INFORME SOBRECEL BOMBEO DE EMSAYO REALIZADO EN "ALMAGRO" C. REAL

1975

#### INDICE

- 1- INDRODUCCION
- 2- EQUIPO DE BOMBEO
- 3- DESARROLLO DE LAS PRUEBAS
- 4- SITUACION DEL SONDEO
- 5- CORTE LITOLOGICO
- 6- GEOLOGIA
- 7- HIDROGEOLOGIA
  - 7.1- Acuiferos
  - 7.2- Espesor de las capas
  - 7.3- Borde impermeable
  - 7.4- Gradiente hidraúlico 7.5- Flujo.
- 8- BALANCE HIDRICO
  - 8.1- Recarga
  - 8.2- Descarga
- 9- HIDRODINAMICA
  - 9.1- Transmisividad
  - 9.2- Permeabilidad

CONCLUSIONES

ANEXOS.

#### 1. INDRODUCCION

El Ayuntamiento de Almagro, dentro de su término - municipal, ha perforado un sondeo de 86 mts. de profundidad con el fin de alumbrar aguas subterraneas para el consumo hu mano.

El Instituto Geológico y Minero de España; dentro del marco de las actividades que viene desarrollando en la - Cuenca del Guadiana, ha creido conveniente realizar, a tra - ves de la División de Aguas Subterraneas, los ensayos y prue bas de bombeo necesarias con el objeto de evaluar del mejor modo posible, la productividad y régimen de explotación de la obra de captación así como las características hidraulicas del manto acuífero existente.

Dado el carácter puntual de todo ensayo de bombeo y teniendo en cuenta que en nuestro caso concreto; no se dispone de piezómetros de observación que faciliten la interpretación del bombeo realizado, se ha contado con la colaboración técnica del Proyecto de Investigación Hidrogeológica de la Cuenca Alta y Media de Guadiana, que conjuntamente realizan las Empresas Cia General de Sondeos S.A. e I.N.T.E.C.S.A. bajo la Dirección del I.G.M.E.

# 2. EQUIPO DE POMBEO

El equipo de bombeo empleado, estaba compuesto por el siguiente material:

- Grupo electrógeno General Motors de 156 KVA.
- Grupo moto-bomba de 50 C.V. de potencia.
- Tubería de impulsión de 4" de diémetro interior.
- Tubo guia de 1/2" para dirigir la sonda.
- Sonda eléctrica registradora de niveles.
- Diafragma de 3" de diámetro, para el control y regulación del caudal bombeado mediante sistema de PITOT.

En el último bombeo, se empleo un depósito de 12 -  ${\rm m}^3$  como sistema de aforo.

La aspiración de la bomba se situó a 53 mts de profundidad.

# 3. DESARROLLO DE LAS PRUJBAS

El 8 de Junio finalizan las operaciones propias - de la instalación. El día 9 se efectuan tres bombeos con - caudales de 10,20 y 30 l/s; cada uno de ellos de una hora de duración. Estos bombeos tenían por finalidad el desarrollo y limpieza del sondeo así como obtener una primera valoración sobre la productividad de la obra, estimando al propio tiempo, el caudal de bombeo más idóneo para el ensayo de larga - duración.

El nivel piezométrico en reposo estaba a 15,19 mts. de profundidad respecto al borde de la entubación y el nivel hidrodinámico al final de las tres puebas anteriormente mencionadas fue de 32,81 mts.

El día 10 con nivel a 15,51 mts, comienza el bombeo a caudal constante (Q=108 m $^3$ /h), a los  $10^{\rm h}15^{\rm m}$ , concluyendo es ta prueba el día 12 a las  $12^{\rm h}30^{\rm m}$ . Observando la recuperación correspondiente a este bombeo, el descenso residual era de -2,40 mts el día 13 a las  $8^{\rm h}45^{\rm m}$ .

Con la válvula abierta y sin diafragma que incremen tara las pérdides de carga en la tubería de impulsión, se efectuó una última prueba con duración de 7h.

Los datos puntuales de las medidas realizadas se de tallan en los anexos adjuntos.

