

Un método inverso para estimación de la temperatura inicial de yacimientos geotérmicos

Alfonso García-Gutiérrez¹, José R. Ramos-Alcántara² y Víctor M. Arellano-Gómez¹

¹Instituto de Investigaciones Eléctricas, Gerencia de Geotermia, Av. Reforma 113, Col. Palmira, Cuernavaca, Morelos, 62490, México. E-mail: aggarcia@iie.org.mx. ²Centro Nacional de Investigación y Desarrollo Tecnológico, Departamento de Ingeniería Mecánica, Av. Palmira Esq. Apatzingán, Col. Palmira, Cuernavaca, Mor., 62490, México.

Resumen

Se presenta un método para la estimación de la temperatura inicial de las formaciones de yacimientos geotérmicos. El método se basa en teoría de control donde las temperaturas medidas o registros de temperatura se comparan con las correspondientes temperaturas simuladas a diferentes tiempos de pozo cerrado. La comparación se hace usando un algoritmo de control el cual hace cambios a las temperaturas de yacimiento originalmente supuestas y realiza iteraciones hasta que se obtiene el mejor ajuste entre los registros de temperatura y las temperaturas simuladas. La simulación del transporte de fluidos y calor en el pozo incluye los procesos de circulación y paro en presencia de pérdidas de circulación, modelados a partir de balances macroscópicos de *momentum* y energía. Los procesos de transporte en la formación consideran al yacimiento como un medio poroso isotrópico y el flujo de fluidos es descrito mediante la Ley de Darcy. Con este modelo se genera el campo de temperaturas, presiones y velocidades como función del tiempo y del espacio. El método se probó usando datos del pozo LV-3 del campo geotérmico Las Tres Vírgenes, Baja California Sur, México. Las temperaturas estimadas de la formación no perturbada o iniciales se comparan dentro de $\pm 15^\circ \text{C}$ con las temperaturas medidas, lo cual es un resultado aceptable desde el punto de vista ingenieril.

1. Introducción

Las temperaturas de las formaciones geotérmicas constituyen un parámetro importante para de los yacimientos geotérmicos para su explotación en la generación eléctrica y el uso directo del calor. Estas temperaturas benefician actividades de la geotermia tales como la localización de zonas permeables en pozos, evaluación de reservas energéticas y gradientes geotérmicos, apoyo a registros de pozo, diseño de fluidos de perforación y lechadas cementantes, entre otras (e.g., Grant *et al.*, 1969; Ascencio *et al.*, 1994; Takahashi *et al.*, 1997; García *et al.*, 1998a,b; García *et al.*, 2000; Santoyo *et al.*, 2000).

Las temperaturas de formación en un pozo se obtienen a partir de (1) registros de temperatura (Dowdle and Cobb, 1975; Ascencio *et al.*, 1994); (2) temperaturas de entrada y salida de fluidos de perforación (Takahashi *et al.*, 1997; Osato *et al.*, 2003); (3) correlaciones empíricas (Farris, 1941; Kutasov and Targhi, 1987), y (4) inclusiones fluidas (Fujino and Yamasaki, 1985). Las correlaciones empíricas fueron desarrolladas en la industria petrolera y tienden a sobreestimar las temperaturas de las formaciones geotérmicas mientras que las inclusiones fluidas pueden no resultar económicas. Los demás métodos pueden agruparse en:

- Clase A – Métodos analíticos *sencillos*, los cuales se concentran en la parte más profunda del pozo donde se miden las temperaturas de pozo. El método de Horner es quizá el más representativo y usado (Dowdle and Cobb, 1975; Kritikos and Kutasov, 1988; Hasan and Kabir, 1994; Ascencio *et*

al., 1994).

- Clase B o métodos de simulación, los cuales tratan de reproducir toda o gran parte de la historia térmica del pozo y la formación circundante (e.g., Raymond, 1969; Wooley, 1980; Luhesi, 1983; Arnold, 1990; Beirute, 1991; García-Gutiérrez et al., 1998a; 1998b; 2000; Ramos-Alcántara, 2004; Olea-González, 2007). En esta clase se tienen dos enfoques: (1) A partir de las temperaturas de entrada y salida del fluido de perforación (Takahashi et. al., 1997; Osato et al., 2003), y (2) A partir de registros de temperatura medidos a pozo cerrado (e.g., García-Gutiérrez et. al., 2002; Ramos-Alcántara, 2004; Olea-González, 2007). Matemáticamente, ambas clases son del tipo de métodos inversos o mal planteados (ill-posed) donde la condición inicial- la temperatura imperturbada de la formación, es desconocida.

En el presente trabajo se describe un método para la estimación de la temperatura inicial de las formaciones de yacimientos geotérmicos basado en teoría de control y registros de temperatura basado en los trabajos de Ramos-Alcántara (2004) y Ramos-Alcántara et al. (2005).

