	608.30		32.8
45	09	1990	634.40		161.8
46	10	1990	630.50	534.5	12.4
47	11	1990	639.30		59.4
48	12	1990	648.80		58.5
49	01	1990	659.20		43.2
50	02	1990	658.93	562.93	0
51	03	1990	656.40		24.9
52	04	1990	660.30		72.5
53	05	1990	657.70		41.3
54	06	1990	646.37		0.5
	07	1991		550.37	1.4
	80	1991			18.8
	09	1991		537.9	10.9
	10	1991			34.2
	11	1991			8.2
	12	1991			6.1
	01	1991			57.1
	02	1991			29.3
	03	1991		554.42	59 <b>.5</b>
	04	1991			5.2
	05	1991			5.3
	06	1991		549.2	7.3
	07	1992			0.7
	80	1992			0
	09	1992		528.1	9.5

TABLA 9 - PIEZOMETRIAS DEL Y PLUVIOMETRIAS EMPLEADAS

FICHAS CODIFICADAS

UNIDAD DE JIJONA-CARRASQUETA

	Instituto Tecnologico	N° de re	gistro2833	80011	Coorden X	radas geograficas Y	
-	Instituto Tecnoiogico GeoMinero de España  ARCHIVO DE PUNTOS	N° de pui	ntos descritos	O     25.26	Coordenadas lambert		
	ACUIFEROS	Hoja topografica 1/50.000			X Y		
-	ESTADISTICA		Numero 2	10 16 - 17 24			
	Croquis ocotodo o mapa detalla	do	Cuenca hidrografica		Objeto		
-			Sistema ocuifero		Cota	<u> </u>	
_						4C 45	
			Provincia	34	Keterencia Topog	rafica	
_			AU UN TE	39		<u>4</u>	
			Termino municipal	35 36		obra	
-[			JIJONA Toponimia ROSSE /	<u> </u>	N <sup>o</sup> de horizontes d	acuiferos atravesados 53 54	
ſ	Tipo de perforación				OTOR	BOMBA	
7	Trabajos aconsejados por		23		cul.		
				idaintaiesa		Naturaleza Junezable	
						!	
-	Reprofundizado el año			Potencia	59 61		
	Utilización del agua	_					
1	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	<u></u>					
	Cantidad extraida (Dm³)	E	Entidad que contrata y/o	ejecuta la obre	3		
1		[3] E	scala de representación	······································			
	Durante 365 dias	•"   F				PC 1GH	
-	68 70					76 80	
$\downarrow$	Modificaciones efectuadas	en los dat	os del punto acuífero		•••••		
	Año en que se efectuo la moc	lificación	***************************************	· · · · · · · · · · · · · · · · · ·		•	
+	<del>/ </del>		SCRIPCION DE LOS ACI			62 83	
	Numero de orden:					105 106	
	Edad Geologica		86 87	Edad Geologia	<b>.</b>	107 108	
	Litología	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	88 93	Litología		109	
	Profundidad de techo Profundidad de muro		94 4 98	Profundidad o	le techo		
4	Esta interconectado					120 124	
+	Nombre y dirección del propjet					125	
-	Dvda	٠ - او ا د	- Contilición 6.				
	Nombre y dirección del contrati				• • • • • • • •		
$\dashv$	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
1							

Fecho So	Akura del agua respecto a la referencia	Caudal m³/ h	Cota absoluta del agua	Metodo de medida					
29 0 5 92 = 132 132 132 132 148 149	8177 37 50 54	138 142	218.53	50,00		-			
160 165 166	167 171	172 176							
ENS	AYOS DE	8 OM 8 6	0		•	·			
Fecha						• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		
Caudal extraido (m³/h	<b>\</b> )		177			•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••			
Duración del bombeo		horas IBB	J minu.			•••••••			
Depresión en m.						******			
Transmisividad (m³/se	g)					•••••			
Geficiente de almacer	nomiento					••••••••••			
f echa									
Caudal extraido (m³/h	١		208			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	······································		
Duración del bombeo	·	horas	minu.	<del>2</del>		•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••			
Depresión en m.			22	2223		•••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Transmisividad (m <sup>2</sup> /se	a)		724	728		••••			
			729		•				
Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.									
DATO	S COMPL	EMENTARI(	OS DE	SOND	EOS DE	L P.A.N.	U .		
		EMENTARIO	OS DE	SONDI			U .		
Fecha de cesión del so	ondeo	EMENTARIO 239	OS DE	SONDI	Resulto	do del sondeo	V .		
	ondeo Iones de pts.	239	244		Resulto Caudal	do del sondeo cedido (m³/h)	V		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill	ondeo Iones de pts. CARAC	239 245 T E R I S	244		Resulto Caudal	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S	748		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	239 1245 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	239	247 T I C A		Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	cedido (m³/h) I C A S	748		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	239 1245 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	239 1245 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	Z39 Z45 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	Z39 Z45 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	Z39 Z45 TERIS	247 T I C A	S	Resulto Caudal T E C N R E V E S 1	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	Z39 Z45 TERIS	247 T I C A	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts. CARAC ORACION	Z39 Z45 TERIS	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
Fecha de cesión del so Coste de la obra en mill PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts.  CARAC  ORACION  m.m. 085E	Z39 Z45 TERIS RVACIONE	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts.  CARAC  ORACION  m.m. 085E	Z39 Z45 TERIS RVACIONE	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
PERF	ondeo lones de pts.  CARAC  ORACION  m.m. 085E	Z39 Z45 TERIS RVACIONE	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
PERF DE A Ø en  O B S E R V	ondeo lones de pts.  CARAC  ORACION  m.m. 085E	Z39 Z45 TERIS RVACIONE	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	do del sondeo cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO	745 745 745 753		
PERF DE A Ø en	ondeo lones de pts.  CARAC  ORACION  m.m. 085E	Z39 Z45 TERIS RVACIONE	TICA	S interior	Resulto Caudal FECN REVEST	cedido (m³/h) I C A S TIMIENTO  In Meteroleze	0 B S ERVACIONES		

- 1 - 1	N° de re	gistro 2833	४००२४	Coordenadas geograficas X			
Instituto Tecnologico GeoMinero de España	Į.	ntos descritos		Coordenadas lambert			
ARCHIVO DE PUNTOS . ACUIFEROS	Hoja top	ografica 1/50.000_		X	Y		
ESTADISTICA		Numero 2	8 <i>-3</i> 3	10	16 - 17 24		
Croquis ocotodo o mapa detalla	Cuenca hidrografica	dx	Objeto				
		Sistema ocuifero		Cota	635 45		
		29		1	rafica		
		Provincia		Manualana			
		AUCANZE	35 36	ļ	obra 570		
		Termino municipal		1	acuiferos atravesados		
		Toponimio SERENT	37 39		53 54		
Tipo de perforación		55	. м	OTOR	BOMBA		
Trabajos aconsejados por			Naturaleza	٤(فغانه	Naturaleza Sumerzible		
Año de ejecución	8 Prof	undidad			Capacidad 3.500 /m/s		
Reprofundizado el año	Prof	undidad final	Potencia	[ ] <del>[</del> ] [ ] [ ] [ ]	Marca y tipo. INDAR 243		
Utilización del agua	1						
		_					
Cantidad extraida (Dm³)	4				73		
63	67	Redes a las que pertenece	el punto		PC 1 G H		
Durante 365 dias	<u>.</u>	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••			76 80		
Modificaciones efectuadas	en los da	tas del punto acuífero		•••••			
Año en que se efectuo la ma	dificació	n		•••••	61		
	DE	SCRIPCION DE LOS AC	UIFEROS ATR	AVESADOS			
Numero de orden:	••••••	84 85	Numero de or	den:	105 106		
Edad Geologica			Ī		107 108		
Litología Profundidod de techo			Littologia	de techo	109		
Profundidad de muro			1	de muro			
Esta interconectado		104	Esta interco	nectado	125		
Nombre y dirección del propie	tario A	_					
Nombre y dirección del contra	lista						
Maria de la companya della companya							

				IUUAL	1	CORT		LOGICO	
	Ö Akura (ö respec			del	Metodo	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•••••		
, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	ž refer	rencia	n <sup>3</sup> / h	agua n	nedida		***************************************		
29059	2 - 7	8111		492 5	orda		·····		
126	R 12 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	137 138	142	,			•••••••		
	148   149   150.	154	159	.	<b>.</b>		****************		
H3	148   149   150. 	154   158					• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		
160	165 166 167	171 172	176						
	ENSAYOS	DE	BOMBE	0	ļ				
					<del></del>		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		
Fecha			ļ	للللا	M7			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
Caudal extrai	do (m³/h)		•			·····	•••••••	······································	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
		١	_	] <sup>163</sup> []	<b>11</b>		••••••••••••••••	· ····································	······································
Duración del b		hor	188 1	minu.	192Z		••••		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
Depresión en	m.				97.		•= ••••		
Transmisivida	d (m³/seg)						*****************		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	e almacenomiento	6				••••••	•• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		
Coerriciente Of	- ARMACENAMIEC			203	<del>ळो</del>	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		········
Fecha			[				***************************************		• ••• • • • • • • • • • • • • • • • • •
			2	08	715		•• •••••	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
Caudal extrai	do (mº/.h)	<del></del>	<del></del>	214	218		•••••		
Duración del	bombeó	hore		minu. 222	723	·····	······································	••••	<b></b>
Depresión en	m.				]		· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
Transmisivida									
				229	255		***************************************		
				1 1 1 1 1					
Coeficiente	le almacenamien	to		739	758	···	i		
Coeficiente c		OMPLEM	NTARIC	235 OS DE	SONDEC	S DEL	P. A . N .	U .	
	DATOS C	OMPLEME		) S DE	SONDEC	<del>,</del>	n de la companya de	U .	П
Fecha de cesi	DATOS C	O M P L E M E		25 DE	SONDEC	Resultado (	del sondeo	υ	
Fecha de cesi	DATOS C ón del sondeo ora en millones de	O M P L E M E		35 37		Resultado (	del sondeo dido (m³/h)	U	24B 253
Fecha de cesi	DATOS C ón del sondeo ora en millones de	OMPLEME 235 pts. RACTE		35 37	S T	Resultado (	del sondeo dido (m³/h) CAS	U .	74B 253
Fecha de cesi	Ón del sondeo ora en millones de CA	OMPLEME 235 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N I (	del sondeo dido (m³/h) CAS	U	24B 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24B 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24B 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24B 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24B 253
Fecha de cesi Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	OMPLEME 239 pts. RACTE	245 2 R I S	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24 B 253
Fecha de cesión Coste de la ob	DATOS C on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	24P 253
Fecha de cesi. Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
Fecha de cesión Coste de la ob	DATOS C on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	243 253
Fecha de cesi. Coste de la ob	DATOS C on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253
DE A  O B S	DATOS C  on del sondeo  ora en millones de  CA  PERFORAC  Ø en m.m.	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	241 253
Fecha de cesi. Coste de la ob	DATOS C  on del sondeo  ora en millones de  CA  PERFORAC  Ø en m.m.	PIEME 235 pts.  RACTE TON  OBSERVA	245 2 RIS	TICA	S T	Resultado ( Caudal ceo E C N 1 ( R E V E S T 1 /	del sondeo dído (m³/h) C A S MIENTO	249	253 253

	N° de re	gistro 2833	30033	Coordenadas geograficas X			
Instituto Tecnologico GeoMinero de España	ļ	ntos descritos.		Coordenadas lambert			
ARCHIVO DE PUNTOS . ACUIFEROS	Hojo topografica 1/50.000			X Y			
ESTADISTICA		Numero 28		10 16 - 17 24			
Croquis ocotodo o mapa detalla	do	Cuenca hidrografica		Objeto			
		Sistema ocuifero		Cota	655 40		
		79		Referencia topog	rafica		
		Provincia	ر الما	Naturaleza	ત્ત		
		AUCANTE	35 36		obra 527		
		Termino municipal	083		acuiferos atravesados		
		Toponimia PINETES	37 39		53 54		
Tipo de perforación	PER	CU. SION 2	M	OTOR	BOMBA		
Trabajos aconsejados por	•••••		Naturaleza	Eléctrico	Naturaleza Sunargible		
Año de ejecucion	2 Prof	undidad	Tipo equipo d	e extraccion3	Capacidad 3.200 Vmln.		
Reprofundizado el año	Prof	undidad final	Potencia	7/16 1/16	Marca y tipo INDAR 243		
Utilización del agua	1	Tiene perimetro de protec			<u></u>		
		Bibliografia del punto acui					
Cantidad extraida (Dm³)		Documentos intercalados ( Entidad que contrata y/o					
	<b></b>   .				75		
63	67	·			PC 1 G H		
Durante 365 dias			••••••		76 60		
Modificaciones efectuadas	en los da	tos del punto acuífero	·····		At		
Año en que se efectuo la ma	dificación	n		•••••••••••••••••	62 83		
	DE	SCRIPCION DE LOS AC	UIFEROS ATRA	AVESADOS			
Numero de orden:	******	8485	110		105 106		
Edad Geologica		<del></del>			107 108		
Profundidad de techo			i i	de techo	109		
Profundidad de muro		99 03	Profundidad	de muro	120		
Esta interconectado		104	Esta interco	nectado	125		
Nombre y direccion del propie	tario 🏄	LYUNTAMIENTO Arda, Constitució	DE 3130				
Nombre y direction del contrat	ista						

Fecho Salareferencia Caudal Cota absoluta Metodo del agua m³/h agua medida	
290592 - (O15) 130 523, 5 Sonde	-
H3 H48 H49 ISO ISA ISO IS9	
160 165 166 167 171 172 176	<b></b>
ENSAYOS DE BOMBEO	
Fecha 177	
Caudal extraido (m³/h)	
Duración del bombeo horas horas horas horas horas	
Depresión en m.	
Transmisividad (m²/seg)	
Coeficiente de almacenamiento	
Fecha 208 213	
Caudal extraido (m³/h)	
Duración del bombeo horas minu.	•••••
Depresión en m.	
Transmisividad (m²/seg)	
Coeficiente de almacenamiento	
DATOS COMPLEMENTARIOS DE SON	DEOS DEL P.A.N.U.
DATOS COMPLEMENTARIOS DE SON	DEOS DEL P.A.N.U.
Ecobo do casión del ecodes	Resultado del sondeo
Fecha de cesión del sondeo	Resultado del sondeo
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  Z49  Z55
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo  Caudal cedido (m³/h)  TECNICAS  REVESTIMIENTO  Tier espesar en Hetereleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO  TION
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø integral de servaciones d	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO  Ter espeser en Netureleza OBSERVACIONES
Fecha de cesión del sondeo Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS  PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø inte	Resultado del sondeo Caudal cedido (m³/h) TECNICAS REVESTIMIENTO  Tier espesar en Neturaleza OSSERVACIONES  Facho / /

		f		Canadanadan			
Instituto	Tecnologico		gistro 2933;		Coorden X	adas geograficas Y	
→ <u>GeoMine</u>	<u>rro</u> de España	N° de pur	ntos descritos	O[] 25 26	Coordena	adas lambert	
ARCHIVO DE . ACUIFER		Hoja top	ografica 1/50.000 VILLA 30 YOJA		, 	<u> </u>	
ESTADIST	TICA		Numero 20		10	16 - 17 24	
Croquis ocotodo o	mapa detalla	do	Cuenca hidrografica	<u> </u>	Obieto		
٦		•	Sistema ocuifero	27 28			
. <b>!</b>			5.51		Cota	4C 45	
7			29	34	Referencia topog	rafica	
•		:	ProvinciaAA		Naturaleza	3	
7		·		35 36	Profundidad de la	obra	
• :			Termino municipal		N <sup>e</sup> de horizontes d	acuiferos atravesados	
Ţ			Toponimia FUEN. TE.	Noches		53 54	
Tipo de perforaci	ión	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	55	. <b>M</b> (	OTOR	BOMBA	
Trabajos aconsei	ados por			Naturaleza		Naturaleza	
T Año de ejecución		Profu	ındidad	Tipa equipa d		Capocidad	
ł		<b>.</b>				Marca y tipo	
	<del></del>		undidad final		<u> </u>		
Utilizacion del ag	gua	-	Liene, perimetro de proteci Bibliografia del punto acui				
· 	••••••	$\sqcup 1$	_				
   Cantidad extraida	(Dm³)		Entidad que contrata y/o			۲	
T			scala de representación				
1	63	67	•			PCIGH	
T Durante	36 5 dias		•••••	•••••	••••	76 80	
						П	
T Modificaciones	s efectuadas	en los dat	tos del punto acuífero	••••••••		61 GI	
Año en que se e	efectuo la mo	dificación		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	·····	82 83	
T	·	DE	SCRIPCION DE LOS AC	UIFEROS ATRA	AVESADOS		
Numero de orden	<b>:</b>		8.4 85	Numero de or	den:	105 106	
1			86 87	Edad Geologi	ca	, jo7108	
Litología			93	Litología		109	
T Profundidad de t	echo		98	Profundidad	de techo	11.5	
Profundidad de r				Profundidad	de muro	120 124	
T Esta interconecto	odo		104	Esta intercoi	nectado	125	
Nombre y direccio	on del propie	tario				en e	
T							
Nombre y direcció							
T	on der coari di	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				•	
1							
				<del></del>			