# 4. SITUACION DEL SCREEO

Está ubicado en el Término Municipal de Almagro. Hoja topográfica Nº 785 a escala 1/50.000.

En el mapa adjunto se determina su exacta situación.

# 5. CORTE LITOLOGICO

Los datos que a continuación apuntamos han sido f<u>a</u> cilitados por la empresa contratista.

de O a 2 mts. Caliche.

de 2 a 56 mts. Arcilla.

de 56 a 58 mts. Gravas.

de 58 a 78 mts. Arcillas.

de 82 a 86 mts. Arcilla roja.

# 6. GEOLOGIA

Alrededor de la zona en que está enclavado el sondeo, afloran o subafloran calizas y margo-calizas que gene ralmente engloban clastos volcánicos de diversos tipos.

Desde el punto de vista petrográfico, son gravas y areniscas que se detallan en la columna del sondeo. Intercaladas en esta sucesión se hallan tambien cenizas y arcillas negras de origen volcánico.

Infrayacentes a estas capas se encuentran en general, arcillas rojas, basaltos y cuarcitas, según la zona.

# 7. HIDROGEOLOGIA

# 7.1- Acuiferos

Las unicas capas que forman medios acuiferos, son - las calizas francas las calcivulcanoruditas y las calcivulcanoruditas.

El resto de los niveles cenizos, basaltos y currei - tas son impermeables.

# 7.2- Espesor de las Capas

Aún cuando puntualmente los espesores son muy variables, pues dependen de la topografía existente en el momento de la deposición, por término medio existe una capa de 15 a - 20 m. de potencia cuya litología de calcivulcanoruditas, o bien calizas francas; estas últimas, se desarrollan sobre todo hacia el norte de la zona de ubicación del pozo.

# 7.3- Borde impermeable

Las cuarcitas del paleozoico que forman un arco al rededor de las poblaciones de Almagro-Bolaños (ver mapa geológico ) constituyen el borde impermeable.

• • •

# 7.4- Gradiente Hidraulico

El gradiente hidraúlico medio es aproximadamente - del 3 %.

# 7.5- Flujo.

La dirección natural del flujo en invierno es hacia el noroeste. En verano se producen fuertes perturbaciones debidas a los intensos regadios. 1.400 Ha hacia el Sur y Sureste del pozo en dirección a Bolaños y otras 650 Ha de regadio hacia el W que provocan fuertes depresiones en verano (cerca de 8 m. sobre un área de unos 20 km² al W del pozo) en la zona de los Cabezos.

# 8.- BALANCE HIDRICO

# 8.1- Recarga

La extensión aguas arriba de la cuenca en donde está ubicado el pozo es de 80 km², como la lluvia util es de unos 500 a 100 mm nos dá una recarga de aproximadamente 4 a 8 km³/ año. Dado que no existen cursos permanentes de agua superficial se debe aceptar esta última cifra como infiltración eficaz, pues coincide a grandes rasgos con el caudal anual circulante por el acuifero.

# 8.2- Descarga.

Se hace unicamente a través de las 2.000 Ha en regadio, que generalmente es de huerta y cereal. Suponiendo — que el 50% sea de huerta y el otro 50 % de cereal, obtene — mos una extracción de 7 Hm³/año por lo que existe todavia — un excedente de 1 Hm³/año. Si a ello añadimos la reinfiltración que el mismo riego produce y que se puede estimar en un 20% se obtienen 1,4 Hm³/año, por lo que en total se dispone de unos 2,4 Hm³/año.

# 9.- HIDRODINAMICA

# 9.1- Calculo de la transmisividad

En el gráfico  $N^{o}$  1 se han representado los datos - registrados durante el descenso del bombeo de ensayo realiza do a caudal constante (108 m $^{3}/h$ ).

Los descensos se han llevado con escala aritmética y los tiempos con escala logarítmica, para interpretar el presente bombeo por el método simplificado de JACOB.

