

บทสรุปและแนะนำการวิจัยขั้นต่อไป

5.1 บทสรุป

ในการวิจัยนี้ได้ศึกษาพฤติกรรมแอนไอโซทรอปีย์ของอันไตรนครีฟของดินเหนียวอ่อน-มากที่บางปูได้ค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ สำหรับการคาดคะเนการยุบตัวในช่วงอันไตรนครีฟของตัวอย่างในแนวตั้ง และแนวนอนที่สภาวะตามธรรมชาติ (in situ condition) ซึ่งเป็นสภาวะ Overconsolidated และที่สภาวะ Normally Consolidated

สำหรับดินเหนียวอ่อนมากที่มีขีดเหลว $65 \pm 3\%$ มีค่า P.I. = $37 \pm 3\%$ และมีค่าความไว (Sensitivity) = 6-8 ดินเหนียวชนิดนี้ได้ถูกทำการทดสอบด้วยวิธีการทดลอง CAUC ตามด้วย การทดสอบอันไตรนครีฟ โดยการทดสอบหาคุณสมบัติสำหรับตัวอย่างดินทดลองในแนวตั้งที่สภาวะตามธรรมชาติ (OCR = 2.4) ใช้น้ำ $\bar{\sigma}_{vc} = \bar{\sigma}_{vo}$ ซึ่งอยู่ในสภาวะ Overconsolidated และสภาวะ Normally Consolidated ใช้น้ำ $\bar{\sigma}_{vc} = 1.5\bar{\sigma}_{vm}$ และวิธีการทดลอง CIUC modified สำหรับการทดสอบ อันไตรนครีฟด้วยโดยทำการทดลองตัวอย่างในแนวนอนที่สภาวะ Overconsolidated ใช้น้ำ $\bar{\sigma}_c = \bar{\sigma}_{vo}$ และสภาวะ Normally Consolidated ใช้น้ำ $\bar{\sigma}_c = 1.5\bar{\sigma}_{vm}$

ผลการวิจัยสามารถสรุปผลได้ดังต่อไปนี้

1. จากการทดลอง UU ของตัวอย่างดินทดลองที่แกนทำมุมต่าง ๆ (β) ของตัวอย่างที่ถูกรบกวนน้อยที่สุด แสดงค่ากำลังรับแรงเฉือนแบบอันไตรน (S_u) ของตัวอย่างที่แกนทำมุม 0° ($\beta = 0^\circ$) จะให้ค่าสูงที่สุดและกำลังรับแรงเฉือนแบบอันไตรน (S_u) ของมุมที่เพิ่มขึ้นจะมีค่าลดลง แสดงว่าดินเหนียวอ่อนบางปู มีคุณสมบัติทางแอนไอโซทรอปีย์ มีค่าดัชนีของแอนไอโซทรอปีย์ (Degree of Anisotropy, $K_s = \frac{S_u(\beta)}{S_u(v)}$) ประจำตัวดังนี้

β	$.Su(\beta)/Su(v)$
0°	1
45°	0.771
90°	0.719

ดินเหนียวอ่อนบางปูจะมีคุณสมบัติทางแอนไอโซทรอปียิ่งกว่านี้ ถ้าทดลองเปรียบเทียบจากผลการทดลองของ CAUC และ CAUE

2. จากการทดลองหาเส้นเอนเวเนลอปของหน่วยแรงประสิทธิผลที่ปกติจะพบว่าที่ $\bar{\sigma}_1/\bar{\sigma}_3$ สูงสุดจะให้ค่าสูงกว่า $\frac{\bar{\sigma}_1 - \bar{\sigma}_3}{2}$ สูงสุด ทั้งตัวอย่างดินทดลองในแนวตั้งและแนวนอน เนื่องจากดินที่บางปูเป็นดินที่มีค่าความไว (Sensitivity) สูงมากอยู่ในช่วง 6-8