1	EDIDAS DE	E NIVEL Y/O C	AUDAL		CORI	E GEO	L O G I C O		
	Q Altura	del agua Caudal	Cota absoluta	Metodo					
, fecha	on respe	cto a la m³/h		de		•••••			
						***************************************			
26	131 135 82	137 138 142		ļ		•••••			
						•			
H3	148   H9   150.	154   55   159	•	ļ		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			
160									
	ENSAYOS	DE BOMBE	0			•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••			
Fecha									
Caudal extra	do (m³/h)	i		<b></b>	·····	•••••••			
Duración del b		horas 🔲				•••••	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Depresión en		. 188				•••••••••••••••••			
Transmisivida						••••••			
	e almacenomient	 O							
			Z0.5	<del>207</del>		* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *			
Fecha		!	208	25	<u>.</u>				
Caudal extrai		·	214	28		•••••••••••			
Duración del		horas 219	minu.   772	77		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
Depresión en	• •		724	ZZ					
Transmisivida		•	729	쿅					
Coefficiente	le almacenamien		234	Z98		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.									
Fecha de cesión del sondeo  Resultado del sondeo									
Fecha de cesi		239		20 NDEC		<del></del>	U .		
		239	JS DE	30 4050	Resultado	<del></del>	U .		
	ón del sondeo era en millones de	239	33 33		Resultado	del sondeo dido (m³/h)	249 253		
	ón del sondeo era en millones de	pts. 239 245 245 245 245 245 245 245 245 245 245	33 33	S T	Resultado Caudal cer	del sondeo dido (m³/h) CAS	V		
	on del sondeo ora en millones de CA	pts. 239 245 245 245 245 245 245 245 245 245 245	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I	del sondeo dido (m³/h) CAS	O 8 3 E RVACIONES		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA  DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ra en millones de CA PERFORAC	pts. 239 745 RACTERIS	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
Coste de la ob	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC Ø en m.m.	pts. 239 745 RACTERIS	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
DE A	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC Ø en m.m.	pts.  RACTERIS  TON  OBSERVACIONES	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
DE A	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC Ø en m.m.	pts.  RACTERIS  TON  OBSERVACIONES	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
DE A	on del sondeo ora en millones de CA PERFORAC Ø en m.m.	pts.  RACTERIS  TON  OBSERVACIONES	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
DE A	on del sondeo  CA  PERFORAC  Ø en m.m.	pts.  RACTERIS  TON  OBSERVACIONES	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	74B 74B 749 753		
DE A  O B S	on del sondeo  CA  PERFORAC  Ø en m.m.	pts.  RACTERIS  TON  OBSERVACIONES	TICA DE A	S T	Resultado Caudal cer E C N I ( R E V E S T I I	del sondeo dido (m³/h) CAS WIENTO	OBSERVACIONES		

INVENTARIO DE PUNTOS DE AGUA
UNIDAD DE JIJONA-CARRASQUETA

# FICHA DE INVENTARIO DE PUNTOS ACUIFEROS

# INSTITUTO TECNOLOGICO GEOMINERO DE ESPAÑA (ITGE)

.NATURALEZA Y	REGISTRO	
NATURALEZA DEL PUN	TO SONDEO	
REGISTRO DE AGUAS	Nº DE INVENTARIO 2833 800€	
SECCION	EXP. Nº	
NUMERO	U.G. H /	
	ZONA GUARDERIA	
SITUACION GEO	GRAFICA	
s.	U.T. M.	LAMBERT
COORDENADAS	x = <u>715500</u>	The management of the second o
and the second s	Y = 4274.650	
	7 = ( DA	REFERENCIA O ESTIMACION
TERMINO MUNICIPAL TOPONOMIA Ross	The second of th	PROVINCIA ALICANTE.
3. SITUACION HID	ROGEOLOGICA E HIDROL	OGICA
UNIDAD HIDROGEOLO	GICA	ACUIFERO 3130NA
CUENCA HIDROGRAFIC	CA JUCAR	SUBCUENCA
OBSERVACIONES		
4. PROPIETARIO, L	SUARIO Y CONSTRUCTO	R
PROPIETARIO/S	1 yuntamiento de JijoNA.	
		Tfno
USUARIO/S POP	BLACION DE ZIZONA	
DIRECCION	·	Tfno
CONSTRUCTOR		
DIRECCION		Tfno

	~ ~ ~	_ ````			7E FE	RFORAC		YE R	COSIC	,,,,,		DE EJE	ECUCION	
PERF	ORAC	ION						Ε	NTU	BACI	0 N			
esde — a —	— (m.	)	Øп	ım.	D	esde —	- a —	— (m	.) 0	int. ( m	m.) E	spesor	(mm.)	Tipo
					_									
					+		<del></del>							
	·				+				+		_			
			···		$\top$									•
TRAS CARACTE	RISTIC	as co	NSTRU	JCTIVA	s									
					·, <del> : : :</del>					·				
MEDIDAS DE	NIVE	L PI	EZON	ETR	ICO	-> VER	HOZ	AS /	10201	ZATU	EN	AHNIF	2833	3023
REFERENCIA DE	MEDI	DA									<u></u>			
FECHA PR	OFUNDI	DAD	COTA	ABSOL	UTA	MET	ODO	0	BSERV	ACION	ES			
	·····							-						
							<del></del>		·					
						<u></u>			<del></del>					
CAUDALES	Y PRL	JEBA	S DE	BON	BEC	)								
FECHA CA	AUDAL					ESCENSO	CAUC	. ESPEC	RI	ECUPE	RACIO		Ţ	s
FECHA (	(1/5)	INIC	AL(m)E	OMB.(n	nin.)	(m.)	(1/5	/m )	DES.R	ESIDU	TIEM	IPO	(m²/h)	
		ĺ	- 1				1		1	- 1				- [
<del></del>					- 1		1					i		
DBSERVACIONES														
EQUIPO DE	ВОМЕ	BEO	i bla		MAR	CA	7110	A 0			YODEL		463	
EQUIPO DE	BOME	ome te	,											
EQUIPO DE-	BOME S	BEO Umerço RO _	13	8		(m.)		P01						
BSERVACIONES	BOME S	BEO Umerço RO _	13	8		(m.)		P01						
PROFUNDIDAD DE	BOME S EL FILT	BEO Umero RO _	13	8 avis	EA	(m.)		P01	ENCIA					
EQUIPO DE- TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES	BOME S EL FILT	BEO Umero RO _	13	8 avis	EA	(m.)	XPL	POT	ION	\	20. C.	. V.		
EQUIPO DE	BOME S EL FILT	BEO Umero RO _	13	8 avis	EA	(m.)	XPL	POT	ION		20. C.	. V.		
EQUIPO DE. TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES . VOLUMENES	BOME S EL FILT S EXT	BEO Umero RO _	13	8 avis	⊸ ε <sub>A</sub>	(m.) Inacción N DE E	EXPL:	P01 OTAC	ION	\	20. C.	. V.		
EQUIPO DE- TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONE VOLUMENES	BOME S EL FILT S EXT	BEO Umero RO _	13	8 avis	⊸ ε <sub>A</sub>	(m.)	EXPL:	P01 OTAC	ION	\	20. C.	. V.		
EQUIPO DE. TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES . VOLUMENES AÑO VOLUMENES	BOME S EL FILT S EXT	BEO Umero RO _	13	8 avis	⊸ ε <sub>A</sub>	(m.) Inacción N DE E	EXPL:	P01 OTAC	ION	\	20. C.	. V.	ONES	
EQUIPO DE- TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES . VOLUMENES AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS (M	BOME  SEL FILT  SEXT	BEO Omergo RO _ 348 RAID	43 0 1/m	8 Auto REG	IME!	(m.)  Macción  N DE E  1090  34.958	EXPLI /y.	POTAC 0TAC 1991 3.336	ION J		OBSEI	RVACIO	ONES	
EQUIPO DE- TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES  VOLUMENES AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS (M MES DIA/MES	BOME  SEL FILT  SEXT	RAID  N 30	43 P/m POS Y	8 Auto REG	→ EA	(m.)  M DE E  1220  34,258  M  31	EXPL //- A 30	POTAC 1991 3.336	ION J	J 3.4	20. C.	RVACIO	ONES	
EQUIPO DE- TIPO PROFUNDIDAD DE OBSERVACIONES  VOLUMENES AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS (m MES DIA/MES	BOME  SEL FILT  SEXTI	348 RAID N 30	00S Y	8 aulo reg	F 28	(m.) Macción N DE E 1000 3×258  M 31 3	A 30 3	POTAC 1991 3.836 M	ION J	J 34 5	A 31 5	RVACIO	ONES	

DECLARACION DE LOS APROVECHAMIENTOS DE AGUAS PRIVADAS PARA SU INSCRIPCO EN EL REGISTRO DE AGUAS COMO "APROVECHAMIENTO TEMPOHAL DE AGUAS PRIVADA

Don D.ANTONIO BERNABEU GOMEZ, en representación del Ayto. Jijona con D.N.I. ó C.I.F. P- 0308300-C domiciliado en JIJONA Avda. Constitución, 6 C.P. 03100

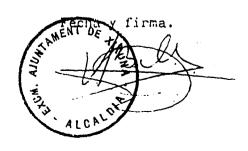
Dentro del plazo establecido por las disposiciones transitorias y 3ª de la Ley de Aguas, como titular de un aprovechamiento de aguas prodas con las siguientes características:

- Lugar o paraje, término municipal y provincia en que se encu tra la captación de agua. PEÑAS DE ROSET-JIJONA (ALICANTE)
- Destino de las aguas, (Usos domésticos; abastecimiento de poción, especificando el número de habitantes; regadío, especicando la superficie y el tipo de cultivo; etc). Abastecimiento de población de 8.000 habitantes.
- Profundidad del pozo o longitud de la galería. 210 m.
- Año del comienzo de la explotación (si no se conoce, estimar aproximadamente). año: 1.963
- Caudal máximo y volumen anual (si se conoce).

25 lit/seg.

### SOLICITA:

Su inscripción en el Registro de Aguas como aprovechamiento temral de aguas privadas, para lo que se acompaña la documentación acredita va del título legítimo del derecho sobre el aprovechamiento de aguas para das que se venían utilizando con anterioradad al 1 de enero de 1986, contente en (Registro de la Propiedad, Registro regional de la Jefacura de nas, Documento Público, cualquier otro instrumento legítimo acreditadas de la titularidad del derecho, o, en su defecto Declaración Responsante interesado.

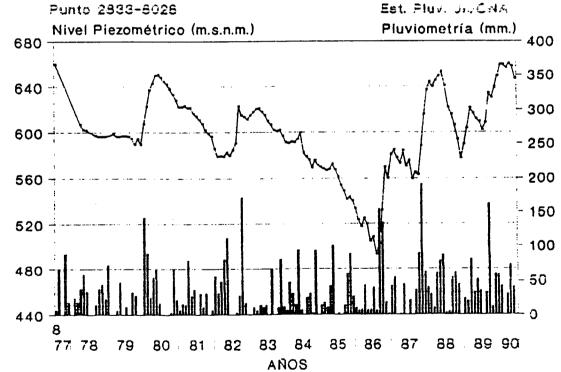


Los límites vienen definidos por el impermeable de base y los materiales margosos del Cretácico que aparecen en el Sur por la acción de un cabalgamiento.

La piezometría está representada por el manantial del Rosset (2833-8008) y los sondeos, propiedad del Ayuntamiento de Jijona, (2833-8009, 8010, 8011, 8029 y 8033) que abastecen al pueblo.

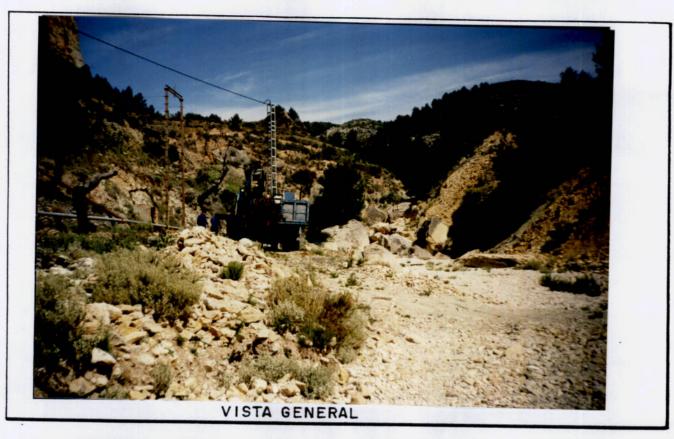
La evolución del nivel piezométrico en el pozo 2833-8028 se ha representado en la figura 6. En general, se observan fuertes oscilaciones de un año para otro.

Fig. 6. ACUIFERO JIJONA
EVOLUCION PIEZOMETRICA



Asi, por ejemplo, de Agosto de 1977 a Septiembre de 1979, el nivel desciende 63 m; se mantiene a lo largo de 1979 y vuelve a ascender cerca de 40, m en 1980. De Octubre de 1980 al mismo mes de 1981, el nivel desciende 32 m y durante el mismo período del año siguiente, se recupera en 15 m. De 1983 a 1987, desciende a un ritmo de 25 m/año, recuperándose fuertemente

# FOTOGRAFIAS DEL PUNTO ACUIFERO





Countre d'acción de las frentes es escora el Aventamiento conceda III/s

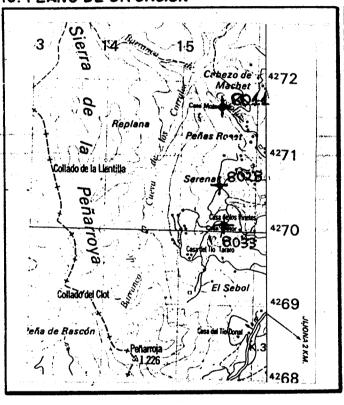
OTROS USOS / SIN USO

<sup>\*</sup>Según informe incluido en fiche 28338028

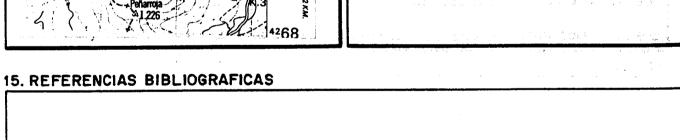
# 12. CORTE GEOLOGICO

TRAMO ( metro		EDAD	OBSERVACIONES HIDROGEOLOGICAS
and the Control of the State of		,	
the state of the state of	et la company de la company	and the second second second	The first of a state o
			·