Todo bombeo a caudal constante provoca un descenso que viene dado por la fórmula:

$$D = \frac{Q}{4 \text{ (i T)}} \ln \frac{2,25 \text{ Tt}}{r^2 \text{ S}} = 0,183 \frac{Q}{T} \text{ (log t- log to) (1)}$$

Donde:

D= Descenso ocasionado en mts.

Q= Caudal de bombeo constante en m3/h.

T= Transmisividad del manto en m²/h.

t= Tiempo de bombeo en horas.

to=  $\frac{r^2 S}{2.25 T}$  en horas.

S= Coeficiente de almacenamiento, adimensional

r= Distancia entre el punto de bombeo y el de observación en mts. La ecuación (1) corresponde a la recta definida por la representación de los valores obtenidos en el transcurso - del bombeo, según se ha indicado anteriormente.

Llamando "i" a la pendiente de la recta y conocido su valor de modo gráfico, tenemos que  $i=\frac{0.183.108 \text{ m}^3/\text{ h.}}{\text{m}}$ 

$$T = \frac{0.183.108 \text{ m}^3 / \text{h.}}{4 \text{ mts.}} = 4.95 \text{ m}^2/\text{h.}$$

En el gráfico nº 2 se representan las observaciones realizadas en la fase de recuperación correspondiente al anterior bombeo.

Teniendo en cuenta que el ascenso puede ser inter - pretado como una continuación del bombeo en el que se inyecta el mismo caudal; podemos representar los datos obtenidos llevando en abcisas los valores de  $\frac{t}{t'}$  en forma logaritmica, - siendo t= tiempo total de duración del bombeo y t'= tiempo correspondiente de parada.

Aplicando nuevamente JACOB.

$$i = 3.7 \text{ mts}$$
  
 $Q = 108 \text{ m}^3/\text{h}$   
 $T = 5.6 \text{ m}^2/\text{h}$ 

9.2- <u>Permeabilidad</u>: Podemos definir esta constante hidra<u>u</u> lica, como el volúmen de agua que se mueve en la unidad de tiempo a través de la unidad de superficie de una sección de terreno, bajo un gradiente hidraúlico igual a la unidad. Su di mensión es pues: L.T<sup>-1</sup>

Teniendo en cuenta que T= P.m. conocido el valor me dio de T= 5 m<sup>2</sup>/h. y considerando que el acuifero verdadero - tiene dos metros de potencia (del 56 al 58); de la anterior - relación tenemos que:

$$P = \frac{5 \text{ m}^2 / \text{h}}{2 \text{ m}} = 2,5 \text{ m} / \text{h} = 6,9.10^{\frac{2}{3}} \text{ m/seg.}$$

# CONCLUSIONES

De lo anteriormente expuesto, llegamos a las conclusiones siguientes:

- 1ª) La transmisividad del mento acuífero ensayado, puede considerarse como baja (T=5m²/h), no existiendo varia ciones importantes en el comportamiento del acuífero en sus fases de descenso y recuperación.
- 2ª) Considerando como acuifero importante el com prendido entre los metros 56 y 58 y despreciando el resto de niveles, el valor de la permeabilidad resulta aceptable: (P=6,9.10<sup>-4</sup>).
- 3ª) El sondeo ha quedado en perfectas condiciones para su posterior explotación, habiéndose desarrollado en el transcurso de nuestros bombeos y no presentando arrastres de ningún tipo, al final de los mismos.
- 4ª) Como se desprende del balance hídrico expuesto, el caudal excedentario de la zona, es muy pequeño, pertene ciendo, la mitad de este, a la reinfiltración por riegos, por lo cual la calidad de las aguas, puede ir empeorando con el tiempo.
- 5ª) Teniendo en cuenta la proliferación de sondeos en el área en que se encuentra ubicado el sondeo que nos ocupa, sería conveniente la vigilancia de nuevos pozos que po drían afectar de modo directo al realizado por el Ayuntamiento de Almagro.
- $6^{\circ}$ ) El caudal de explotación recomendable, a tenor de los datos que se relacionan en el anexo IV, es de 30 l/s  $-(108-m^3/h)$ .

