DAÑO DE FORMACIÓN: DAÑO GEOMECÁNICO

Presentado por:

Ximena A. Rodríguez Flórez Ingeniera Geóloga Estudiante maestría IP

UNIVERSIDAD NACIONAL DE COLOMBIA – SEDE MEDELLÍN Diciembre/ 2016











Agenda

- Concepto de esfuerzo.
- Esfuerzos principales y presión de poro.
- Daño de formación geomecánico.
- Fenomenología del daño geomecánico.
- Reservorios sensitivos a esfuerzos.
- Tipos de daño geomecánico.
- Evaluación del daño geomecánico.
- Retos del daño geomecánico.
- Por qué estudiar el daño geomecánico.
- Ejemplo modelo diagnóstico.





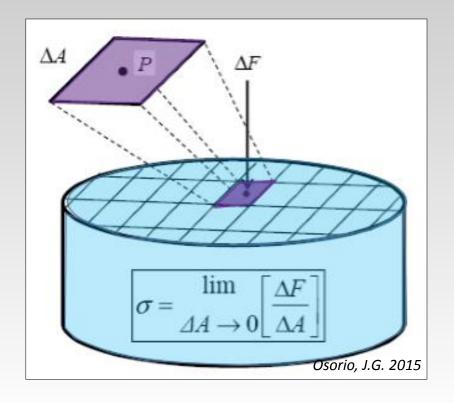








Qué es esfuerzo? (1/1)



"Fuerza por unidad de área que actúa sobre un punto"

Unidades sistema internacional → Pascales [N/m2]
Unidades de la industria → [PSI/ft]



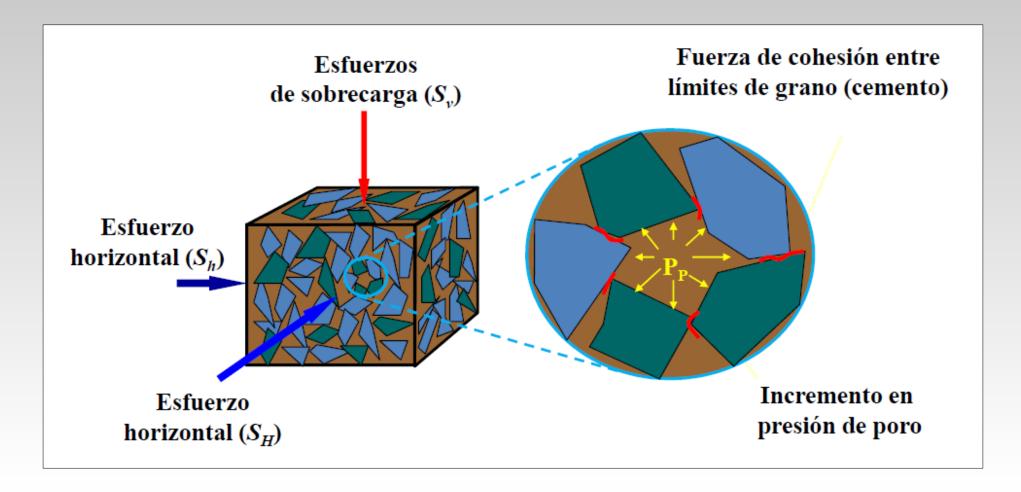








Esfuerzos principales y presión de poros (1/1)













Qué es daño de formación geomecánico? (1/1)

Disminución de la permeabilidad por cambios en ΔPp y $\Delta \sigma$. $\sigma_{total} = \sigma' + \alpha P_P$

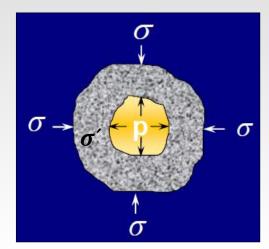
$$\sigma' = \sigma_{total} - \alpha P_P$$

 σ' : esfuerzo efectivo

 σ_{total} : esfuerzo total

 α : coeficiente de Biot

P_P: presión de poros

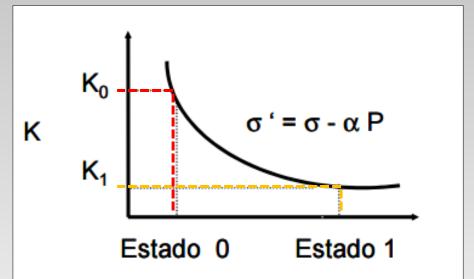


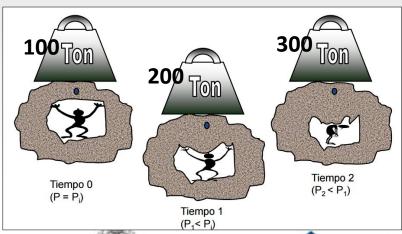
"Reservorios sensitivos a esfuerzos"







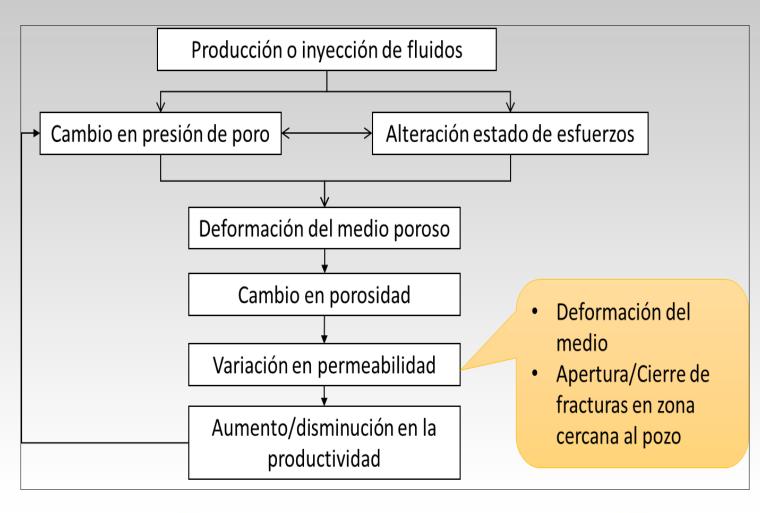


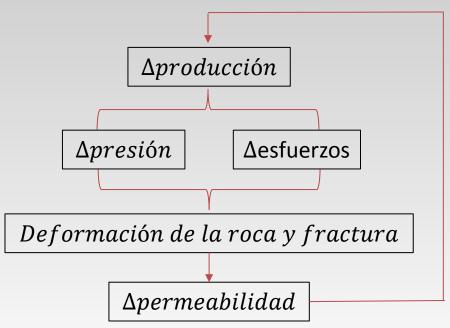






Fenomenología del daño geomecánico (1/2)



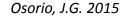














Fenomenología del daño geomecánico (2/2)

Variación de la permeabilidad por cambios en ΔPp y $\Delta \sigma$.

Yacimientos Sensitivos a cambios en Presión.

- Si $\gamma = 0 \implies K = cte$: No impacta negativamente la productividad.
- Si $\gamma \neq 0 \implies K=K(P)$: La productividad disminuye. Si la relación es < 0.

$$\sigma_T(P) = \sigma_a(P) + \sigma$$
 (Factores no dependientes de P)

- Diferenciar el % real σ_{T} (P) del % σ_{a} (P).
- Ejemplo: Estimulación química ineficaz si $\sigma(P)$ es alto



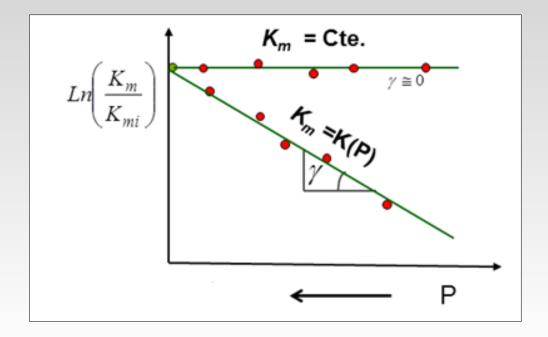
ecepetrol

Mesa Temática de Innovación y Tecnología





 $\gamma \rightarrow$ Relaciona K de la zona dañada con K inicial.



"Reservorios sensitivos a esfuerzos" (1/1)

$$\sigma' = \sigma_{total} - \alpha P_P$$

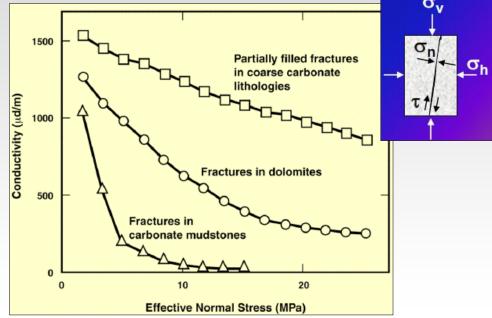
Reservorios no convencionales

- Zonas sobrepresionadas (varía ΔPp).
- Fracturamiento hidráulico (varía $\Delta \sigma$).

From lab tests on different cores 0.1 0.001 0.0001 0.0001 0.0001 0.0001 0.0001 0.0000

Reservorios naturalmente fracturados

 Apertura de la fractura disminuye por aumento en esfuerzos normales efectivos (baja la productividad).







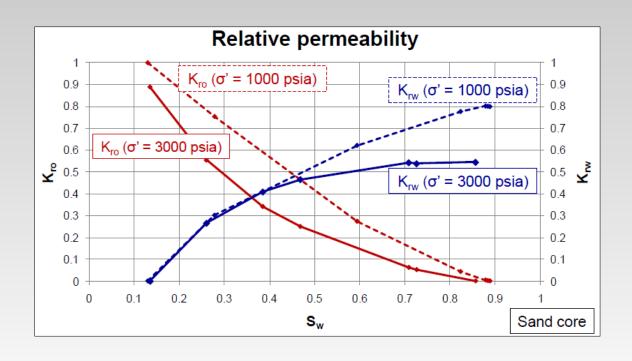






Tipos de daño geomecánico

- "Stress-Cage"
- Por cierre de fracturas.
- Efecto de la temperatura.
- Debido a la Concentración de esfuerzos.



Producción de arena.