2. Temperaturas de Yacimiento o Formación

2.1. Metodología

Se simularon los campos de temperatura, velocidad y presión en el pozo y la formación durante la circulación de fluidos y paro de perforación usando una versión modificada de Geotrans (García et al., 2000). Enseguida, las temperaturas de lodos de perforación se ajustaron a los registros de temperatura a diferentes profundidades y tiempos de reposo usando un algoritmo de control. Debido a la naturaleza transitoria del proceso simulado, se requiere de una condición inicial de temperatura, la cual se desconoce, por lo que la simulación inicia con valores supuestos de la temperatura inicial del yacimiento, la porosidad y las pérdidas de circulación, los cuales se varían automáticamente para mejorar el ajuste, y sus valores finales se obtienen cuando se satisface un criterio de error (Ramos-Alcántara, 2004).

2.2. Modificaciones a Geotrans

El nuevo código incluye un balance macroscópico de momentum para estimar la presión y velocidad en el pozo. La formación se considera como un medio poroso mediante una ecuación de energía promediada en volumen para estimar el campo de temperaturas mientras que los campos de velocidad y presión se obtienen de un modelo Darciano promediado en volumen. El código modificado es ejecutado como subrutina desde el programa principal que contiene al algoritmo de control (Ramos-Alcántara, 2004).

2.3. Algoritmo de control para inversión de temperaturas

El proceso de inversión para estimar la temperatura inicial de formación a partir de temperaturas registradas y simuladas consiste en simular la circulación de fluidos y paro de perforación partiendo de un perfil supuesto de temperatura inicial y de datos del pozo y las pérdidas de circulación. Las temperaturas del lodo simuladas durante el reposo se ajustan a los registros de temperatura a diferentes profundidades y tiempos usando el algoritmo de control, el cual varía la temperatura inicial y otras

variables independientes, si se usan, hasta que se satisfaga un criterio de error. Las temperaturas iniciales de la última iteración se toman como la verdadera temperatura inicial de la formación o yacimiento. El algoritmo se basa en control proporcional que proporciona una acción de control sobre el error de regulación:

$$\frac{dT_{ift}}{dt} = -\frac{e_{reg}}{\tau} \quad (1)$$

donde τ es una constante de tiempo y e_{reg} es un error de regulación, el cual se define en el punto de ajuste (setpoint) como $e_{reg} = (T_{log} - T_{sim})$. Con esta expresión y el uso de una aproximación de diferencias finitas para la derivada de la Ec. (1), se obtiene:

$$T_{ift}^{t+\Delta t} = T_{ift}^t - \frac{(T_{log} - T_{sim})}{\tau^*}; \quad \tau^* = \frac{\tau}{\Delta t} \quad (2)$$

donde $t+\Delta t$ indica tiempo presente y t denota tiempo pasado. La Fig. 1 muestra la idea del algoritmo, el cual indica que se dispone de temperaturas simuladas y registros de temperatura en aproximadamente las mismas condiciones. Ambos conjuntos de temperatura se comparan punto a punto hasta que se ajustan el uno al otro. El proceso depende de muchas variables, especialmente de la temperatura inicial de la formación, es decir, de la condición inicial del problema matemático.

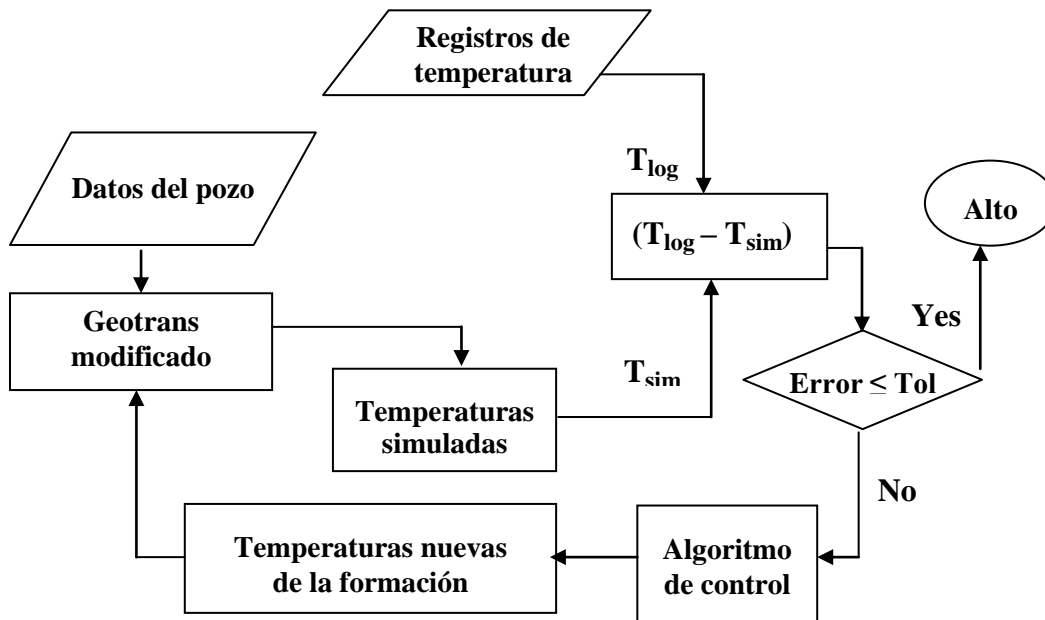


Figura 1. Algoritmo de control del problema inverso

3. Estimación de T_{sim}

3.1. Modelo térmico del pozo

El modelo térmico del pozo incluido en la versión original de Geotrans se describe en detalle por García-Gutiérrez et. al., (2000). Sin embargo, en la versión modificada, las temperaturas de formación se obtienen a partir de un modelo de una ecuación promediada en volumen considerando a la formación

como un medio poroso isotrópico con conducción y en 2D. Se incluyen además modelos de la hidrodinámica del pozo y la formación circundante para estimar las distribuciones de presión y velocidad.

