

การใช้อุณหภูมิเพื่อเร่งการเกิดความเครียดคงค้างเมื่อตาข่ายเสริมกำลัง ชนิดโพลิโพรไพลีนรับแรงแบบวัฏจักร

USE OF TEMPERATURE TO ACCELERATE CYCLIC RESIDUAL STRAIN OF A POLYPROPYLENE GEOGRID

วรกมล บัวแสงจันทร์^{1,*} และ วรัช ก้องกิจกุล¹

¹ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา, คณะวิศวกรรมศาสตร์, มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี, จ.กรุงเทพฯ, ประเทศไทย ^{*}Corresponding author address: worakamol.bua@mail.kmutt.ac.th

บทคัดย่อ

ปัจจุบันงานก่อสร้างโครงสร้างดินเสริมกำลังด้วยวัสดุเสริมแรงสังเคราะห์ได้รับความนิยมเป็นอย่างแพร่หลายในงานด้านวิศวกรรมเทคนิคธรณี เนื่องจากเป็นวัสดุที่มีประสิทธิภาพสูงเมื่อเทียบกับราคา แต่หากเปรียบเทียบกับวัสดุเสริมแรงชนิดอื่น อาทิ แอบเหล็กเสริมแรง จะเห็นได้ว่าวัสดุ เสริมแรงสังเคราะห์สามารถเกิดการเสียรูปได้สูงกว่า โดยเฉพาะอย่างยิ่งเมื่อต้องรับแรงแบบวัฏจักร ความเครียดที่เกิดขึ้นในวัสดุเสริมแรงมีทั้งส่วนที่ สามารถกลับคืนมาได้เมื่อมีการถอนแรงและส่วนที่ไม่สามารถกลับคืนได้แม้ทำการถอนแรงแล้ว หรือที่เรียกว่าความเครียดคงค้าง งานวิจัยนี้จึง ต้องการศึกษาเกี่ยวกับการใช้อุณหภูมิในการเร่งการเกิดความเครียดคงค้างของตาข่ายเสริมกำลังโพลิเมอร์ชนิดโพลิโพรไพลน (PP) เมื่อรับแรง แบบวัฏจักร (Cyclic residual strain) โดยทำการทดสอบแรงดึงด้วยเงื่อนไขการให้แรงและอุณหภูมิที่แตกต่างกัน ดังนี้ 1. แรงกระทำแบบต่อเนื่อง (Monotonic loading, ML) ภายใต้อุณหภูมิคงที่ (Constant temperature, CT) (ML-CT) ที่ 30 องศาเซลเซียส 2. แรงกระทำแบบวัฏจักร (Cyclic loading, CL) ภายใต้ การเพิ่มขึ้นของอุณหภูมิ เป็นลำดับขั้น (Stepped by increased temperature, SIT) (CL-SIT) จาก 30→35 →40→45→50 องศาเซลเซียส และ 3. แรงกระทำแบบวัฏจักร (CL) ภายใต้อุณหภูมิคงที่ (CT) (CL-CT) ที่ 30 องศาเซลเซียส จากการศึกษา พบว่าค่าความเครียดคงค้างของตาข่ายเสริมกำลังโพลิเมอร์ชนิดโพลิโพรไฟลีนเมื่อรับแรงแบบวัฏจักรที่ได้จากการทดสอบแบบ CL-SIT สามารถใช้ใน การทำนายค่าความเครียดคงค้างเมื่อรับแรงแบบวัฏจักรในระยะยาว (CL-CT) ได้

คำสำคัญ: การทดสอบแรงดึง, ความเครียดคงค้าง, แรงแบบวัฏจักร, ตาข่ายเสริมกำลัง, อุณหภูมิ

Abstract

Presently, geosynthetic-reinforced soil (GRS) structures are widely used in geotechnical engineering works, due to their high performance and cost-effectiveness. However, when compared with other types of reinforcing materials such as metal strips, polymer geogrids are more deformable, especially when subjected to cyclic loadings. Generally, the geogrid's tensile strain consists of the part that is recoverable upon unloading and the part that is irreversible even after a full unloading. The latter part is known as the residual strain. This research aims to investigate the use of temperature to accelerate cyclic residual strain of a polypropylene (PP) geogrid. A tensile loading test series was performed with different loading and temperature histories as follows: i) Monotonic loading (ML) under different but constant temperature (CT) (ML-CT) at 30 °C ; ii) Cyclic loading (CL) test with stepped increased temperature (SIT) (CL-SIT) from $30 \rightarrow 35 \rightarrow 40 \rightarrow 45 \rightarrow 50$ °C ; and iii) Cyclic loading test (CL-CT). From the results, it is found that the cyclic residual strain from CL-SIT test can be used to predict the cyclic residual strain of the tested PP geogrid.

