

NOTA TÉCNICA HIDROGEOLÓGICA COMO APOYO A LA PROTECCIÓN DEL ABASTECIMIENTO A AGRÓN (GRANADA)



ÍNDICE

- 1. INTRODUCCIÓN
- 2. SITUACIÓN ACTUAL DEL ABASTECIMIENTO
 - 2.1. INFRAESTRUCTURAS
- 3. GEOLOGÍA E HIDROGEOLOGÍA
 - 3.1. MARCO HIDROGEOLÓGICO
 - 3.2. HIDROQUÍMICA DEL SECTOR
 - 3.3. LÍMITES Y GEOMETRÍA DEL ACUÍFERO
 - 3.4. PARÁMETROS HIDRODINÁMICOS Y PIEZOMETRÍA
 - 3.5. FUNCIONAMIENTO HIDROGEOLÓGICO Y BALANCE HIDRÁULICO
- 4. VULNERABILIDAD DEL ACUÍFERO FRENTE A LA CONTAMINACIÓN
 - 4.1. INVENTARIO DE LOS FOCOS CONTAMINANTES
 - 4.2. VULNERABILIDAD FRENTE A LA CONTAMINACIÓN
 - 4.3. SISTEMA DE VIGILANCIA
- 5. DELIMITACIÓN Y ZONACIÓN DE UN POSIBLE PERÍMETRO DE PROTECCIÓN
 - 5.1. ZONA DE RESTRICCIONES ABSOLUTAS
 - 5.2. ZONA DE MÁXIMAS RESTRICCIONES
 - 5.3. ZONA DE RESTRICCIONES MODERADAS
 - 5.4. ZONA DE PROTECCIÓN DE LA CANTIDAD
 - 5.5. POLIGONAL ENVOLVENTE
- 6. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

BIBLIOGRAFÍA

ANEXOS

ANEXO 1

Fichas de inventario de los puntos de abastecimiento

ANEXO 2

Puntos de agua situados dentro de la poligonal envolvente que el ITGE tiene inventariados



1. INTRODUCCIÓN

La realización de este informe se enmarca en el Convenio de asistencia técnica suscrito entre la Excma. Diputación de Granada y el Instituto Tecnológico GeoMinero de España.

El marco legal para la realización de perimetros de protección a captaciones de abastecimiento urbano se basa en el artículo 54.3 de la Ley de Aguas y el procedimiento para su inicio se describe en el artículo 173.3 del R.D.P.H. donde se reseña que su delimitación se efectuará a solicitud de la autoridad medioambiental, municipal o cualquier otra en que recaigan competencias sobre la materia.

En los artículos 173.5 y 173.6 del R.D.P.H se describen los condicionamientos que podrán imponerse en el perímetro delimitado con el objeto de impedir la afección a la cantidad o a la calidad de las aguas subterráneas captadas, señalando expresamente los tipos de instalaciones o actividades que podrán ser condicionadas.

2. SITUACIÓN ACTUAL DEL ABASTECIMIENTO (4)

El municipio de Agrón (figura 1) tiene una población estable de 429 habitantes. La demanda base, calculada en función de una dotación de 150 L/hab/día, es de 64 m³/día, lo que representa una demanda anual de 23.490 m³. El consumo real es de 87.940 m³/año, lo que significa una dotación real de 562 L/hab/día.

Esta población toma el agua de abastecimiento del sondeo de la Cueva de la Vieja (194250041), con un caudal de 6,5 L/s que capta del sector occidental de la subunidad de Albuñuelas, incluida dentro de la unidad hidrogeológica 05.42 Tejeda-Almijara-Las Guájaras.

Los volúmenes estimado necesarios para abastecimiento a Agrón corresponden a unos 60.000 m³/año, que están asegurados mediante el sondeo de abastecimiento actual, por cuanto capta una formación acuífera con suficiente recursos.

2.1. INFRAESTRUCTURAS

Captaciones de abastecimiento

Sondeo Cueva de la Vieja (194250041) C-1:

El núcleo de Agrón se abastece de los recursos captados en un sondeo que está perforado en mármoles alpujárrides de la unidad hidrogeológica Almijara-Tejeda-Las Guájaras, subunidad de la Sierra de Albuñuelas. El sondeo tienen una profundidad de 120 m, cortándose el nivel piezométrico a los 23 m.



Desde el sondeo, cuya boca de emboquille se sitúa a 1.085 msnm, se debe elevar el agua hasta el depósito de regulación, situado a una cota de 1.142,5 msnm, o sea, es necesario elevar el agua unos 57,5 m por encima del nivel de la boca del sondeo. Considerando que la rejilla de aspiración del grupo motobomba está a unos 60 m de profundidad, la altura total de elevación es de 117,5 m.

El caudal bombeado se ha estimado en 6,5 L/s, el cual se conduce desde el sondeo hasta el depósito de regulación denominado D-1 mediante una tubería de PVC de 110 mm de diámetro, de unos 450 m de longitud.

Este sondeo sustituyó al antiguo abastecimiento que se tomaba de una serie de pequeños manantiales asociados a unas calcarenitas miocenas, soslayando todas las deficiencias que existían (deficiente calidad y escasez de recursos).

Esta captación dispone de un grupo motobomba instalado en 1993, de 25 C.V. de potencia, modelo SAER MS-150-A/15 situada a 60 m de profundidad, o sea, a otros 60 del fondo del sondeo. La altura total de elevación es de 117,5 m y las pérdidas de carga se han calculado en 3,5 m, con lo que la altura manométrica de elevación es de 121 m.

El cociente E (m³/kWh) se evaluó en 1,441, o sea, por cada kw/h consumido se elevan 1.441 litros de agua hasta el depósito de regulación. El rendimiento de la instalación se estimó en un 47,5 %, que se puede considerar como aceptable, aunque no óptimo.