3.2 Hidrodinámica del pozo

La presión y velocidad en el tubo de perforación y el espacio anular se obtienen de balances macroscópicos de *momentum* bajo las siguientes suposiciones (Ramos-Alcántara, 2004):

- (i) Flujo estacionario desarrollado completamente,
- (ii) Fluido de perforación incompresible con propiedades constantes, y
- (iii) Área transversal constante en dirección axial

Las ecuaciones gobernantes en términos de masa son:

$$\frac{1}{A} \frac{\partial W}{\partial z} - \phi = 0 \quad (3)$$

$$\frac{1}{A^2} \frac{\partial W^2}{\partial z} = -\partial z - \frac{fW^2}{2A\rho} - \rho g \quad (4)$$

donde W es el flujo másico, f es un coeficiente de pérdidas por fricción y ϕ es un término fuente de masa que representa las pérdidas de circulación y es nulo en el tubo de perforación. Las pérdidas por fricción están dadas por:

$$f = [1.82 \log(\text{Re}) - 1.64]^{-2} \quad (5)$$

donde Re es el número de Reynolds. Un balance de masa en el anillo da:

$$W_1 = W_2 + W_3 \quad (6)$$

donde W_1 y W_2 son los flujos de entrada y salida del fluido de perforación, y W_3 representa el flujo másico que se pierde hacia la formación. Este modelo se resolvió usando diferencias finitas implícitas.

3.3. Modelo térmico de la formación

Matemáticamente, el promediado en volumen permite derivar rigurosamente ecuaciones del continuum para sistemas de varias fases (Whitaker, 1999). El presente modelo se basa en conservación de masa, *momentum* y energía para un medio poroso efectivo (Ramos-Alcántara, 2004). La ecuación de energía considera conducción y convección bidimensional debido a que el flujo de fluido se localiza en los intersticios de los poros de la roca del yacimiento. El sistema físico del yacimiento bajo consideración es un medio fracturado, ilustrado en la Fig. 2, donde la fase σ representa una fase sólida rígida impermeable y la fase o representa un fluido incompresible. El volumen escogido es usado para desarrollar las ecuaciones promediadas en volumen que describen el transporte de masa, *momentum* y energía. El modelo de transporte de energía promediado en volumen en un sistema geotérmico se obtiene como un modelo de una ecuación a partir de las ecuaciones de transporte de las fases

individuales del sólido y líquida y usando el principio de equilibrio térmico local (Quintard y Whitaker, 2000; (Ramos-Alcántara, 2004).

$$\langle \rho \rangle C_p \frac{\partial \langle T \rangle}{\partial t} + (\rho C_p)_o \langle \mathbf{v}_o \rangle \cdot \nabla \langle T \rangle = \nabla \cdot [\mathbf{K}^* \cdot \nabla \langle T \rangle] \quad (7)$$

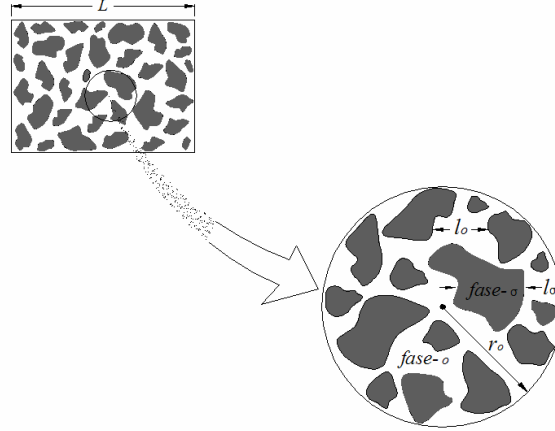


Figura 2. Volumen promediante de dos fases en un yacimiento geotérmico

donde $\langle \mathbf{v}_o \rangle$ es la velocidad superficial promedio, $\langle T \rangle$ es la temperatura espacial promedio, $\langle \rho \rangle C_p$ es el producto de la densidad promedio y el calor específico del medio, $(\rho C_p)_o$ es el producto de la densidad promedio y el calor específico de la fase fluida y $\mathbf{K}^* (= \mathbf{K}_{eff} + \mathbf{K}_D)$ es el tensor total efectivo de conductividad térmica que incluye la contribución de la dispersión térmica. La Ec. (7) permite obtener las temperaturas espaciales promedio si se conocen las velocidades.