Keywords: Tensile testing, Residual strain, Cyclic, Geogrid, Temperature

1. บทนำ

โครงสร้างดินเสริมกำลังด้วยวัสดุเสริมแรงสังเคราะห์ (Geosynthetic-reinforced soil structure, GRS) ได้รับความนิยม เป็นอย่างแพร่หลาย ดังที่สามารถพบเห็นได้ในงานวิศวกรรมหลาย ประเภท อาทิ ถนน คันดิน กำแพงกันดินและอื่น ๆ จึงมีนักวิจัย หลายท่านศึกษาเกี่ยวกับการเสียรูปของตาข่ายเสริมกำลัง Hirakawa et al.[1] ได้ทำการศึกษาเกี่ยวกับสมบัติความหนืด (Viscous properties) ของตาข่ายเสริมกำลังโดยศึกษาถึงปัจจัยที่มี ผลต่อความเค้นเนื่องจากการคืบ พบว่าการคืบเป็นการตอบสนองใน รูปแบบความหนืดของวัสดุไม่ใช่ปรากฏการณ์ที่ทำให้วัสดุเสื่อม คุณภาพลง และความสัมพันธ์ระหว่างความเค้น-ความเครียดเป็น ฟังก์ชันของความเครียดคงค้างฉับพลัน อัตราความเครียดคงค้างฉัน พลันและประวัติความเค้น Tabsombut et al.[2] ศึกษาเกี่ยวกับ ผลกระทบของอุณหภูมิที่มีต่อ Elastic stiffness ของ PP, PET และ HDPE geogrid พบว่าอุณหภูมิมีผลกระทบต่อสมบัติ Elasto-



viscoplastic ของตาข่ายเสริมกำลังชนิดโพลิโพรไพลีนโดยจะทำให้ กำลังรับแรงดึงสูงสุดของตาข่ายเสริมกำลังชนิดโพลิโพรไพลีนลดลง แต่โครงสร้างดินเสริมกำลังด้วยวัสดุเสริมกำลังสังเคราะห์นี้ไม่ เพียงแต่รับแรงกระทำแบบคงที่เท่านั้น โครงสร้างเหล่านี้ยังต้องรับ แรงกระทำแบบวัฏจักรทั้งจากแรงสั่นสะเทือนและจากการจราจรอีก ด้วย[3] Kongkitkul et al.[3] จึงศึกษาเกี่ยวกับผลกระทบของ สมบัติความหนืดที่มีต่อความเครียดคงค้างของตาข่ายเสริมกำลังที่ รับแรงแบบวัฏจักร พบว่าความเครียดคงค้างที่เกิดขึ้นเมื่อรับแรง แบบวัฏจักรขึ้นกับสมบัติความหนืดภายในวัสดุนั้น ๆ

มากไปกว่านั้นการทดสอบการรับแรงดึงเพื่อหาค่าแฟกเตอร์ ลดทอนการคืบของตาข่ายเสริมกำลังด้วยวิธี Conventional creep test โดยการสร้าง Creep-rupture curve แล้วหาค่า RF_{CR} ใน ปัจจุบันจำเป็นต้องใช้เวลานานมากในการทดสอบ จึงแทบจะเป็นไป ไม่ได้เลยที่จะทำการทดสอบครอบคลุมตลอดระยะเวลาของอายุการ ใช้งานที่ได้ออกแบบไว้ (ประมาณ 50 ปี[1]) ด้วยเหตุผลนี้จึงมีการ พัฒนา Accelerated creep test ขึ้นเพื่อลดระยะเวลาในการ ทดสอบ โดยอาศัยการเพิ่มอุณหภูมิรอบตัวอย่างให้สูงขึ้นขณะ ทดสอบการรับแรงดึงเพื่อเร่งอัตราการเกิดความเครียดเนื่องจากการ คืบ งานวิจัยชิ้นนี้จึงนำ Accelerated creep test รูปแบบหนึ่งที่ เรียกว่า Stepped Isothermal Method (SIM)[4] มาประยุกต์ใช้ กับการทดสอบการรับแรงดึงของตาข่ายเสริมกำลังโพลิเมอร์ชนิด ้โพลิโพรไพลีนเมื่อรับแรงแบบวัฏจักร โดยในการวิเคราะห์นี้จะ ประยุกต์ใช้หลักการที่ใช้ในการสร้างเส้นโค้งหลัก (Master curve) ซึ่งเป็นเส้นที่แสดงความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับลอการ์ทึม เวลา (E-log1(time))[5] ที่ใช้กับการเร่งความเครียดการคืบ เพื่อ ศึกษาเกี่ยวกับการใช้อุณหภูมิในการเร่งการเกิดความเครียดคงค้างที่ เกิดขึ้นเมื่อวัสดุเสริมกำลังสังเคราะห์รับแรงแบบวัฏจักรที่แอมพลิจูด และความถี่ต่างกัน