Depósitos

Existe un depósito de regulación con capacidad para 350 m³, denominado D-1 situado a cota de 1.142,5 m. Esta capacidad está ajustada a la óptima teórica (1,5 veces la demanda punta), que sería de unos 361 m³.

En las figuras 2 y 3 se puede observar la situación de la infraestructura de abastecimiento.

3. GEOLOGÍA E HIDROGEOLOGÍA (4, 1)

La unidad hidrogeológica Tejeda-Almijara-Las Guájaras está incluida en el ámbito de las Zonas Internas de las Cordilleras Béticas y concreto sobre el dominio alpujárride. Los materiales del complejo Maláguide, suprayacentes al anterior, constituyen el límite occidental de la Unidad.

El conjunto alpujárride está constituido por un conjunto de mantos individualizados y superpuesto tectónicamente. Todos los mantos descritos en esta Unidad tienen la característica común de poseer un conjunto basal metapelítico y otro superior carbonatado (calizas, dolomías y localmente mármoles) de carácter acuífero, que pueden alcanzar varios centenares de metros e incluso superior a los 1.000 m de espesor.

El sondeo de abastecimiento atraviesa materiales pertenecientes al manto de Trevenque, por lo que se va a describir la estratigrafía del mismo.



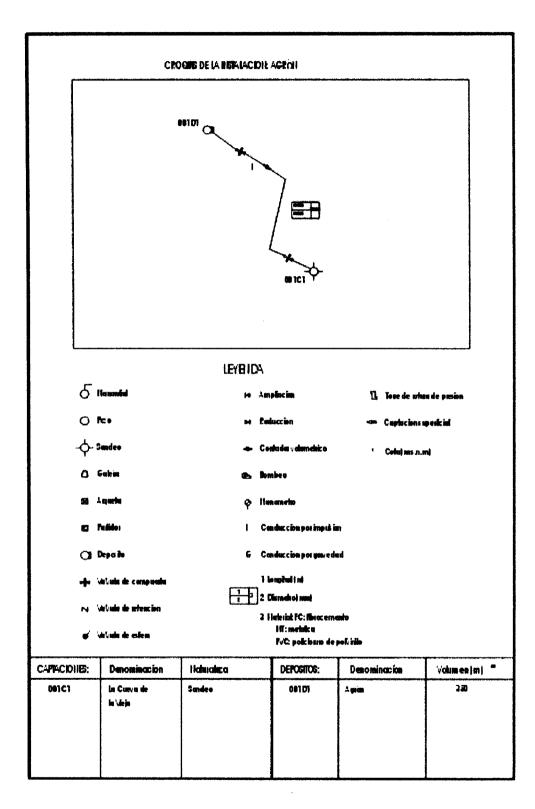


Figura 2. Croquis de las instalaciones de abastecimiento.



La formación carbonatada del manto de Trevenque está representada por dolomías fundamentalmente, las cuales presentan una estratificación poco clara. En algunos casos se ha observado un techo compuesto por dolomías brechoides o que, a continuación de éstas, se localizan otro tipo de dolomías seguido por tramos calizos. La potencia de la formación carbonatada oscila entre 530 y 1.000 m.

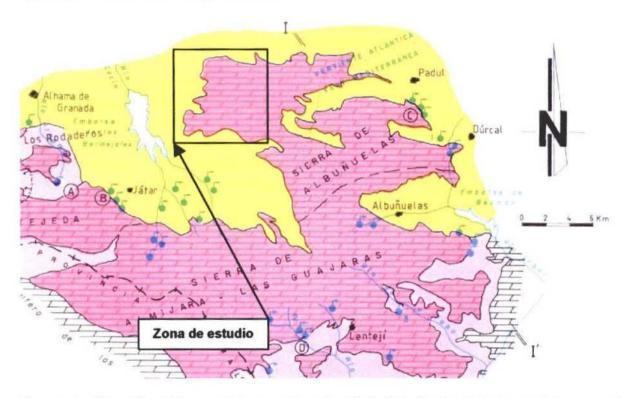


Figura 1. Situación hidrogeológica en la subunidad Albuñuelas del abastecimiento a Agrón (modificado de Diputación de Granada-IGME, 1988).

La columna del Trevenque muestra un tramo calcoesquistoso en la base de la formación carbonatada, seguido por calizas tableadas de hasta 150 m de potencia. En algunos puntos se halla yeso asociado a las calizas. Las dolomías brechoides que se localizan normalmente en el techo, aparecen en grandes extensiones con aspecto de cataclastitas. En algunos puntos la brechificación podría estar relacionada con fallas, si bien, el importante desarrollo, distribución y forma de las mismas sugieren más bien el desarrollo de procesos generalizados de fracturación hidráulica. En cualquier caso, esta brechificación es característica de este tramo carbonatado del manto del Trevenque en amplias zonas de la región. Las dolomías son muy puras y presentan una coloración blanca muy característica.

El carácter tectónico más significativo del conjunto es la superposición de unidades, correspondiendo la posición más baja al manto de la Herradura que ocupa la mayor parte de la superficie aflorante de la unidad en los sectores central-oriental (Sierras del Chaparral, Albuñuelas y Almijara).

3.1.- MARCO HIDROGEOLÓGICO



3.1.- MARCO HIDROGEOLÓGICO

El conjunto de unidades tectónicas descritos constituyen una unidad hidrogeológica compartimentada en numerosas subunidades de complejas interrelaciones y geometría interna. La formación acuífera en todos los casos es el conjunto carbonatado superior de los mantos descritos, cuyos afloramientos tienen una superficie aproximada de 660 km².

Los trabajos anteriores sobre la hidrogeología de la región permiten separar varias subunidades, pareciendo la mayor parte bien individualizadas.

En concreto, el sondeo de Agrón atraviesa materiales pertenecientes a la subunidad de Albuñuelas (figura 1). El límite de esta subunidad y la relación con la situada al sur (Almijara) son imprecisos y deben estar condicionados por una divisoria subterránea. Esta subunidad presenta una superficie de 259 km² que corresponden aproximadamente al área situada al norte de la línea Albuñuelas-Jayena. Investigaciones más recientes ponen de manifiesto que su ámbito hidrogeolócico debe extenderse hacia el sur, incluyendo mayor superficie de las cabeceras de los ríos Albuñuelas y la Zaza.