Para la solución del tensor efectivo de conductividad térmica y del problema de cerradura, se usan las ecuaciones de Kaviani (1999):

$$\mathbf{K}^*_{\parallel} = (k_{\sigma} + k_1 \text{ Pe } k_o); \quad k_1 = 0.7 - 0.8 \quad (8)$$

$$\mathbf{K}^*_{\perp} = (k_{ef} + k_2 \text{ Pe } k_o); \quad k_2 = 0.1 - 0.3 \quad (9)$$

donde

$$k_{ef} = \frac{2\varepsilon_o + (3 - 2\varepsilon_o)(k_R)}{3 - 2\varepsilon_o * \varepsilon_o k_R} (k_o); \quad k_R = (k_{\sigma} / k_o) \quad (10)$$

donde \mathbf{K}^*_{\parallel} y \mathbf{K}^*_{\perp} son los componentes longitudinal y transversal del tensor total efectivo de conductividad térmica, k_o y α_o son la conductividad y difusividad térmicas de la fase fluida, respectivamente, k_{σ} es la conductividad térmica de la fase sólida, y Pe es el número de Peclet. Este modelo se resolvió mediante diferencias finitas implícitas y el algoritmo ADI para obtener las temperaturas promediadas en volumen de la formación (Ramos-Alcántara, 2004).

3.4. Hidrodinámica de la formación del yacimiento – Flujo Darcy

Las ecuaciones gobernantes en 2D promediadas en volumen del transporte de un fluido incompresible

en un medio poroso son (Ramos-Alcántara, 2004) son:

$$(i) \quad \text{Conservación de Masa: } \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r \langle u_r \rangle) + \frac{\partial}{\partial z} \langle u_z \rangle + \frac{q}{\rho_o} = 0 \quad (11)$$

(ii) Conservación de *Momentum* en dirección radial:

$$\langle u_r \rangle = -\frac{K}{\mu_o} \left(\frac{\partial \langle p_o \rangle^o}{\partial r} \right) \quad (12)$$

(iii) Conservación de *Momentum* en dirección axial:

$$\langle u_z \rangle = -\frac{K}{\mu_o} \left(\frac{\partial \langle p_o \rangle^o}{\partial z} - \rho_o g \frac{\partial Z}{\partial z} \right) \quad (13)$$

donde g es la aceleración de la gravedad, μ_o es la viscosidad dinámica, ρ_o es la densidad, $\langle p_o \rangle^o$ es la presión intrínseca, $K (= \mathbf{K}_o = K_r = K_z)$ es la permeabilidad absoluta del medio poros isotrópico y q es un término fuente de masa. Despreciando la velocidad axial promedio, caso práctico, en comparación con la velocidad axial del fluido, se obtiene:

$$\frac{K}{\mu_o} \frac{\partial^2 \langle p_o \rangle^o}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{K}{\mu_o} \frac{\partial \langle p_o \rangle^o}{\partial r} + \frac{q}{\rho_o} = 0 \quad (14)$$

con condiciones de frontera impermeables dadas por:

$$\frac{\partial \langle p_o \rangle^o}{\partial r} = 0 \quad \text{en } r = R \quad \forall z \quad (15)$$

$$\frac{\partial \langle p_o \rangle^o}{\partial r} = 0 \quad \text{en } r \rightarrow \infty \quad \forall z \quad (16)$$

Las presiones se obtienen de las Ecs. (14)-(16), y enseguida se obtienen las velocidades superficiales promedio con la Ec. (13). La permeabilidad se obtiene del modelo de un arreglo de esferas (Whitaker, 1999) La Fig. 3 muestra el dominio de computacional usado para la estimación de presiones por el método de volumen finito (Patankar, 1980).

4. Resultados y discusión

El presente método fue aplicado a la estimación de las temperaturas inicial es de formación del pozo LV-3, centrándose en el intervalo de profundidades de interés para la producción de fluidos geotérmicos, es decir, en la zona del yacimiento que corresponde a la etapa de 0.22 m de diámetro entre 1281m y 1671 m. Los registros de temperatura disponibles se tomaron entre 6 y 24 horas hasta 1996 m de profundidad. Los datos del pozo se muestran en la Tabla 1.

4.1. Hidrodinámica de la formación

Los campos de presión y velocidad del tubo de perforación y anulo se calcularon primero considerando las pérdidas de circulación. Enseguida, las presiones del anulo se usaron como condiciones de frontera

para resolver el modelo hidrodinámico de la formación. Se usó una permeabilidad de yacimiento (medio poroso isotrópico) de $6.858 \times 10^{-12} \text{ m}^2$, estimada para un diámetro de partícula de $10 \times 10^{-3} \text{ m}$ y porosidades ente 4 y 10% (Ramos-Alcántara, 2004).