2. เครื่องมือและวัสดุ

การทดสอบในงานวิจัยขึ้นนี้จำเป็นต้องมีเครื่องมือที่ช่วยควบคุม แรงดึงและอุณหภูมิ รวมถึงเครื่องมือวัดต่าง ๆ ที่ใช้เก็บค่าแรงดึง และระยะการเสียรูปที่เกิดขึ้น รายละเอียดของเครื่องมือที่ใช้แสดงใน Tabsombut et al.[2]

2.1. เครื่องให้แรงและหน่วยควบคุมอุณหภูมิ

เครื่องให้แรงประกอบด้วยกระบอกลมที่ภายในบรรจุอากาศ สามารถให้แรงได้ทั้งสองทิศทางคือการให้แรงกระทำและการถอน แรงกระทำ โดยอาศัยการแปลงสัญญาณไฟฟ้าเป็นแรงดันลม อุณหภูมิรอบตัวอย่างภายในส่วนทดสอบแรงดึงจะถูกควบคุมโดย หน่วยควบคุมอุณหภูมิ ซึ่งทำงานโดยการนำอากาศจากภายนอกส่ง เข้ามาผ่านฮีตเตอร์แล้วส่งไปยังห้องทดสอบ (Chamber) ใน ขณะเดียวกันอากาศภายในส่วนทดสอบส่วนหนึ่งก็จะถูกปล่อยออกสู่



รูปที่ 1 เซ็นเซอร์วัดระยะที่ติดตั้งบนโครงโลหะ

ภายนอกและอีกส่วนถูกดึงกลับไปผ่านฮีตเตอร์แล้วส่งเข้าห้อง ทดสอบ (Chamber) ดังเดิม

2.2. เครื่องมือวัด

ในการทดสอบนี้ใช้เซลล์วัดแรงในการวัดแรงดึงที่กระทำกับ ตัวอย่าง มีการติดตั้งเทอร์โมคัปเปิลเพื่อวัดอุณหภูมิรอบตัวอย่าง ทดสอบ และใช้เซ็นเซอร์วัดระยะ (Displacement transducer) ใน การวัดระยะยืดของตัวอย่างที่เกิดขึ้นแบบเฉพาะจุด โดยเซ็นเซอร์ วัดระยะจะถูกติดอยู่กับโครงโลหะเพื่อประคองให้อยู่ในแนว ศูนย์กลางของตัวอย่างที่นำมาทดสอบและโครงโลหะส่วนที่ยึดกับ ตัวอย่างทดสอบจะเคลื่อนที่ขึ้น-ลงตามแนวของแท่งเหล็กที่ตั้งฉาก กับแนวราบได้อย่างอิสระดังแสดงในรูปที่ 1

2.3. วัสดุที่นำมาทดสอบ

วัสดุเสริมแรงสังเคราะห์ที่นำมาทดสอบหาความเครียดคงค้าง เมื่อรับแรงแบบวัฏจักรในงานวิจัยนี้คือ ตาข่ายเสริมกำลังชนิด โพลิโพรไพลีน (PP Geogrid) ซึ่งตาข่ายเสริมกำลังชนิดนี้สามารถรับ แรงได้ทั้งสองทิศทางโดยมีคุณสมบัติดังตารางที่ 1





รูปที่ 3 ประวัติเวลาของอุณหภูมิที่ใช้ในการทดสอบ



ตารางที่ 1 สมบัติของตาข่ายเสริมกำลังที่ใช้ในงานวิจัยนี้

Fibre material	Polypropylene
Abbreviated name	PP
Standard colour	White
Specimen condition	Virgin
Aperture size (MD/TD) (mm)	35 / 35
Max tensile strength (MD/TD)	≥ 40 / ≥ 40
(kN/m)	
Yield point elongation (MD) (%)	≤ 8
Long term design strength (MD)	-
(kN/m)	

2.4. รายละเอียดรายการทดสอบ

ในงานวิจัยซิ้นนี้แบ่งประเภทการทดสอบออกเป็น 3 รูปแบบ ซึ่ง ประกอบด้วยการทดสอบแบบ ML-CT, CL-SIT และ CL-CT โดยแต่ ละรูปแบบมีรายละเอียดดังนี้