3.2. HIDROQUÍMICA DEL SECTOR (4)

La facies química más abundante en la unidad son las bicarbonatadas cálcicas y cálcicomagnésicas. Las aguas del sondeo, según la información disponible, son de excelente calidad.

Los sondeos perforados al noroeste de Agrón sobre materiales miocenos han captado aguas subterráneas saladas, cuya utilización está muy limitada incluso para usos pocos exigentes respecto a la calidad hidroquímica. La razón es la existencia de niveles salíferos (yesos) en estas formaciones detríticas terciarias, cuyo lixiviado por el agua de percolación o de flujo favorece la incorporación de estas especies salinas a las aguas subterráneas.

Como se ha indicado, el afloramiento de la base impermeable del acuífero carbonatado de Albuñuelas en el arco noroccidental del núcleo de Agrón, pone de manifiesto la desconexión hidráulica de los sondeos perforados sobre el terciario y el sondeo de abastecimiento.

3.3. LÍMITES Y GEOMETRÍA DEL ACUÍFERO (1)

El sondeo de abastecimiento a Agrón se localiza en la unidad hidrogeológica 05.42 Tejeda-Almijara-Las Guájaras, concretamente en el sector occidental de la subunidad de Albuñuelas.

La mayor parte de los terrenos aflorantes en la sierra de Albuñuelas corresponden a la formación carbonatada superior (mármoles calizo-dolomíticos) atribuidos a los mantos de la Herradura y Trevenque. En la zona septentrional (borde de contacto con la Depresión de Granada) existen afloramientos de calizas y calizo-dolomías masivas y tableadas del manto de Trevenque. Sobre ellos existen numerosos "klippes" de la formación basal del manto de Los Guájares constituidos, fundamentalmente, por micaesquistos y filitas. Estos materiales aparecen afectados por fallas normales de dirección próxima a E-W dando lugar, en ocasiones, a fosas rellenas de materiales neógenos-cuaternarios.



La superficie aflorante del acuífero carbonatado es de 175 km². Sus bordes occidental, norte y oriental están asociados con los materiales terciarios de las Depresiones de Granada, Padul y Valle de Lecrín. El borde meridional corresponde al contacto con los materiales carbonatados Alpujárrides de la Subunidad Almijara-Las Guájaras. La divisoria subterráneas definida entre ambas subunidades es arbitraria al no estar definida basándose en criterios geológicos o hidrogeológicos.

3.4. PARÁMETROS HIDRODINÁMICOS Y PIEZOMETRÍA

Tras la ejecución del sondeo, la CHG realizó un ensayo de bombeo, en el que se partió con el nivel estático a 20 m y la aspiración a 61 m. La duración del ensayo fue aproximadamente de 46 horas y los caudales de explotación oscilaron entre 4 y 8,5 L/s, si bien, la estabilización se consiguió con 7,5 L/s con el nivel situado a 54 m. La transmisividad estimada fue de casi 5 m²/día.

Una vez entubado el sondeo se realizó un nuevo ensayo de 51 h de duración, con unos caudales que oscilaron entre 6 y 8,5 L/s. En ascensos se estimó una transmisividad de 1,5 a 8,4 m²/día, mientras que descensos oscilaron entre 1,3 y 5,2 m²/día. Además de las estimaciones realizadas en este ensayo, teniendo en cuenta los resultados obtenidos en los gráficos, se interpretó que se estaba produciendo un reciclado de agua en el acuífero o bien que el acuífero explotado está colgado.

3.5. FUNCIONAMIENTO HIDROGEOLÓGICO Y BALANCE HIDRÁULICO (1)

Los bordes occidental, norte y oriental de la subunidad de Albuñuelas, donde se sitúa el sondeo de Agrón, están asociados con materiales terciarios de las depresiones de Granada, Padul y Valle de Lecrín. El borde meridional corresponde al contacto con materiales carbonatados Alpujárrides de la subunidad Almijara-Las Guájaras. La divisoria subterránea no está bien definida.

La alimentación de esta subunidad procede de la infiltración del agua de lluvia sobre los 175 km² de superficie aflorante del acuífero carbonatado, que para el año tipo medio se ha estimado en unos 40 hm³.

La descarga se realiza por los numerosos manantiales situados en el borde oriental de la subunidad, entre los que destacan:

- · La Raja, Povedano, Mal Nombre y Los Misqueros (200 L/s), situados a entre 740-750 m s.n.m.
- · Arroyo Cijancos (200 L/s), a unos 700-720 m s.n.m.
- · La Huerta-La Panderilla (150 L/s), situados a cota 670-678 m.
- · Arroyo de La Laguna (170 L/s), a cota 720 m.

Estas surgencias suponen un volumen anual medio de descarga subterránea de 16 hm³/año, por lo que no se descarta que exista descarga subterránea hacia la Depresión de Padul e incluso hacia el terciario del Valle de Lecrín que puede ascender a 8 hm³/año.



En los bordes septentrional y occidental los manantiales existentes son de menor caudal, no superan en conjunto 1 hm³/año, por lo que la descarga se debe producir de forma oculta hacia los materiales terciarios de la Depresión de Granada, la cual se evalúa en 16 hm³/año.

Los bombeos se centran en la zona oriental del acuífero y se cifran en 1 hm³/año.

4. VULNERABILIDAD DEL ACUÍFERO FRENTE A LA CONTAMINACIÓN (3)

4.1. INVENTARIO DE FOCOS CONTAMINANTES (4)

Los focos potenciales de contaminación se asocian al ganado caprino sin estabular que existe en los alrededores del sondeo de abastecimiento (figura 3).