3. จากกราฟความสัมพันธ์ของการ Normalized หน่วยแรง $(\sigma_1 - \sigma_3)/\bar{\sigma}_{vc}$ กับความเครียดจะพบว่าตัวอย่างดินทดลองที่อยู่ในสภาวะ Normally Consolidated ในแนวตั้งและแนวนอน โดยวิธีการทดลอง CAUC และ CIUC ($\beta = 90^\circ$) ตามลำดับที่หน่วยแรงประสิทธิผลในการอัดตัวคายน้ำสูง ๆ ($\bar{\sigma}_{vc} \gg \bar{\sigma}_{vm}$) จะได้กราฟเกือบเป็นเส้นตรงเดียวกัน แสดงว่าดินเหนียวอ่อนที่บางปูมีพฤติกรรมของการ Normalized ได้ (Normalized Behavior) อย่างน้อยที่สุดในสภาวะ Normally consolidated

4. กำลังครีฟจะมีค่าต่ำกว่ากำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรนที่ไม่คิดผลเนื่องจากครีฟ และมีค่าแตกต่างกันขึ้นอยู่กับทิศทางที่แรงกระทำ กำลังครีฟในแนวนอนมีค่าต่ำกว่ากำลังครีฟในแนวตั้ง แต่ถ้าคิดเป็นเปอร์เซ็นต์แล้วการลดลงของกำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรน (S_u) มีมากกว่าในแนวตั้ง และเปอร์เซ็นต์ลดลงของกำลังรับแรงเฉือนไม่ขึ้นอยู่กับ OCR กำลังครีฟในแนวตั้งมีค่าเพียงประมาณ 80% ของกำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรนสำหรับตัวอย่างดินรับแรงกระทำในแนวตั้งที่สภาวะ Overconsolidated และสภาวะ Normally Consolidated และกำลังครีฟในแนวนอนมีค่าประมาณ 85% ของกำลังรับเอาเฉือนแบบอันเดรนสำหรับตัวอย่างดินรับแรงในแนวนอนที่สภาวะ Overconsolidated และสภาวะ Normally Consolidated (กำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรนทางแนวนอนมีค่าน้อยกว่าทางแนวตั้ง)

5. ความเครียดที่จุดวิกฤต (Critical Strain) เป็นความเครียดที่เกิดขึ้นก่อนที่ตัวอย่างจะเกิดการพิบัติโดยครีฟ จะมีค่าใกล้เคียงกับความเครียดที่เกิดจากการหาค่ากำลังแรงเฉือนแบบอันเดรณ โดยทั่วไป ณ จุดพิบัติเช่นกัน ดังนั้นจึงพอจะสรุปได้ว่าความเครียดที่จุดพิบัติเป็นค่า Unique ถ้าตัวอย่างดินทดลองเกิดความเครียดโดยการทดสอบแบบอันเดรณครีฟใกล้เคียงกับความเครียด ณ จุดพิบัติที่ได้จากการทดลองหาค่ากำลังรับแรงเฉือนแบบอันเดรณ โดยทั่วไปแสดงว่าการพิบัติโดยอันเดรณครีฟกำลังจะเกิดขึ้น

6. การคาดคะเนความเครียดเนื่องจากอันเดรณครีฟของดินเหนียวอ่อนจากบางๆ โดยใช้สมการดังต่อไปนี้

(ก) โดยสมการของ Singh และ Mitchell (1968)

(i) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวตั้ง

ณ สภาวะ Overconsolidated

$$\epsilon\% = -1.72 \times 10^{-3} + 3.529 \times 10^{-4} \exp(5.19\bar{D}) t^{0.51} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

ณ สภาวะ Normally Consolidated

$$\epsilon\% = -1.58 \times 10^{-3} + 6.393 \times 10^{-7} \exp(12.16\bar{D}) t^{0.61}$$

(ii) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวนอน

ณ สภาวะ Overconsolidated

$$\epsilon\% = -2.10 \times 10^{-1} + 5.0 \times 10^{-3} \exp(6.65\bar{D}) t^{0.20} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