 ML-CT (Monotonic loading-Constant temperature) คือ ให้แรงกระทำอย่างต่อเนื่องด้วยอัตราแรงเท่ากับ 0.6 กิโลนิวตัน/ เมตร/นาที ภายใต้การควบคุมอุณหภูมิให้คงที่ที่อุณหภูมิเท่ากับ 30 องศาเซลเซียส ดังแสดงในตารางที่ 2 และรูปที่ 4

 CL-SIT (Cyclic loading-Stepped by increased temperature) คือการให้แรงกระทำอย่างต่อเนื่องด้วยอัตราแรงเท่ากับ
ดิ กิโลนิวตัน/เมตร/นาที ภายใต้อุณหภูมิควบคุมเท่ากับ 30 องศา เซลเซียส จนกระทั่งถึงค่าแรงดึงเป้าหมาย แล้วจึงให้แรงกระทำ แบบวัฏจักรเป็นชุด แต่ละชุดนานเท่ากับ 1 ชั่วโมง จำนวน 5 ชุด เมื่อแรงกระทำแบบวัฏจักรเสร็จสิ้นในแต่ละชุดอุณหภูมิจะเพิ่มขึ้น อย่างทันทีเท่ากับ 5 องศาเซลเซียส ดังนั้นในชุดแรงวัฏจักรสุดท้าย จะทดสอบที่อุณหภูมิควบคุมเท่ากับ 50 องศาเซลเซียส ดังแสดงใน ตารางที่ 2 และรูปที่ 4

โดยในแต่ละชุดแรงกระทำแบบวัฏจักร จะทำการแปรผัน ความถี่ (Frequency, f) จำนวน 3 ค่า ได้แก่ 0.01, 0.02 และ 0.03 เฮิรตซ์ และแอมพลิจูด (Amplitude, Δ V) เท่ากับร้อยละ 10 และ 20 ของค่ากำลังรับแรงดึงสูงสุด (V_{ult}) ดังนั้นจำนวนรอบ (Number of cycle, N_c) และอัตราการให้และผ่อนแรงจะไม่เท่ากัน ดังแสดง ในตารางที่ 3

 CL-CT (Cyclic loading-Constant temperature) คือการให้ แรงกระทำอย่างต่อเนื่องด้วยอัตราแรงเท่ากับ 0.6 กิโลนิวตัน/เมตร/ นาที จนถึงค่าแรงดึงเป้าหมายแล้วจึงให้แรงกระทำแบบวัฏจักร ต่อเนื่องเป็นเวลาประมาณ 30 วัน โดยใช้ความถี่เท่ากับ 0.02 เฮิรตซ์ และแอมพลิจูดเท่ากับร้อยละ 10 ของค่ากำลังรับแรงดึงสูงสุด (V_{ult}) การให้แรงทุกขั้นตอนจะอยู่ภายใต้การควบคุมอุณหภูมิให้คงที่ เท่ากับ 30 องศาเซลเซียส ดังแสดงในตารางที่ 2 และรูปที่ 4

ตารางที่ 2 รายการทดสอบ

	Pattern	Temperature (°C)				
		-	30	30-50		
	ML-CT		/			
CL-SIT	10% V_{ult}	0.01 Hz		/		
		0.02 Hz		/		
		0.03 Hz		/		
	20% V _{ult}	0.01 Hz		/		
		0.02 Hz		/		
		0.03 Hz		/		
	CL-CT		/			
(10	%V _{ult} @0.02	2 Hz)				
	CL-SIT (10	Pattern ML-CT CL-SIT 10% V _{ult} 20% V _{ult} CL-CT (10%V _{ult} @0.02)	Pattern ML-CT CL-SIT 10% V _{ult} 0.02 Hz 0.03 Hz 20% V _{ult} 0.01 Hz 0.03 Hz 20% V _{ult} 0.03 Hz 0.03 Hz 0.03 Hz 0.03 Hz 0.03 Hz CL-CT (10%V _{ult} @0.02 Hz)	Pattern Temper 30 ML-CT / CL-SIT 10% V _{ult} 0.01 Hz 0.02 Hz 0.03 Hz 20% V _{ult} 0.01 Hz 0.02 Hz 0.03 Hz 20% V _{ult} 0.01 Hz 0.02 Hz 0.03 Hz 0.03 Hz 0.02 Hz		