4.2. VULNERABILIDAD FRENTE A LA CONTAMINACIÓN

El acuífero asociado a esta subunidad es muy vulnerable a la contaminación debido a su carácter carbonatado, desarrollo que puedan tener los fenómenos kársticos y la intensa fracturación asociada a estos materiales, debiendo prohibirse cualquier vertido contaminante sobre dicha subunidad.

4.3. SISTEMA DE VIGILANCIA

Sobre los afloramientos permeables de la poligonal no hay actividades potencialmente contaminantes significativas, en principio, por lo que no haría falta diseñar una red de vigilancia. Únicamente, y con carácter preventivo, se considera adecuado realizar dos analíticas al año (abril y octubre) de constituyentes mayoritarios, metales pesados, especies nitrogenadas, fungicidas, pesticidas y herbicidas.

En cualquier caso, si ocurriera algún accidente o se produjera cualquier actividad circunstancial potencialmente contaminante en las proximidades de la captación se deberá realizar un seguimiento de la analítica del agua, antes de introducirla en la red, de aquellos parámetros que en cada momento se juzgue necesarios y con la periodicidad que aconsejen las circunstancias.

5. DELIMITACIÓN DE LA ZONA DE PROTECCIÓN

Para la delimitación del perímetro de protección se ha utilizado el criterio del tiempo de tránsito según el método de Wyssling, en el que se distinguen tres áreas de restricciones de uso crecientes con la proximidad a la captación, denominadas:

- Zona I o de restricciones absolutas (tiempo de tránsito 1 día)
- Zona II o de restricciones máximas (tiempo de tránsito 60 días)
- Zona III o de restricciones moderadas (tiempo de tránsito de 10 años)



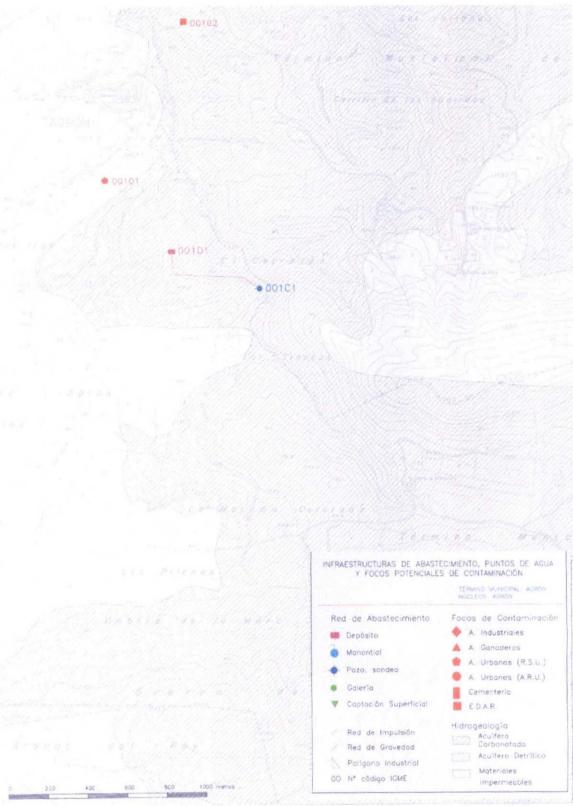


Figura 3. Focos de contaminación y situación de la infraestructura de abastecimiento.



La resolución del método precisa conocer las siguientes variables:

i = gradiente hidráulico
 Q = caudal de bombeo (m³/s)
 k = permeabilidad horizontal (m/s)
 m_e = porosidad eficaz
 b = espesor del acuífero (m)

A partir de estos datos se calcula el radio de influencia o de la llamada zona (X_0) , la anchura del frente de llamada (B), el ancho de llamada a la altura de la captación (B') y la velocidad efectiva (V_e) según las expresiones siguientes:

$$X_0 = \frac{Q}{2 \cdot \pi \cdot b \cdot i \cdot k}; \qquad B = \frac{Q}{k \cdot b \cdot i}; \qquad B' = \frac{B}{2}; \qquad V_e = \frac{K \cdot i}{m_e}$$

La distancia desde la captación a un punto con un tiempo de tránsito t (en días) viene dada por la expresión:

$$S = \frac{\pm l + \sqrt{l \cdot (l + 8 \cdot X_0)}}{2}$$

Donde l es el producto de la velocidad efectiva por el tiempo de tránsito. El signo positivo inicial se utiliza para calcular la distancia aguas arriba de la captación y el signo negativo para calcular la distancia aguas abajo de la captación.

Para el cálculo de las distintas zonas de protección de la captación para abastecimiento a Agrón, se consideran como datos de partida:

Agrón	
Espesor del acuífero (m)	30
Porosidad eficaz	0,02
Permeabilidad horizontal (m/día)	0,3
Permeabilidad horizontal (m/s)	3,4.10-6
Caudal de bombeo (L/s)	4
Gradiente hidráulico	0,02

El espesor del acuífero se refiere al espesor saturado de los tramos permeables existentes en el sondeo. Al no disponer de valores de porosidad eficaz se empleará el valor medio de este tipo de materiales. La permeabilidad horizontal se ha estimado como cociente entre la transmisividad en el sector y el espesor saturado. Se ha estimado el gradiente medio teniendo en cuenta los puntos existentes. Según la metodología propuesta se realiza una zonación dentro del



perímetro de protección de la captación objeto de estudio en tres zonas con restricciones de uso tanto mayores cuanto más próximas a las captaciones.

5.1. ZONA DE RESTRICCIONES ABSOLUTAS

Se considera como el círculo cuyo centro es el sondeo a proteger y cuyo radio (s_I) es la distancia que tendría que recorrer una partícula para alcanzar la captación en un día.

Esta zona tendrá forma circular u oval, dependiendo de las condiciones hidrodinámicas, sin embargo, se puede representar como un círculo por simplicidad, cumpliendo igualmente el objetivo que se persigue, proteger la boca del sondeo y sus proximidades.

A continuación se incluyen los resultados obtenidos para s_I.