Santamaria and Lopera, 2014



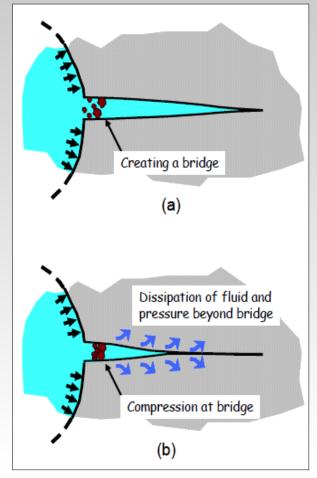








Tipos de daño geomecánico: "stress-cage" (1/2)



Mark et al, 2004.









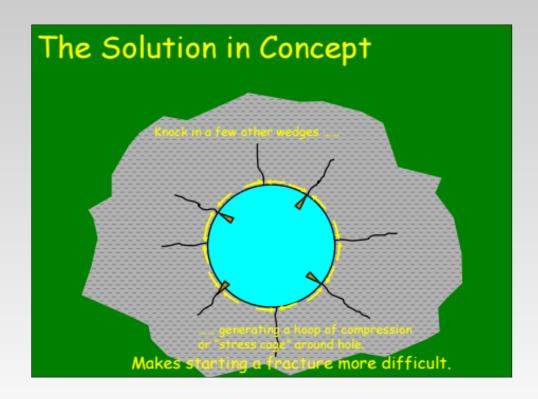


• Operaciones de completamiento (Fracturamiento hidráulico), se hace necesaria la implementación de aditivos en los preflujos para alcanzar la apertura de fractura, dicho aditivos dan lugar a la acumulación de partículas atrapándose dentro del canal e flujo y generando el daño.

- Las fracturas naturales se taponan con los residuos de la "pega" de los aditivos → "Stress Cage".
 - Pérdida de productividad de al menos el 50%.
 - Necesidad de estimulación química para reducción del daño.

En este caso la permeabilidad no disminuye por variaciones de ΔPp y $\Delta \sigma$, sino por taponamiento de los poros.

Tipos de daño geomecánico: "stress-cage" (2/2)



- Método de "fortalecimiento" o sellamiento de una roca.
- Previene el flujo de fluidos dentro o fuera de la formación con "stresscage".
- Se usan: agentes de puenteo (LCM),
 Agentes de cementación, fluidos de perforación de bajo contenido de solidos.

Wang, 2007



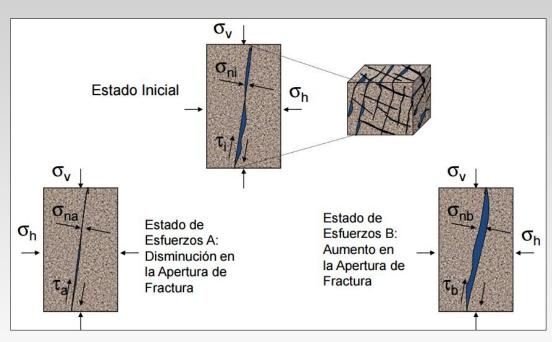








Tipos de daño geomecánico: cierre de fracturas (1/2)



Osorio, J.G. 2014

"La apertura de Fractura varía en función del estado de esfuerzos"

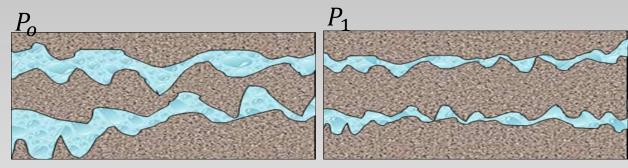






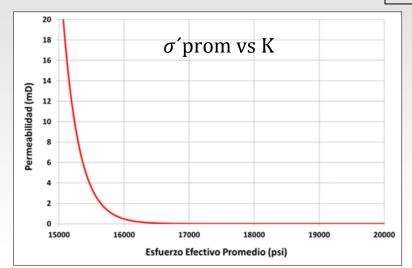


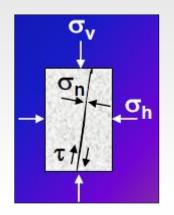




 $Si P_1 < P_o \rightarrow \sigma'$ aumenta

$$\sigma' = \sigma_{total} - \alpha P_P$$

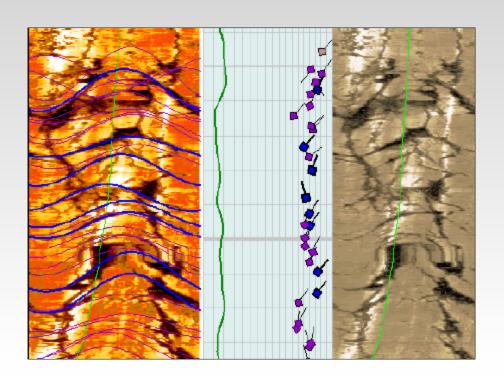




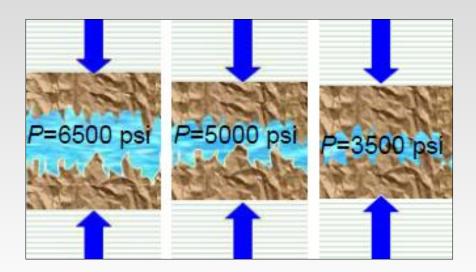
Tipos de daño geomecánico: cierre de fracturas (2/2)

Condiciones para que un sistema naturalmente fracturado (sensible a esfuerzos) ocurra daño geomecánico:

Existencia de fracturas (abiertas o cerradas)



Variaciones en presión de poros (por esfuerzos efectivos)





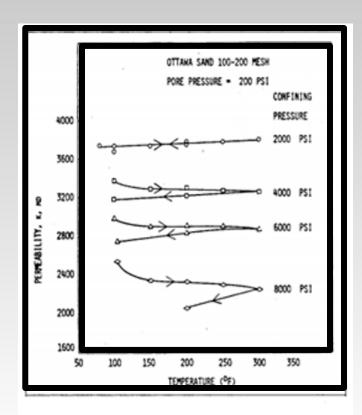






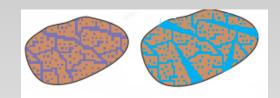


Tipos de daño geomecánico: por efectos térmicos (1/1)

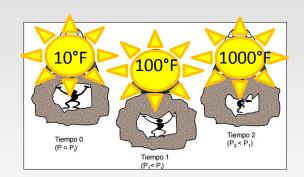


Permeabilidad vs. Temperatura,

 La temperatura causa variaciones mineralógicas que produce expansiones térmicas en la estructura interna de los minerales pueden causar deformaciones permanentes en la roca.



- El aumento de la temperatura, aumenta la compresibilidad del volumen poroso.
- Se han observado aumentos aproximados del 20% al pasar de 75°F a 400°F. (Mayor reducción del volumen poroso en pozos de altas temperaturas).
- Efecto de histéresis lo que refleja el daño creado





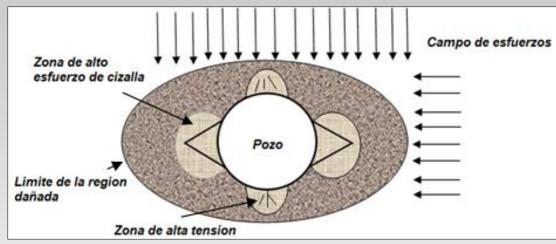


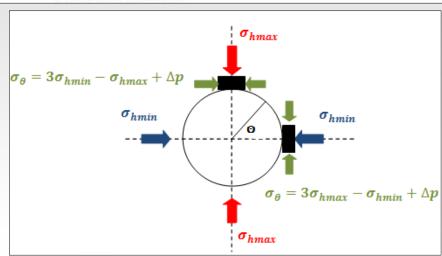


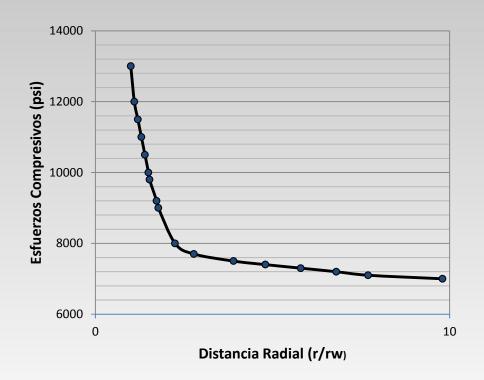




Tipos de daño geomecánico: concentración de esfuerzos (1/2)







Cercanía a la cara del pozo → más esfuerzos compresivos.



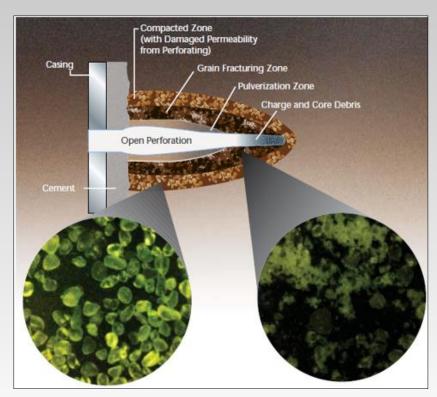




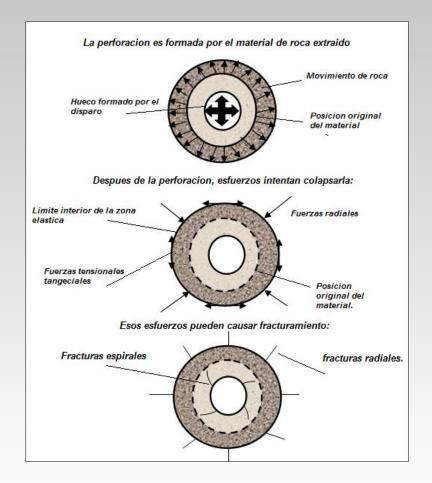




Tipos de daño geomecánico: concentración de esfuerzos (2/2)



Daño mecánico y geomecánico alrededor del túnel perforado StimGun Technology "Propellant Technology Development Group" (2010)



Mecanismos de daño creados por los perforados.

Pucknell et al. (1991)







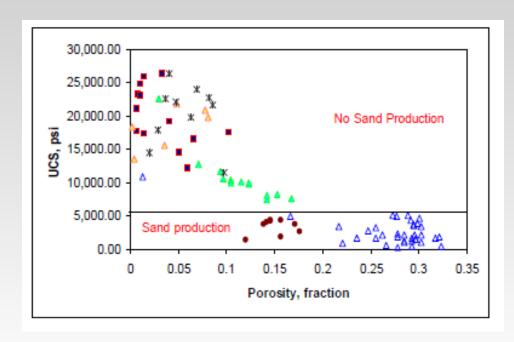




Tipos de daño geomecánico: producción de arenas (1/1)

Propiedades que afectan la producción de arena:

- UCS
- Resistencia a la cohesión
- Resistencia a la tensión
- Angulo de fricción interna
- Permeabilidad y porosidad
- Mineralogía
- Distribución de arcillas



Correlación tendencias de arenamiento Abbas et. al(2003)







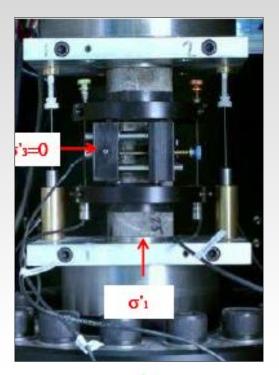




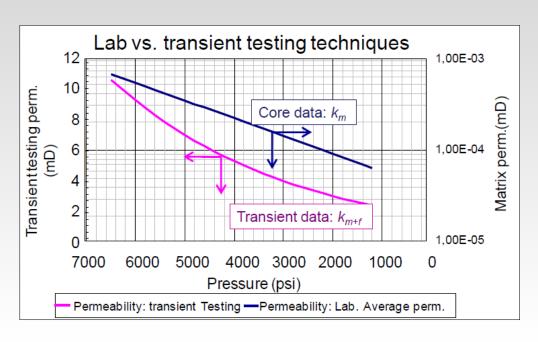
Evaluación del daño geomecánico (1/1)

Algunos métodos son:

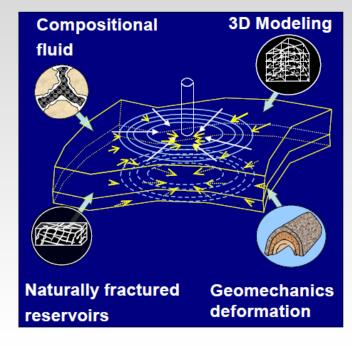
Pruebas de laboratorio



Pruebas de presión



Simulación acoplada













Retos sobre el análisis del daño geomecánico (1/1)

- Metodología de desagregación del daño $\rightarrow \sigma_T$ (P)= σ_g (P) + σ (Factores no dependientes de P).
- O Determinación del radio de investigación.
- Modelamiento de la apertura y cierre de fractura (lo más cercanos a la realidad).
- Pruebas de laboratorio con el estado de esfuerzos actual.
- Análisis más completo integrando: datos de producción, PLT, registros de imagen, microsismicidad, petrofísica, etc.
- Simulación acoplada integrando: modelamiento 3D, composición del fluido, deformación geomecánica, propiedades de la roca y de fracturas, etc.



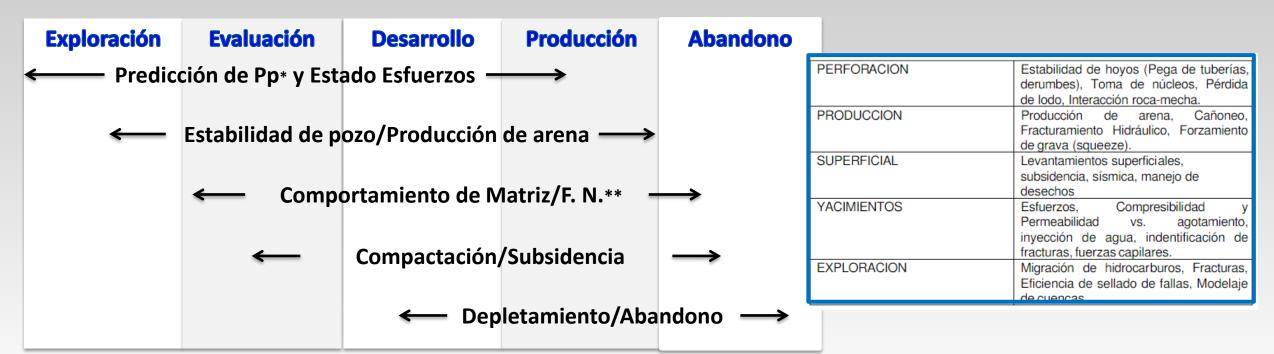








Por qué estudiar el daño geomecánico? (1/1)



Aspectos de la industria relacionados a la geomecánica ©











Juan Pablo Avalos Suárez

• Resultados esperados:

Modelo para Yacimientos Naturalmente Fracturados.

Productividad del pozo

 $IPR = IPR (\sigma, \Delta k_{m,f}, \Delta \phi_{m,f})$

Daño geomecánico debido al cierre de fracturas naturales

Ximena Rodríguez Flórez

Resultados esperados:

- Variables que generan mayor impacto en el DG (orientación, apertura, otros.)
- Cálculo de la extensión del radio de afectación el DG en el pozo.
- Intensidad del grado de afectación del DG.

Gran impacto en la productividad del pozo!

DIAGNÓSTICO DE DAÑO GEOMECÁNICO

Jorge Segura Medina

Energia para la vida

• Resultados esperados:

protocolo de completamiento de pozos:

Mitigación del daño Geomecánico

1

Reducir el impacto de DG presente y **optimizar la productividad** de los pozos.

Mitigación del daño geomecánico a partir del protocolo de completamiento del pozo

Efecto de la temperatura en el daño geomecánico

Análisis del DG de fracturas

naturales

debido a los

esfuerzos

inducidos por

fluidos.

producción de

Jhon Alexander Uribe Patiño

Resultados esperados:

- Un método analítico para calcular el impacto de los cambios de temperatura en la productividad de pozos.
- Cálculo del radio de afectación y la propagación del efecto térmico en el yacimiento.

Pueden las operaciones térmicas causar daño de formación ?



Santander



DAÑO GEOMECÁNICO DE SISTEMAS NATURALMENTE FRACTURADOS DEBIDO A ESFUERZOS INDUCIDOS POR PRODUCCIÓN DE FLUIDOS

Método Diagnóstico

Estudiante: Ximena A. Rodríguez Flórez xarodriguezf@unal.edu.co

Director tesis: José Gildardo Osorio Gallego gosorio@unal.edu.co



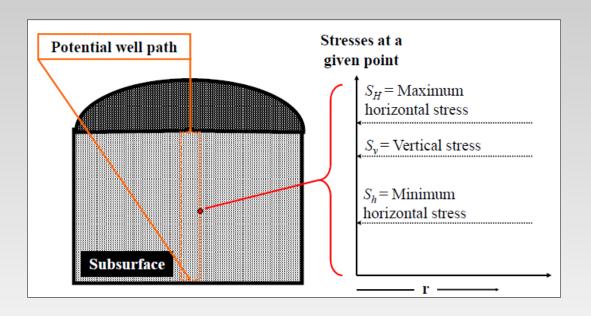


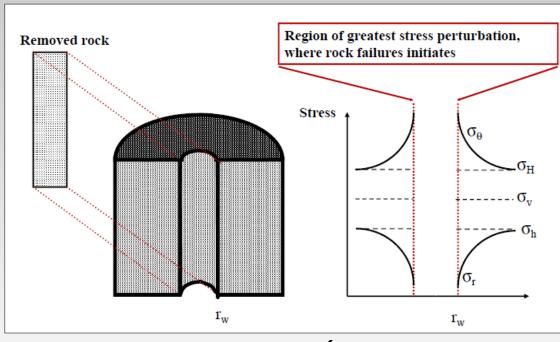






Planteamiento del problema





ANTES DESPUÉS

Esquema general de A- pozo sin perforar (Tomado de Osorio, J.G., 2015); B- pozo perforado (Tomado de Osorio, J.G., 2015).

Se genera anisotropía de esfuerzos → Disminución de permeabilidad.



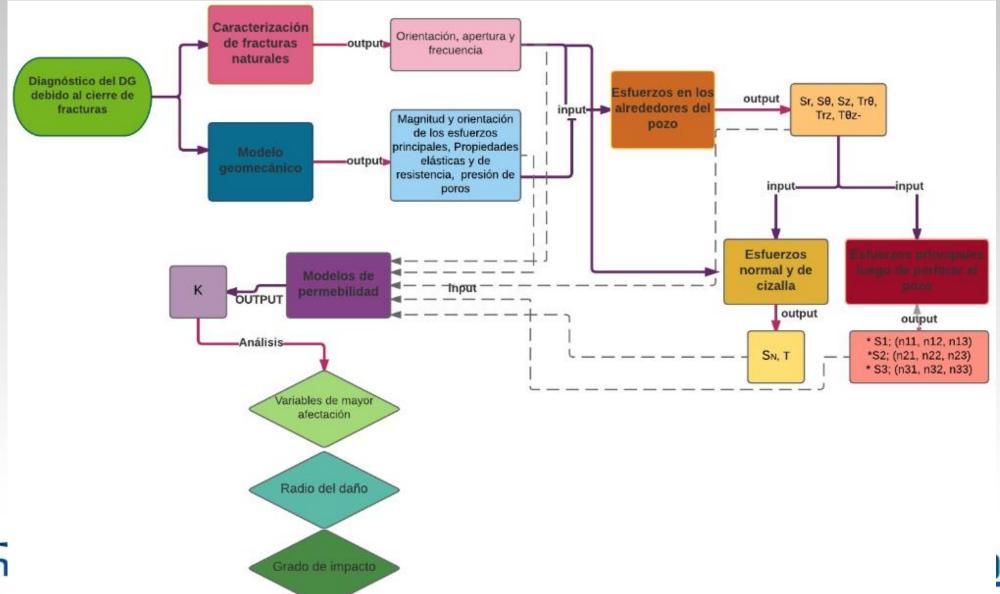








Modelo conceptual

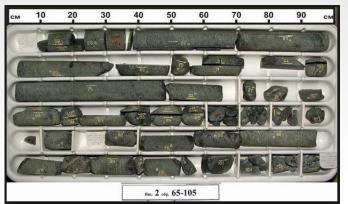


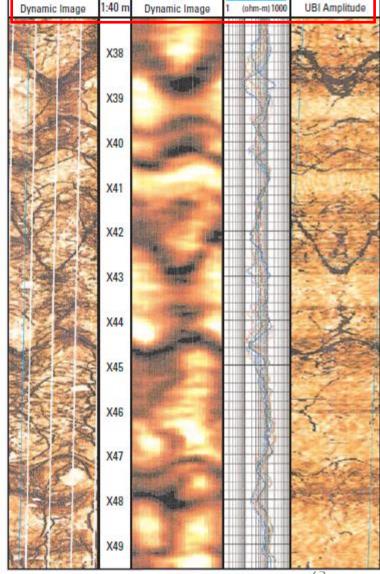


1- Fuentes de información:

- A- Levantamiento sistemático de macizos rocosos en afloramientos en los alrededores del pozo.
- B- Registros geofísicos y de imágenes: FMI (Formation microscaner image), UBI (Ultrasonic borehole image), ARI (Azimuthal Resistivity Imager), etc.
- C- Registros de núcleos.