ขั้นตอนการทดสอบ

3.1. การเตรียมตัวอย่าง

นำปลายด้านบนและล่างของตัวอย่างเข้าไปยังแท่นยึดตัวอย่าง ทรงกระบอกที่มีการบากร่องไว้ โดยติดตั้งในลักษณะพันไว้รอบ ๆ แล้วสอดเพลาโลหะเพื่อยึดตัวอย่างไว้ตามวิธีการติดตั้งตัวอย่าง โดย ที่แท่นยึดตัวอย่างทรงกระบอกมีการติดผ้าทรายไว้รอบนอก เพื่อให้ ตัวอย่างไม่เลื่อนหลุดระหว่างการทดสอบ เมื่อติดตั้งตัวอย่าง เรียบร้อยแล้วให้ดึงตัวอย่างด้วยแรงกระทำก่อนเท่ากับ 20 นิวตัน เพื่อลดอิทธิพลจากการหย่อนของตัว และมีการติดตั้งเซ็นเซอร์วัด ระยะในการวัดระยะยึดของตัวอย่างที่เกิดขึ้นแบบเฉพาะจุด เนื่องจากในการติดตั้งตัวอย่างรูปแบบนี้จะทำให้ตัวอย่างยืดออกใน ระยะเท่า ๆ กันทั้งตัวอย่างในส่วนทดสอบ และแรงดึงประลัยจะทำ ให้ตัวอย่างขาดภายในช่วงของแท่นยึดตัวอย่างด้านบนและล่าง

4. ผลการทดสอบและการวิเคราะห์ผลการทดสอบ

4.1. ความสัมพันธ์ระหว่างแรงดึง–ความเครียด–อุณหภูมิ

รูปที่ 4(ก) แสดงประวัติเวลาแรงดึงและประวัติเวลาอุณหภูมิที่ บันทึกได้จากการทดสอบ โดยรูปที่แสดงนี้เป็นผลการทดสอบการใช้ อุณหภูมิเพื่อเร่งการเกิดความเครียดคงค้างในตาข่ายเสริมกำลังชนิด โพลิโพรไพลีนรับแรงแบบวัฏจักร โดยตัวอย่างนี้ทำการให้แรง แบบวัฏจักรแอมพลิจูดเท่ากับ 10%V_{ult} หรือ 4.64 กิโลนิวตัน/เมตร ที่ความถี่ 0.01 เฮิรตซ์ จากนั้นทำการนับจำนวนรอบที่ได้จริงในแต่ ละช่วงอุณหภูมิเพื่อใช้วิเคราะห์ต่อไป จากรูปที่ 4(ข) แสดง ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดที่เกิดขึ้นกับเวลา จะเห็นได้ว่าเมื่อ มีการให้แรงเป็นวัฏจักรความเครียดที่เกิดขึ้นกับเวลา จะเห็นได้ว่าเมื่อ มีการให้แรงเป็นวัฏจักรความเครียดที่เกิดขึ้นก็จะมีลักษณะเป็น วัฏจักรเช่นเดียวกัน โดยที่จุดยอดด้านบนของแรงดึงที่ให้กับตัวอย่าง จะมีความเครียดแท่ากับจุดยอดด้านบนของความเครียดเช่นเดียวกัน ทำการเก็บค่าความเครียดและแรงดึงที่จุดยอดเพื่อนำมาพล็อต ความสัมพันธ์ระหว่างแรงดึง-จำนวนรอบ และความเครียด-จำนวน รอบดังรูปที่ 4(ค)





รูปที่ 4 ตัวอย่างผลการทดสอบที่ได้ : (ก) ประวัติเวลาของแรงดึงและอุณหภูมิ; (ข) ค่าความเครียดที่ได้จากการทดสอบ เมื่อให้แรงแบบวัฏจักรแอมพลิจูดเท่ากับ 10%V_{ult} ที่ความถี่ 0.01 Hz; (ค) ความสัมพันธ์ระหว่างแรงดึง-ความเครียด –รอบที่จุดยอดด้านบนของแรงดึง; (ง) ความสัมพันธ์ระหว่างแรงดึงและความเครียดที่เกิดภายในตัวอย่าง

£		Load rate	(kN/m/min)					N _{c, s}	uccess				
T (H7)	N _c	DA = 10%V _{ult} *	DA = t* 20%V _{ult} *	$DA = 10\% V_{ult}^*$				$DA = 20\% V_{ult}^*$					
(112)	(TIZ) ,target			30 °C	35 °C	40 °C	45 °C	50 °C	30 °C	35 °C	40 °C	45 °C	50 °C
0.01	36	± 5.568	± 11.136	37	40	40	38	25	36	37	38	36	33
0.02	80	± 12.373	± 24.747	80	81	85	82	72	82	82	84	80	72
0.03	120	± 18.560	± 37.120	111	117	114	115	143	117	116	116	115	136

9		-	al c	0	ູ	ຈາ	ຈ		
G131990	12	ຮາຍລະເຮ	າຍເລລ	າງຢາງຢາຂອງ	ເມເລຍລຸສາເ	าารไหมเร	ηl	າມເຫລະຄາຈາ	າພສລາເ
11 1 1 1 1		9 1061066	JUNIN	1 113 913 919 919 1		1 1 3 5 1 1 5 3	4 b	1999191011191	1016101

* เทียบจาก V_{ult} = 1600 N = 46.4 kN/m, DA = 10%V_{ult}* = 4.64 kN/m, DA = 20%V_{ult}* = 9.28 kN/m

ตารางที่ 4 รายการค่า shift factor ที่ใช้ในแต่ละการทดสอบ

DA	f		Vertical sh	nift, $\Delta\epsilon$ (%)		Horizontal shift factor				
(%V _{ult})	(Hz)	30 − 35 °C	35 – 40 °C	40 – 45 °C	45 – 50 °C	30 – 35 °C	35 – 40 °C	40 – 45 °C	45 – 50 °C	
	0.01	0.151	0.228	0.261	0.304	0.556	1.113	2.225	4.450	
10	0.02	0.123	0.221	0.228	0.382	0.581	1.162	2.323	4.647	
	0.03	0.176	0.259	0.307	0.346	0.598	1.196	2.393	4.785	
	0.01	0.094	0.271	0.384	0.478	0.556	1.113	2.225	4.450	
20	0.02	0.310	0.351	0.356	0.419	0.581	1.162	2.323	4.647	
	0.03	0.235	0.396	0.712	1.232	0.598	1.196	2.393	4.785	





รูปที่ 5 ขั้นตอนการสร้างเส้นโค้งหลักจากการทดสอบให้แรง แบบวัฏจักรและเพิ่มอุณหภูมิ(CL-SIT): (ก) ความสัม-พันธ์ระหว่างความเครียดกับลอการิทึมจำนวนรอบใน แต่ละอุณหภูมิ; (ข) เลือกช่วงความเครียดที่ได้จากการ ทดสอบที่มีลักษณะเป็นเส้นตรง; (ค) เส้นโค้งหลักที่ได้ จากการเลื่อนแกน

จากรูปที่ 4(ค) จะเห็นได้ว่าอุณหภูมิมีความสัมพันธ์กับ ความเครียดที่เกิดขึ้น ทำการพล็อตความสัมพันธ์ระหว่าง ความเครียดที่เกิดขึ้นกับลอการิทึมจำนวนรอบโดยให้เริ่มนับ 1 ใหม่ ในทุกอุณหภูมิดังรูปที่ 5(ก) จากนั้นเลือกส่วนของเส้นแสดง ความสัมพันธ์ที่มีลักษณะเป็นเส้นตรง ทำการเลื่อนแกนในแนวตั้ง (Vertical shifts) และสุดท้ายทำการเลื่อนแกนในแนวนอน (Horizontal shifts) เพื่อสร้างเส้นโค้งหลัก (Master curve) (รูปที่ 5(ค)) ของการทดลองนั้น ๆ

4.2. เส้นโค้งหลัก (MASTER CURVE)

รูปที่ 6 แสดงเส้นโค้งหลักที่ได้จากการใช้หลักการเพิ่มอุณหภูมิ (Stepped Isothermal Method, SIM) เร่งการเกิดความเครียด ของตาข่ายเสริมกำลังสังเคราะห์ เลือกตัดช่วงที่มีความเป็นเส้นตรง แล้วเลื่อนแกนในแนวตั้งและแนวนอนเรียบร้อยแล้วทั้ง 6 การ ทดลอง โดยเป็นเส้นโค้งหลักของการทดลองที่ให้แรงแบบวัฏจักรที่ ความถี่ 0.01, 0.02 และ 0.03 เฮิรตซ์

รูปที่ 7 แสดงเส้นโค้งหลักของการทดสอบแบบเพิ่มอุณหภูมิที่ให้ แรงแบบวัฏจักรแอมพลิจูด 10%V_{ult} ที่ความถี่ 0.02 เฮิรตซ์ (CL-SIT) เทียบกับเส้นโค้งหลักของการทดสอบที่ให้แรงแบบวัฏจักรแอม พลิจูด 10%V_{ult} ที่ความถี่ 0.02 เฮิรตซ์ ทดสอบภายใต้อุณหภูมิคงที่ 30 องศาเซลเซียส (CL-CT) จะเห็นได้ว่าเมื่อเปรียบเทียบค่า ความเครียดที่ได้จากจุดสุดท้ายของเส้นโค้งหลัก CL-SIT (**E**_{SIM}) กับ ความเครียดที่ได้จาก CL-CT (**E**_{EXP}) ณ จุดที่มีค่า log₁₀(N_c-N_c') เท่ากับ 15170 รอบ ซึ่งเป็น N_c สุดท้ายของเส้นโค้งหลักพบว่า

$$\varepsilon_{SIM} = \left(\frac{2.972}{4.456}\right)\varepsilon_{EXP} = 0.654\varepsilon_{EXP} \tag{1}$$











รูปที่ 8 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับจำนวนรอบต่อ ความถี่ (**E**-N_c/f): (ก) ก่อน Horizontal shift; (ข) ภายหลัง Horizontal shift (Master curve)

(ข)

เส้นโค้งหลัก หรือ Master curve ของการทดลองที่ประยุกต์ หลักการเพิ่มอุณหภูมิ (SIM) มาใช้กับการให้แรงแบบวัฏจักรกับตา ้ข่ายเสริมแรงสังเคราะห์สามารถสร้างได้จากการพล็อตความสัมพันธ์ ระหว่างความเครียดกับลอการิทึมจำนวนรอบ (**E**-log₁₀(N_c/N_c')) โดยในรูปที่ 6 จะเห็นได้ว่านอกจากอุณหภูมิแล้ว ค่าแอมพลิจูดที่ มากขึ้นก็มีผลต่อการเพิ่มขึ้นของอัตราการเกิดความเครียด (Strain rate, **ɛ**๋) แต่จะไม่สามารถเห็นอิทธิพลของความถี่ได้หากไม่นอร์ มัลไลซ์ (Normalize) โดยกำจัดความถื่ออกไปเสียก่อน ซึ่งหลังจากที่ ้นอร์มัลไลซ์ โดยกำจัดความถื่ออกไปแล้วจะได้ความสัมพันธ์ดัง รูปที่ 8(ข) เห็นได้ว่าเมื่อทำให้ข้อมูลเป็นมาตรฐาน โดยกำจัดความถึ่ ออกไปแล้วจะทำให้ได้เส้นโค้งหลักที่เป็นความสัมพันธ์ระหว่าง ความเครียดกับลอการิทึมจำนวนรอบต่อความถี่ (**E**-log₁₀(N_c/f-N_c/f')) และเห็นได้ว่าความถี่ของการให้แรงแบบวัฏจักรก็มีผลต่อ ความเครียดเช่นเดียวกัน สามารถสังเกตได้จากรูปที่ 8(ก) ซึ่งแสดง ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดที่เกิดขึ้นกับจำนวนรอบต่อความถึ $(\varepsilon - N_c/f)$

เมื่อนำเส้นโค้งหลัก (Master curve) ของทุกการทดลองใน รูปที่ 8(ข) มาฟิตด้วยสมการที่ (2) ดังแสดงในรูปที่ 9 ทำการเก็บ ค่าพารามิเตอร์ A และ B โดยจากการทดลองที่ได้ทำในงานวิจัยซิ้นนี้ ทั้ง 6 การทดลองได้ค่าพารามิเตอร์ A และ B ดังตารางที่ 5 เมื่อนำ ค่าพารามิเตอร์ A และ B มาพล็อตกับความถี่ที่ใช้ได้กราฟดังรูปที่ 10(ก) และ 10(ข) ทำการหาค่าเฉลี่ยของค่าพารามิเตอร์ A และ B เพื่อนำมาสร้างสมการความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดและจำนวน รอบ/ความถี่ (**E**-N_c/f) โดยค่าพารามิเตอร์ A และ B จะทำการเฉลี่ย จากการทดลองที่แอมพลิจูดเท่ากัน เมื่อนำมาวิเคราะห์ด้วยวิธี ดังกล่าวแล้วพบว่าได้เส้นแสดงความสัมพันธ์ระหว่างความเครียด และจำนวนรอบ/ความถี่ (**E**-Nc/f) จากสมการที่สร้างขึ้นข้างต้น ดังรูปที่ 12

$$\frac{\varepsilon_{cyc}}{\varepsilon_{ML}} = A \left(\frac{N_c}{f}\right)^B + 1 \tag{2}$$



ตารางที่ 5 ค่าพารามิเตอร์ A และ B ที่ได้จากการทดสอบ





รูปที่ 11 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าเฉลี่ยของพารามิเตอร์ A และ B กับแอมพลิจูด: (ก) A_{avg}; (ข) B





รูปที่ 12 ความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดและจำนวนรอบ/ความถี่ (E-N_c/f) จากสมการที่สร้างขึ้น และ CL-CT

5. สรุป

การศึกษานี้เป็นการศึกษาเกี่ยวกับการใช้อุณหภูมิเพื่อเร่งการ เกิดความเครียดคงค้างเมื่อตาข่ายเสริมกำลังชนิดโพลิโพรไพลีนรับ แรงแบบวัฏจักร พบว่า