7ª) La instalación del grupo moto-bomba se fijará a 54 mts. de profundidad de aspiración, quedando por debajo de esta cota, el acuífero principal.

# Madrid-Julio-1.975

Conforme

El Perito autor del

El Ingeniero

Informe.

J.Ricart.

M. Villanueva

YºBº El Ingº Jefe de la D.A.S.

J.E.Coma.

# ANEXOI

BOMBEOS ESCALONADOS EN "AIKAGRO"

Nivel estático el 9/6/75 a las 13h.:15.19 mts.

ler. BOMBEO: Q= 101/s

Ter DOED	550: Q= (OI)	, b					
DESCENSO.			RECUPERACION				
tiempo en minutos	námico	(m.)	Tiempo par <u>a</u> do minutos.	Nivel del	•		
1 2 3 5 7 10 15 20 30 40 50	17,45 17,74 17,96 18,30 18,52 18,79 19,14 19,36 19,46 19,71 19,90 20,00	2,26 2,57 3,11 3,30 3,95 4,27 4,62 4,71 4,81	1 2 3 5 7 10 15 20 30 50 60	17,78 17,04 17,67 16,44 16,24 16,89 15,765 15,59	2,22 2,69 2,96 3,33 3,56 3,76 4,97 4,11 4,26 4,35 4,41 4,46		
	2º BOMBEO 2º 20 1./s		3er. BOM	BEO: Q= 30	l/s		
0 12 3 5 7 15 20 30 40 50	15,85 18,95 19,85 20,81 21,54 22,54 23,65 24,53 24,53 24,53 24,84 25,31	0,00 3,47 5,43 7,51 8,59 8,93 9,77	0 1 2 3 5 7 0 5 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	25,31 27,31 28,17 29,10 29,78 30,59 31,13 31,48 31,92 32,25 32,57 32,81	0,00 11,77 12,63 13,56 14,24 14,67 15,05 15,59 16,38 16,71 17,03 17,27		

# ANEXO II

DESCRISO

BOMBEO DE ENSAYO A CAUDAL CONSTANTE (30 1/s), ALMAGRO

Nivel inicial de partida. -15,51 mts. 10/6/75

HORA	Tiempo en minutos	Nivel di- námico.	Descens	<sup>50</sup> 0	В	3	E:R	V	Α	C	I	0	N	E	S
10h15m 10h30m 10h45m 11h15m 11h35m	0 1 2 3 5 7 1 5 20 30 5 60 80 80	15,51 20,607 224,077 224,077 25,98 27,98 27,65 27,65 31,65 31,65 31,65 31,65 31,65	4,82 7,956 10,36 11,41 12,360 14,12 15,70 16,44 17,09									•	-		
11h55m 12h15m 12h45m 13h35m 14h25m 15h15m 16h55m 16h55m 20h15m 21h55m 21h55m 2h55m 6h15m 9h35m 12h55m 16h15m 12h55m 12h35m 12h35m 12h30m	100 120 150 200 250 300 350 450 450 500 700 800 1000 1400 1400 1600 2300 2600 3015	33, 69 33, 18 34, 69 34, 69 35, 57 35, 11 36, 68 37, 58 37, 58 37, 58 37, 58 37, 58 37, 58 37, 58 38, 89, 88 38, 89, 89, 88 38, 89, 88 38, 89, 89, 89, 89, 89, 89, 89, 89, 89, 8	17,56 18,17 18,17 19,46 19,46 19,66 20,68 20,69 21,76 20,99 21,77 22,47 22,47 22,47 23,5 23,5 23,5	Parada durant						Led	· tr	·óg	en		
	1														