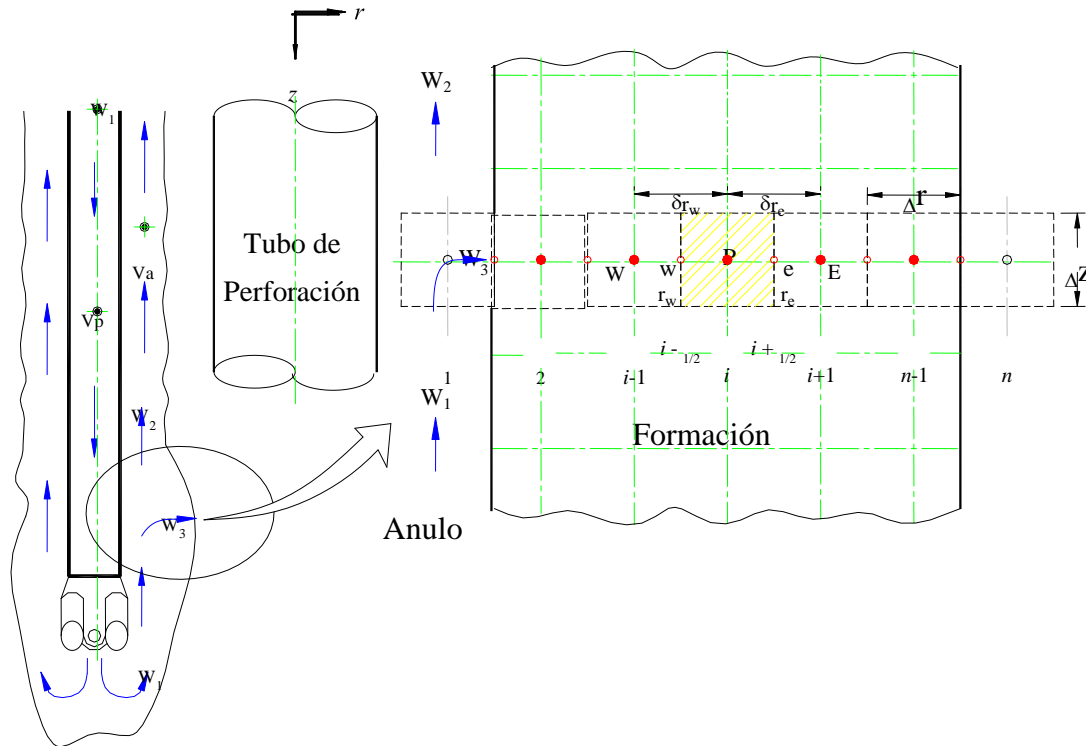


Figura 3. Dominio computacional por volumen finito para la hidrodinámica del yacimiento

La Fig. 4 muestra la distribución de velocidades en el yacimiento alrededor del pozo LV-3, obtenido con el moldeo de flujo darciano promediado en volumen. Se observa flujo del fluido de perforación en los nodos axiales 18, 21, 22, 23 y 24, que corresponden a las profundidades del pozo donde ocurrieron las pérdidas de circulación: 1281, 1416, 1460, 1506 and 1685 m, de acuerdo al reporte de perforación. Las velocidades calculadas están en el intervalo de 10^{-6} a 10^{-7} m/s . Esto indica la existencia de flujo reptante o de Stokes en la formación del yacimiento de este pozo, y confirma las suposiciones del modelo y el modelado satisfactorio de las pérdidas de circulación.

4.2. Estimación de las temperaturas de la formación imperturbada

Los registros de temperatura del pozo LV-3 a 6, 12, 18 y 24 horas de reposo se muestran en la Fig. 5. También se incluyen las temperaturas obtenidas del gradiente geotérmico como referencia. La Fig. 6 muestra una comparación de las temperaturas medidas, o registros de temperatura, y las temperaturas simuladas, las cuales se obtuvieron usando el modelo matemático y el algoritmo de control descrito arriba. También se incluyen las temperaturas medidas y calculadas iniciales o imperturbadas del yacimiento. De la Fig. 6 se observa que los perfiles de temperatura simulados con el pozo en reposo se ajustan satisfactoriamente a los registros de temperatura con una diferencia máxima de unos 15°C , la cual ocurrió entre 1000 m y 1200 m de profundidad con un tiempo de reposo de 6 horas, sin embargo, los

ajustes mejoran a mayor tiempo de reposo. Para tiempos cortos de reposo, la recuperación térmica observada de las mediciones de temperatura parece ser más lenta que la simulada. Esto puede deberse al efecto pronunciado que la temperatura tiene sobre las propiedades termofísicas de los fluidos de perforación, y en menor grado de los materiales sólidos del pozo y yacimiento que intervienen en el intercambio de calor, efectos no considerados en el presente trabajo.

Terminación del Pozo				
Etapas	1	2	3	4
Diámetro de agujero, m	0.66	0.44	0.31	0.22
Longitud, m	48.00	354.00	879.00	719.00
Diámetro de TP, m	0.1143	0.1143	0.1143	0.1143
Espesor de TP, m	0.0074	0.0074	0.0074	0.0074
Propiedades térmicas y de transporte				
Material	K W/(m ² -K)	Cp J/(kg-K)	ρ kg/m ³	μ Pa-s
Formación	1.86	930.00	2620.00	
Cemento	0.7	2000.00	3140.00	
Metal	43.3	440.00	7800.00	
Fluido de perforación	0.23	1990.00	282.00	0.000076
Datos de temperatura y flujo				
Temperatura de entrada °C	Temperatura de superficie °C	Flujo másico kg/s	Gradiente geotérmico °C/m	
30.00	30.00	24.72	0.12	