Agró	on
S _I aguas arriba (m)	13
S _I aguas abajo (m)	-13

Por criterios de seguridad, se considerará en esta zona de radio 15 m en torno a la captación. En ella se evitarán todas las actividades, excepto las relacionadas con el mantenimiento y explotación de la captación, para lo que se recomienda la construcción de caseta que proteja el sondeo, que se valle la zona definida y se instale un drenaje perimetral.

5.2. ZONA DE MÁXIMAS RESTRICCIONES

Se considera como el espacio (s_{II}) que tendría que recorrer una partícula para alcanzar la captación en más de un día y menos de 60 días. Queda delimitada entre la zona de protección inmediata y la isocrona de 60 días.

A continuación se incluyen los resultados obtenidos para s_{II}.

Agr	ón
S _{II} aguas arriba (m)	123
S _{II} aguas abajo (m)	-87

Teniendo en cuenta los resultados obtenidos mediante el método de Wyssling y las características hidrogeológicas del sector en el que se ubica el sondeo, esta zona quedará delimitada por una circunferencia de 300 m de radio centrada en la captación. En la tabla 1 se incluye una relación de actividades y las limitaciones que se les debe imponer.



5.3. ZONA DE RESTRICCIONES MODERADAS

Limita el área comprendida entre la zona de protección próxima II y la isocrona de 10 años (radio $s_{\rm III}$).

A continuación se incluyen los resultados obtenidos para s_{III}.

Agı	rón
S _{III} aguas arriba (m)	2.079
S _{III} aguas abajo (m)	111

En este caso se delimitará con criterios hidrogeológicos y coincidirá con la poligonal envolvente con objeto de garantizar la calidad del abastecimiento. En la tabla 1 se incluye la relación de actividades a prohibir, condicionar o permitir en esta zona.

5.4. ZONA DE PROTECCIÓN DE LA CANTIDAD

Se delimita un perímetro de protección de la cantidad, con el apoyo de criterios hidrogeológicos, en función del grado de afección que podrían producir determinadas captaciones en los alrededores.

Para la protección del sondeo de abastecimiento se calcula el descenso en el nivel piezométrico que podrían provocar sondeos de semejantes características a las de los sondeos a proteger, situados a determinadas distancias.

Para los cálculos de descensos se utiliza la fórmula de Jacob:

$$D = \frac{0{,}183}{T}Q\log\frac{2{,}25Tt}{r^2S}$$

donde D = Descenso del nivel piezométrico

 $T = Transmisividad = 9 m^2/dia$

 $O = Caudal = 345 \text{ m}^3/\text{dia}$

t = Tiempo de bombeo (generalmente 120 días)

r = Distancia al sondeo de captación (300 m)

S = Coeficiente de almacenamiento = 0.02

Con los datos indicados se obtiene el descenso provocado por un sondeo que explote 4 L/s durante 120 días continuados y situado a 300 m de distancia. Los descensos obtenidos son de 0,9 m, que se considera razonable. No obstante, para garantizar los caudales que se explotan y el aumento previsible de la demanda se incrementará el radio de protección hasta los 500 m.



5.5. POLIGONAL ENVOLVENTE

Las coordenadas de los vértices y límites de la poligonal que se propone son los siguientes:

Vértice	Coord X	Coord Y	Cota	Toponimia
Α	429.400	4.098.800	1.121	Al SO Cerro del Castillejo
В	432.200	4.096.000	1.272	Cerro de los Mudos
С	428.960	4.094.540	1.389	Cristiano
D	424.380	4.094.940	980	Bco. del Cardeal
Е	426.620	4.099.640	990	Cortijo El Tejar

Las restricciones específicas de esta zona se pueden observar en la tabla 1.



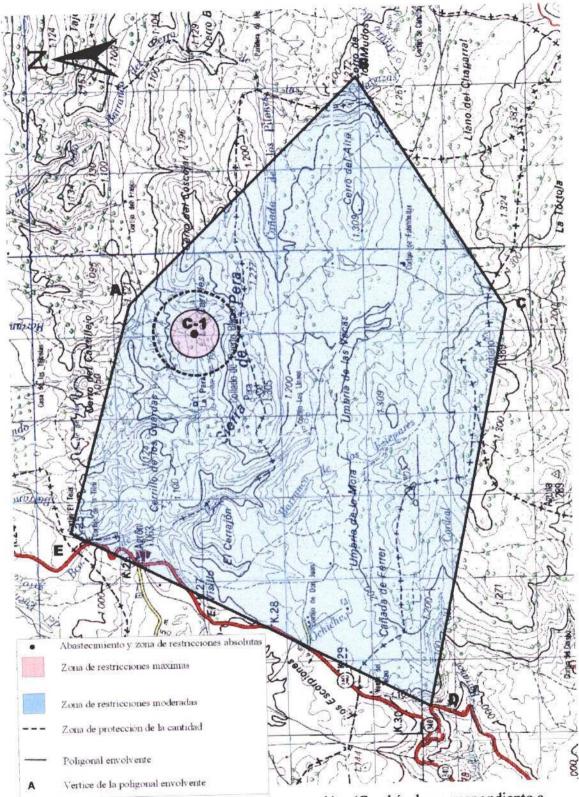


Figura 4. Delimitación de las zonas de protección. (Cuadrícula correspondiente a la hoja topográfica 1:50.000 de Padul (1.026).



Tabla 1

DEFINICIÓN DE ACTIVIDADES	Z. DE RE	STRICCIONES M	IÁXIMAS	Z. DE F	RESTRICCIONES	BAJAS
	Prohibide	Condicional	Permitido	Prohibido	Condicional	Permitido
ACTIVIDADES AGRÍCOLAS						
Uso de fertilizantes	*				*	
Uso de herbicidas	*				*	
Uso de pesticidas	*			•		
Almacenamiento de estiércol	•				•	
Vertido de restos de animales	*				•	
Ganadería intensiva	•			•		
Ganadería extensiva		*				*
Almacenamiento de materias fermentables para alimentación del ganado	*				*	
Abrevaderos-refugios de ganado		•				*
Silos	•				*	
ACTIVIDADES URBANAS						
Vertidos superficiales de aguas residuales urbanas sobre el terreno	+			•		
Vertidos de aguas residuales urbanas en pozos negros, balsas o fosas sépticas	*			*		
Vertidos de aguas residuales urbanas en cauces públicos	+			•		
Vertidos de residuos sólidos urbanos	•			+		
Cementerios	*			*		
ACTIVIDAD INDUSTRIAL						
Asentamientos industriales	*			•		
Vertidos de residuos líquidos industriales	•				*	
Vertidos de residuos sólidos industriales	+			*		
Almacenamiento de hidrocarburos	*			•		
Depósitos de productos radiactivos				*		
Inyección de residuos industriales en pozos y sondeos	•			•		
Conducciones de líquido industrial	*			•		
Conducciones de hidrocarburos	*			*		
Apertura y explotación de canteras	*				*	
Relleno de canteras o excavaciones	*			*		
OTRAS				,,		
Campings	•				*	
Ejecución de nuevas perforaciones o pozos no destinados para abastecimiento	*				*	



6. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

- El sondeo objeto de estudio es el nº de registro del ITGE 194250041, (Cueva de la Vieja).
- No existen focos de contaminación que posean un potencial significativo de afección sobre el sondeo de la cueva de la vieja.
- La delimitación de las distintas zonas de que consta el perímetro de protección se ha basado fundamentalmente en criterios hidrogeológicos, apoyándose en los cálculos realizados siguiendo el método de Wyssling.
- No existen problemas de abastecimiento, si bien, es constatable un elevado consumo de agua y, por tanto, una excesiva dotación (1.172 L/hab/dia).
- Para asegurar el abastecimiento sólo será necesario considerar la vida útil de las instalaciones de bombeo, como máximo 10 años, y prever las operaciones para su conservación consistentes en desinstalar los equipos actuales, efectuar un desarrollo del sondeo y un nuevo acondicionamiento e instalación de equipos de bombeo e impulsión mejor diseñados.

Fdo: Juan Antonio Luque Espinar Oficina de Proyectos del ITGE de Granada



BIBLIOGRAFÍA

- (1) ITGE-Diputación de Granada. 1990. Atlas hidrogeológico de la provincia de Granada.
- (2) ITGE-Junta de Andalucía. 1998. Atlas hidrogeológico de Andalucía.
- (3) ITGE. 1991. Guía metodológica para la elaboración de perímetros de protección de captaciones de aguas subterráneas.
- (4) ITGE-Diputación de Granada. 1995. Plan de control de recursos y gestión de captaciones de aguas subterráneas para abastecimientos urbanos de la provincia de Granada (primera fase).



ANEXOS



ANEXO 1



Ficha de inventario del punto de abastecimiento

Instituto Tecnológico GeoMinero de España	1) N° de registro 1942 Joo4 N° de puntos descritos		ORDENADAS ' Lambert
ARCHIVO DE PUNTOS ACUIFEROS ESTADISTICA	Hoja topográfica 1/50.000 Pc UU\ Número	Huss 5-3-7	5646665 0508
Croquis acotado o mapa detallado	Cuenca hidrográfica Unidad hidrogeológica Sistema aculfero	Cota	
figilia El Cerrajón	Siera de Albuziera Provincia Provincia Orance	6 Naturaleza	1:27-000 Jo-20 [2]
(7)	Término Municipal ASTON Toponimia (vec x le Vi	Profunciaciongad	de la obra secundana.
Tipo de perforación	rofundidad 120 cm Natur	equipo de extracción 41	BOMBA Naturaleza Verficul Capacidad Electropolipe Marca y tipo SP-150-A/IS
Reprofundizado el año	¿Tiene perimetro de protacción? Bibliografia del punto aculfero	ncia [2] Tov	Marca y tipo SP-60-A/S
Cantidad extraída (Dm²)	Documentos intercalados Entidad que contrata y/o ejecuta la ob Escala de representación	A ; To.000	PC I G H
Modificaciones efectuadas en los da Año en que se efectuó la modificaci	Redes a las que pertenece el punto itos del punto aculfero		
3	DESCRIPCION DEL COR	TE GEOLOGICO	
Número Edad Litología de orden geológica Litología	Profundidad del techo del muro in	Está ¿Es aculfero?	OBSERVACIONES
			•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••
	Sordeos 2D		
	Siameo 3	. אידים בין	•••••

. 3	Altura del agu				metros	. LITOLO	TOTAL PERAD CENT CO.
	respecto a t	Caudal m/h	Cota absoluta	Método			OGIAS (EDAD GEOLOGIC
	Altura del agui respecto a la referencia	m Ju	del agua	de medida			
]93][a 130		1077				
196		7 7 7 7 7	 				
┛╏╌┸╌╌╏┖ ┑┎╼┰┯═╏┎							••••••••••••
السال	<u> </u>			ļ			
	ENSAYO	S DE BOMBEC		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
				$\overline{\Box}$			
extraido (m¹/h)			$\overline{\Box}$			•••••
							
n del bom	ibeo	horas i	minutos [
ón en mei	tros						
isividad (i	m²/seo)			\Box			
_							•••••••••••
inte de air	macenamiento		<u> </u>		<u> </u>	•	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
							
extraido ((m³/h)						•••••••••••
in del bon	nbeo	horas	minutos				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
ián en me	trae	•		70 1	·····	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
			<u></u>	<u>-</u>			
isividad (m²/seg)		111!				
ente de al:	macenamiento						
		CA	RACTERIST	ICAS TE	CNICAS		
	PERFORAC	ION		(REVESTIN	MENTO
	Ø en mm.	OESERVAC	IONES	De	•	Ø en mm.	OBSERVACIONES
				04301	٠	300	Hiero
	•••••••••			•••••		••••••	
	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •					•••••	
						************	***************************************
	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
	•••••••••••••			· · · • · • · • · • · • · • · •			
,,,,,,							,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,
						.,,,,,,,,,,,,,,,,	
2//401	ONES	Fl n va	٨٠٠,٠	イッチロ		060	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	••••••	proe le	مار جا ا	wes c	باعه	ب	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	extraido (in del borr ión en me iísividad (ante de ali ién en me iísividad (ante de ali ién en me	ENSAYO extraido (m³/h) in del bombeo ión en metros isividad (m²/seg) ente de almacenamiento del bombeo ión en metros ián en metros	ENSAYOS DE BOMBEC extraido (m³/h) in del bombeo horas illustrated (m³/seg) ente de almacenamiento del bombeo horas licin en metros dich e	ENSAYOS DE BOMBEO ENSAYOS DE BOMBEO extraído (m¹/h) in del bombeo horas iminutos inion en metros inion en m	ENSAYOS DE BOMBEO ENSAYOS DE BOMBEO Extraído (m³/h) in del bombeo horas minutos interes minutos inter	ENSAYOS DE BOMBEO extraido (m¹/h) in del bombeo horas il minutos	ENSAYOS DE BOMBEO ENSAYOS DE BOMBEO ENSAYOS DE BOMBEO in del bombeo horas i minutos i indicatoria del bombeo horas i minutos i indicatoria del bombeo horas i indicatoria del bombeo ho

Instituto Tecnológico	N° de registro 19425 do 41 2 COORDENADAS ' Lambert
ARCHIVO DE PUNTOS ACUIFEROS	N° de puntos descritos. Hoja topográfica 1/50.000 Po dul Huso sees X
	Numero 1026
Igrido El Cerrajón S	Cuenca hidrográfica Gueuci (cui in Gueuci in
(7) Tipo de perforación	Pρντως; »- ¶ (a) MOTOR BOMBA
Trabajos aconsejados por	
Utilización del agua Abilo Cantidad extraída (Dm²) Durante III días	10 ¿Tiene perimetro de protección?
Modificaciones efectuadas en los d	stos del punto sculfero
ing the second s	DESCRIPCION DEL CORTE GEOLOGICO Nº de litologías descritas
Número Edad de orden geológica Litología	Profundidad del muro interconectado
	Aito de Agroia Sendeos J.D. Hotha
	ARCHIVO DE PUNTOS ACUIFEROS ESTADISTICA Croquis acotado o mapa detallado Iguilo El Cerrajón Tipo de perforación Rodo Trabajos aconsejados por Año de ejecución Prepriedente a propertion de la gua Año Prepriedente de la gua Año Prepried

9 MEDIDAS DE NIV	EL Y/O CAUDA	AL .		Co.	DLUMNA I	STRATIGRA	FICA
t U Altura del agu	Caudal	Cota absolute		metros	LITO	LOGIAS (EDAD GE	OLOGICA)
Fecha Garage respecto a la referencia	חלות	del agua	de medida	·····		••••••••	
120893 6 1230		1077					
		1041	į			****************	•••••••
	1277					*************	•••••••••
		·					••••••
	$\neg \cdots \cap \neg$						•••••••••••
			·			•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	• • • • • • • • • • • • • •
ENSAYO	S DE BOMBEO) 	···				••••••
Fecha						••••••	•••••
Caudal extraído (m 1/h)						•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	••••••
Duración del bombeo	horas	minutos					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
•			——————————————————————————————————————			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	******
epresión en metros						••••••	•••••
Transmisividad (m²/seg)							•••••
Coeficiente de almacenamiento						•••••••••	• • • • • • • • • • • • • • • • • • •
			<u> </u>	-		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	••••••
Fechs						• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	•••••
Caudal extraído (m³/h)							••••
cence: exmelon (W. W.)						· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	***********
Ouración del bombeo	horas	minutos		ļ		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•
epresión en metros	•						
ansmisividad (m²/seg)							·····
Coeficiente de almacenamiento	•				-	•	0 - 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
						·····	
•	CAF	RACTERIS	TICAS TE	CNICAS			mps 成會。 . nower
PERFORAC	ION		,		REVESTI	MIENTO	
a Ø en mm.	OBSERVAC	IONES		I	Ø en mm.	OBSERV	ACIONES
			04501	٠	300	Hiero	
		:			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		17.
					•••••••	1	14
						2	- 100 to
			•••		77.7	**************************************	
•••••••••	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		••••••				
				<u></u>			
OBSERVACIONES	حارم اع	ote	10721L	مباد	erzo		re
	prde le	WC al	ا لعدم	٠٠٠)	٤.	- management - management - july - s	
***************************************	٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠٠	▼. i 			······································	••••••••••	
)				····		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
Instruido por	ESTRAIN	SA.		******	••••	Fecha	2.41C.1.