ANEXO III

RECUPERACION

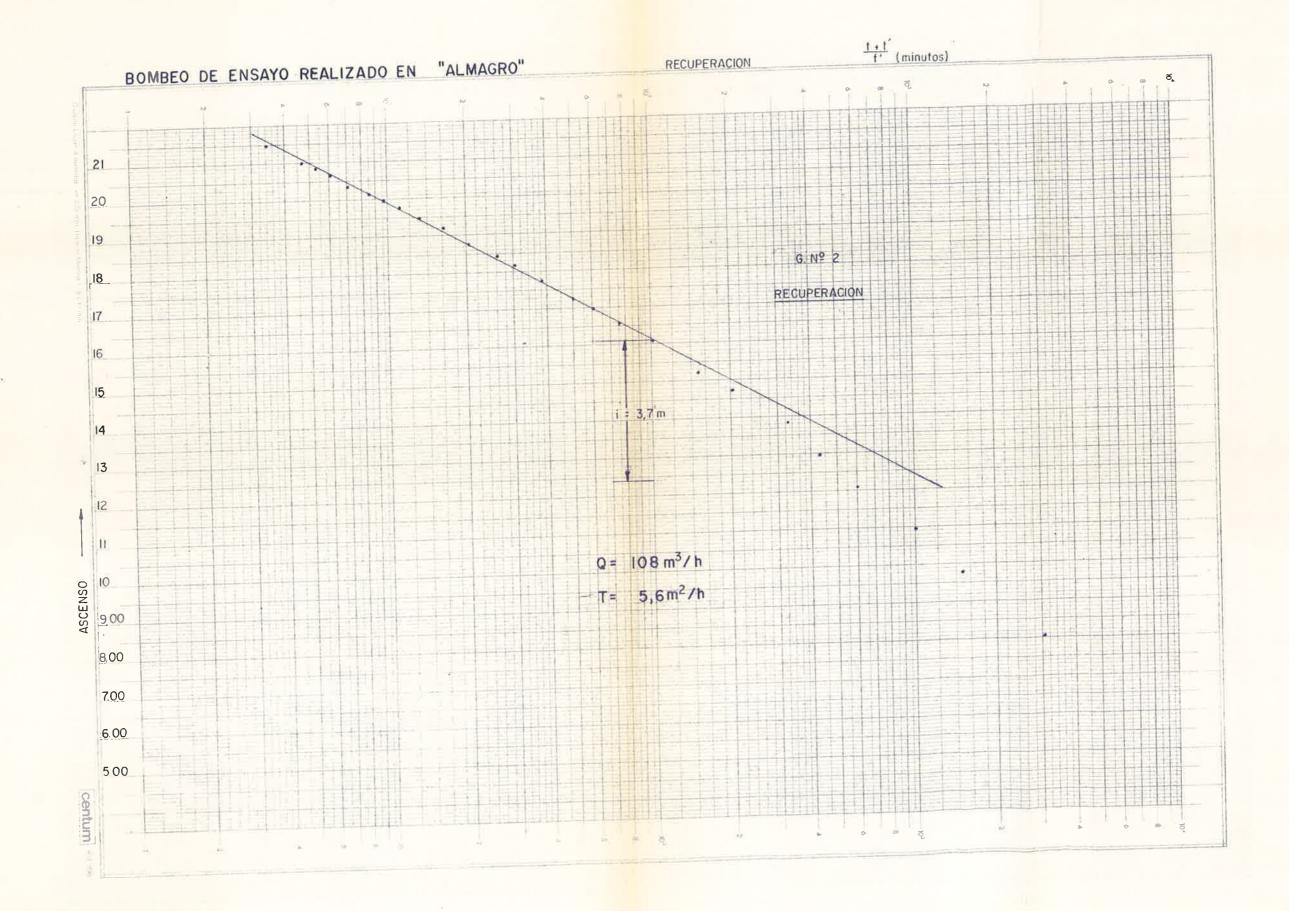
Nivel dinámico de partida: 39,03 mts.