Tabla 1. Datos del pozo LV-3

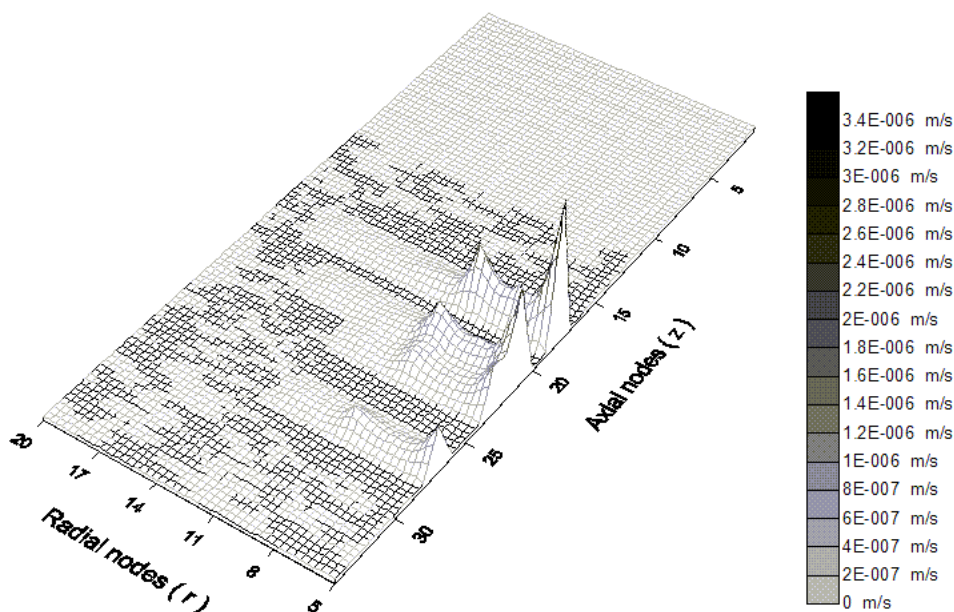


Figura 4. Campo de velocidades en la formación alrededor del pozo LV-3

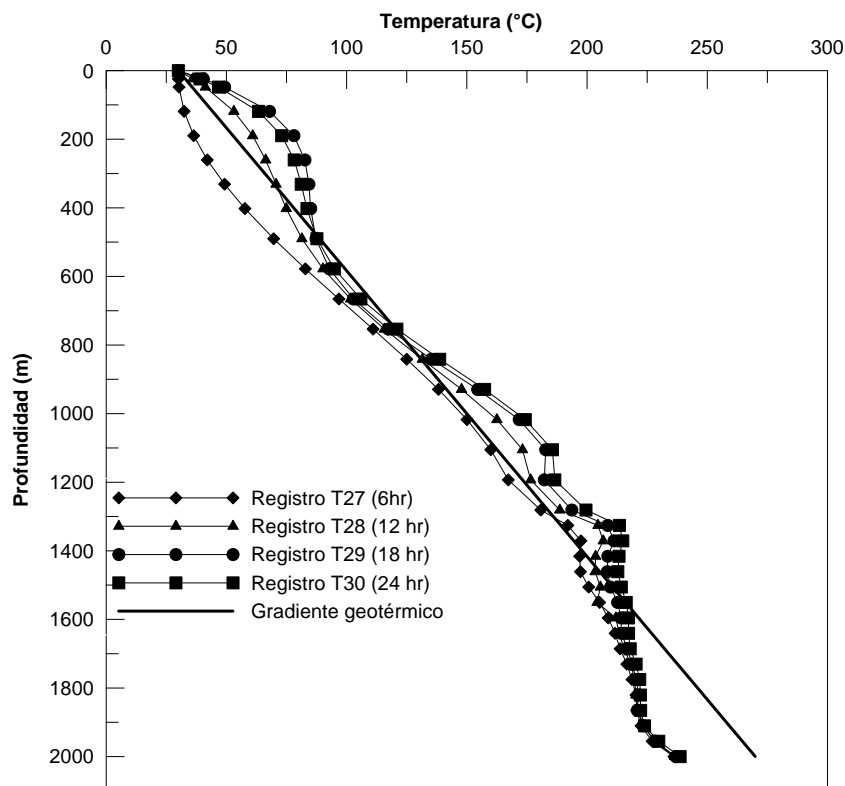


Figura 5. Registros de temperatura del pozo y gradiente geotérmico

De las Figs. 5 y 6 también se observa que el registro de 6 horas difiere en forma de los demás registros en los intervalos de profundidad de 0 a 600 m y de 900 a 1200 m. Estos intervalos están por encima de la zona permeable del yacimiento (1300 – 2000 m), y por ende, este hecho puede ser marginal desde el punto de vista de producción de fluidos geotérmicos. Por el contrario, se obtuvo un ajuste satisfactorio entre temperaturas simuladas y registros de temperatura en la zona de pérdidas de (1281-1685 m). De la Fig. 6 se observa también que las temperaturas iniciales o imperturbadas de yacimiento tanto medidas como las obtenidas mediante la presente inversión matemática es buena. La diferencia típica es de 7% ($\approx 13^{\circ}\text{C}$) desde los 500 m hasta la profundidad total del pozo, sin embargo 100 m y 400 m, las diferencias son mayores, con un máximo de 26% ($\approx 19.8^{\circ}\text{C}$) a 331 m. Estas elevadas diferencias se localizan lejos de la zona productiva del yacimiento y zona aceptables desde un punto de vista práctico.

5. Discusión

Los resultados del presente trabajo indican que el presente método es adecuado para la estimación de las temperaturas iniciales de un yacimiento geotérmico a partir de datos de perforación de un pozo, y que el presente modelo matemático es una aproximación razonable de los procesos de circulación y paro en presencia de pérdidas de circulación. El algoritmo de inversión proporciona un ajuste adecuado de las temperaturas simuladas a los registros de temperatura cambiando la temperatura inicialmente supuesta del yacimiento, es decir, la condición inicial desconocida del problema inverso, y la temperatura imperturbada resultante del yacimiento se compara satisfactoriamente con las temperaturas estabilizadas

medidas en el pozo. El modelado en detalle de la zona del yacimiento donde ocurren las pérdidas de circulación resulta en una mejor estimación de las temperaturas imperturbadas del yacimiento, aunque aún se requiere de modelos más detallados y extensos para mejorar las estimaciones. También es deseable realizar pruebas más extensivas de la presente metodología.

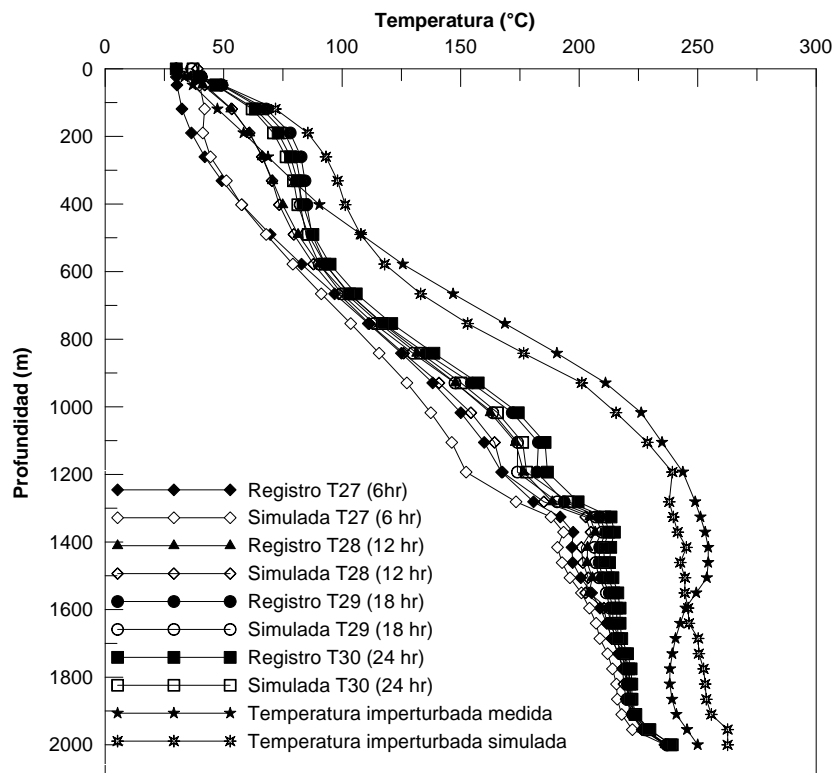


Figura 6. Ajuste de temperaturas simuladas a los registros de perforación del pozo LV-3 y temperaturas iniciales de yacimiento medidas y estimadas con el presente método.

6. Conclusiones

Se desarrolló una metodología para estimar las temperaturas imperturbadas de los yacimientos geotérmicos, la cual consiste de un modelo mejorado de la circulación y paro de un pozo en perforación en presencia de pérdidas de circulación y de un problema inverso basado en teoría de control para su solución. La consideración de la formación como un medio poroso isotrópico y su modelado mediante promedios volumétricos permitió entender mejor los fenómenos de transporte en el yacimiento en mayor detalle. La aplicación del modelo y del algoritmo de inversión para la estimación de las temperaturas iniciales del yacimiento del pozo LV-3 de Las Tres Vírgenes se realizó satisfactoriamente. La diferencia entre temperaturas medidas y estimadas mostró una diferencia típica de 7% ($\approx 13^{\circ}\text{C}$) desde 500 m hasta el fondo del pozo, con diferencias máximas 26% ($\approx 19.8^{\circ}\text{C}$) a 331 m. Estos resultados son aceptables para aplicaciones prácticas y se requieren realizar más pruebas con el presente método.

Agradecimientos: Los autores agradecen a las autoridades del Instituto de Investigaciones Eléctricas y del Centro Nacional de Investigación y Desarrollo por su permiso y apoyo para publicar el presente

trabajo.

Referencias

- Arnold, F.C., 1990. Temperature variation in a circulating wellbore fluid. *Journal of Energy Resources Technology*, 112:79-83.
- Ascencio, F., A. García, J. Rivera, y V. Arellano, 1994. Estimation of undisturbed formation temperatures under spherical radial heat flow conditions, *Geothermics*, 23(4): 317-326.
- Beirute, R.M., 1991. A circulating and shut-in well-temperature-profile simulator. *Journal of Petroleum Technology*, September, pp. 1140-1146.
- Dowdle, W. L., and W.M. Cobb, 1975. Static formation temperatures from well logs – an empirical method, *Journal of Petroleum Technology*, November pp. 1326-1330.
- Farris, R.F., 1941. A practical evaluation of cement for oil wells. In: *Drilling Production Practice*, American Petroleum Institute, 11:283-292.
- Fujino, T., and T. Yamasaki, 1985. The use of fluid inclusion geothermometry as an indicator of reservoir temperature and thermal history in the Hatchobaru geothermal field, Japan. *Geothermal Resources Council Transactions*, 9:429-433.
- García-Gutiérrez, A., E. Santoyo, G. Espinosa, and I. Hernández, 1998a. Estimation of temperatures in geothermal wells during circulation and shut-in in the presence of lost circulation. *J. Transport in Porous Media*, 33(12):103-127.
- García-Gutiérrez, A., I. Hernández, G. Espinosa, and E. Santoyo, 1998b. TEMLOPI: A thermal simulator for estimation of drilling mud and formation temperatures during drilling of geothermal wells. *Computers and Geosciences*, 24(5):465-477.
- García-Gutiérrez, A., G. Espinosa, E. Santoyo, P. Mendoza, and I. Hernández, 2000. GEOTRANS: A computer code for estimating transient temperatures in the completion of geothermal wells with drilling losses. *Proc. World Geothermal Congress*, Kyushu – Thohoku, Japan, May 28-June 10, pp. 4023-4028.
- García-Gutiérrez, A., G. Espinosa, A. Vázquez, J. De León, M. Rodríguez, and V. Arellano, 2002. Estimation of formation temperatures using simulation and optimization techniques of circulation and shut-in processes. In: *Proc. Intl. Conf. the Earth's Thermal Field and Related Research Methods*, Moscow, Russia, 17-20 June, pp. 73-77.
- Grant, M.A., I.G. Donaldson, and P.F. Bixley, 1969. *Geothermal Reservoir Engineering*, Academic Press, New York.
- Hasan, A.R., and C.S. Kabir, 1994. Static reservoir temperature determination from transient data after mud circulation. *SPE Drilling and Completion*, March, pp. 17-24.

- Kaviany, M., 1999. Principles of heat transfer in porous media. Springer-Verlag, New York, USA.
- Kritikos, W.R., and I.M. Kutasov, 1988. Two-point method for determination of undisturbed reservoir temperature. *SPE Formation Evaluation Journal*, March, pp. 222-226.
- Kutasov, I. M., and A.K. Targhi, 1987. Better deep-hole BHTC estimations possible. *Oil and Gas Journal*, May, pp. 71-73.
- Luhesi, M.N., 1983. Estimation of formation temperature from borehole measurements. *Geophysical Journal of the Royal Astronomical Society*, 74:747-776.
- Olea-González, U., 2007. Transferencia de Calor en la Construcción de Pozos Petroleros: Método Inverso, Tesis Doctoral, Centro Nacional de Investigación y Desarrollo Tecnológico, Cuernavaca, México. Inédito.
- Osato, K., S. Ujo, and S.P. White, 2003. Prediction of formation equilibrium temperature while drilling based on drilling mud temperature: inverse problem using TOUGH2 and wellbore thermal model. In: *Proceedings TOUGH Symposium 2003*, Lawrence Berkeley National Laboratory, Berkeley, California, USA.
- Patankar, S.V. 1980. Numerical heat transfer and fluid flow. McGraw-Hill, New York, USA.
- Quintard, M., and S. Whitaker, 2000. Theoretical analysis of transport in porous media. In: *Handbook of Heat Transfer in Porous Media* (Hadim, H. and Kambiz V., Eds.). Marcel Decker, Inc., New York, USA.
- Ramos-Alcántara, J.R., 2004. Estimación de temperaturas de yacimientos geotérmicos a partir de las temperaturas de entrada y salida de los fluidos de perforación. Tesis de Maestría, Centro Nacional de Investigación y Desarrollo Tecnológico, Cuernavaca, México. Inédito.
- Ramos-Alcántara, J.R., A. Vázquez-Rodríguez, R. Salazar-Mendoza, and O. Cázares-Candia, 2005. Estimation of unperturbed formation temperatures of geothermal reservoirs by mud temperature logs taken while drilling a geothermal well (inverse problem). *Geothermal Resources Council Transactions*, 31: 575-579.
- Raymond, L.R., 1969. Temperature distribution in a circulating drilling fluid. *Journal of Petroleum Technology*, March, pp. 333-341
- Santoyo, E., A. García, G. Espinosa, I. Hernández, and S. Santoyo, 2000. STATIC_TEMP: A useful computer code for calculating static formation temperatures in geothermal wells. *Computers and Geosciences*, 26:201-217.