L	INSTITUTE SERIAGICA	Nº de reç	jistro	5 4/	Coorder X	nadas geograficas Y
k:	Y MINERO DE ESPAÑA	N° de pur	ntos descritos	01	Coorden	adas lambert
L	ARCHIVO DE PUNTOS ACUIFEROS	Hoja top	ografica 1/50.000 P	ADUL	UTH: 427.050	V
	ESTADISTICA		Numero	1026	10	1.011.1.0
	Croquis acotado o mapa detalla	do	Cuenca hidrografica		Obias PROS	PECCIÓN DO AGDAS
	AGRON	N	GUADALQUIU	27 28		
	\ \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	1	Sistema acuifero S.L.C.C. De ALBUNUEL		Cota	40000
	E 15 0 16		4		Referencia topog	rafica 1:25.000
	Fuents Pribli	W	Provincia29	54		
			GRANADA	45	Naturaleza	Sondeo 4
L			Termino municipal	35 36 GRON	Profundidad de la	obra 1200C
		SONDE	Ter mino momerpoi		1	acuiferos atravesados
L	11-1	ZY	Toponimia WEVA DE LA	VIEZA 39		53 54
	Tipo de perforaciónRo	Topeno	LUSION 55	M	OTOR	BOMBA
	Trabajos aconsejados por		33			
ě.	-	T Z 1				Naturaleza
	Año de ejecución56	Profi	undidad	Tipo equipo d	de extraccion58	Capacidad
E.	Reprofundizado el año	Prof	undidad final	Potencia	59 61	Marca y tipo
	Utilización del agua	ن	Tiene perimetro de protec	ción?		7
6	ABPST. NVC. URB	E	Bibliografia del punto acu	ifero		1
		62	Documentos intercalados		·	
e.	Cantidad extraida (Dm³)		Entidad que contrata y/o	ejecuta la obr	. Ачто. 1	toron
		$\neg \neg \mid \cdot$	Escala de representación	***		7
	63	67	Redes a las que pertenece	el punto		PCIGH
	Durante 68 70 dias			***************************************		75 90
_						
	Modificaciones efectuadas	en los da	tos del punto acuífero 🛴	•••••		81
_	Año en que se efectuo la mo	dificación	·		·····	82 83
L		D.S.	SCRIPCION DE LOS AC	THEEDOS ATDA	VESADOS	02 03
	Numero de orden:					
	Edad Geologica					197 LK
_	Litología CALIZAS			1	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	
	Profundidad de techo			1	le techo	109
	Profundidad de muro	•••••	99 103	Profundidad d	le muro	(20
	Esta interconectado			Esta intercon	ectado	
	Nombre y direccion del propiel	ario I	Ayuntamiento de F	GREN		
	••••••					
	Nombre y dirección del contrati		WARE T D. MART	์ เฟ		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
	Nombre & direction dei coutrati					ere e e e e e e e e e e e e e e e e e e

			ĺ	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •			
٦	Fecha S Altura del agua Caudal respecto a la m³/h referencia		Metodo de		••••••		
L	referencia my 11	agua n	nedida				***********
	120893 0 2300				***************************************	*************************	
7	1 2 0 8 9 3 0 23 0 137 138 142	}	ļ				
			ļ		••••••	••••	
	143 146 149 150 154 155 159		ļ		•• •• •• •• • • • • • • • • • • • • • •		
٦			ļ. .		••••••••••	•• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
ŀ	160 165 166 167 171 172 176				• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	ENSAYOS DE BOMBE	0	ļ				• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
7			ऱ~~┤		•••••		
	Fecha		<u></u>]			·····	•••••••
	Caudal extraido (m³/h)	"	"]		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	••••••••••••••••••	
ı	Caudal extraido (m-/n)	183	取 …			•• •••••	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
	Duración del bombeo horas	minu.	92		******	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	······································
	Depresión en m.]]		······································	***************************************	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
١		197	" "		•••••••••••••••••	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••	•••••••
	Transmisividad (m³/seg)	<u> </u>	n2	••••••••	•••••••••••	***********************	••••••
Ц	Coeficiente de almacenamiento] [••••••••	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	*****************	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •
}		205	707		•••••••••••	******************************	
	Fecha		7 ["			•••••••••••••••••	
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	208	23		••••••••••		••••••
.	Caudal extraido (m³/h)	214					• • • • • • • • • • • • • • • • • • •
l	Duración del bombeo horas 🔲	minu.	ا لــ			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
۶	219	221 7227	2			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	
١	Depresión en m.	224 - 7	28			••••••	·····
	Transmisividad (m²/seg)	229 7	335	••••••••	*************	•••••••••••	
	Coeficiente de almacenamiento	254	7.58				
4	DATOS COMPLEMENTARIO	OS DE	SONDE	OS DEL	P. A . N .	U .	-
	Fecha de cesión del sondeo	44		Resultado del sondeo			
4	Coste de la obra en millones de pts.	747		Caudal ce	dido (m³/h)	749	1
	CARACTERIS	TICA	S T	ECNI	CAS		
L	PERFORACION		REVESTIMIENTO				
1		1		KEVESII	MIENTO		
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES	B DE A	Ø interior	espesor en	M I E N T O	O B S ERVACION	E\$
l	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES	0 - 120	ø interior			O B S ERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES			espesor en	Naturaleza	OBSERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES			espesor en	Naturaleza	OBSERVACION	E S
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONE!			espesor en	Naturaleza	OBSERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES	0-120		espesor en	Naturaleza	OBSERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONES	0-120		espesor en	Naturaleza	O B S ERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONE!	0-120		espesor en	Naturaleza	O B S ERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONE!	0-120		espesor en	Naturaleza	O B S ERVACION	ES
	DE A Ø en m.m. OBSERVACIONE!	0-120		espesor en	Naturaleza	O B S E RVACION	ES
	OBSERVACIONES OBSERVACIONES La bomba todavía Instruido por Rafael Ortega	0-120	ucueub	espesor en 3-4	Naturaleza In en Ro		المحام



ANEXO 2



Puntos de agua situados dentro de la poligonal envolvente que el IGME tiene inventariados



Puntos de agua que el IGME tiene inventariados en el interior de la poligonal del abastecimiento de Agrón:

Nº de Inventario	Coordenada X	Coordenada Y
1942-5-6	428.152	4.097.793
1942-5-13	425.615	4.096.367
1942-5-14	427.965	4.096.624
1942-5-15	429.800	4.095.600
1942-5-19	426.525	4.098.578
1942-5-20	426.451	4.098.579
1942-5-23	424.780	4.095.900
1942-5-40	425.400	4.096.680
1942-5-41	427.050	4.097.775
1942-5-42	425.925	4.096.425
1942-5-43	429.150	4.095.825
1942-5-44	430.050	4.095.750
1942-5-45	425.275	4.096.900
1942-5-60	426.300	4.097.100
1942-5-61	426.150	4.097.120
1942-5-62	425.500	4.097,300