1. อุณหภูมิช่วยเร่งอัตราการเกิดความเครียดเมื่อให้แรงแบบวัฏ-จักรได้ และสามารถประยุกต์ใช้หลักการของ Stepped Isothermal Method, SIM ในการเร่งระยะเวลาในการทดสอบความเครียดที่จะ เกิดขึ้นในระยะยาวได้เช่นกัน ซึ่งสามารถนำวิธีการทดสอบดังกล่าว มาประยุกต์ใช้กับการทำนายการเสียรูปเมื่อให้แรงแบบวัฏจักรระยะ ยาวในภาคอุตสาหกรรมได้อีกด้วย เนื่องจากสามารถลดระยะเวลา ทดสอบได้เป็นอย่างมาก

 เส้นโค้งหลัก (Master curve) เป็นฟังก์ชันของความถี่ แอมพลิ-จูดและอุณหภูมิ และจากผลของการทำการเลื่อนแกน เพื่อสร้างเส้น โค้งหลักแล้วนำมาเทียบกับการทดสอบระยะยาวของกรณีที่ตาข่าย เสริมกำลังรับแรงแบบวัฏจักร แอมพลิจูด 10%V_{ult} ที่ความถี่ 0.02 เฮิรตซ์ พบว่าค่าความเครียดที่ได้จากการเพิ่มอุณหภูมิ (E_{SIM}) มีค่าต่ำ กว่าความเครียดจากการทดลองจริงระยะยาวที่อุณหภูมิคงที่ (E_{EXP}) ทั้งนี้อาจเป็นเพราะระยะเวลาที่ใช้กับแต่ละอุณหภูมิมีช่วงเวลาต่ำ กว่าที่แนะนำในมาตรฐาน (ASTM6992-16[6]) ซึ่งแนะนำไว้ว่าให้ใช้ เวลาขั้นต่ำ 10,000 วินาทีต่อหนึ่งอุณหภูมิ

 เส้นโค้งหลัก (Master curve) ที่เกิดจากสมการที่สร้างขึ้นจาก ค่าพารามิเตอร์ที่ได้จากการฟิตเส้นโค้งหลักของทุกการทดสอบมีค่า ต่ำกว่าผลทดสอบระยะยาว ดังแสดงในรูปที่ 13 อาจเกิดจาก ระยะเวลาที่ใช้กับแต่ละอุณหภูมิต่ำเกินไปเช่นเดียวกับข้อสรุปที่ 2

 การทดสอบที่มีแอมพลิจูดสูงกว่าจะมีค่า Vertical shift สูงกว่า และในการทดสอบที่มีความถี่สูงกว่าจะสามารถใช้ค่า Horizontal shift ได้สูงกว่า



รูปที่ 13 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าความเครียดที่ได้จากสมการเทียบ กับค่าความเครียดที่ได้จากการทดสอบระยะยาว

6. เอกสารอ้างอิง

- Hirakawa, D., Kongkitkul, W., Tatsuoka, F., & Uchimura, T. (2003). Time-dependent stress-strain behaviour due to viscous properties of geogrid reinforcement. *Geosynthetics International* **10**(6), 176–199. DOI: 10.1680/gein.10.6.176.37246
- [2] Kongkitkul, W., Tabsombut, W., Jaturapitakkul, C., & Tatsuoka, F. (2012). Effects of temperature on the rupture strength and elastic stiffness of geogrids. *Geosynthetics International* **19**(2), 106–123. DOI: 10.1680/gein.2012.19.2.106
- Kongkitkul, W., Hirakawa, D., Tatsuoka, F., & Uchimura, T. (2002). Effects of Viscous Property on Residual Deformation of Geogrid Subjected to Cyclic Loading. *Geosynthetics Engineering Journal*, **17**(January), 159– 166. DOI: 10.5030/jcigsjournal.17.159
- [4] J.S.Thornton. (1998). Conventional and Stepped Isothermal Methods for Characterizing Long Term Creep Strength of Polyester Geogrids. *Sixth* International Conference on Geosynthetics, 691–698.
- [5] Kongkitkul, W., & Tatsuoka, F. (2007). A theoretical framework to analyse the behaviour of polymer geosynthetic reinforcement in temperatureaccelerated creep tests. *Geosynthetics International*, 14(1), 23–38. DOI: 10.1680/gein.2007.14.1.23
- [6] ASTM D6992-16. (2018). Standard test method for accelerated compressive creep-rupture of geosynthetic materials based on time-temperature superposition using the stepped isothermal method. *astm D6992 - 16, i*(Reapproved), 1–8