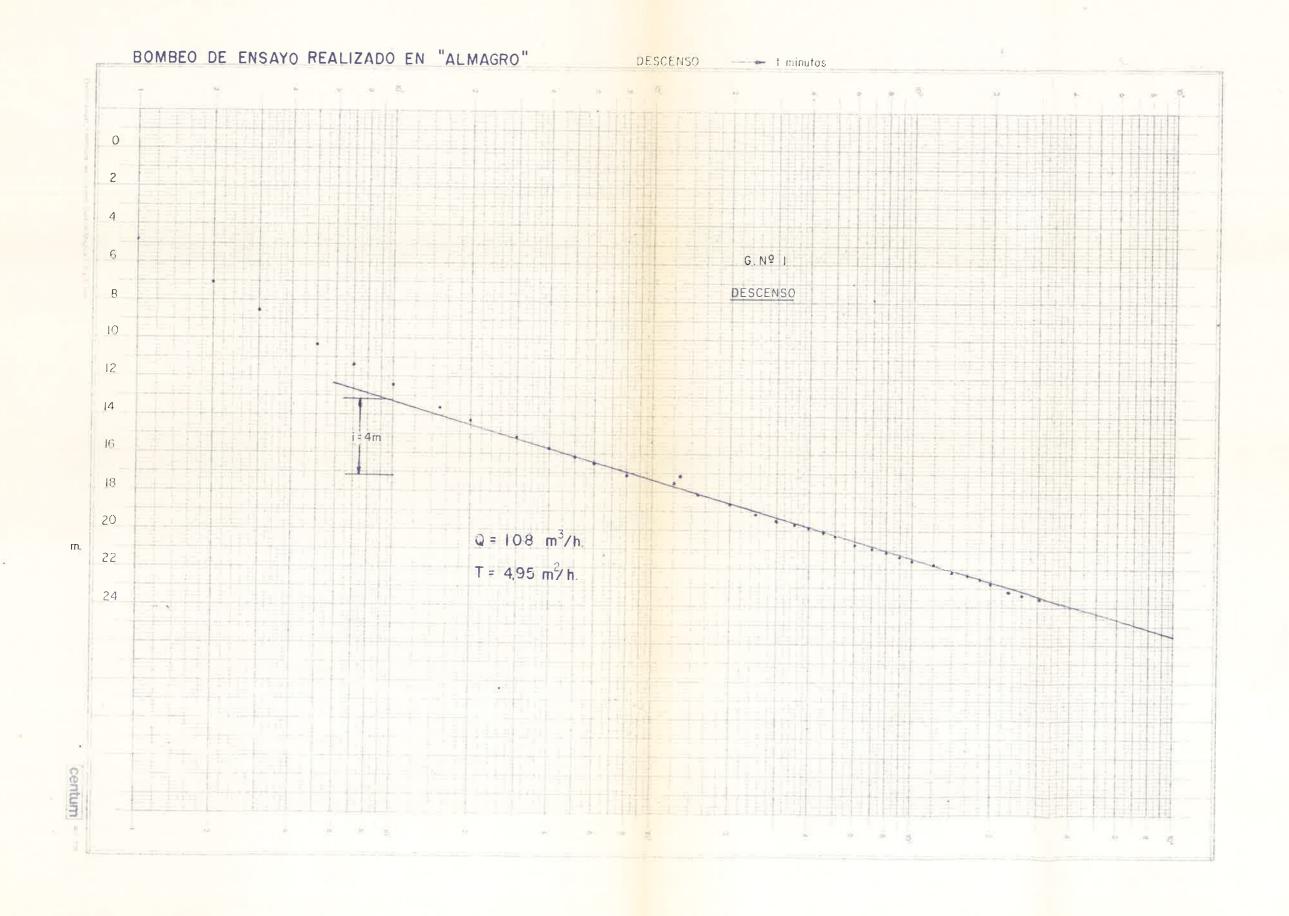
Tiempo parado (minutos)	<u>t+t'</u>	Nivel	Ascenso	
· 1	3016	31,00	8,03	
2 ·	1508	29,24	9,79	
3	1006	28,09	10,94	
5	604	26,93	12,10	
7	431	26,05	12,98	
10	325	25 <b>,</b> 19	13,84	
15	202	24 <b>,</b> 31	14,72	
20	151	23 <i>;</i> 72	15,31	
30 !	101	22,96	16,07	•
. 40	76	22,44	16,59	
50	61	22,06	16,97	
60	51	21,77	17,26	• ;
80	. 38	21,31	17,72	
100	31	20,84	18,19	•
120	26	20 <b>,</b> 59	18,44	
150	-21	20,25	18 <b>,</b> 78	
200	16	19,82	19,21	•
250	13.	19,54	19,49	
300	11	19,30	19,73	-
350 ·	9,6	19,09	. 19,94	
400	8,5	18,92	20,11	
500	7.	18,67	, 20,36	
. 600	6	· 18 <b>,</b> 38	20,65	mer .
700	5,3	18,18	20,85	
800	<b>4,7</b>	18,03	21,00	
1215	3,4	17,59	21,44.	

