**etzn** Energie-Forschungszentrum Niedersachsen





THM-gekoppelte Simulation von der Geothermie Unterhaching

Offener Workshop

Michael Z. Hou, Martina J. Weichmann, Yang Gou

Mainz, 30. September 2015









### Inhaltverzeichnis

- Einleitung
- Das THM-gekoppelte Modell
- THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching
- Zusammenfassung und Ausblick



## Inhaltverzeichnis

### • Einleitung

- Das THM-gekoppelte Modell
- THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching
- Zusammenfassung und Ausblick





# 1. Einleitung

### Arbeitsplan MAGS2 – EP6 – Aktueller Arbeitsfortschritt

- AP1 Ergänzung der bestehenden Datensätze bzgl. THM:C-Modellierung und Evaluation von Literaturdaten bzgl. geplanter Labormessungen
- AP2 Laborversuche: Bestimmung Biot- und Skemptonkoeffizienten
- AP3 Methodische Weiterentwicklung von Programmcodes sowie deren Integrierung
- AP4 Numerische Gefährdungseinschätzung komplexer Geothermiefelder: Südpfalz, Großraum München
- **AP5** Numerische Gefährdungseinschätzung vor Bohrbeginn
- AP6 Gemeinsame Entwicklung eines Kriterien-/ Maßnahmenkatalogs für Betreiber und Behörden, Veröffentlichung von Ergebnissen



## 1. Einleitung

#### **Vorherige Arbeit: TH-gekoppelte Simulation**

Simulation von 60-jährigem Betrieb (ohne Berücksichtigung von Störungen) und Vergleich mit den Ergebnissen aus FEFLOW (Schulz et al. 2012)





### Inhaltverzeichnis

- Einleitung
- Das THM-gekoppelte Modell
- THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching
- Zusammenfassung und Ausblick



#### 1). Das mechanische Modell für eine geklüftete Gesteinsmasse (M)

Der elastische Anteil nach Huang et al. 1995

$$\Delta \varepsilon_{ij} = C_{ijkl} \Delta \sigma_{kl} \qquad C_{ijkl} = C_{ijkl}^{I} + C_{ijkl}^{J}$$

$$C_{ijkl}^{I} = \begin{pmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{v}{E} & -\frac{v}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{v}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{v}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{v}{E} & -\frac{v}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{v}{E} & -\frac{v}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{2G} \end{pmatrix} \qquad C_{JL}^{J} = \sum_{m=1}^{M} n_{i}^{m} L_{jJ}^{m} C_{JL}^{m} L_{Ll}^{m} n_{k}^{m} \frac{1}{S^{m}} C_{jL}^{m} L_{L}^{m} \frac{1}{S^{m}} C_{jL}^{m} \frac{1}{S^{m}$$

eite

1sth

orschungszentrum

Niedersachsen

- **1). Das mechanische Modell für eine geklüftete Gesteinsmasse (M)** Beschreibung des plastischen Anteils (anisotrop):
- Schubbruch intakten Gesteins mit dem Mohr-Coulomb Modell
- Schubbruch einer Kluftgruppe mit dem Modell nach Jing et al. 1994

Fließfunktion  

$$F = \sqrt{\left(\frac{\tau_x}{\mu_x}\right)^2 + \left(\frac{\tau_z}{\mu_z}\right)^2} + \sigma_n - C$$

$$\mu_x = \tan(\phi_r + \alpha_x)$$

$$\mu_z = \tan(\phi_r + \alpha_z)$$

austha

gszentrum

8

#### 1). Das mechanische Modell für eine geklüftete Gesteinsmasse (M)

Der plastische Anteil (Sonderfall: isotrope Schubfestigkeit)

ungszentrum





austh

orschungszentrum

Niedersachsen

#### 2). Verifikation des mechanischen Modells

Energie-Forschungszentrum

Niedersachsen

Beispiel 2: direkter Scherversuch ohne normale Verschiebung



#### 3). Das hydro-mechanisch gekoppelte Modell (HM)

Die Verzerrungsabhängige Porosität (Chin et al. 2005)

> Die verzerrungsabhängige Porosität (Chin et al. 2005)

$$\phi = 1 - (1 - \phi_i) \cdot e^{-\varepsilon_v}$$

Der Permeabilitätstensor

$$k_{ij} = k_{ij}^I + k_{ij}^J = k^I \delta_{ij} + k_{ij}^J$$

Anteil aus intaktem Gestein

$$k^{I} = k_{i}^{I} \left(\frac{\phi}{\phi_{i}}\right)^{n}$$

Anteil aus der Kluftgruppe (Oda et al. 1984)  $k_{ij}^J = \frac{1}{12} (F_{kk} \delta_{ij} - F_{ij})$ 

$$F_{ij} = \sum_{k=1}^{N} \frac{1}{S_k} b_k^3 n_{ik} n_{jk} \qquad b = b_0 + \Delta b = b_0 + f \Delta u_n$$

#### Klufttensor



#### 4). Das thermo-mechanisch gekoppelte Modell (TM)

nungszentrum

Niedersachser

Für die geklüftete Gesteinsmasse führt die Temperaturänderung nur zur Verformung des intaktem Gesteins. Als Folge dieser Verformung bzw. der verursachten Spannungsänderung ändert sich die entsprechende Kluftbreite (anders als die Wirkung des Wasserdrucks!).



5). Das thermo-hydro-mechanisch gekoppelte Modell (THM)





### Inhaltverzeichnis

- Einleitung
- Das THM-gekoppelte Modell
- THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching
- Zusammenfassung und Ausblick



3. THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching

#### 1). Das neue Modell



Das Untersuchungsgebiet

Das neue 2D-Gitter







1). Das neue Modell (Gesteinsformationen)

Forschungszentrum

Niedersachsen

Gruppe		Anzahl der Schichten	Mittlere Tiefe	Mittlere Dicke	Petrographie	
Тор		1	-2360 ~ -2832 m	472 m	Kies, Kalksandstein, Tonmergel	
Litho		2	-2832 ~ -2991 m	159 m	Kalkstein, Kalkmergel	
Purbeck /Malm	Purbeck	1			Kalkmergel, Dolomit	
	Malm ¶	3				
	1 <sup>st</sup> Haupteinströmungszone	2	-2991 ~ -3482 m	491 m		
	$Malm \ \mu + Malm \ \P$	4				
	2 <sup>nd</sup> Haupteinströmungszone	2				
	Malm ´	5				
Malmgam		3	-3482 ~ -3654 m	172 m	Kalkstein, Kalkmergel, Tonstein	
Kristall		1	-3654 ~ -4360 m	706 m	Paragneis, Granite	
Zusammenfassung		24	-2360 ~ -4360 m	2000 m	-	



#### 2). Parameterbestimmung

Hydraulischer Parameter

Energie-Forschungszentrum

Niedersachsen

Gruppe		Dichte [kg/m <sup>3</sup> ]	Porosität [-]	Permeabilität [m²]	Wärmeleit- fähigkeit [W/m/K]	Spezifische Wärme- kapazität [J/kg/K]
Тор		2500	0,01	2,5 $ imes$ 10 <sup>-18</sup>	2,6	958
Litho		2500	0,01	$2,5 imes10^{-18}$	2,6	885
Purbeck /Malm	Purbeck	2700	0,01	2,5 $ imes$ 10 <sup>-18</sup>	2,6	852
	Malm ¶		0,075	4,3 $ imes$ 10 <sup>-14</sup>	2,8	
	1 <sup>st</sup> Haupteinströmungszone		0,15	3,8 $ imes$ 10 <sup>-13</sup>	4,0	
	$Malm \ \mu + Malm \ \P$		0,075	4,3 $ imes$ 10 <sup>-14</sup>	2,8	
	2 <sup>nd</sup> Haupteinströmungszone		0,15	3,8 $ imes$ 10 <sup>-13</sup>	4,0	
	Malm ´		0,01	6,6 $ imes$ 10 <sup>-17</sup>	2,8	
Malmgam		2700	0,01	$2,5 imes10^{-18}$	2,6	852
Kristall		2750	0,01	$2,5 imes10^{-18}$	2,6	836

**eite** 

austhal

**S2** 

#### 2). Parameterbestimmung

Mechanische Parameter (Intaktes Gestein)

Gruppe	<i>E</i> [GPa]	<sup>1</sup> /2 <b>[-]</b>	Æ[°]	<i>c</i> [MPa]	UCS [MPa]	a [1/K]
Тор	10	0,25	30	17	60	1,0 $ imes$ 10 <sup>-5</sup>
Litho	20	0,31	30	23	80	8,0 $ imes$ 10 <sup>-6</sup>
Purbeck/Malm	40	0,28	30	46	160	9,0 $ imes$ 10 <sup>-6</sup>
Malmgam	40	0,31	30	46	160	8,0 $ imes$ 10 <sup>-6</sup>
Kristall	55	0,2	30	58	200	6,0 $ imes$ 10 <sup>-6</sup>

#### Mechanische Parameter (Störung)

Niedersachser

<i>k</i> <sub>n</sub> [GPa]	100
<i>k</i> <sub>s</sub> [GPa]	100

$ ilde{O}_r$ [°]	24
±[°]	7
C [MPa]	0
D [-]	0,01
$\tilde{A}^{t}$ [MPa]	0



#### 3). Spannungsabschätzung und Basissimulation



Basis (nicht history-matching!):

Injektion- bzw. Produktionsrate: 120 l/s x 10 a (Injektionstemperatur: 60 °C)

In situ-Spannungen:  $K_H = 1,07$ ,  $K_h = 0,92$  (fast isotrop!)

1 site Claust ungszentrum

3. THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching

#### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Temperatur- und Porendruckverlauf der Injektions-/Produktionszone



⇒ Porendruckveränderung ist nicht groß (± 2 MPa)
 ⇒ Temperatur des Produktionswassers noch nicht geändert

ngszentrum

#### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Temperaturverteilung (t = 10 a)



**eite** 

austh

1<sup>st</sup> Haupteinströmungszone

Energie-Forschungszentrum

Niedersachsen

#### Schnitt durch Injektion- und Produktionsbohrung

GS2

#### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Spannungsänderung entlang der Injektionsbohrung



⇒ Große Spannungsreduzierung (-23 MPa bei t= 10a)

nungszentrum

Niedersachsen

 $\Rightarrow$  Reduzierung der jeweiligen Komponenten nicht gleichmäßig ( $\Delta\sigma_{2,3} > \Delta\sigma_1$ )

### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Hauptspannungen (Kreuze)/maximale Schubspannung (Farbe)



 $\Rightarrow$  Neuausrichtung der Spannungen

orschungszentrum

Niedersachser

⇒ Schubspannung vergrößert sich (maximal 12 MPa)

ust

⇒ Max. Schubspannung in der Nähe der Störung, aber nicht in der Injektionszone

site

#### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Die maximale slip tendency der Störungen



⇒ Die slip tendency der Störung 9 vergrößert (0,12→0,68→0,51, ohne Versagen) ⇒ Die max. slip tendency tritt im zweiten Jahr auf (0,68), nimmt dann ab



### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Forschungszentrum

Niedersachsen

Verteilung von slip tendency und Spannungszustand der Injektionszone





### 4). Simulationsergebnisse (Basis)

Temperatureffekt: Permeabilität des intaktem Gesteins und gesamte mittlere Permeabilität aus drei Richtungen  $(k_{11} + k_{22} + k_{33})/3.0$  (t = 10 a)



**eite** 

reduziert sich durch Schrumpfen

Forschungszentrum

Niedersachser

austh

28

GS2

3. THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching

#### 5). Variationssimulationen

Injektions- bzw. Produktionsrate: 120 l/s x 10 a (Injektionstemperatur: 60 °C)

 $\blacktriangleright In situ-Spannungen (S_H > S_v > S_h)$ 

$$K_{h} = \frac{S'_{h}}{S'_{v}} = \frac{S_{h} - P_{p}}{S_{v} - P_{p}} \quad K_{H} = \frac{S'_{H}}{S'_{v}} = \frac{S_{H} - P_{p}}{S_{v} - P_{p}}$$

Variationen		<i>K<sub>H</sub></i> [-]	K <sub>h</sub> [-]	
1 (Basis)		1,07	0.92	
2	а	1,37	0.92	
2	b	1,16	0.77	
3	а	1,31	0.69	
	b	1,08	0.53	
4		1,16	0.45	

- > Außerdem werden Injektionsrate und Störungsparameter variiert.
- > Der gleichzeitige Betrieb von Unterhaching und Kirchstockach wird simuliert.



3. THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching

5). Simulationsergebnisse (Variation 4,  $K_{\mu}$  = 1,16,  $K_{\mu}$  = 0,45)

Schubzonen und vertikale Permeabilität (t = 10 a)

austh

Energie-Forschungszentrum

Niedersachsen



3. THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching

#### 5). Simulationsergebnisse (Gleichzeit. Betrieb: 2 Geothermieanlagen)

Temperaturverteilung der 1. Haupteinströmungszone (t = 10 a)



eite

orschungszentrum

Niedersachsen

### Inhaltverzeichnis

- Einleitung
- Das THM-gekoppelte Modell
- THM-gekoppelte Simulation von Geothermie Unterhaching
- Zusammenfassung und Ausblick



### 4. Zusammenfassung und Ausblick

#### Die folgenden Untersuchungsarbeiten wurden durchgeführt:

- Das THM-gekoppelte Modell wurde in TOUGH2MP-FLAC3D implementiert. Das Modell gilt für Einzel-/Mehrkluftsysteme.
- Das 3D Modell für Geothermie Unterhaching wurde neu gebaut, mit Berücksichtigung der Störungszone. Einige numerische Simulationen wurden schon durchgeführt.

#### **Die Simulation (Basis) zeigt:**

- Porendruckveränderung ist nicht groß (± 2 MPa). Die kalte Wasserfront ist nach 10 Jahren noch weit von der Produktionsbohrung entfernt und die Temperatur des Produktionswassers ändert sich noch nicht (120 °C).
- Injektion von kaltem Wasser führt zu großer Spannungsreduzierung (-23 MPa). Die Reduzierung der jeweiligen Spannungskomponenten ist nicht gleichmäßig ("Ã<sub>2,3</sub> > "Ã<sub>1</sub>). Es gibt eine Neuausrichtung der Spannungen. Die Schubspannung vergrößert sich insbesondere in der Nähe von Störung (maximal 12 MPa).

TU Clausthal



# 4. Zusammenfassung und Ausblick

### Die Simulation (Basis) zeigt:

Entwicklung der slip tendency der risikoreichsten Störung 9

- Risikoreich wegen der geringsten Entfernung zur Re-Injektionsbohrung
- > 0,12→0,68→0,51
- Ohne Versagen
- > Jedoch ohne Berücksichtigung sprunghafter Änderungen der Betriebsdaten
- Maximale slip tendency (0,68) tritt bei Störung 9 im zweiten Betriebsjahr auf
- Danach nimmt die Gefährdung wieder ab

Die Position der max. slip tendency wurde in der Simulation nicht fixiert, sondern verändert sich, analog der Ausbreitung der Temperatur.



### 4. Zusammenfassung und Ausblick

#### **Die Variationssimulationen zeigen:**

- Wenn der Unterschied zwischen den beiden horizontalen Spannungen sehr groß ist, ist es gefährlicher. In Variation 4 ( $K_H$  = 1,16,  $K_h$  = 0,45) tritt schon (Schub) Versagen auf (Die in-situ Spannungen spielen eine große Rolle)
- Vertikale Verbindung entsteht zwischen Formationsschichten wegen der Öffnung von Störungen
- Bei gleichzeitigem Betrieb von Geothermie Unterhaching und Kirchstockach gibt es keine gegenseitige Beeinflussungen

### Ausblick:

- Weitere Variationssimulationen von der Geothermie Unterhaching
- Weitere Untersuchungen zu der induzierten Seismizität in Tiefenbereich 5000 m der Geothermie Unterhaching



# Vielen Dank für die Aufmerksamkeit!

#### Das Verbundprojekt MAGS2

Mikroseismische Aktivität geothermischer Systeme

### Vom Einzelsystem zur großräumigen Nutzung

wird finanziert durch das Bundesministerium für Wirtschaft und Energie und betreut durch den Projektträger Jülich.

### Förderkennzeichen: 0325662A-G



#### Projektträger für



Bundesministerium für Wirtschaft und Energie