ณ สภาวะ Normally consolidated

$$\epsilon\% = -4.40 \times 10^{-2} + 8.75 \times 10^{-3} \exp(4.74\bar{D}) t^{0.32} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

(ข) โดยสมการของ Semple (1973) ได้สมการดังนี้

(i) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวตั้ง

$$\text{ณ สภาวะ Overconsolidated } \epsilon\% = 2.6 \times 10^{-4} \exp(4.65\bar{D}) t^{0.55} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

$$\text{ณ สภาวะ Normally Consolidated } \epsilon\% = 1 \times 10^{-7} \exp(13.86\bar{D}) t^{0.73}$$

(ii) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวนอน

$$\text{ณ สภาวะ Overconsolidated } \epsilon\% = 1 \times 10^{-2} \exp(3.67\bar{D}) t^{0.26} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

$$\text{ณ สภาวะ Normally Consolidated } \epsilon\% = 3.5 \times 10^{-3} \exp(5.24\bar{D}) t^{0.44}$$

(ค) โดบลัมการของ Mesri et al (1981) ได้ลัมการดังนี้

(i) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวตั้ง

$$\text{ณ สภาวะ Overconsolidated } \epsilon \% = 0.383 \frac{\bar{D}}{1-0.756\bar{D}} t^{0.076} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

(ii) เมื่อตัวอย่างรับแรงในแนวนอน

$$\text{ณ สภาวะ Overconsolidated } \epsilon \% = 0.284 \frac{\bar{D}}{1-0.957\bar{D}} t^{0.121} \quad (\text{OCR}=2.4)$$

$$\text{ณ สภาวะ Normally Consolidated } \epsilon \% = 0.290 \frac{\bar{D}}{1-0.969\bar{D}} t^{0.301}$$

เมื่อ \bar{D} = ระดับหน่วยแรงเฉือน = $(\sigma_1 - \sigma_3) / (\sigma_1 + \sigma_3)_f$

t = เวลาในหน่วยเป็นนาที

ลัมการหาความเครียดระหว่างอันเตรนครีฟ Singh และ Mitchell (1968) กับลัมการของ Semple (1973) และลัมการของ Mesri et al (1981) สามารถคาดคะเนความเครียดได้ใกล้เคียงกับผลที่ได้จากการทดลองอันเตรนครีฟทั้งสภาวะ Overconsolidated และ Normally Consolidated ที่มีระดับหน่วยแรงเฉือนต่ำกว่าค่าลัมการของ Semple (1973) จะให้ค่าใกล้เคียงกว่าลัมการของ Singh และ Mitchell (1968) สำหรับการคำนวณความเครียดช่วงระหว่างอันเตรนครีฟ แต่ลัมการของ Mesri et al (1981) สามารถคาดคะเนการบวมตัวทั้งหมดอันเนื่องมาจาก Undrained deformation และ Undrained Creep ซึ่งจะเป็นลัมการที่เหมาะสมที่สุดในการคาดคะเนการบวมตัวของด้านอันเตรน ลัมการเหล่านี้ได้หมายความว่าสามารถใช้ในการคาดคะเนความเครียด (Strain) เนื่องจากอันเตรนครีฟในลำนามได้ถูกต้องทีเดียว เพราะปัญหาจาก Stress System และ Drainage Condition

7. ค่าลัมการรับแรงเฉือนแบบอันเตรนที่ได้จากการทดสอบ UC และ UU ซึ่งได้จากตัวอย่างที่ถูกรบกวนน้อยที่สุด จะมีค่าต่ำกว่าค่าลัมการทางแนวตั้งและแนวนอนประมาณ 40% ถ้าใช้ค่าลัมการรับแรงเฉือนที่ได้จากวิธีการทดสอบ UU และ UC จะเป็นการไม่ประหยัดแต่ปลอดภัยทางด้านอันเตรนครีฟ การลดลงของค่าลัมการรับแรงเฉือนแบบอันเตรน (S_u) มาจากผลของการรบกวนของตัวอย่าง (Sample Disturbance) โดยเฉพาะดินที่บางปูนี้มีค่าความไว