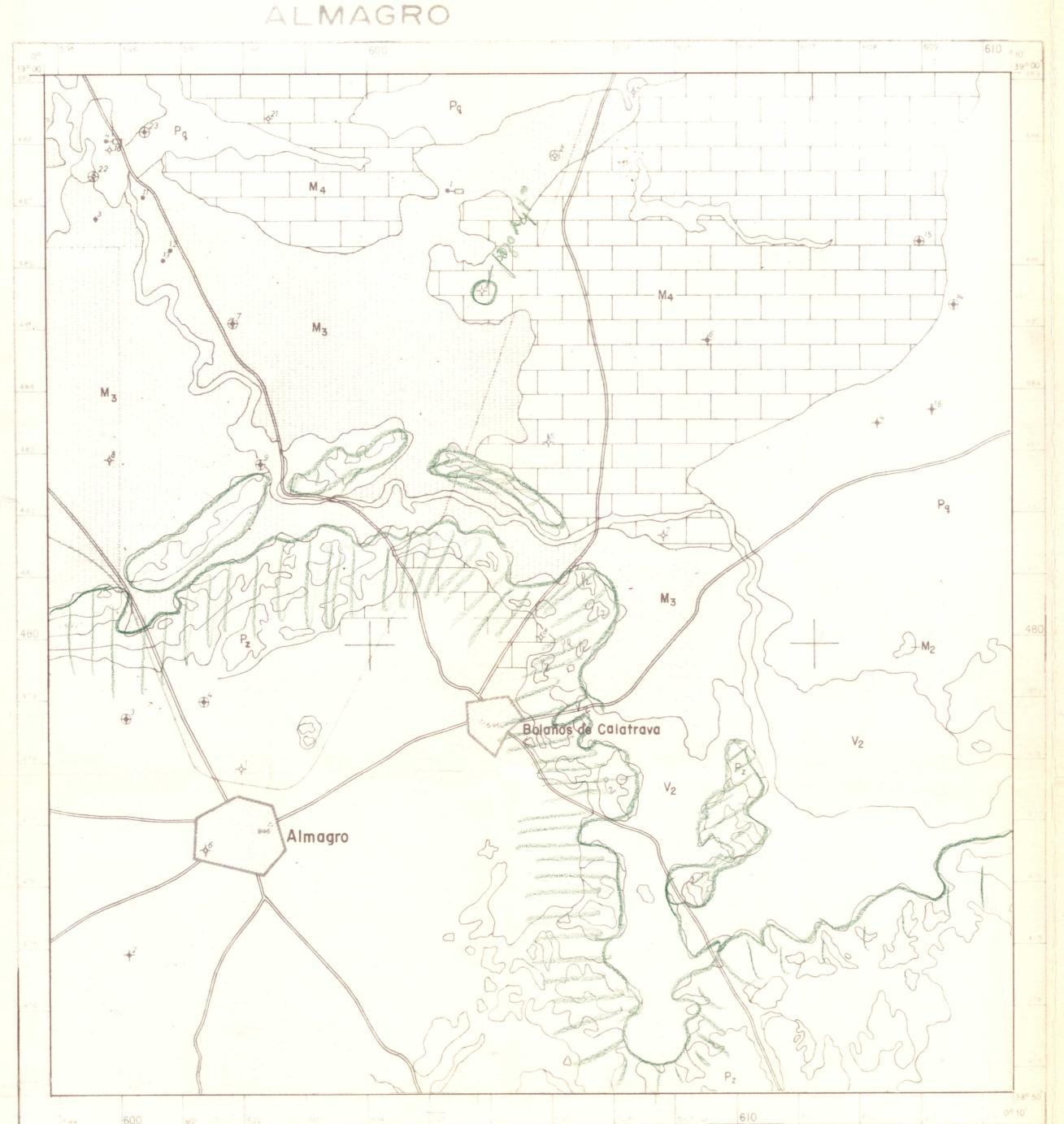
# ANEXO IV

BOMBEO A CAUDAL VARIABLE (Almagro) 13/6/75 Nivel de partida: 17,59 mts.

Tiempo de bombeo (minutos)	Nivel dinámico	Descenso	Caudal (l/s)
1	27,45	9,86	•
2	32,39	14 <b>,</b> 80	
3	36,20	18,61	
5	39,31	21,72	50
7	41,00	23,41	
10	42,55	24 <b>,</b> 96	i !
15	44,05	26 <b>,</b> 46	:
20	45,07	27,48	44
30	46,19	28,60	
40	46,96	29 <b>,</b> 37	•
50	47,58	29,99	
60	47,98	30,39	41 .
80	48,67	31,08	;
100	49,21	31,60	
120	49,80	32,21	•
150	50,15	32,56	40
200	50,80	33,21	•
250	51,13	33,54	
300	51,47	33 <b>,</b> 88	
350	51,82	34,23	
420	52,04	34,45	38







# LEYENDA

	GEOL	OGIA	
CUATERNA	ARIO	JURASICO	
Q	ALUVIAL Gravas, arenas, limos y arcillas Permeabilidad variable	<b>J</b> 3	Calizas con tramos colíficos y crinoide Margas y calizas margosas Permeabilidad aita o baja
PLIOCUATE	ERNARIO	U4-3	Calizas con crinoides, calizas dolomític y carniolas Permeabilidad aita
Pq	Rañas, piedemonte, derrubios, suelos Per meabilidad i media y baja	TRIASICO	
Р	Allengs, many granters for confes, margo prenosas durinas i advags dem filos Permeab lidad media pro Lo		Areniscas, arcillas rojas y yesos impermenble
MIOCENO			A
	Calizas karstificadas, calizas	777	,
M4	margosas y margas Permeabilidad alta	1847	Pizarras y cuarcitas Impermeable
Мз	Margas, margas calcareas y calizas Permeabilidad media a baja	ROCAS EFL	JSIVAS
M <sub>2</sub>	Margas, arcillas arenosas rojas Yesos con arcillas Impermeable	$V_2 \mid V_1 \mid$	Lapillis, cenizas y tobas Coladas Permeabilidad baja c alta
PALEOGEN	10		
Pg	Arenas, margas, conglomerados calizas y yeso		Contacto geologico
-	Permeabilidad baja		Faila normal
CRETACIC	0	and the same	Falla inversa
C4	Calizas y margas Permeabilidad variable	1	Eje anticlinal
C3 C2	Arcillas y margas Dolomias en la base Impermeable y permeabilidad alfa	1	Eje sinclinai
C <sub>1</sub>	Arenas, areniscas, margas y arcillas." Utrillas" Permeabilidad baia	-	Buzamiento
		American Company of the Company of t	TIT borde imper
	HIDROGI	EOLOG	IA
			785
	Pozo sin equipar		
. ⊕	Pozo y sondeo sin equipar .		
4.4	Sondeo sin equipar	The get	
	Pozo equipado		
•	Pozo y sondeo equipado		
+	Sondeo equipado		
*	Sondeo surgente		
图	Bateria de sondeos		
0-10	Pozo con galeria		
-4	Sondeo utilizado como piezometro		
- 5	Manantial con caudal		
5	menor de 10 . seg.  Manantial con caudal comprendido		
5	entre 10: 100 L/seg Manantial con caudal		
ď.	superior a 100 L/seg		
	Manantial captade		
	20011		

EQUIDISTANCIA ENTRE CURVAS DE MIVEL 100 m