Resistivity

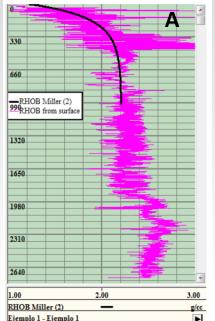


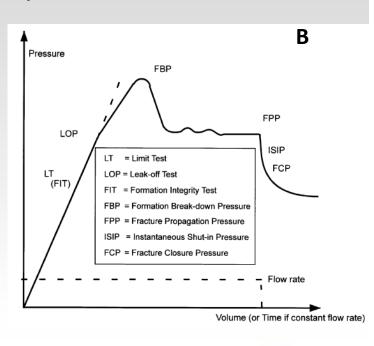
Fuentes de información: A- afloramiento; B- registros geofísicos; C- registros de núcleos.

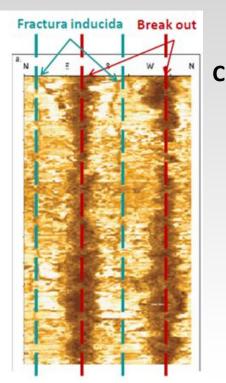
2- Modelo geomecánico

A- Magnitud y orientación de los esfuerzos

principales: Sv, Sh, SH.







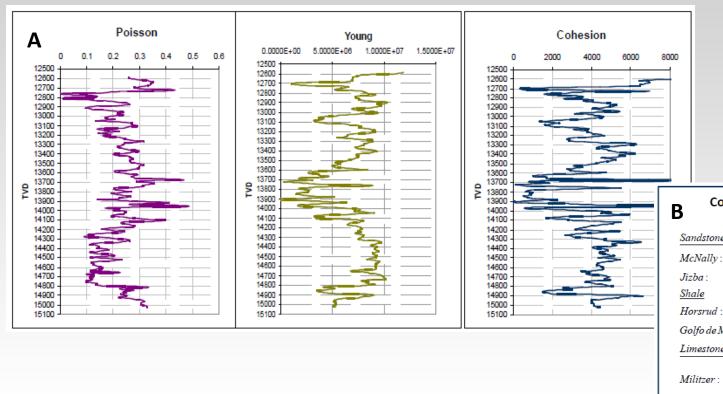






 S_H

B- Propiedades geomecánicas (elásticas y de resistencia): Módulo de Young, relación de Poisson, cohesión, ángulo de fricción interna, UCS, etc., y presión de poros.



Correlaciones para UCS

Sandstone, Siltstone

 $UCS = 185165e^{-0.037DT_p}$ McNally:

 $UCS = 3668e^{4.14*10^{-7}E}$

 $UCS = 2.12*10^9 DT_n^{-2.93}$

 $UCS = 2.05*10^9 DT_n^{-3}$ Golfo de México:

Limestone & Dolomite

UCS = 10Goluveb:

General

Lacv:

 $UCS = 248.7E^2 + 2458E$

Correlaciones para ángulo de fricción interna

Lal:

 $\phi(^{\circ}) = 18.532v_n^{0.5148}$ Chang & Zoback:

Cohesión

$$\tau_0 = \frac{UCS}{2\tan\left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2}\right)}$$







3- Cálculo analítico de la distribución de esfuerzos en los alrededores del pozo

$$\sigma r = \sigma h + (\sigma h - pw) \frac{Rw^2}{Ro^2 - Rw^2} \left[1 - \left(\frac{Ro}{r}\right)^2 \right] - (pfo - pw) \eta \left\{ \frac{Rw^2}{Ro^2 - Rw^2} \left[1 - \left(\frac{Ro}{r}\right)^2 \right] + \frac{\ln\left(\frac{Ro}{r}\right)}{\ln\left(\frac{Ro}{Rw}\right)} \right\}$$

$$\sigma\Theta = \sigma h + (\sigma h - pw) \frac{Rw^2}{Ro^2 - Rw^2} \left[1 + \left(\frac{Ro}{r}\right)^2 \right] - (pfo - pw) \eta \left\{ \frac{Rw^2}{Ro^2 - Rw^2} \left[1 + \left(\frac{Ro}{r}\right)^2 \right] + \frac{\ln\left(\frac{Ro}{r}\right) - 1}{\ln\left(\frac{Ro}{Rw}\right)} \right\}$$

$$\sigma z = \sigma v + 2Vrf (\sigma h - pw) \frac{Rw^2}{Ro^2 - Rw^2} - (pfo - pw) \eta \left\{ \frac{2VfrRw^2}{Ro^2 - Rw^2} + \frac{2ln \left(\frac{Ro}{r}\right) - Vfr}{ln \left(\frac{Ro}{Rw}\right)} \right\}$$

$$\sigma = \begin{bmatrix} \sigma rr & Tr\theta & Trz \\ T\theta r & \sigma\theta\theta & T\thetaz \\ Tzr & Tz\theta & \sigma zz \end{bmatrix}$$

Donde,

Pf: presión del fluido del reservorio en la pared del pozo

Pw: presión interna

Rw: radio del pozo

Ro: radio de la pared de investigación del pozo

Vfr: relación de Poisson

n:coeficiente del esfuerzo poroelástico





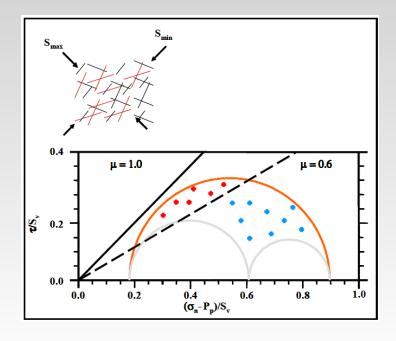






4- Modelamiento de la pérdida de permeabilidad por cierre de fracturas

Teoría friccional del círculo de Mohr:



Donde,

T: esfuerzo tangencial; σ n: esfuerzo normal; μ : ángulo de fricción interna; Pp: presión de poros; Sv: esfuerzo vertical; Smax: esfuerzo máximo principal; Smin; esfuerzo mínimo principal







Ki-Bok, M., et al. 2004:

$$kx = \frac{fx}{12}[br + bmax \exp\{-(\alpha x \sigma x + \alpha y \sigma y)\}]^3 + \frac{fdx}{12}[dmax[1 - exp\{-\gamma x(k - kc\}]]^3]$$

$$ky = \frac{fy}{12} [br + bmax \exp\{-(\beta x \sigma x + \beta y \sigma y)\}]^3 + \frac{fdy}{12} [dmax[1 - exp\{-\gamma y(k - kc\}]]^3]$$

Donde.

Kx: permeabilidad en la dirección x; Ky: permeabilidad en la dirección y; bmax: apertura máxima de la fractura; br: apertura hidráulica residual; α : parámetro de curvatura; σ : esfuerzo normal a través de la fractura

Jin, M., 2000:

$$k = ko \left[\alpha \emptyset o + (1 - \alpha \emptyset o) e^{(\sigma - \sigma o) 2Cp \emptyset o^{2}} \right]$$
$$\Delta k = \frac{(e + w \Delta \varepsilon)^{3}}{12w}$$

Donde,

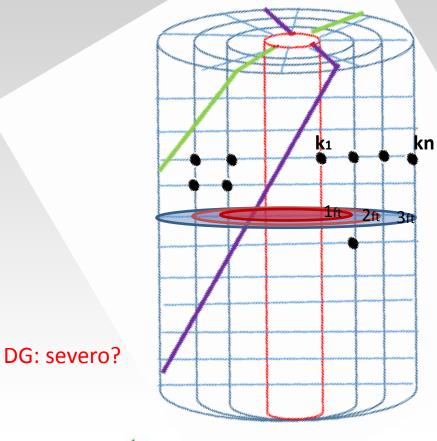
 α : coeficiente de permeabilidad inicial; ϕ o: porosidad; $\Delta \varepsilon$: deformación elástica; ψ : espaciamiento de la fractura.







Resultados esperados



r= extensión del radio de afectación por DG.

Parámetros de mayor impacto en el DG.



-Atributos de las fracturas naturales (orientación, apertura, etc.).



- Esfuerzos en los alrededores del pozo.

-Anisotropía de esfuerzos.

DG: bajo?

Impacto del DG.



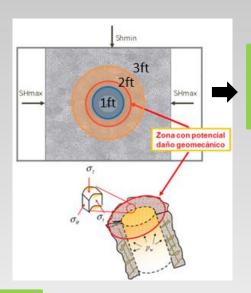






Impacto en productividad

LOS SISTEMAS
NATURALMENTE
FRACTURADOS SON
SENSIBLES A
ESFUERZOS



PÉRDIDAS EN PRODUCTIVIDAD DE HASTA **80%.** un Pozo que produzca 1,000 bls/día puede caer a 200 bls/día.



PÉRDIDAS EN SOLO **UN AÑO** DE (200bls*365días) = **292,000 bls 15 MILLONES DE DÓLARES.**



GANANCIA
5 a 8 MILLONES DE DÓLARES X 1 AÑO
50 a 80 MILLONES DE DÓLARES X 10 AÑOS



META: MEJORAR
LA PRODUCTIVIDAD
ENTRE 30-50%.



CONOCIENDO:

- * Parámetros de mayor impacto en el daño geomecánico:
- 1. Anisotropía de esfuerzos.
- Propiedades geomecánicas.
- 3. Orientación, apertura, frecuencia.. de fracturas naturales.
- 4. Inclinación del pozo.
- 5. Esfuerzos en los alrededores del pozo.
- * Extensión del radio de afectación del Daño Geomecánico.

Entre 1-3ft

* Impacto del daño geomecánico en el pozo. Bajo-Medio-Alto-Severo.