# 13. PLANO DE SITUACION



## 14. CROQUIS DE EMPLAZAMIENTO



# FICHA DE INVENTARIO DE PUNTOS ACUIFEROS

# INSTITUTO TECNOLOGICO GEOMINERO DE ESPAÑA (ITGE)

NATURALEZA DEL P	UNTO SONDEO						
REGISTRO DE AGUA	Nº DE INVENTARIO <u>28338028</u>	·					
SECCION	EXP. Nº						
томо		÷					
NUMERO	ZONA GUARDERIA						
	ZONA GOARDERIA						
2. SITUACION GE		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					
COORDENADAS	U.T. M.	LAMBERT					
COOKDENADAS	x = 715.500	x =					
	Y = 4270.650	Y =					
	Z = 635 m.5.p.m. ESTIM	RENCIA O MACION					
HOJA I/50.000 nº	28-33 ( IBI - CASTALL	Α)					
		PROVINCIA ALICANTE					
TERMINO MUNICIPA		PROVINCIA ALLCANTE					
TERMINO MUNICIPA	L JIJONA	BEREUA					
TERMINO MUNICIPA  TOPONOMIA S  3. SITUACION H	BEREÑA PARAJE	BEREUA					
TERMINO MUNICIPAL TOPONOMIA S  3. SITUACION H UNIDAD HIDROGEOL	BEREÑA PARAJE	PROVINCIA ALICANTE  BERETA  ACUIFERO JIJONA.					
TERMINO MUNICIPAL TOPONOMIA S  3. SITUACION H UNIDAD HIDROGEOL	DERENA PARAJE  IDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA  FICA JUCAR.	PROVINCIA ALICANTE  BERETA  ACUIFERO JIJONA.					
TERMINO MUNICIPA TOPONOMIA	DERENA PARAJE  DIDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA FICA JUCAR.  USUARIO Y CONSTRUCTOR	PROVINCIA ALICANTE  BEREJA  A  ACUIFERO JIJONA.  SUBCUENCA					
TERMINO MUNICIPA TOPONOMIA	DERENA PARAJE  DIDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA FICA JUCAR.  USUARIO Y CONSTRUCTOR	PROVINCIA ALICANTE  BERETA  A  ACUIFERO JIJONA.  SUBCUENCA					
TERMINO MUNICIPAL TOPONOMIA S  3. SITUACION H UNIDAD HIDROGEOU CUENCA HIDROGRAM OBSERVACIONES 4. PROPIETARIO, PROPIETARIO,	DERENA PARAJE  IDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA  FICA JUCAR  USUARIO Y CONSTRUCTOR  Avuntamiento de Jijona	PROVINCIA ALICANTE  BEREJA  A  ACUIFERO JIJONA.  SUBCUENCA					
TERMINO MUNICIPA  TOPONOMIA	DERENA PARAJE  DIDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA  FICA JUCAR  USUARIO Y CONSTRUCTOR  Aventamiento de Jijona  da de la Contilución, 6	PROVINCIA ALICANTE  BERETA  A  ACUIFERO JIJONA.  SUBCUENCA					
TERMINO MUNICIPA  TOPONOMIA	DERENA PARAJE  DERENA PARAJE  DIDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA  FICA JUCAR.  DUSUARIO Y CONSTRUCTOR  Aventamiento de Jujona  da de la Contilución, G  POBLACION PE JUDONA.	PROVINCIA ALICANTE  BERETA  A  ACUIFERO 5130NA.  SUBCUENCA  Tfno.					
TERMINO MUNICIPA  TOPONOMIA	DERENA PARAJE  DERENA PARAJE  DIDROGEOLOGICA E HIDROLOGICA  LOGICA  FICA JUCAR.  DUSUARIO Y CONSTRUCTOR  Aventamiento de Jujona  da de la Contilución, G  POBLACION PE JUDONA.	PROVINCIA ALICANTE  BEREJA  A  ACUIFERO JIJONA.  SUBCUENCA  Trino.					

r L	RFORAC	ION						F	NTU	BACI	ON			
		· · ·				Desde				int. ( m	<u>-</u> -		r (mm.)	Tipo
esde — a	(m.	<del>'</del>	Ø n	nm.		Desde	_ 0 _	— (n	1.)	im. ( n	#11.)   C	speso	r (mm. )	1100
		-+												
					+		<del></del>							
		1												
TRAS CARA	CTERISTIC	AS CO	NSTR	JCTIVA	s _									
<del></del>														
									<del></del>			<del></del>		
MEDIDAS	DE NIVE	L PI	EZON	METR	ICO	-0 VE	R	HOJ.	AS A	0201	ZATU			
REFERENCIA	DE MEDI	DA											-	
FECHA	PROFUNDI	DAD	COTA	ABSOL	UΤΔ	MET	000	70	BSER	ACION	IES			
(-9-78	73					+		+						
1 70						<b>†</b>	<del></del>	1						<del></del>
						_								
CAUDALE	<u> </u>	T					γ—		<del></del>				<del></del>	<del></del>
FECHA	CAUDAL (1/s)	1	1			DESCENSO (m,)	1		·		ERACIO		T	s
107.0	<u> </u>	7		BOMB.(r	100	19	1	s/m)	DES.F	ESIDU	TIEM	PO	(m²/h)	<del></del>
-1978	58	T '	0		$\dashv$	74.7	+	9, 05	<del> </del>			+	12,8	<del> </del>
					工									1
RATAMIENTO		ALES												
THE PURE TO THE	ED													
DBSERVACION			-,					- <u></u>	···					
, JOSER VACION														
		SEO.												
EQUIPO (	DE BOME							•			40051		242	
EQUIPO [	DE BOME													
EQUIPO [	DE BOME													
EQUIPO (	DE BOME	RO _	<del></del>	204		(m.)		PO	TENCI					
EQUIPO (	DE BOME	RO _	<del></del>	204		(m.)		PO	TENCI					
EQUIPO ( TIPOSU PROFUNDIDA OBSERVACIO	DE BOME Merg. ble D DEL FILT DNES (w	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500	9/1-	PO oio	TENCI					
EQUIPO ( TIPOSU PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN	DE BOME Merg. ble D DEL FILT DNES (w	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500	XPL	PO DTAC	CION	Α		· Y		
EQUIPO ( TIPOSU PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO	DE BOME  Merg ble  D DEL FILT  DNES	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500 3,500 IN DE E	XPL	PO'	CION	Α	73. C	· Y		
EQUIPO I TIPOSU PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500 <b>3</b> ,500	XPL	PO'	CION	Α	73. C	· Y		
EQUIPO I TIPO SUPPOFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500 3,500 IN DE E	XPL	PO'	CION	Α	73. C	· Y		
EQUIPO I TIPOSU PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES	RO_	خنو و	204 extracc	isn:	3,500 3,500 IN DE E	XPL	PO'	CION	Α	73. C	· Y	ONES	
EQUIPO I TIPO SUPPOFUNDIDA OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES  ES EXT	RO_	0S \	204 REG	DIME	(m.) 3,500  EN DE E 1990 63861	EXPL	PO DIA OTAC (991 315.6	CION	A	73. C	RVACI	ONES	
EQUIPO I TIPO SO PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES DIA/MES	DE BOME  Mero ble  D DEL FILT  DNES  ES EXT	RAID	OS \\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	204 REG	ion:	(m.) 3,500  EN DE E 1990 63861	EXPL (a) (4)	PO DIE	CION J 30	J 3/	73. C  OBSEI	RVACI	ONES	
EQUIPO I TIPOSU PROFUNDIDAL OBSERVACIO VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES DIA/MES HORA/DIA	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES  (m³)  0  31  4	RAID  N 30	00S	# REG	F 38	(m.) 3,500  EN DE E 1990 63861	EXPL A 30 9	OTAC (991 315.6 M 31 9	CION J 30 7	J 3/	73. C  OBSEI	S 30	ONES	
EQUIPO (	DE BOME  Merg. ble  D DEL FILT  DNES  (m³)  0  31  4	RAID  N 30	00S	# REG	F 38	(m.) 3,500  EN DE E 1990 63861	EXPL  A  30  9  55 100	OTAC (991 315.6 M 31 9	CION J 30 7	J 3/	73. C  OBSEI	S 30	ONES	RVACIONE

283380029

# ESTADO DE LOS POZOS

Hoja nº . 4.

		====		.=======	=		MO: 1990
DIA	SER NIVEL	LECT.	PIN NIVEL	ETA LECT.	EL RO	SET LECT.	OBSERV.
5/7	48 4 (m)		32 (P)		29'5 (M)		M = MARIHA
13/7	43 (P)		33 (P)		33 (M)		P = VARADO
21/7	55 (M)	5546×10	35'5 (P)	352 205 x10	34 (M)		The EL MUNICION
27/7	55'5 (M)	7576×10	3 k (r)	332203210	35 (m)	J	
3/8	55'8 (M)	10108210	36'8 (1)	332205210	42 (4)	1109	
10/8	57 (h)	12216×10	38 (P)	332312210	42 <sup>1</sup> 9 (M)	2 3 3 3	
17/8	57 <sup>1</sup> 8 (H)	14401×10	3 વ <sup>ાં</sup> ધ (r)	337312×10	1516 (M)		
21/8		-	-		· -	4184	
24/g		16611×10	_	337348210	`· <u> </u>	_	
31/2	60 (H)	17603×10	44 (1)	33 234 Palo	SC (M)	53 69	
7/9	61 (h)	207980	il (2)	3323470	52 (H)	6353	
21/9	65 <sup>1</sup> 2 (H)	24,1490	L9 (P)	3324 180	50'24 (m)	7701	
5/10	67.2 (m)	295450	50 (P)	3324190	51'30 (m)	9 185	
13/10	67 (M)	3177(0	5/35(1)	3324190	53	9715	
26/10	ed, e (n)	კ553ა <i>ი</i>	53 <sup>1</sup> 4 (P)	3327060	52'64	10438	
2/11	(M) 78'0F	376960	54'60 (P)	337760	5կ՝եՏ	10 30 2	
۹/۱۸	31,82 (W)	399160	54/80(P)	3327110	-	11235	
16/11	72'60 (M)	420310	55'90(P)	3327/10	60 (4)	11679	
23/11	73'86 (4)	442690			60170 (M)	12097	
30/11	7465(n)	462610	5889 (1)	3327290	_	12210	
5/12	75 <sup>1</sup> 30(m)	477530	59/20 (P)	3327310	57'60 (m)		
14/12.	75' 74(w	500670	601554	2327330	56.M	12559	
20/12	76'33 -	515430	61-	3327350		12665	
28/12	77 (M)	536090	61'5 (9)	3327370	52	12832	
4/1/91	78 (m)	555 150	62'5 (P)	3327390	54?	12993	
	5/7 13/7 21/7 27/7 3/8 10/8 10/8 11/8 21/8 21/8 31/9 1/9 5/10 13/10 26/10 2/11 9/11 16/11 23/11 30/11 5/12 14/12 28/12	DIA NIVEL  5/7 L18 L (M)  13/7 L18 (M)  21/7 55 (M)  27/7 555 (M)  3/8 55 8 (M)  10/8 57 (M)  11/8 52 8 (M)  21/8 -  21/8 -  21/8 -  21/9 60 (M)  7/9 61 (M)  21/9 65 2 (M)  510 67 5 (M)  21/9 67 5 (M)  21/1 70 6 (M)	5/7 L8L(M)  13/7 L3 (P)  21/7 55 (M) 5546×10  27/7 555 (M) 7576×10  3/8 558 (M) 10105×10  10/8 57 (M) 12216×10  11/8 57 (M) 12216×10  21/8 - 16611×10  31/8 60 (M) 17663×10  7/9 61 (M) 207930  21/9 652 (M) 241490  510 675 (M) 295450  13/10 67 (M) 31770  21/11 70/35 (M) 376960  2/11 70/35 (M) 376960  2/11 72'60 (M) 420310  23/11 73'86 (M) 420310  23/11 73'86 (M) 420310  30/11 74'65 (M) 420310  30/11 74'65 (M) 42030  14/12, 75'74 (M) 500670  28/12 77 1M) 53(090	5/7 L8 L (M) 32 (P)  13/7 L3 (P) 33 (P)  21/1 55 (M) 5546×10 355 (P)  27/1 555 (M) 1576×10 36 (P)  3/8 558 (M) 10108×10 367 (P)  10/8 57 (M) 12216×10 38 (P)  11/8 5818 (M) 14401×10 3944 (P)  21/8	DIA         NIVEL         LBCT.         NIVEL         LBCT.           5/7         LB'L (M)         32 (P)         32 (P)           21/1         55 (M)         \$54 6 K to         \$55 (P)         \$52 26 S A TO           21/1         55 (M)         \$54 6 K to         \$55 (P)         \$52 26 S A TO           27/1         55 (M)         \$54 6 K to         \$57 (P)         \$32 26 S A TO           3/8         55 (M)         \$10 10 5 N to         \$67 (P)         \$32 22 5 N to           10/8         54 (M)         \$12 24 6 K to         \$70         \$32 24 2 K to           21/8         -         -         -         33 23 4 7 N to           21/8         -         -         -         33 23 4 7 N to           21/8         -         16 6 11 K to         -         33 23 4 7 N to           21/8         -         16 6 11 K to         -         33 23 4 7 N to           31/8         60 (N)         \$17 6 2 3 X to         \$44 (P)         \$3 23 4 7 N to           21/8         -         16 6 1 K to         \$17 6 2 3 X to         \$14 (P)         \$3 23 4 7 N to           21/9         61 (M)         \$2 4 7 6 X to         \$14 (P)         \$3 2 2 4 7 N to           5 1	DIA   NIVEL   LECT.   NIVEL   LECT.   NIVEL     5/7   L3/4   (M)   32 (P)   29\( (M) \)   13/7   L3 (P)   33 (P)   33 (M)     21/4   55 (M)   554 (600   355 (P)   352 265 MD   34 (M)     27/7   555 (M)   257 600   36 (P)   352 265 MD   34 (M)     3/8   55 (M)   10 10 5 MD   36 (P)   352 265 MD   35 (M)     10/8   57 (M)   10 10 5 MD   36 (P)   352 265 MD   42 (M)     10/8   57 (M)   1221 (600   38 (P)   352 312 MD   42 (M)     11/7   57 (M)   1440 1 MD   37 (M)   37 (M)     11/7   57 (M)   1440 1 MD   MD   MD   MD   MD     11/8   -	DIA   NIVEL   LBCT.   NIVEL   LBCT.   NIVEL   LBCT.     5/7   L8/4 (m)   32 (p)   297 (m)     13/7   U3 (p)   33 (p)   33 (m)     21/1   55 (m)   554 (xio   355 (p)   352 20 3 m   34 (m)     21/1   55 (m)   153 2 xio   34 (p)   352 20 3 m   34 (m)     21/1   55 (m)   153 2 xio   34 (p)   352 20 3 m   35 (m)   0   3/8   55 8 (m)   10 10 3 xio   36 8 (p)   352 20 3 m   42 (m)   110 9   10/8   57 (m)   122 10 xio   37 (p)   352 31 2 m   129 (m)   2 3 1 3   17/7   57 8 (m)   14 10 1 xio   39 4 (p)   352 31 2 m   129 (m)   2 3 1 3   17/7   57 8 (m)   14 10 1 xio   39 4 (p)   352 31 2 m   129 (m)   5 2 4 9   21/8   -

Hoja nº 2. ANO: 1991

ESTADO DE LOS POZOS SEREÑA PINETA EL ROSET LECT. OBSERV. NIVEL NIVEL LECT. LECT. DIA NIVEL 4/1 625 (P) '991 78 (m) 555 150 3327390 54 ? 12993 1 (P) 13572 72:5 (4) p'v3 11/1 565 190 3334870 66'45 (P) 13341 20/1 79 590180 3334890 78120 22/1 78/20 64 (P) 14038 25/1 603120 79'20 27/1 78/15 1/2 63/35 (P) 3334900 14731 620860 ¥ 75'20 64 -(P) 0/2 3334910 77-63 8950 15.169 64 (P) 73 15/2 656980 3334910 15,663 78 66/4 (P) 77180 16026 22/2 673960 3334920 78.20 40 <del>></del> 1/3 15 684170 64 (P) 3334930 16381 LOM 79'20 16784 8/3 76 64 (P) 3334940 TRADO L45 (P) 15/3 69 17128 T. SERETA 3342570 27/2 4)8 (A) 705 68 4200 17371 22/3 33 57450 42'38 72'95 3391660 7/4 18112 12/4 61.50 340 224 43'38P 19260 61156 19/4 3423930 50-P 3434280 50 (P) 26/4 14,38(6) 6821080 61,26 19986 CANDO CONTAGER 9260 127 (P) 20925 35 '66 (P) 685570 3/5 61 PINETA 36/2 de) 686210 6175 27220 1015 65 80 (8) 22.841 22171 月/5 79 688980 63840 56,65 24/5 64,5 23802 M-66'60 698640 P-53 24 963 31/5 77770 56.65 0720390 52,5 (P) 7.6 и. 66,66 77220 26 127 78,500 54,7 (P) 60,50(P) 740600 u-69,14 14.6 1991

ERENA ?

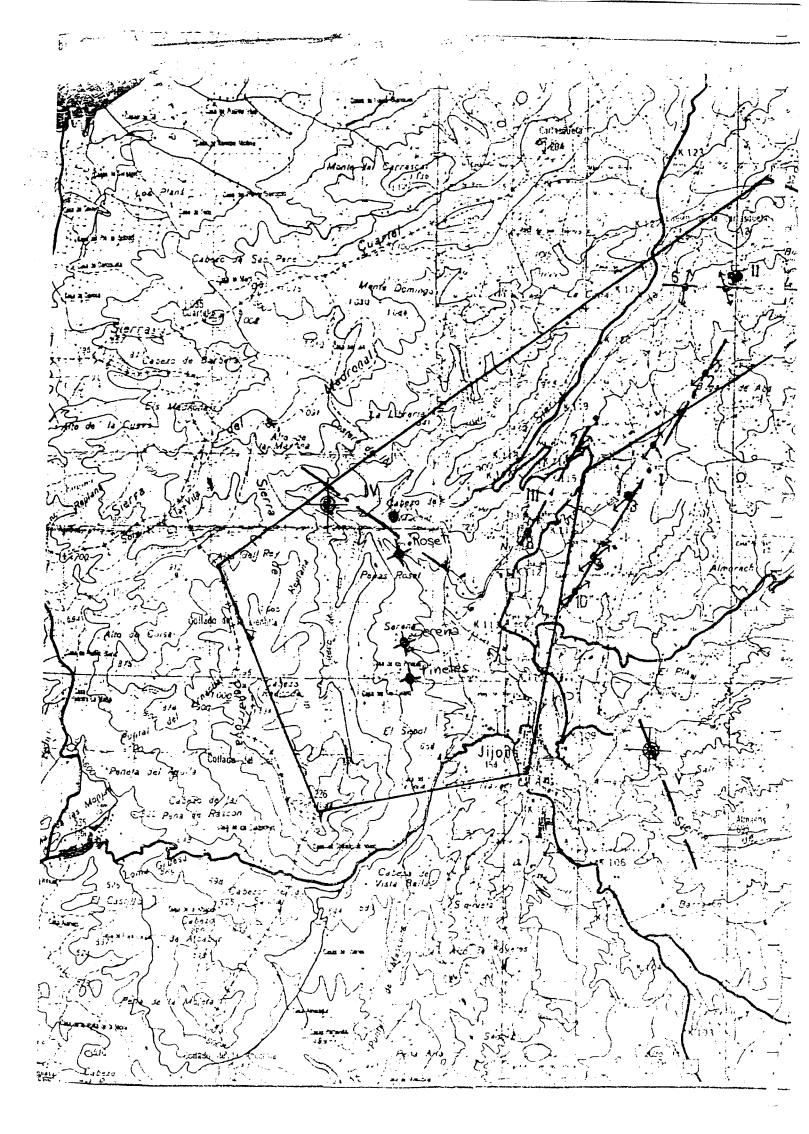
	DIA	SE NIVEL	REÑA   LECT.	PII NIVEL	NETA LECT.	EL RO	DEET LECT.	OBSERV.
1991	21-6	67,64 (H)	765.370	53,2 (P)	18.≤00	70,50 (P)	28.568	
*	28-6	66,93	267.090	52,63	78-500		30.127	
	6-≯	66,21	810850	58,70	80 130	69,97	32264	
	13-7	65,47	B36 150	60,29	80.110	(1	33 611	
	17.7	61,47	852 190	59,29	81970		34724	
<b>*</b>	26_7	25,66	876 190	62,47	82.450		36.091	
	4-8	75.66	976.150	64-17	82.455		37460	
	11-8	79	433390	65/42	82460		39.215	
	18-8	80'50	948576	66132	82740	٠.	40.109	
	23-8	80	971860	66192	81740		41877	
- *	30-8-		992150		85500	b	43187	
	6-9	82,50	101 7840	69 P	85 200	64,85	44 500	
	13-9	84150	1036700	70'25	85500	641850	45479	
-	20-9	8457	1058640	72,14	05510		46289	
- <b>4</b> .	26-9	85,42	10711.130	72,91	87280	64,85	117.010	
	5-10	86'62	1104810	7444	87780		48289	
	11.10	87,20	1.126.820	75,45	87.280	87,60	18983	
_	16-10	8 4.30 ?	11/1/10/10	15,50	90 = 10	7 اد	49 742	
- de	26-10	88'55	1.166.200		90310	88108	40483	
	2. ]]	10 "	1.186.190	78.48 P	90.320	76,66	50.970	
_	9-11	90,92 M	1214.800	78,76 P	90 320	80 M	51.718	
	15-11	92'37"	1232470		90326	80 m	57067	
	22-11	43,57 M	1.255 950	82	90660	77,20 P	52772	
- *	30-11		1 278 230	83,30	90.660	•	53.736	
1991	5-17	9487	1797 410	8413	90670	77170	54328	

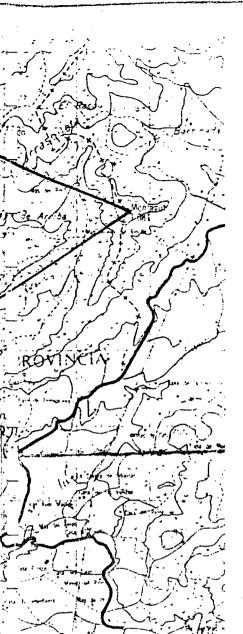
7314(30 8330 733(0 87

133713

ESTADO DE LOS POZOS 283380028

NIA   NIVEL   LECT.   NIVEL   LECT.   NIVEL   LECT.   OBSERV.
1991 14-12 96 1320.840 84.66 92.130 17 54.93  21-17 97 1354230 85'30 93570 87 1 55913  21-18 97.50 1330.820 87 1 94.310 18.50 56.349  11.1 08.70 1390.600 88.40 98.760 79.50 57.105  11.1 180 14.2680 90 90 103.320 80.30 58.214  1-2 100 14.2680 90.5 103.320 82 58.214  1-2 102 14.82320 92.66 103.330 47.1 80.7 80.7 80.7 80.7 80.7 80.7 80.7 80.7
1992 2-1 97.50 1370820 87 (P) 94.310 18.50 56.349  11.1 98.70 1390.600 88.40 98.460 79.50 57.105  13.1 11 11 12.35 88 P) 103320 79.34 57659  24.1 100 11.472680 90.5 103320 82 F 58.214  1-2 100 11.472680 90.5 103320 84 F 58.214  1-2 102 14.82320 92.66 103330 84 F 58.214  11.2 102 14.82320 92.66 103330 81 P 1058  29-2 100 1501650 91.80 P 103330 81 P 1058  29-2 100 1520650 90.60 11.4270 81 P 1082  11.3 77 1535880 90 P 11.4270 81 P 2078  21-3 98.80 1550380 90.60 11.4280 81 P 27.14  27-3 99.80 1567.140 90-67.P 114280. 80-94.P 3314.  4.4 99.50 1564.140 90-67.P 114280. 80-94.P 3314.
1992 2-1 93.50 1330820 87 (P) 94.310 1850 56349  11.1 98.70 1390.600 88.40 98.760 79.50 57.105  11.1 98.70 1390.600 88.40 98.760 79.50 57.105  24.1 100 14.20.700 90 P) 103.320 80,30 57.659  1-2 100 14.20.800 90.5 103.320 82 58.214  1-2 102 14.2520 92.66 103.330 84 58.214  14.2 102 14.2520 92.66 103.330 17.7 87.200 60  21.2 78.60 1501650 91.80 p 103330 81 p 1058  29-2 100 1520 650 90.60 114.270 81 1682  14.3 77 1535 880 90 P 114.270 81 P 1078  21-3 98.80 1550380 90.60 114.280 81 P 27.14  27-3 99.1567.140 90.67.14280. 80.94.19 33.14.  4.4 99.50 1567.140 90.67.14280. 80.94.19 33.14.
11. 1 48.70   1390.600   88.40   48.760   79.50   57.105    124.1   100
24.1 100 M 1420.700 90 P 103.320 80,30 58.214  1-2 100 M 1442680 90.5 P 103.320 82 F 58.214  1-2 102 M 4445900 9141 103320 84 P 53244  11-2 102 1482320 92.66 103.330
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
1-2 100 1,442680 40,5 103320 82 582)4  1-2 102 M 4445400 9141 103320 84 P 58214  14-2 102 1,482320 92.66 103.330
14-2 102 1482320 92.66 103330 173 6078500 62 21-2 78'60 1501650 91'80 P 103330 81' P 1058 29-2 100 M 155610 11'80 P 103330 81-D 1466  6-3 99'20 1520650 90'60 114270 81 1682  14-3 77 1535880 90 P 114270 81 P 2018  21-3 98'80 1550380 90'60 114280 81 P 2714  27-3 99'M 1567140 90-67.P 114280. 80-94.P 3314.  4.4 99'50 1584970 91'40 114280 81 P 3785
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
- 6.3 99,20 1,520 650 90,60 114,270 81 1682  14.3 77 1535 880 90 114,270 81 7078  - 21-3 98,80 1550380 90,60 114,280 81 92714  - 27-3 99,1567,140 90-67,14280, 80-94.14 3314,  4.4 99,50 1,584 970 91,40 114,290 81 93785
- 14.3 77 1535880 90 114.270 81 P 2078  - 21-3 98'80 1550380 90'60 114280 81 P 2714  - 27.3 99.1567140 90-67.14280. 80-94.14 3314.  4.4 99.50 1.584970 91.40 114.290 81 P 3785
- 21-3 98'80 1550380 90 114.270 81 7078  - 27-3 98'80 1550380 90'60 114280 81 2714  - 27-3 99.M 1567.140 90-67.P 114280. 80-94.P 3314.  4.4 99.50 1.584 970 91.40 114.290 81 P 3785
- 27-3 7000 7550380 1060 714200 84 2777 27-3 99.M 1567140 90-67.P 114280. 80-94.P 3314. 4.4 99.50 1.584970 91.40 114.290 81 P 3785
4. 4 99,50 1.584 970 91,40 114.290 81 P 3785
4.4 99,50 1.584 970 91,40 114.290 81 3785
- 18.4 101.63 1623890 93-80; 120820 100.16 5447
25.4 110 1.645.220 95 120.820 99.50 640 6
3-5 114 1667720 96 120830 99'50 7.498
8.5 82 1676.210 103 128.070 99.50
15.5 78 P 1676.350 101 M 146.670 8636
3.5 78 P 1.676.680 101.40 167220 81,90 P 9.245
1992 39.5. 78. P 1677330 101-50 186150 181-7 9984.





NORTE

← ◆ S.E.V.

Sondeos existentes

Sondecs recomendados

Sondeo posible

Perímetro protección

\_\_.\_ Cortes Hidrogeologicos

REALIZADO POR

# INAGESA

REALIZADO PA	RA AY. JIJO	NA
FECHA	DIBUJADO	JOSE A. HERVAS
19 - 4 - 84	COMPROBADO	JOSE FUSTER
E	PLANO N.º 1	
1/50.000	PLANO DE	SITUACION Y
ψ 3	PERIMETRO	DE PROTECCION

DECLARACION DE LOS APROVECHAMIENTOS DE AGUAS PRIVADAS PARA SU INSCRIPC EN EL REGISTRO DE AGUAS COMO "APROVECHAMIENTO TEMPORAL DE AGUAS PRIVAL

Don.	ANTONIO BERNABEU GOMEZ , en represent	zación del Ayto. Jijona.
con	P- 0308300-C	JIJONA domiciliado en
call	e Avda, Constitución, 6	03100 •••••• C.P.

Dentro del plazo establecido por las disposiciones transitoria: y  $3^{\frac{1}{2}}$  de la Ley de Aguas, como titular de un aprovechamiento de aguas pi das con las siguientes características:

- Lugar o paraje, término municipal y provincia en que se enct tra la captación de agua. Paraje de Sereña-Jijona (Alicante).
- Destino de las aguas, (Usos domésticos; abastecimiento de poción, especificando el número de habitantes; regadío, especicando la superficie y el tipo de cultivo; etc).

  Abastecimiento de población de 8.000 habitantes.
- Profundidad del pozo o longitud de la galería.
- Año del comienzo de la explotación (si no se conoce, estimar aproximadamente). año: 1.972
- Caudal máximo y volumen anual (si se conoce).
  - 45 lit./seg.

#### SOLICITA:

Su inscripción en el Registro de Aguas como aprovechamiento temporal de aguas privadas, para lo que se acompaña la documentación acredita va del título legítimo del derecho sobre el aprovechamiento de aguas pri das que se venían utilizando con anterioridad al 1 de enero de 1986, con tente en (Registro de la Propiedad, Registro regional de la Jefatura de nas, Documento Público, cualquier otro instrumento legítimo acreditativo de la titularidad del derecho, o, en su defecto Declaración Responsable interesado.

Fecha y firma.

AINALS

EXCELLENTISSIM AJUNTAMENT DE XIXONA

#### ANTECEDENTES HIDROGEOLOGICOS DE LAS CAPTACIONES

A comienzos del año 1.976 el I.G.M.E. realizó un sondeo en el término municipal de XIXONA en el paraje deno minado Seriñán, de una profundidad de 330 m, con un caudal aforado de 60 l/s aproximadamente. Dicho sondeo fue cedido para su explotación al Excmo. Ayuntamiento de dicho término, con el objeto de cubrir los déficits de agua que venía sufriendo la ciudad. Este sondeo se puso en explotación -- en Agosto de 1.976.

A consecuencia de dicha explotación, los propieta rios de las fuentes Sereñá, Cotelles, Alecua y Grau presentaron ante el Ayuntamiento una reclamación por efección -- del sondeo sobre las mismas. Pedían que se les restableciera un caudal total de 11 1/s.

Una vez realizadas las pruebas técnicas necesarias para determinar esta posible efección, se determinó retornar a los regantes propietarios de dichas fuentes, un volumen de 1.008 m3/diarios a lo largo de los 365 días del año, lo que arroja un volumen total de 367.920 m3/año. La eneregía necesaria para elevar a la superficie este volumen de/agua, la tiene que pagar el Excmo. Ayuntamiento de XIXONA,

#### **EXCELLENTISSIM, AJUNTAMENT DE XIXONA**

encareciendo, de una manera considerable, el servicio municipal de abastecimiento.

A consecuencia de los requisitos que exige la utilización del sondeo de Seriñán, el propio Ayuntamiento realiza otro sondeo, el denominado "Pineta" de 570 m de pro-fundidad, que, aforado en Diciembre de 1.978, dio un caudal de 58 1/s.

Actualmente los sondeos citados, son suficientes/
para el abastecimiento de XIXONA, sin embargo, se ha de re
saltar que, debido a la baja pluviosidad existente en los/
últimos ocho años, los niveles piezométricos han descendido considerablemente, llegando a unos déficits de recupera
ción en el acuífero de casi 20 m con respecto a la fecha de comienzo de explotación de los mismos (1.978).

cabe resaltar que el acuífero responde, de una for ma rápida a la recarga de lluvia (en Septiembre 1.982 y de bido a unas fuertes lluvias, los niveles se recuperaron -- 15 m en tan sólo un mes). Si bien la tendencia de los niveles en los pozos es a bajar, debido principalmente a un bajo control de gestión del acuífero en explotación, así como a las bajas pluviosidades existentes.

#### **EXCELLENTISSIM AJUNTAMENT DE XIXONA**

EJ .

a -

Para asegurar los caudales de los sondeos destinados al abastecimiento de XIXONA, se ha creado un períme tro de protección en el término municipal, según Orden -- Ministerial del 26.09.87.

#### **EXCELLENTISSIM AJUNTAMENT DE XIXONA**

#### VOLUMEN TOTAL EXTRAIDO

Durante el año 1.986, el volumen total extraído del acuífero para el abastecimiento de XIXONA, ha sido - el siguiente:

El caudal de bombeo es de 58 l/s, lo que arroja -- un volumen de agua de 1.528.416 m3/año.

Vamos a fijar el volumen de agua no controlado, que comprende limpieza de tuberías, falta de sensibilidad en los contadores divisionarios, fraudes, fugas, etc..., en un 30%/de volumen de agua enviado a la red. En consecuencia, se con sidera a efecto de cálculo de volumen de agua cifra de: -- 1.069.891 m3/año. No obstante hemos de volver a tener en -- cuenta lo reseñado anteriormente a cerca del hecho de que - el Ayuntamiento tiene que retornar a los agricultores: -- 367.920 m3/año. En consecuencia, consideramos a efecto de - cálculo de volumen de agua a facturar cifra de: 701.971 -- m3/año.

# INSTITUTO TECNOLOGICO GEOMINERO DE ESPAÑA (ITGE)

NATURALEZA	Y REGISTRO	
NATURALEZA DEL PI	UNTO SONDEO	
REGISTRO DE AGUA	S Nº DE INVENTARIO 28338033	·
SECCION	EXP. Nº	
TOMO	U.G. H /	
NOMENO	ZONA GUARDERIA	
2. SITUACION GE	OGRAFICA	
	U.T.M.	LAMBERT
COORDENADAS	x = 715600	x =
	Y = 4270.100	Y =
	Z = <u>G\$5 m.s.n.mar.</u> E!	EFERENCIA O STIMACION
HOJ4 1/50.000 nº	_2833 (	alla.
		PROVINCIA ALICANTE
TOPONOMIA Pi	NETES PARAJ	E CASA DE PINETES
3. SITUACION H	IIDROGEOLOGICA E HIDROLOG	IICA
UNIDAD HIDROGEO	LOGICA	ACUIFERO 3130NA
CUENCA HIDROGRA	FICA JUCAR	SUBCUENCA
OBSERVACIONES		
DIRECCION Ave	la de la Contitución, 6	Tfno
USUARIO/S	POBLACION DE JLIONIA	
DIRECCION		Tfno
CONSTRUCTOR		
		Tfno

PROFUNDIDA	0 _52;	<u> </u>	_ (m	.) M	ETODO I	DE PE	RFORA	CION _	Perce	a) io	20		AÑO	DE EJ	ECUCIO	N 1972
Р	ERFOR	RAC	10 N							EN	ΤU	BAC	10 N			
esde —	· —	( m.	)	D	mm.	0	esde —	- a	- (	m.)	Ø	int. ( n	nm.) E	Espeso	or (mm.)	Tipo
							0		39			450				lisa
							39		13			450				rejada
							43	15	1		4	450				<u> </u>
<del> </del>											_					
							0	<u> 50</u>	) —		+	350				<u> </u>
OTRAS CARA	CTERIS	TICA	AS CO	ONSTR	RUCTIVA	.s	Ceine	ntado	<i>exi</i>	the	<b>20</b>	) y 2	5 m.			
MEDIDAS	DE M	EDIC	DA											A 25	03869	28
FECHA	PROF	JNOII	DAD	COTA	ABSOL	UTA	MET	TODO	+	DBS	SERV	ACION	IES			
,	<del> </del>			-			<b></b>		+							
<u> </u>	+			<del> </del>			<b></b> -		+							
				<u> </u>	<del></del>				$\top$			······································				
FECHA	CAUC (1/s	s)	INIC	AL(m.)	TIEMPO BOMB.(n		(m.)	i	/m)	-	ES. R	ESIDU	TIEM	PO	[m/h]	s s
BSERVACION	NES _															
ر کا التام						MAR	CA	T 4/0/	10		<del></del>		MODEL	0 -	243	
	$\circ$															
PROFUNDIDA OBSERVACIO									PO	TE	NCIA		M6 (			
. VOLUMEN	NES E	XTF	RAID	os	Y REG	IME	N DE E	XPLO	OTAC	210	N					
AÑO			<b></b>		<u> </u>			1	991		<u> </u>		OBSEF	RVACIO	ONES	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
VOLUMENE EXTRAIDOS								20	11.3	a()						
MES	0	,	N	D	Ε	F	М	Α	М		J	J	А	s	OBS	ERVACIONE
DIA / MES																
UIA/ MES										$\top$			I	1		
							1	1						}	ì	
HORA / DIA	nes 🚉	7% 2	······································	25%	<u> </u>	<del> </del>				╁			10%	15%		

### 1. ANTECEDENTES

El año 1.976 se realizó un sondeo de 300m. de profundidad, denominado Pinetes, por el Instituto Geológico y Minero de España para el ayuntamiento de Jijona, que fue aforado en Junio de 1.976 con caudales de unos 60 l/seg. durante varios días, con nivel estatico a 16m.

Este sondeo motivo una protesta de afección por parte de los usuarios de las fuentes de Alecua, Grao, Sereña y Cotelles, llegandose al acuerdo provisional de redotar las citadas fuentes hasta que alcancen un caudal total de 11 l/seg.

El sondeo de Pinetes, propiedad del Estado, es utilizado por el Ayuntamiento de dijona para extraer un caudal de 30 l/seg. A consecuencia de los requisitos que — mige la utilización del sondeo Pinetes eel propio Ayuntamiento realiza otro sondeo, el denominado Sereña, de 570 m. de profundidad, que aforado en diciembre de 1.978 dió un caudal de 58 l/seg., con nivel estatico a 76 m., y una depresión de anos 19 m.

Para asegurar los caudales del sondeo que realizó el IGME se ha creado un perímetro de protección (Plano 1), en el término municipañ de Jijona, según Orden -Ministerial del 26-9-77.

Actualmente los sondeos citados, son suficientes parazel abastecimiento de Jijona y aunque los niveles son bastantes más bajos que en 1.976, sin embargo se mantiemen similares a los que había en diciembre de 1.978, con fluctuaciones normales, y con recuperaciones en epocas de lluvia, como los 15 m. de septiembre de 1.982, lo que indica una recarga adecuada.

Taniendo en cuebta que probablemente hay una cierta comunicación entre los dos sondeos citados, Pinetes y Sereña, El Ilmo. Ayubtamiento de Jijona desea realizar un nuevo sondeo, bien en otro scuifero, o bien, si es el mismo acuifero, en una - zona lo suficientemente alejada para que la explosión sea independiente de la actu-al.

Con este objeto se ha realizado por INAGESA un Estudio Hidrogeológico, cuyos resultados y conclusiones se resumen a continuación.

### 3. ACUIFERD DILIGOCENO - BOCENO.

El acuifero diligoceno es el que se explota actualmente con los sondeos de Pinetes y Sereña, que tienen cotas cercanas a los 600 m. y nivel de agua a unos 70 m., lo que nor proporciona una cota absoluta del agua próxima a los 530 m.

El sondeo de Pinetes, realizado por el IGME, encontró los siguientes materiales:

0 m. a 8 m. Cuaternaria.

8 m. a 12 m. Margas amarillas.

12 m. a 44 m. Calizas arenosas terciarias. Venidas de agua en los metros 19, 41 y 43 m. Nivel a 18 m.

· 44 m. a 226 m. Margas grises.

226 m. a 232 m. Calizas y dolomias. Bastante limpias de 229 a 232 m.

233 m. a 235 m. Sin muestra.

jc

8

235 m. a 288 m. Calizas y dolomias, con margas amarillas.

288 m. a 295 m. Calizas con agua. Subió el nivel a 16 m., y aumento el caudal de Fte. Pinetes.

295 m. a 300 m. Calizas con intercalación de margas.

Se entubé con tubería de 450 mm, de 0 m, a 151 m, rajandose desde los 39 m, a los 43 m, y cementando exteriormente desde los 20 a los 25 m.

Posteriormente se colocó una tubería interior de 350 mm. hasta los 50 m. y se - taponó la parte comprendida entre las dos tuberías.

En Mayo y Junio de 1.976 se aforó el sondeo, por parte del IGME, y se limpio, — sacando caudales del orden de los 60 l/seg. durante varios dias. Se recomendó una explotación de unos 33 l/seg. al Ayuntamiento de Jijona.

Las calizas y dolomias encontradas son oligocenas, o quizá cocenas, pero no se ha podido aclaram esa diferendia.

El sondeo Sereñá, realizado posteriormente por el Ayuntamiento de Jijona encontró los siguientes materiales:

0 m. a 22 m. Calizas arenosas. Algo de agua a los 18 m.

22 m. a 140 m. Margas grises.

4

S

S

2

25

ะรั

43

ta

SG

ે∟્.

33

140 m. a 158 m. Dolomias. Acuifero. Nivel a 80 m.

168 m. a 316 m. Margas grises.

316 m. a 318 m. Calizas. Acuifero. Nivel a 88 m.

318 m. a 330 m. Margas grises.

330 m. a 333 m. Margas blancas.

333 m. a 390 m. Calizas compactas, con algún nivel de arcilla blanca.

Mioceno medio según micropaleontología.

390 m. a 408 m. Calizas algo margosas.

408 m. a 449 m. Margas grises, duras.

449 m. a 459 m. Margas calcareas, blanquecinas, con calizas.

459 m. a 463 m. Margas blanquecinas.

estabilizado a 95 m.

463 m. a 478 m. Caliza amarillenta, algo margosa, Terciario marino, según micropaleontología, posible mioceno.

478 m. a 570 m. Margas grises, algo carbonosas al final.

Nivel estatico a 73 m. el 7 - 9 - 78

El sondeo se empezó el 17 - 5 - 78 y se acabó el 13 - 9 - 78
Se aforó 72 horas del 29-11-78 al 2-12-78 con caudal de 58 l/seg. y nivel

En este sondeo se pretendia llegar a las calizas cocenas, e inclusé a las calizas cretácicas, pero la existencia de una falla, que repite la serie ha impedido alcanzar este proposito. Así pues el sondeo Sereñá explota unas calizas oligocenas.

El acuifero ecceno, que puede estar comúnicado más o menos facilmente, eon el oligoceno tiene sus afloramientos en el limite Norte del término de Jijona — (Plano 2), con una extensión de 2-3 Km. Admitiendo una infiltración de 200-300 mm. debido a la altura de los afloramientos, pues sobrepasan los 1.000 m. de altitud, tenemos una recarga del orden de 0.4/0.9 Hm 3/año.

## FOTOGRAFIAS DEL PUNTO ACUIFERO





CONSUMO FACTURADO DESCONOCIDO (30%) Perdidon) 742.460 m3 A ÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m3/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA 544.6084000 TOPESONED Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL	CONTENIDO 10			_	T •	1	H   R	R.S. (	( mg/l.	)	OBSE	RVACIO	NES
FECHA Ca* Mg* No* K* B CI SO* HCO* NO* NO* NO*  DESERVACIONES    O.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS	<del></del>					+	<u> </u>						
FECHA Cast Mag* No* K* B CI SO* HCO* NO* NO* NO*  DESERVACIONES  10.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocrarios gerobias Totales A 37°C A 22°C Colif. estrep. Clostrid. S-R Parasitos y/o patogenos formes  OBSERVACIONES  . USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE TITONIA.  POBLACION TOTAL 8.000 habitates OTTALES DOTACION 350 I/hob./dia  CONSUMO FACTURADO DESCONCIdo SUPERFICIE REGADA has TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION M*/ho/ofo MOD. RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO N° CABEZAS  DOTACION I/cabezo/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELABARANA TARRICOLAS N° TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS / SIN USO	<del></del>					<b>—</b>							
FECHA Ca** Mg** No* K* B CI SO* HCO* NO* NO* NO*  DESERVACIONES  10.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocharlos gerobias Totales Colif. estrep.  A 37°C A 22°C en 100 mi. en 20 mi. y/o potogenos formes  OBSERVACIONES  1. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE TITCNIA.  POBLACION TOTAL 8.000 habitaries OTTACION 350 I/hob./dia  CONSUMO FACTURADO DESCONCIA (30% Aprilia) 742.400 m² AÑO 4991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA hos. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ho/oho MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  BANADERO  CLASE DE GANADO N° CABEZAS  DOTACION I/cabezo/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELABORACIA TURNOS N° TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS / SIN USO	<del></del>										المراد براسية برامين		
OBSERVACIONES  10.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocharios oerobias Totales Colif. estrep. Clostrid. S-R Porasitos y/o partogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. en 20 ml. y/o partogenos formes  1. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITOLIA.  POBLACION TOTAL S.COC Indiana Description Section Sectio			3/1.)										
OBSERVACIONES  10.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocharios oerobias Totales Colif. estrep. Clostrid. S-R Porasitos y/o partogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. en 20 ml. y/o partogenos formes  1. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITOLIA.  POBLACION TOTAL S.COC Indiana Description Section Sectio	FECHA	;a <sup>2+</sup> Mg <sup>2+</sup>	Na <sup>+</sup>	K+	В	CI <sup>-</sup>	so=	н∞,	NO <sub>3</sub>	NO <sub>2</sub>	1	1	
TO.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocherios cerobios Totales Colif. estrep. A 37°C A 22°C en IOO ml. en 20 ml. y/o portogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITOLIA  POBLACION TOTAL ROCO habitades DOTACION 350 I/hob./dia  CONSUMO FACTURADO DESCOCIA (30%) providos T42 LGO m3 AÑO 1991  ABRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m²/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELACORATION TORROS Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO													上
TO.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocherios cerobios Totales Colif. estrep. A 37°C A 22°C en IOO ml. en 20 ml. y/o portogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITOLIA  POBLACION TOTAL ROCO habitades DOTACION 350 I/hob./dia  CONSUMO FACTURADO DESCOCIA (30%) providos T42 LGO m3 AÑO 1991  ABRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m²/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELACORATION TORROS Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO		$\rightarrow$				<u> </u>	<u> </u>		<del></del>	<del></del>	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>
TO.2 CARACTERISTICAS BACTERIOLOGICAS  FECHA Bocterios cerobios Totales Colif. estrep. Cioetrid. S-R Parasitos y/o portogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. en 20 ml. y/o portogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITONIA  POBLACION TOTAL ROCO habitades OTACION SO I/hab./dia  CONSUMO FACTURADO Descencido (30%) produces formes  ABRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m²/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO 1/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELAGOSALTO TURADO Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO	ORSERVACIONES	<del></del>		<u>_</u>	لسنسا	<b>1</b>		لـــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	<u></u>	1	1	L	<u></u>
FECHA Botherias cerobias Totales Colif. estrep. Clostrid. S-R Parasitos y/o patogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. y/o patogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE TITOLIA.  POBLACION TOTAL 8000 hobitaries DOTACION 350 I/hab./dia  CONSUMO FACTURADO PErconacido (30% paradidos) 70% 200 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA hos. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA 800 ANUAL  OTROS USOS/SIN USO		,											
FECHA Bacherias peroblas Totales Colif. estrep. Clostrid. S-R Parasitos y/o patogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. y/o patogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE TITOLIA.  POBLACION TOTAL ROO hobitaries DOTACION 350 I/hab./dia  CONSUMO FACTURADO Percencido (30% perdidos) 74% 260 m3 Año 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELAGORANTO TUPSONES N° TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO													
FECHA Baterias aerobias Totales Colif. estrep. Clostrid. S-R Parasitos y/o patogenos formes  A 37°C A 22°C en 100 ml. y/o patogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE TITOLIA.  POBLACION TOTAL ROOD Patientes DOTACION 350 I/hab./dia  CONSUMO FACTURADO PErconacido (30% paradidos) 74°C LOO m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELA (1088 tra) TUPS COME N° TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO													
A 37°C A 22°C en 100 ml. en 20 ml. y/o pariogenos formes  OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA URBANO NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE					)GICA	18	<del></del>	<del></del>	<del></del>		<del></del>	<del></del>	
OBSERVACIONES  I. USO DEL AGUA URBANO NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE	CCCUA -										· · · · · }	1	
I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITONA.  POBLACION TOTAL 8.000 habitantes Dotacion 350 1/hab./dia  CONSUMO FACTURADO Descenacido (30% ferdidos) 742.160 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cadeza/dia CONSUMO ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO	<del></del>	1 31 0	+-		+		<del>An.</del>		<del>MII.</del>	3/0	Marke	10	<b>AS</b> 5
I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITONA.  POBLACION TOTAL 8.000 habitantes Dotacion 350 1/hab./dia  CONSUMO FACTURADO Descenacido (30% ferdidos) 742.160 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cadeza/dia CONSUMO ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO					1								
I. USO DEL AGUA  URBANO  NUCLEO URBANO ALQUE ABASTECE TITONA.  POBLACION TOTAL 8.000 habitantes Dotacion 350 1/hab./dia  CONSUMO FACTURADO Descenacido (30% ferdidos) 742.160 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cadeza/dia CONSUMO ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  TIPO DE INDUSTRIA 2000 ANUAL  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO			I										
NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE	OBSERVACIONES	s											
NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE													
NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE	-												
NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE													
NUCLEO URBANO AL QUE ABASTECE		AGUA											
POBLACION TOTAL 8.000 habitantes DOTACION 350 1/hab./dia  CONSUMO FACTURADO DECENACIDO (30% férdidos) 742.160 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m3/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cadeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELAGORACION TURGONES Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO	URBANO												
CONSUMO FACTURADO DESCENACIDO (30% ARTÍCO) 742.460 m3 A ÑO 4991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m3/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELAGORALO TOPROMEO Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS / SIN USO	NUCLEO URBAN	NO ALQUE AE	SASTEC	Z 3:	וסגע	JA.							
CONSUMO FACTURADO DESCENACIDO (30% (entidos) 742 460 m3 AÑO 4991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m³/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELA GORALCO TOPROMED Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS / SIN USO	TOTAL SECOND TOTAL	O N	~~ h.	1.1.40			24	~ = ^ O!O!		25/		1 4 h alb	• •
CONSUMO FACTURADO DESCONOCIDO (30% PERTICO) 742.160 m3 AÑO 1991  AGRICOLA  SUPERFICIE REGADA has. TIPO DE CULTIVO/S  DOTACION m3/ha/año MOD.RIEGO CONSUMO ANUAL  GANADERO  CLASE DE GANADO Nº CABEZAS  DOTACION 1/cabeza/dia CONSUMO ANUAL  INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA ELAGORAGO TURGORES Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS / SIN USO						Nex."	estin	nado					/ dia
SUPERFICIE REGADA	CONSUMO FACT	URADO Desc	<u>ionocic</u>	<u>10 (30%</u>	<u>spérd</u>	lidos)	742.	160 m3	_ AÑ	101	1991		
SUPERFICIE REGADA	AGRICOLA												
DOTACION		GADA		has.	TIPC	DE C	ULTIV						
GANADERO  CLASE DE GANADO													
CLASE DE GANADO				/ 1719									
DOTACION I/cabeza/dia CONSUMO ANUAL	- ANAMEDO								NIO CAI	25745			
INDUSTRIAL  TIPO DE INDUSTRIA <u>ELA GORACION TURSONES</u> Nº TRABAJADORES  CONSUMO ANUAL  OTROS USOS/SIN USO		Αυυ											
TIPO DE INDUSTRIAELA GORACION TUR CONSUMO ANUAL	CLASE DE GAN		1.1-	abeza/di/			_ CO N	SUMO	ΙΝΙΙΔΙ				
OTROS USOS/SIN USO	CLASE DE GAN				-								
OTROS USOS/SIN USO	CLASE DE GAN DOTACION		<del></del>										
	CLASE DE GAN DOTACION		<del></del>		<u>ZV ŠŠ</u>								
	DOTACION INDUSTRIAL TIPO DE INDUS	STRIA	<u> </u>	(CA)		(ONE)		N•	TRABA				
<del></del>	CLASE DE GAN DOTACION INDUSTRIAL TIPO DE INDUS CONSUMO ANU	STRIA <u>EU</u>	<u> </u>	(CA)		(ONE)		N•	TRABA				

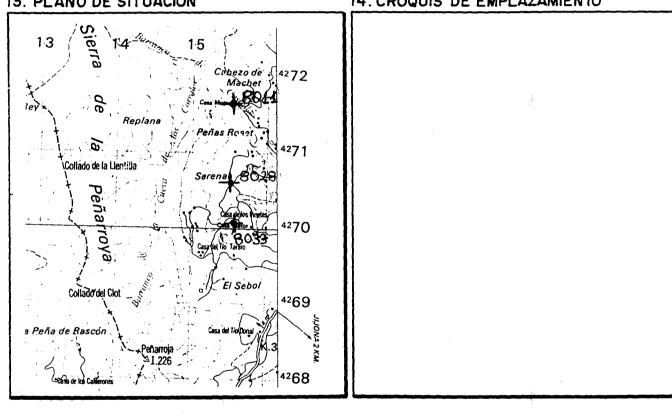
<sup>\*</sup> Según informe incluido en la ficha

### 12. CORTE GEOLOGICO

TRAMO ( metros)	LITOLOGIA	EDAD	OBSERVACIONES HIDROGEOLOGICAS
0 - 22	Calizar arenosas		
22 -140	Murgos grises		
140-158	Dolomios		Acuifero
158-316	Hargon gases		
316 -318 318 -33 <b>3</b>	Calizas Hurgos grisos blancos		Acusteo.
333 - 390 390 - 463	Calizar compactor	MIDCENO MEDIO	

163 - 478 (aliza emarillenta. Margo gises 13. PLANO DE SITUACION





f	5	R	F	F	F	R	F	M	CI	Δ	S	R	IRI	IC	G	R	Δ	FI	ICA	S
	<b>U</b> .		_		_	11.	_		•	_	•				, .	••	~		~	_

DECLARACION DE LOS APROVECHAMIENTOS DE AGUAS PRIVADAS PARA SU INSCRI EN EL REGISTRO DE AGUAS COMO "APROVECHAMIENTO TEMPORAL DE AGUAS PRIVA

Don ANTONIO BERNABEU GOMEZ, en representación del Ayto. Jijona.
con D.N.I. 6 C.I.F. P- 0308300-C
calle. Avda. Constitución, 6

Dentro del plazo establecido por las disposiciones transitori y 3ª de la Ley de Aguas, como titular de un aprovechamiento de aguas; das con las siguientes características:

- Lugar o paraje, término municipal y provincia en que se en tra la captación de agua.
- Paraje de Pineta Jijona (Alicante).

   Destino de las aguas, (Usos domésticos; abastecimiento de paraje ción, especificando el número de habitantes; regadío, especiando la superficie y el tipo de cultivo; etc).
- Abastecimiento de población de 8.000 habitantes. Profundidad del pozo o longitud de la galería.
- Año del comienzo de la explotación (si no se conoce, estima aproximadamente).

  año: 1.972
- Caudal máximo y volumen anual (si se conoce).

60 lit./segu.

### SOLICITA:

Su inscripción en el Registro de Aguas como aprovechamiento ter ral de aguas privadas, para lo que se acompaña la documentación acredit va del título legítimo del derecho sobre el aprovechamiento de aguas padas que se venían utilizando con anterioridad al 1 de enero de 1986, contente en (Registro de la Propiedad, Registro regional de la Jefatura de nas, Documento Público, cualquier otro instrumento legítimo acreditativo de la titularidad del derecho, o, en su defecto Declaración Responsable interesado.

Rocha y firma.

## ANTECEDENTES

año 1.976 se realizó un sondeo de 300m. de profundidad, denominado Pinetes, el Instituto Geológico y Minero de España para el ayuntamiento de Jijona, que aforado en Junio de 1.976 con caudales de unos 60 l/seg. durante varios días, mivel estatico a 16m.

Este sondeo motivo una protesta de afección por parte de los usuarios de las -entes de Alecua, Grao, Sereña y Cotelles, llegandose al acuerdo provisional de Moter las citadas fuentes hasta que alcancen un caudal total de 11 l/seg.

El sondeo de Pinetes, propiedad del Estado, es utilizado por el Ayuntamiento de dona para extraer un caudal de 30 l/seg. A consecuencia de los requisitos que — dige la utilización del sondeo Pinetes eel propio Ayuntamiento realiza otro sonte, el denominado Sereña, de 570 m. de profundidad, que aforado en diciembre de 1978 diá un caudal de 58 l/seg., con nivel estatico a 76 m., y una depresión de 19 m.

Para asegurar les caudales del sondeo que realizó el IGME se ha creado un perítro de protección (Plano 1), en el término municipad de Jijona, según Orden inisterial del 26-9-77.

Actualmente los sondeos citados, son suficientes parazel abastecimiento de Jijona y aunque los niveles son bastantes más bajos que en 1.976, sin embargo se mantiemen aimilares à los que había en diciembre de 1.978, con fluctuaciones normales, y con recuperaciones en epocas de lluvia, como los 15 m. de septiembre de 1.982, lo mie indica una recarga adecuada.

Teniendo en cuebta que probablemente hay una cierta comunicación entre los dos fondeos citades, Pinetes y Sereña, El Ilmo. Ayubtamiento de Jijona desea realizar un nuevo sondeo, bien en otro ecuifero, o bien, si es el mismo acuifero, en una - zona lo suficientemente alejada para que la explosión sea independiente de la actual.

Con este objeto se ha realizado por INAGESA un Estudio Hidrogeológico, cuyos resultades y conclusiones se resumen a continuación.

### 3. ACUIFERO DILIGOCENO - GOCENO.

El acuifero àligoceno es el que se explota actualmente con los sendeos de Pinetes y Sereña, que tienen cotas cercanas a los 600 m. y nivel de agua a unos 70 m., lo que nor proporciona una cota absoluta del agua próxima a los 530 m.

El sondeo de Pinetes, realizado por el IGME, encontró los siguientes materiales:

0 m. a 8 m. Cuaternarie.

8 m. a 12 m. Margas amarillas.

12 m. a 44 m. Calizas arenosas terciarias. Venidas de agua en los metros 19, 41 y 43 m. Nivel a 18 m.

44 m. a 226 m. Margas grises.

226 m. a 232 m. Calizas y dolomias. Bastante limpias de 229 a 232 m.

233 m. a 235 m. Sin muestra.

m

٦Ė.

Sam

गार्ट

235 m. a 288 m. Calizas y dolomias, con margas amarillas.

288 m. a 295 m. Calizas con agua. Subió el nivel a 16 m., y aumento el caudal de Fte. Pinetes.

295 m. a 300 m. Calizas con intercalación de margas.

6s entubó con tubería de 450 mm, de 0 m, a 151 m, rajandose desde los 39 m, a los 43 m, y cementando exteriormente desde los 20 a los 25 m.

Posteriormente se colocó una tubería interior de 350 mm. hasta los 50 m. y se — taponó la parte comprendida entre las dos tuberías.

En Mayo y Junio de 1.976 se aforó el sondeo, por parte del IGME, y se limpio, — sacando caudales del orden de los 60 l/seg. durante varios dias. Se recomendó una explotación de unos 33 l/seg. al Ayuntamiento de Jijona.

Las calizas y dolomias encontradas son oligocenas, o quizá cocenas, pero no se ha podido aclarazo esa diferendia.

El sondeo Sereñá, realizado posteriormente por el Ayuntamiento de Jijona encontró los siguientes materiales:

Om. a 22 m. Calizas arenosas. Algo de agua a los 18 m.

22 m. a 140 m. Margas grises.

ES

28

29

4.3

3€

цхs

ha :

los

10

22 n

283380033

140 m. a 158 m. Dolomias. Acuifero. Nivel a 80 m.

168 m. a 316 m. Margas grises.

316 m. a 318 m. Calizas. Acuifero. Nivel a 88 m.

318 m. a 330 m. Margas grises.

330 m. a 333 m. Margas blancas.

333 m. a 390 m. Calizas compactas, con algún nivel de arcilla bâanca.

Miccene medio según micropaleontología.

390 m. a 408 m. Calizas algo margosas.

408 m. a 449 m. Margas grises, duras.

449 m. a 459 m. Margas calcareas, blanquecinas, con calizas.

459 m. a 463 m. Margas blanquecinas.

463 m. a 478 m. Caliza amarillenta, algo margosa, Terciario marino, según micropaleontología, posible mioceno.

478 m. a 570 m. Margas grises, algo carbonosas al final.

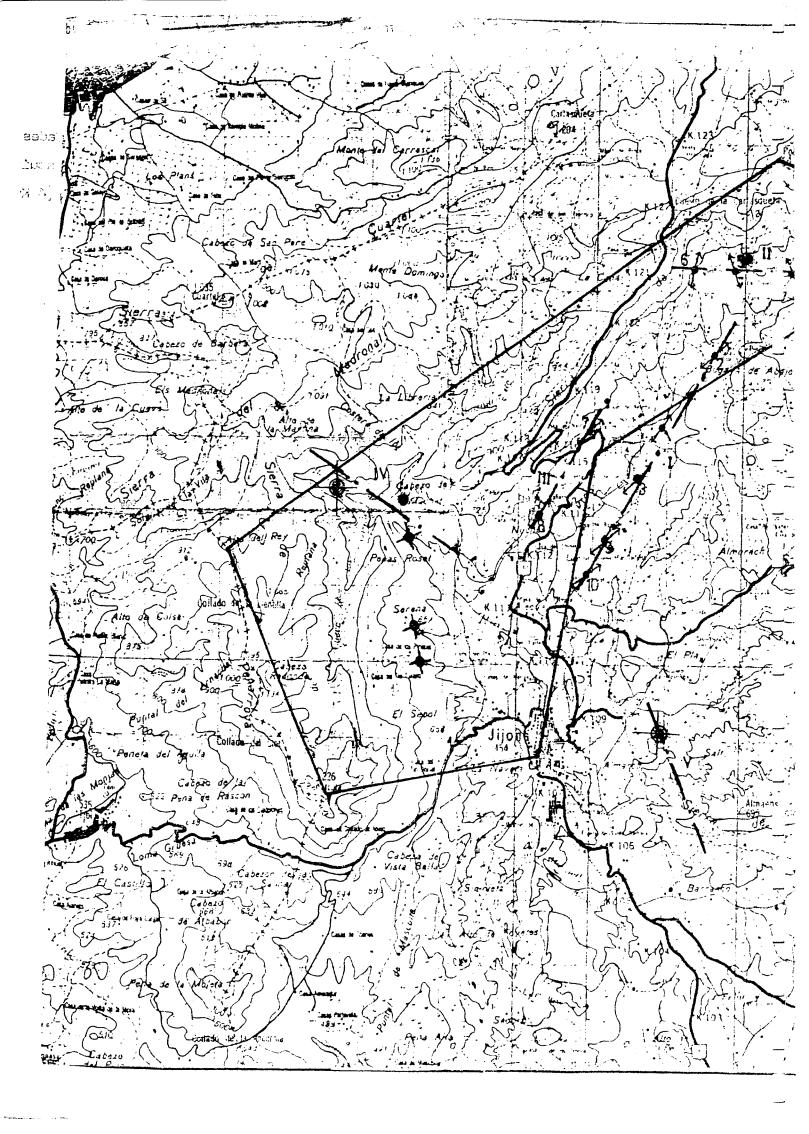
Nivel estatico a 73 m. el 7 - 9 - 78

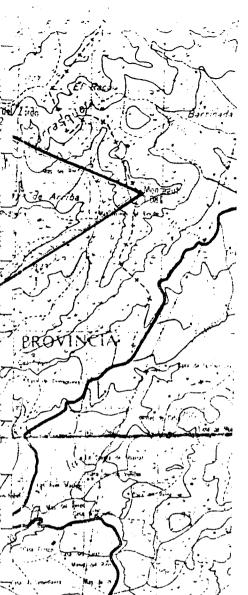
El sondeo se empezó el 17 - 5 - 78 y se acabó el 13 - 9 - 78

Se aforó 72 horas del 29-11-78 al 2-12-78 con caudal de 58 l/seg. y nivel estabilizado a 95 m.

En este sondeo se pretendia llegar a las calizas cocenas, e inclusà a las calizas cretácicas, pero la existencia de una falla, que repite la serie ha impedido alcanzar este proposito. Así pues el sondeo Sereñá explota unas calizas oligocenas.

El acuifero ecceno, que puede estar comúnicado más o menos facilmente, eon el oligoceno tiene sus afloramientos en el limite Norte del término de Jijona — (Plano 2), con una extensión de  $2-3~\rm Km_{\circ}^2$  Admitiendo una infiltración de  $200-300~\rm km_{\circ}$  debido a la altura de los afloramientos, pues sobrepasan los 1.000 m. de altitud, tenemos una recarga del orden de  $0^4/0^49~\rm Hm^3/año$ .





NORTE

S.E.V.

Sondeos existentes

Sondeos recomendados

Sondeo posible

Perímetro protección

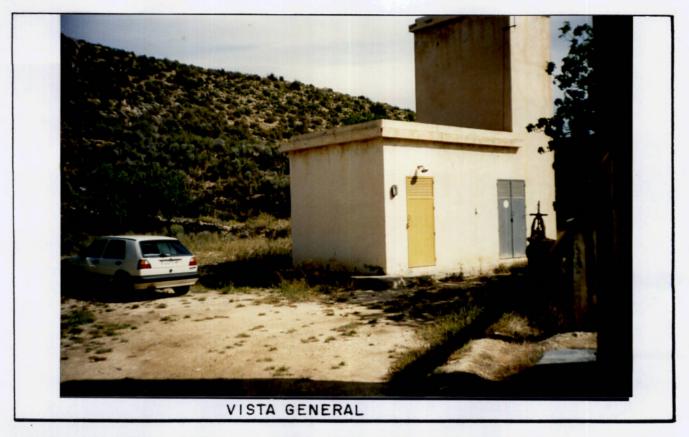
— . — Cortes Hidrog∞logicos

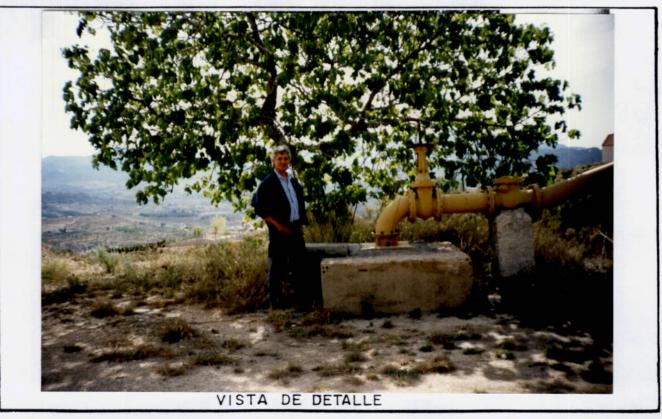
REALIZADO POR

# INAGESA

REALIZADO PÀ	RA AY. JIJO	NA
FECHA	DI8UJADO	JOSE A. HERVAS
19 - 4 - 84	COMPROBADO	JOSE FUSTER
E	PLANO N.º 1	
1/50.000	PLANO DE	SITUACION Y
	PERIMETRO	DE PROTECCION

## FOTOGRAFIAS DEL PUNTO ACUIFERO



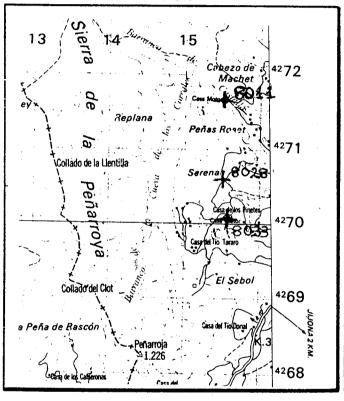


FECHA	CONDI	UCTIVID	بر) AD،	/S/cm.)	τ•	PH	1	R.S. (	( mg/l.	.)	OBSE	RVACIONES
	<b></b>					+	+					
	<del> </del>					+	+			-+		
CONTENIDO	T	<del></del>	ng/1.)	—	т		т—	<del></del>	T	т	<del></del>	<del></del>
FECHA	Ca <sup>2+</sup>	Mg <sup>2+</sup>	Na <sup>+</sup>	κ+	В	CI <sup>-</sup>	so <sub>4</sub> =	н∞-	NO <sub>3</sub>	NO <sub>2</sub>		
						<del></del>						
	-		<b> </b>				<del> </del>		-			
OBSERVACIO	NES	ــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ		<u> </u>			L	لـــــــــــــــــــــــــــــــــــــ	<u> </u>	1		
10.2 CARA					OGICA'	. <u>s</u>						
FECHA	Bacter A 3	rias aer		Totales		olif. est		Clostrid.		Parasite	1	Elementos
	A -	<del>/ · · ·</del>	+-	22 0		<u>IR 100 .</u>	Mi.	en 20.	MI.	y/o pato	Genus	formes
			$\Box$					<u> </u>		<u> </u>		
OBSERVACIO	)NES _											
1. USO DE	FI AG!	IΙΔ										
URBANO	, la rec.	<b>J</b>										
NUCLEO UR	PANO A	A QUE A	PASTE(		2120	A(Ac						
					,	-1						
POBLACION												l/hab./dia
CONSUMO F	ACTURA	100 <u>De</u>	nesocid	0 (30%	hordido	<u>n</u> )**	estin 742	160m >	_ AÑ	io		
AGRICOLA												
	DEGAD	•			TIPO	7E (		~ <del>*</del>		<del></del>		
		n	i/na/one	o Mou.	.RIEGU _			(	ONSU:	MO ANUA	<u> </u>	
GANADERO				-								
	3ANA DO								N° CAF	BEZAS .		
CLASE DE			170	caheza/d	ia		_ cor	SUMO A	NUAL			
				00002074								
DOTACION _						2RONE	-¢.	· N°	TRABA	JADORES	;	
DOTACION _	- NOUSTRI	IA	CA BOR	Meron					TRAB!	\JADORES	\$	
DOTACION _ INDUSTRIAL TIPO DE IN CONSUMO	NDUSTRI ANUAL	IA	CA BOR	Meron					TRAB!	\JADORE!	S	
DOTACION _ INDUSTRIAL TIPO DE IN CONSUMO OTROS USO	NDUSTRI ANUAL OS/SIN	IA	CÀ BOR	BACTON.								lis e lun

### 12. CORTE GEOLOGICO

TRAMO ( metros)	LITOLOGIA	EDAD	OBSERVACIONES HIDROGEOLOGICAS
0 - 8		Cuaternario	
8 - 13	Hargos amarillas		
12-44	Calizan anemosas	Terciano	Nivel acuifero.
44 - 226	Margas gnies		
226 - 295	Calizos y dolomías		288-295 - Nivel acustero.
295 - 300	Calizan con margan		

### 13. PLANO DE SITUACION



# 14. CROQUIS DE EMPLAZAMIENTO

15. i	REF	ERENCIAS	BIBLIOGRA	AFICAS
-------	-----	----------	-----------	--------

### INSTITUTO TECNOLOGICO GEOMINERO DE ESPAÑA (ITGE)

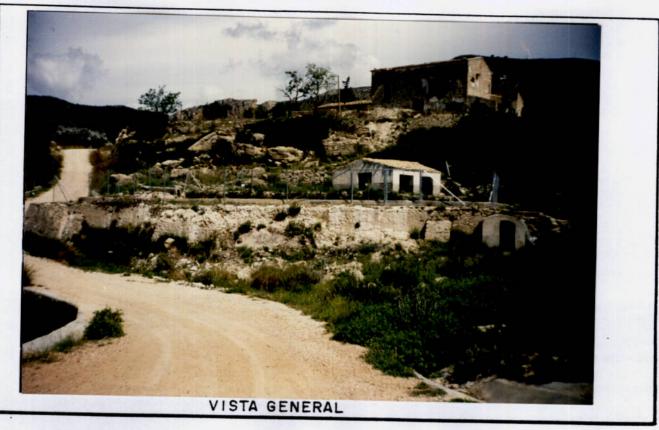
. NATURALEZA	Y REGISTRO	
NATURALEZA DEL PI	UNTO MANANTIAL	
REGISTRO DE AGUA	S Nº DE INVENTARIO <u>24 33 5004</u>	·
SECCION	EXP. Nº	
NUMERO	U.G. H /	
NOMERO	ZONA GUARDERIA	
2. SITUACION GE	EOGRAFICA	
	U.T.M.	LAMBERT
COORDENADAS	x = <u>717.450</u>	X =
	Y = 4272,400	Y =
	Z = 630 m S. D. mar. EST	FERENCIA O
HOJ4 1/50.000 nº		)
TERMINO MUNICIPA	L JIJONA	PROVINCIA ALICANTE
TOPONOMIA	E. NUCHES PARAJE	FUENTE DE NUCHES
3. SITUACION H	IDROGEOLOGICA E HIDROLOGIC	CA
UNIDAD HIDROGEO	LOGICA	ACUIFERO ŽI TONA
CUENCA HIDROGRA	FICA JUCAR	SUBCUENCA
OBSERVACIONES _		
4. PROPIETARIO	USUARIO Y CONSTRUCTOR	
DIRECCION		Tfno
USUARIO/S	OMUNIDAD DE REGAUTES	213021E 3Q
DIRECCION		Tfno
CONSTRUCTOR		
DIRECCION		Tfno

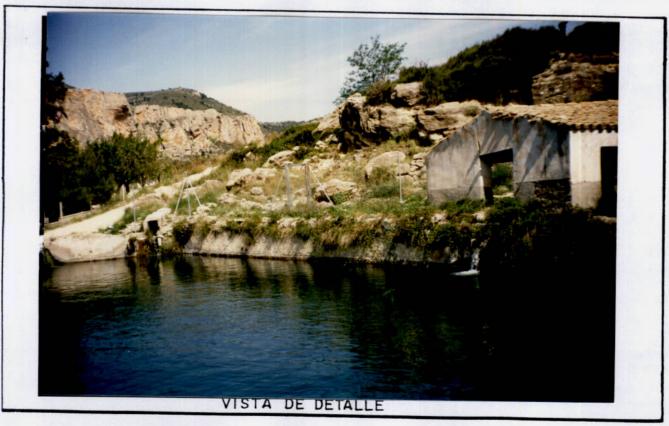
	1	_ `	, MC	TODO DE	PERFORA	JOI4			ANO	ט טב נ	EJECUCIO	N
PE	RFORAC	ION					ΕN	TUBA	CION		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
Desde — a	— (m	.)	Ø	mm.	Desde -	- a	(m.)	Ø int.	( mm.)	Espe	sor (mm.)	Tipo
·	<del> </del>					<del></del>			<del></del>			
<u> </u>							<del></del>	_				
OTRAS CARA	CTERISTIC	AS CC	NSTR	UCTIVAS	L			<u>l.,</u>		!	<u></u>	···
						***************************************		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·				<del></del>
MEDIDAS	DE NIVE	1 91	F701	METRIC	n							
REFERENCIA				WE I IIIO	<del></del>							<del></del>
<del></del>	<del></del>	<del></del>			. T	·	Ι					
FECHA	PROFUNDI	DAD	COTA	ABSOLUT	A MET	000	OB:	SERVACI	ONES			
				<del> </del>			-					
	<del> </del>											
							<b>†</b>					
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>			<del></del>						*		
CAUDALE	S Y PRL	JEBA	S DI	E BOMB	EO							
	CAUDAL	T			DESCENSO	CAUD E	SPEC.	RECU	PERAC	ION	Т	T
FECHA	3			BOMB.(min.	4	(1/s/		DES. RESID	u TIE	MPO	(m½h)	s
		+		<u></u>		<del> </del>			1			
RATAMIENTO	S ESPECI	ALES				1	<u> </u>				<u> </u>	
DBSERVACION						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						
	<del></del>											
					. "			•				
EQUIPO (	DE BOME	BEO	<u> </u>					······································				
					A BC A				MOO	=1.0		
EQUIPO I				M	ARCA _				MODI	ELO _		
TIPO									MODI	ELO _		
TIPO	D DEL FILT	RO _			(m.)		POTE	NCIA	MODI	ELO _		
TIPO	D DEL FILT	RO _			(m.)		POTE	NCIA	MODI	ELO _		
TIPOPROFUNDIDAD	D DEL FILT	RO _			(m.)		POTE	ENCIA	MODI	ELO _		
TIPOPROFUNDIDAD	D DEL FILT	RO _			(m.)		POTE	ENCIA			CIONES	
PROFUNDIDA OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO	D DEL FILT	RO _			(m.)		POTE	ENCIA				
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES	D DEL FILT DNES	RO _			(m.)		POTE	ENCIA				
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO	D DEL FILT DNES	RO _			(m.)		POTE	ENCIA				
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES	D DEL FILT DNES	RO _		Y REGIN	(m.)	EXPLOT	POTE	ENCIA	OBS		CIONES	RVACION
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES	D DEL FILT DNES  JES EXT	RAID	oos '	Y REGIN	(m.)	EXPLOT	FACIO	DN	OBS	ERVA	CIONES	
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES DIA/MES	D DEL FILT DNES  JES EXT	RAID	oos '	Y REGIN	(m.)	EXPLOT	FACIO	DN	OBS	ERVA	CIONES	
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES DIA/MES HORA/DIA	D DEL FILT ONES  IES EXT	RAID	oos '	Y REGIN	(m.)	EXPLOT	FACIO	DN	OBS	ERVA	CIONES	
PROFUNDIDAL OBSERVACIO . VOLUMEN AÑO VOLUMENES EXTRAIDOS MES DIA/MES	D DEL FILT ONES  IES EXT	RAID	oos '	Y REGIN	(m.)	EXPLOT	FACIO	DN	OBS	ERVA	CIONES	

_	INSTITUTE GEOLOGICE		egistro 2933	9	Coorden X	adas geograficas Y
	ARCHIVO DE PUNTOS		pografica 1/50.000	25 26	Coorden	adas lambert Y
<b>-</b>	ACUIFEROS ESTADISTICA	1 ' '	Numero 293	·	10	16 17 24
. •	Croquis ocotodo o mapa detalla	do	Cuenca hidrografica		Objeto	
	e Negota		Sistema ocuifero		Cota	
]			Ι	1 1 1 1 1		40 45 rafica
٦			Provincia	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	Naturaleza	00 1.
			ALICAN	TE 39	Naturaleza Profundidad de la	<del> </del>
	; :		Termino municipal.  JIJUNA Toponimia Macuritial de	083 Nudrit. 39		acuiferos atravesados 53 54
	Tipo de pr foración		55	М	OTOR	BOMBA
_	Trabajos aconsejados por			Naturaleza		Naturaleza
_	Año de ejecución	Prof	fundidad	Tipo equipo d	le extraccion	Capacidad
-	Reprofundizado el año	Prol	fundidad finol	Potencia	59 61	Marca y tipo
_	Utilización del agua	ن ا	Tiene perimetro de protec	ción?		
	Riego	2		•	• •	
, 7	Contidad extraida (Dm²)	-				
_		İ	Escala de representación			<u> </u>
7	63	67	Redes a las que pertenece (			
ل	Durante 365 dias					
	Modificaciones efectuadas	en los da	atos del punto acuífero	•••••		81
. 1	Año en que se efectuo la ma	dificació	n	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		82 83
_		DE	ESCRIPCION DE LOS AC	UIFEROS' ATRA	AVESADOS	
	Numero de orden:		[ <del>[</del>			
_	Edad Geologica				ca	
	Litología Profundidad de techo	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	88 94 98	_	de techo	109
	Profundidad de muro				de muro	
	Esta interconectado		11			125
	Nombre y dirección del propie		and the second s			
		1	a sobrante so	ر بازند انهر د	ido a una	La marks
٦	Nombre y direccion del controli	~ <b>4</b>				,
ال	····	1.5	James de	C. a. f	Pro Cordinat	<i>t.</i>
$\{ \gamma \}$	Copia	-12-	se e sero a	aula u	se recondi	C.C.
			•	$\mathbf{v}_{i}$	1	

Fecho Service de la monda de la manada de la medida del sonde de la medida del medida de la medida del medida de la medida del medida de la medida de la medida de la medida de la medida del medida de la medida de la medida de la medida de la medida de		EDIDAS DE	NIVEL	Y/O C	AUDAL		,	CORTE	G E (	) L O G I C O	
ENSAYOS DE BOMBEO  Fecha  Coudal estraida (m²/h)  Duración del bambeo horas ma minu   Transmistridad (m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  Datos Complementation of m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  Depresión en m.  Transmistridad (m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P. A. N. U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de lo obro en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.a. OBSERVACIONES DE A Ø minu.  OB SER V A CIONES SONDEOS DEL P. A. N. U.  Transmissivadad (m²/seg)  Coste de lo obro en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.a. OBSERVACIONES DE A Ø minu.  OB SER V A CIONES SONDEOS DEL P. A. N. U.  Fecha de cesión del sondeo  Condoi cedido (m²/h)  Transmissivadad (m²/seg)  Coste de lo obro en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.a. OBSERVACIONES DE A Ø minu.  OB SER V A CIONES SONDEOS DEL P. A. N. U.  Fecha de cusión del sondeo  Condoi cedido (m²/h)  Transmissivada (m²/seg)  CONDECTE NO CONTRANSMISSIVA (m²/seg)  Transmissivada	Fecha	Q Altura en respe	cto a la	Cauadi	del				······································		
ENSAYOS DE BOMBEO  ENSAYOS DE BOMBEO  Coudal estraido (m²/h) Duración del bombeo Depresión en m.  Transmistridad (m²/seg)  Coeficiente de almocenamiento  Depresión en m.  Depresión en m.  Transmistridad (m²/seg)  Coeficiente de almocenamiento  Depresión en m.  Depresión en m.  Transmistridad (m²/seg)  Coeficiente de almocenamiento  Depresión en m.  Coudal estraido (m²/h)  Derceión del bombeo  Depresión en m.  Coudal estraido (m²/h)  Derceión del sondeo  Coste de la obra en milliones de pts.  Caracteristicas (m²/h)  Coeficiente de almocenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecho de cesión del sondeo  Coste de la obra en milliones de pts.  Caracteristicas (m²/h)  Caracteristicas (m²/h)  DE A Ø es m. 0 SERVACIONES DE A Ø Mitable (m²/h)  DE A Ø es m. 0 SERVACIONES DE A	11611218		rencia								•••••••••
ENSAYOS DE BOMBEO  ENSAYOS DE BOMBEO  Fecha  Coudal estraido (m <sup>3</sup> /h)  Duroción del bombeo  Depresión en m.  Transmisividad (m <sup>3</sup> /seg)  Coeficiente de almocenomiento  Pecha  Coudal estraido [m <sup>3</sup> /h)  Duroción del bombeo  Depresión en m.  Transmisividad (m <sup>3</sup> /seg)  Coeficiente de almocenomiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  RESURDAD del sondeo  Coudal cedida (m <sup>3</sup> /h)  COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ó en m.m. DESERVACIONES DE A Ó MENTE ESPENSE EN Networkste  O PSER VACIONES DEL P.A.N.U.  O PSER VACIONES DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coudal cedida (m <sup>3</sup> /h)  Coudal cedida (	21098	जि जि	137   131	8 142					• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••
ENSAYOS DE BOMBEO  ENSAYOS DE BOMBEO  Coudal extraido (m²/h) Duración del bombeo  Depresión en m.  Transmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenomiento  Depresión en m.  Transmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenomiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecho de cessón del sondeo  Coste de lo obro en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø *** **** OBSERVACIONES DE A Ø *** Millones Meterologica Observaciones  O B S E R V A C I O N E S Øxife pta includental a mus jout de cire, que implimatival de la realización del sondeo  Coste de la corrección del sondeo  Coste de la cobra millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxife pta includental a mus jout de cire, que implimatival de la realización del sondeo  Coste de la cobra de la color de l	201118	H8 H9 150	- <b>A</b> -154   158	5 59	020	·		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			
Fecho Coudol estroido (m²/h) Duración del bombeo Depresión en m.  Transmistridad (m²/teg) Coeficiente de almocenomiento  Depresión en m.  Transmistridad (m²/teg) Coeficiente de almocenomiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecho de cessón del sondeo Coste de lo obro en miliones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø en m. OBSERVACIONES DE A Ø Miserio  SERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øx'He pita, incuracital, a mus so at ó de que inprimal- incula llura in procupación del sondeo  Coste de la correction del sondeo  Coste de la obro en miliones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø en m. OBSERVACIONES DE A Ø Miserio  SERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øx'He pita, incuracital, a mus so at ó de que inprimal- incula llura in procupación del sondeo  Coste de la cobra del cobra del sondeo  Coste de la cobra miliones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø en m. OBSERVACIONES DE A Ø Miserio  Considerativa  SERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øx'He pita, incuracital, a mus so at ó de que inprimal- incular la light sonder  Coste de la cobra de la	160	165 166 167	רל   אל   אל   אל   אל   אל   אל   אל	2 176				• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·····
Coudal estraido (m²/h)  Duración del bombeo  Depresión en m.  Transmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenomiento  Depresión en m.  Transmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenomiento  Depresión en m.  Transmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenomiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø sa m.m. OBSERVACIONES DE A Ø millonica magnetan Montredieso OBSERVACIONES  O B S. F. R. V. A. C. I. O. N. E. S. C. A. B. G. M.		ENSATOS	<i></i>	10 m 0 c				·····	•••••••••••••		
Duración del bambeo  Depresión en m.  Transmisividad (m <sup>2</sup> /seg)  Coeficiente de abnocenomiento  Fecho  Coudal estraido (m <sup>2</sup> /h)  Duración del bombeo  Depresión en m.  Transmisividad (m <sup>2</sup> /seg)  Coeficiente de abnocenomiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P. A. N. U.  Fecho de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø en m. OBSERVACIONES DE A Ø miterior en personal mentraleses  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O B S E R V A C I O N E S Ø HE DITO. MICHAELITE A MATERIALES  O DITO DITO DITO DITO DITO DITO DITO DI MATERIALES  O DITO DITO DI MATERIALES  O DITO DITO DI MATERIALES  O DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R V A C I O N E S Ø HE DITO DI MATERIALES  O DI S E R	1				77	784		•		·····	•••••••••••••••
Depresión en m.  Transmisividad [m²/seg]  Coeficiente de almacenamiento  Depresión en m.  Transmisividad [m²/seg]  Coeficiente de almacenamiento  Depresión en m.  Transmisividad [m²/seg]  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø 11 m.m. OBSERVACIONES DE A Ø Interior 11 person 12 metrior	]		h.	[]				•	••••••		
Transmisvidad (m <sup>2</sup> /seg)  Coeficiente de almacenamiento  Fecha  Coudal estraido (m <sup>2</sup> /h)  Duración del bombea  Depresión en m.  Transmisvidad (m <sup>2</sup> /seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de lo obraen millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø 11 m.m. OBSERVACIONES DE A Ø Interver 11 mentres 12 m	Į		nc	188	SO MINU. S	riaz T			•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		•••••••••••
Fecha  Caudal extraido (m²/h)  Duración del bombeo  Depresión en m.  Tronsmisividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obro en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  O BSERVACIONES  O BSERVACIONES  O BSERVACIONES  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø mistroo en millones de pts.  LILIUS DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø en m.m.  LILIUS DE A				; 4			***************************************	•••••	•		
Coudol extroido (m³/h)  Duración del bombeo horas miniu.  Depresión en m.  Ironsmissividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecho de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especien Naturalizas OBSERVACIONES  OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxido o TO. Lucucauthal a uun south de over que upitual-interior live in the control of the con	Coeficiente d	e almacenamient	0	÷					••••••		•••••••
Coudol extroido (m³/h)  Duración del bombeo horas miniu.  Depresión en m.  Ironsmissividad (m²/seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecho de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especien Naturalizas OBSERVACIONES  OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxido o TO. Lucucauthal a uun south de over que upitual-interior live in the control of the con	Fecha			[				•••••••			•••••••••••••••••••••••••
Depression en m.  Transmisividad (myseg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cessión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø on m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior espesor on Naturales OBSERVACIONES	Coudal extrai	do (m³/h)			208				······································	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	•••••••
Depresión en m.  Transmisividad (m³/seg)  Coeficiente de almacenamiento  DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior separar en Networiera OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxthe of to Muchaculture, a mus to att de ote, que menual- intule lle pa jum, pour banches (0°25 follog and de di fe pocha), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog and de di fe pocha), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog and de di fe pocha), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog and de di fe pocha), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches del Junusuarbal (1802 follog), peny con lluvial alpréaction.  Per para Ch. Douches de	Duración del	bombeo	ho			222		***********	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especies on Materiales OBSERVACIONES  OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxide apro includental a una soute de original-incute les in una poer basedad de 378 flore pur of the drive fraction per constituire services of constituires and soute for a production of the constituires of performance of the constituires of the constitu				,	24	228		************		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
DATOS COMPLEMENTARIOS DE SONDEOS DEL P.A.N.U.  Fecha de cesión del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especión Motoriors OBSERVACIONES  OB				± (±,	229	754		•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	··	•	************
Resultado del sondeo  Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  DE A Ø on m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior supposor en Motorcaleza OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxille onto includental a mus tomb de vie, que mormalista de vie d	Coeficiente			A F N T A R I C	254 DE	238 N D	EOS	רבו ו	) A N		
Coste de la obra en millones de pts.  CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especies Naturalizado OBSERVACIONES  O B S E R V A C I O N E S Øxille ofto includential a muss souts de exte que molimate incute de se man, see la color (225 frequent) de de de la porta la color de la monantial describantes proprietados productos de la monantial describantes productos de la monantial describantes de la monantial de la monantial describantes de la monantial describantes de la monantial de la monantial describantes de la monantial de la mon		:			7				· · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
CARACTERISTICAS TECNICAS  PERFORACION  REVESTIMIENTO  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior espesor en Notwerdeza OBSERVACIONES  OBSER			2; 2;	39 4 4 4 7	44						
PERFORACION  DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES DE A Ø interior especioren Notwerloza OBSERVACIONES  OBSERVACIONES DE A Ø interior especioren Notwerloza OBSERVACIONES  OBSER VA CIONES Ó XITE O FOR MUCHICAUTAR A MUNICIPAL DE COMPANIONES  OBSER VA CIONES Ó XITE O FOR MUCHICAUTAR A MUNICIPAL DE COMPANIONES  OBSERVACIONES  OBSERV	Corte de la al		D13.	<u> </u>	<u> 37</u>					249	253
OBSERVACIONES EXITE ONTO LUCLICULIAL a mus sonts de este que normalinate lle se sim, per sanctal (625 blog en of dis di le fecha) pen con lluvier asposácios ser bere al sonder del monardol chien to pu este ficha. Je le reolizó un ofino en la nichiena focha (16:12-86) con caractal este 378 (16) le le reolizó un ofino en la lichadische for cost unun aritade, estan secluidos las la vert hadronalmenta di la Exist Diputado, formalistado por Tris EMISM (L. M.D.)	Coste de la ol		<u> </u>		TICA	. 5					
	Coste de la ol	CA	RACT		TICA	3					
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	O B S ERVACI	ONES
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	0 B S ERVACI	ONES
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	O B S ERVACIO	ONES
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	O B S E RVACI	ONES
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	0 B S E RVACI	ONES
		C A PERFORAC	RACT	E R I S			REVE	STIM!	ENTO	O B S ERVACIO	ONES
	DE A	C A PERFORAC	R A C T	ERIS ACIONES	DE A	Ø interior	REVE	STIMI	E NTO	• *:	
	DE A	C A PERFORAC	R A C T	ERIS ACIONES	DE A	Ø interior	REVE	STIMI	E NTO	• *:	
	DE A	C A PERFORAC	R A C T	ERIS ACIONES	DE A	Ø interior	REVE	STIMI	E NTO	• *:	
DELIMENTIAL IN CO.	DE A	C A PERFORAC	R A C T	ERIS ACIONES	DE A	Ø interior	REVE	STIMI	E NTO	• *:	

# FOTOGRAFIAS DEL PUNTO ACUIFERO



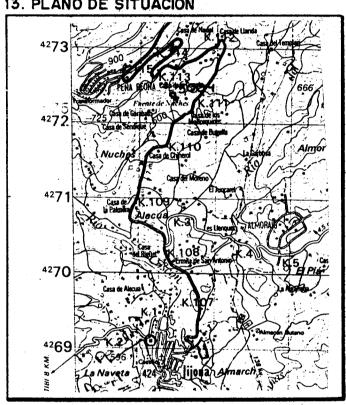


FECHA	COND	JCTIVID	بىر) AD	S/cm.)	T	PH	4	R.S.	mg/l	)	OBSE	RVACIO	ONES
	1												
CONTENIDO	IONIC	O (m	g/l.)										
FECHA	Ca <sup>2+</sup>	Mg <sup>2+</sup>	Na <sup>+</sup>	κ+	8	CI <sup>-</sup>	so <sub>4</sub> =	н∞,	NO <sub>3</sub>	NO <sub>2</sub>			
DBSERVACIO	ONES							<del></del>				<del></del>	
			·				<del></del>		<del></del>		<del></del>		
10.2 CARA	CTERIS	STICAS	BACT	TERIOL	.OGIC	AS							
FECHA	Bacter	ias aer	obias	Tota l <b>es</b>		Colif. es	-	Clostrid		Parasi	tos	Elem	ento
	A 3	7°C	A	22°C		en 100	mi.	en 20	ml.	y/o pa	logenos	form	<b>105</b>
	<del> </del>			<del></del>							<del> </del>		
	<del>-</del>		<u> </u>			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						<del>                                     </del>	—
OBSERVACIO	NEC	<del>,</del>				<del></del>							
~~~.	DITES												
	JNE3												
	JNE5 _												
. USO DI		JA AL											
I. USO DI Urbano	EL AGI	,	BASTEC	:E									
. USO DI Urbano	EL AGI	,	BASTEC	:E									
. USO DI URBANO NUCLEO UR	EL AGU	L QUE A						OTACION				I/hab.	/dia
. USO DI URBANO NUCLEO UR	EL AGI	L QUE A					DO	OTACIO N					
USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F	EL AGI	L QUE A					DO	OTACIO N					
I. USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE	EL AGI	L QUE A					DO	OTACIO N	_ AÑ	o			
USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F	EL AGI RBANO A TOTAL FACTURA	DO		has.	TIF	PO DE C	ULTIV	OTACION	_ AÑ	o			
I. USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE DOTACION	EL AGI RBANO A TOTAL FACTURA REGADA	L QUE A	s/ha/año	has.	TIF	PO DE C	ULTIV	OTACION	_ AÑ	o			
USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE DOTACION	EL AGU RBANO A TOTAL ACTURA REGADA	DO	3/ha/año	_ has.	TIF	PO DE C	ULTIV	D/S	_ AÑ	O	AL		
. USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE DOTACION _	EL AGI RBANO A TOTAL REGADA GANA DO	DO	s/ha/año	_ has.	TIF	PO DE C	ULTIV	D/S	_ AÑ	O	AL		
USO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE DOTACION CLASE DE DOTACION	EL AGI RBANO A TOTAL REGADA GANA DO	DO	s/ha/año	has.  MOD	TIF	PO DE C	ULTIVO	D/S	_ AÑ	O	AL		
LUSO DI URBANO NUCLEO UR POBLACION CONSUMO F AGRICOLA SUPERFICIE DOTACION L GANADERO CLASE DE	EL AGUERANO A TOTAL	DO	3/ha/año	has.  MOD	TIF	PO DE C	ULTIVO	D/S	AÑ	O	AL		

### 12. CORTE GEOLOGICO

TRAMO (metros)	LITOLOGIA	EDAD	OBSERVACIONES HIDROGEOLOGICAS
	en e		
	4.		•

### 13. PLANO DE SITUACION



### 14. CROQUIS DE EMPLAZAMIENTO

15.	RI	FF	FR	FN	ICI	ΔS	BI	BI I	O	GRA	FIC	:AS

# ACUIFERO CRETACICO DE NEGRE ACUIFERO JIJONA ACUIF DE CARRASQUETA CORTE I -I'

# LEYENDA

(	CUATERNARIO	000000	Q	INDIFERENCIADO	POCO PERMEABLE
	TORTONIENSE	M <sub>5</sub>	M <sub>6</sub>	CALCIRRUDITAS BIOCLASTICAS	PERMEABLE
	TORTONIENSE	M <sub>6</sub>	Ms	MARGAS (TAP. 2)	IMPERMEABLE
CENO	SERRAVALLIENSE	M <sub>4</sub>	M.4	CONGLOMERADOS Y ARENISCAS	PERMEABLE
MIOC	BURDIGALIENSE		Мз	CALCARENITAS BIOCLASTICAS	PERMEABLE
H		M <sub>2</sub>	M <sub>2</sub>	MARGAS BLANCAS	IMPERMEABLE
	INFERIOR	Mı	Mı	CALCARENITAS Y CALIZAS PARARRECIFALES	MUY PERMEABLE
	OLIGOCENO	02	02	MARGAS	IMPERMEABLE
-		02	01	CALIZAS RECIFALES Y CALCARENITAS BIOCLASTICAS	MUY PERMEABLE
OCENO	SUPERIOR	E	E	CALIZAS PARARRECIFALES	MUY PERMEABLE
EOCE	MEDIO				-
44	INFERIOR	C-E	C-E	ARCILLAS Y MARGAS	IMPERMEABLE
	SENONIENSE	₹ 63.	C3	MARGOCALIZAS	IMPERMEABLE
ETACICO	TURONIENSE	1/62/	C2	CALIZAS Y DOLOMIAS	MUY PERMEABLE
ETA	CENOMANIENSE	1/5			
CR	INFERIOR	C,	Cı	MARGAS	IMPERMEABLE
	TRIASICO	^ ^ Tk ^ ^ ^	Tk	ARCILLAS Y YESOS	IMPERMEABLE

# SIGNOS CONVENCIONALES

CONTACTO CONCORDANTE

I DISCORDANTE

I MECANICO

FALLA

CABALGAMIENTO

SONDEO

MANANTIAL

LIMITE ACUIFERO

31990