(Sensitivity) ค่อนข้างสูง

8. ค่าพารามิเตอร์ "m" เมื่อนำมาหาความสัมพันธ์กับค่า OCR จะได้กราฟความสัมพันธ์เส้นตรงค่อนข้างจะขนานกัน สำหรับตัวอย่างดินในแนวตั้งและแนวนอน และมีค่า "m" เพิ่มขึ้นเมื่อ OCR มากขึ้น แสดงว่าดินเหนียวที่สภาวะ Normally Consolidated มีแนวโน้มที่จะเกิดการพืดโดยครีพมากกว่าดินที่สภาวะ Overconsolidated

9. ค่าพารามิเตอร์ "λ" เมื่อนำมาหาความสัมพันธ์กับค่า OCR จะได้กราฟเส้นตรงค่อนข้างจะขนานกัน สำหรับตัวอย่างดินในแนวตั้งและแนวนอน และมีค่าน้อยลงเมื่อ OCR เพิ่มขึ้น

10. เปรียบเทียบกับดินปฐมฐานของนาย สัมปติ (2525) วิเคราะห์ความเป็น 2 หัวข้อ คือ

- (i) ผลของการอัดตัวคายน้แบบไม่เท่ากันทุกทิศทาง (Anisotropic Consolidation)
- (ii) ผลของ Plasticity Index

เมื่อเปรียบเทียบกับดินที่มี P.I. ประมาณเท่ากันแต่ Activity ต่างกันของสัมปติ (2525) ผลของ Anisotropic Consolidation มีมาก ทำให้พารามิเตอร์ "m" มีค่าน้อยลงไปมาก การทดสอบวิธี \overline{CAUC} ในดินบางปูที่มี Activity น้อยกว่า มีค่าพารามิเตอร์ "m" น้อยกว่าดินที่รังสิตที่มี Activity สูงกว่า ดังนั้นการทดสอบวิธี \overline{CAUC} จะแสดงผลของครีพซึ่งมากกว่า เพราะการทดสอบไปที่สภาวะใกล้เคียงกับธรรมชาติมากกว่า และให้ผลของครีพมากกว่าซึ่งควรใช้เป็นการทดสอบแบบครีพ \overline{CAUE} ซึ่งควรเป็นวิธีการใช้ทำผล ของครีพ สำหรับดินแนวนอนมีค่า $\beta = 90^\circ$

5.2 ข้อเสนอนะในการวิจัยขั้นต่อไป

ปกติการออกแบบใช้ค่าพิกัดความปลอดภัยไม่ให้สูงเกินไป เพราะจะเป็นการไม่ประหยัด และไม่คุ้มค่าเกินไป เพราะจะมีปัญหาทางด้านฮันเดรนครีพ เนื่องจากการวิจัย แสดงว่า Stress System มีผลต่อการทดสอบครีพมาก และส่วนใหญ่จะพบกับงานทางด้านคันดิน (Embankment) และงานขุด ซึ่งสภาวะของหน่วยแรงจะอยู่ในสภาพของการอัดตัวคายน้

แบบ Plane Strain มากกว่า แบบ Triaxial เพราะฉะนั้นในงานวิจัยขึ้นไปควรจะใช้วิธีการทดลองแบบ Plane Strain และทำการทดลองที่ OCR ต่าง ๆ กัน เพื่อหาความสัมพันธ์ของพารามิเตอร์ทางด้านอันเดรนครีฟต่อ OCR และ Anisotropic Consolidation กับ Extension Test

นอกจากนี้ควรทดสอบ โดยใช้ Strain Meter วัดหาค่าความเครียดที่ได้จากในสนามเทียบกับสมการที่ได้จากการทดลอง เพื่อตรวจสอบดูว่าสมการที่ได้สามารถใช้ในการคาดคะเนมีความถูกต้องมากน้อยเพียงใด



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย