

## สารบัญ

|  | หน้า |
|--|------|
| สารบัญ   | (7)  |
| รายการตาราง  | (9)  |
| รายการภาพประกอบ  | (11) |
| บทที่  |      |
| <b>1 บทนำ</b>  |      |
| 1.1 ความสำคัญและที่มาของงานวิจัย   | 1    |
| 1.2 วัตถุประสงค์ของงานวิจัย  | 2    |
| 1.3 ขอบเขตของงานวิจัย  | 3    |
| 1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ  | 4    |
| 1.5 ทบทวนเอกสาร  | 4    |
| <b>2 วิธีการดำเนินงานวิจัย</b>   |      |
| 2.1 วัสดุที่ใช้ในการทดสอบ  | 63   |
| 2.2 การเตรียมตัวอย่างในการทดสอบ  | 63   |
| 2.3 การทดสอบดินเหนียวปากพ่นงูรณีที่ยังมิได้ปรับปรุงคุณภาพ  | 68   |
| 2.4 การทดสอบเก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา  | 69   |
| 2.5 การทดสอบดินเหนียวปากพ่นงูรณีที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา               | 71   |
| <b>3 ผลการศึกษาและวิจารณ์ผลการศึกษา</b>  |      |
| 3.1 การทดสอบหาค่าสมบัติของดินเหนียวปากพ่นงูรณีที่ยังมิได้ปรับปรุงคุณภาพ                                | 74   |
| 3.2 การทดสอบหาค่าสมบัติของเก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา  | 80   |
| 3.3 การทดสอบหาค่าสมบัติของดินเหนียวปากพ่นงูรณีที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา | 86   |
| <b>4 สรุปผลการศึกษาและข้อเสนอแนะ</b>   |      |
| 4.1 สรุปผลการศึกษา   | 137  |
| 4.2 ข้อเสนอแนะ   | 138  |
|  | (8)  |

## สารบัญ (ต่อ)

|   | หน้า |
|---|------|
| บรรณานุกรม  | 139  |
| ภาคผนวก   |      |
| ก. ความสัมพันธ์ระหว่าง Axial Stress กับ Axial Strain ของดินเหนียวปาก<br>พนักกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วยไถไถปลัมน้ำมันและไถไม่ยางพารา | 147  |
| ข. ความสัมพันธ์ระหว่าง Load กับ Penetration ของ<br>การทดสอบ California Bearing Ratio (CBR)                                      | 163  |
| การเผยแพร่ผลงานวิทยานิพนธ์  | 165  |
| ประวัติผู้เขียน   | 181  |

## รายการตาราง

| ตารางที่ | หน้า   |    |
|----------|--|----|
| 1.1      | วิธีปรับปรุงคุณภาพของดินที่ต่างชนิดกัน   | 15 |
| 1.2      | วิธีปรับปรุงคุณภาพของดินที่แปรผันตามขนาดเม็ดดิน  | 18 |
| 1.3      | แนวทางเลือกใช้สารผสมเพิ่มกับวัสดุแต่ละชนิด   | 18 |
| 1.4      | ปริมาณปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมสำหรับดินแต่ละประเภท จำแนกตามระบบ Unified  | 31 |
| 1.5      | ปริมาณปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมสำหรับดินแต่ละประเภท จำแนกตามระบบ AASHTO   | 31 |
| 1.6      | ปริมาณปูนซีเมนต์โดยเฉลี่ยที่ใช้ผสม สำหรับวัสดุชนิดต่าง ๆ   | 32 |
| 1.7      | ปริมาณปูนซีเมนต์ที่มีผลต่อความคงทนของดิน   | 42 |
| 1.8      | ความสัมพันธ์ระหว่าง Optimum Moisture Content และ Maximum Dry Density ของ Soil - Cement เปรียบเทียบกับดินเดิม | 48 |
| 1.9      | ปริมาณความชื้นในดินโดยเฉลี่ย (%) กลุ่ม A และ B ต่อวัน  | 52 |
| 1.10     | องค์ประกอบทางเคมีของเถ้าไพล่าลุ่มน้ำมัน, เถ้าไพล่าลุ่มน้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                                | 61 |
| 2.1      | พลังงานที่ใช้ในการบดอัดโดยวิธีบดอัดแบบมาตรฐาน (Standard Proctor) และการบดอัดโดยใช้ Mini Compactor            | 64 |
| 2.2      | สัญลักษณ์ที่ใช้ในการศึกษาของทุกอัตราส่วน   | 65 |
| 3.1      | การศึกษาสมบัติทางกายภาพ, สมบัติทางวิศวกรรมและสมบัติทางเคมีของดินเหนียวปากพนัง                                | 76 |
| 3.2      | องค์ประกอบทางเคมีของดินเหนียวปากพนัง, เถ้าไพล่าลุ่มน้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                                   | 79 |
| 3.3      | การศึกษาสมบัติทางกายภาพของเถ้าไพล่าลุ่มน้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา   | 81 |
| 3.4      | การแบ่งประเภทของสารปอซโซลานตามมาตรฐาน ASTM C 618 ของเถ้าไพล่าลุ่มน้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                     | 83 |
| 3.5      | สมบัติทางกายภาพของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไพล่าลุ่มน้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                 | 88 |

## รายการตาราง (ต่อ)

| ตารางที่  | หน้า |
|---|------|
| 3.6 ผลการทดสอบการบดอัดแบบมาตรฐานของดินเหนียวปากพนังกรณี<br>ที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไพลล์น้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                                    | 92   |
| 3.7 ผลการทดสอบ Unconfined Compression Test ของดินเหนียวปากพนังกรณี<br>ที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไพลล์น้ำมันและเถ้าไม้ยางพารา                         | 97   |
| 3.8 ผลการทดสอบ California Bearing Ratio ของดินเหนียวปากพนังและกรณี<br>ที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไพลล์น้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 %              | 112  |
| 3.9 ผลการทดสอบ Consolidation Test ของดินเหนียวปากพนังและกรณี<br>ที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไพลล์น้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 %                    | 115  |
| 3.10 องค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีที่ปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เถ้าไพลล์น้ำมันและเถ้าไม้ยางพาราที่อายุการบ่ม 28 วัน                              | 118  |
| 3.11 องค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีที่ปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เถ้าไพลล์น้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม 7, 14, 28<br>และ 56 วัน | 120  |
| 3.12 ความสัมพันธ์ของค่า UCS กับค่าต่างๆ (วิเคราะห์ภาครวมทุกอัตราส่วน)   | 131  |
| 3.13 ความสัมพันธ์ของค่า $E_{50}$ กับค่าต่างๆ (วิเคราะห์ภาครวมทุกอัตราส่วน)  | 132  |
| 3.14 ความสัมพันธ์ของค่า $\epsilon_r$ กับค่าต่างๆ (วิเคราะห์ภาครวมทุกอัตราส่วน)  | 133  |
| 3.15 ความสัมพันธ์ของค่า UCS กับค่าต่างๆ ของแต่ละอัตราส่วน   | 134  |
| 3.16 ความสัมพันธ์ของค่า $E_{50}$ กับค่าต่างๆ ของแต่ละอัตราส่วน  | 135  |
| 3.17 ความสัมพันธ์ของค่า $\epsilon_r$ กับค่าต่างๆ ของแต่ละอัตราส่วน  | 136  |

## รายการภาพประกอบ

| รูปที่  | หน้า |
|---|------|
| 1.1 ชายฝั่งทะเลทางภาคใต้เมื่อ 6000 ปีที่แล้ว เทียบกับปัจจุบัน   | 6    |
| 1.2 แผนที่ลักษณะทางธรณีวิทยาลุ่มน้ำปากพนัง  | 8    |
| 1.3 ชั้นดินบริเวณชายฝั่งตะวันออก จังหวัดนครศรีธรรมราช   | 9    |
| 1.4 ชั้นดินบริเวณลุ่มน้ำเจ้าพระยา   | 10   |
| 1.5 การทรุดตัวของโครงสร้างอาคาร (ก) อาคารทางด้านขวาเกิดการเอียงประมาณ 2 องศา และ (ข) โบลต์เกิดการเอียงประมาณ 1 องศา       | 12   |
| 1.6 การทรุดตัวของโครงสร้างถนน (ก) ถนนภายในอำเภอปากพนัง และ (ข) ถนนทางหลวงหมายเลข 4013 ตอน อำเภอปากพนัง - ตำบลแหลมตะดุมฟูก | 13   |
| 1.7 การเกาะตัวของสาร CSH ในโครงสร้างดินเหนียวผสมปูนขาว  | 20   |
| 1.8 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับปริมาณสารประสาน  | 21   |
| 1.9 โครงสร้างของดินซีเมนต์  | 28   |
| 1.10 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณมวลรวมที่ค้างตะแกรงเบอร์ 4 กับค่ากำลังอัดของดินซีเมนต์                                      | 33   |
| 1.11 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณดินเหนียวกับค่า Modulus of Elasticity   | 33   |
| 1.12 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณปูนซีเมนต์กับพื้นที่ผิวเม็ดดิน  | 34   |
| 1.13 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Plasticity กับปริมาณปูนซีเมนต์ที่เหมาะสมโดยวิธี CBR   | 36   |
| 1.14 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Plastic Index กับเวลา   | 36   |
| 1.15 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Plasticity กับปริมาณปูนซีเมนต์  | 37   |
| 1.16 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Plasticity กับปริมาณปูนซีเมนต์  | 37   |
| 1.17 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับปริมาณปูนซีเมนต์ ของดิน Loamy Sand  | 40   |
| 1.18 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับปริมาณปูนซีเมนต์ ของดิน Medium Clay   | 41   |
| 1.19 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับปริมาณปูนซีเมนต์ ของดิน Silty Clay Loam   | 41   |
| 1.20 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับเวลา  | 43   |
| 1.21 ความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพในการผสมกับค่ากำลังอัด ของดิน CL   | 45   |

## รายการภาพประกอบ (ต่อ)

| รูปที่  | หน้า |
|---|------|
| 1.22 ความสัมพันธ์ระหว่างความสม่ำเสมอในการผสมดินซีเมนต์กับค่ากำลังอัด ของ ปูนซีเมนต์ Class A 4 - 5 %   | 47   |
| 1.23 ความสัมพันธ์ระหว่างความสม่ำเสมอในการผสมดินซีเมนต์กับค่ากำลังอัด ของ ปูนซีเมนต์ Class C 2 %   | 47   |
| 1.24 ความสัมพันธ์ระหว่างความล่าช้าในการบดอัดกับปริมาณความชื้นต่อค่ากำลังอัด   | 48   |
| 1.25 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับระยะเวลาในการผสม  | 49   |
| 1.26 ความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพกับระยะเวลาในการผสม ของ ดิน Losses Soil  | 50   |
| 1.27 ความสัมพันธ์ระหว่างปริมาณความชื้นกับระยะเวลาในการบ่ม   | 51   |
| 1.28 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับระยะเวลาในการบ่ม การทดลองในห้องปฏิบัติการ   | 54   |
| 1.29 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับระยะเวลา การทดสอบในสนาม   | 54   |
| 1.30 ความสัมพันธ์ระหว่างประสิทธิภาพในการผสมปูนขาวกับการทดสอบ Wet - Dry Test   | 56   |
| 1.31 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับปริมาณปูนขาว  | 56   |
| 2.1 อุปกรณ์ Mini Compactor สำหรับการเตรียมตัวอย่าง (ก) ชิ้นส่วน Mini Compactor (ข) การประกอบ Mini Compactor (ค) ตัวอย่างสำหรับการทดสอบกำลังอัดแกนเดียว  | 66   |
| 2.2 การบ่มตัวอย่างสำหรับการทดสอบกำลังอัดแกนเดียว (ก) ตัวอย่างหุ้มด้วยแผ่น พลาสติกสำหรับถนอมอาหารและแผ่นอลูมิเนียม (ข) เก็บตัวอย่างบรรจุใน ถูพลาสติก (ค) การบ่มตัวอย่างในถังโฟมเพื่อควบคุมอุณหภูมิ | 67   |
| 3.1 การกระจายตัวของดินเหนียวปากพนัง, เถ้าไยปลาล้มน้ำมัน, เถ้าไม้ยางพาราและ ทรายที่ปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไยปลาล้มน้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 %  | 77   |
| 3.2 การวิเคราะห์ห้อยประกอบแร่ (ก) ดินเหนียวปากพนัง (ข) เถ้าไยปลาล้มน้ำมัน (ค) เถ้าไม้ยางพารา  | 78   |
| 3.3 โครงสร้างจุลภาคของเถ้าไยปลาล้มน้ำมัน (ก) กำลังขยาย 50 เท่า (ข) กำลังขยาย 100 เท่า (ค) กำลังขยาย 300 เท่า  | 84   |

## รายการภาพประกอบ (ต่อ)

| รูปที่  | หน้า |
|---|------|
| 3.4 โครงสร้างจุลภาคของเถ้าไม้ยางพารา (ก) กำลังขยาย 50 เท่า<br>(ข) กำลังขยาย 100 เท่า (ค) กำลังขยาย 300 เท่า   | 85   |
| 3.5 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Specific Gravity กับอัตราส่วน<br>(ก) เถ้าไยปลาล์มน้ำมันและ (ข) เถ้าไม้ยางพารา  | 89   |
| 3.6 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Atterberg Limits กับอัตราส่วน (ก) เถ้าไยปลาล์มน้ำมัน<br>และ (ข) เถ้าไม้ยางพารา   | 90   |
| 3.7 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Maximum Dry Density กับอัตราส่วน<br>(ก) เถ้าไยปลาล์มน้ำมันและ (ข) เถ้าไม้ยางพารา   | 93   |
| 3.8 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Optimum Moisture Content กับอัตราส่วน<br>(ก) เถ้าไยปลาล์มน้ำมันและ (ข) เถ้าไม้ยางพารา  | 94   |
| 3.9 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับอัตราส่วนเถ้าไยปลาล์มน้ำมันและ<br>เถ้าไม้ยางพาราที่อายุการบ่ม (ก) 0 วัน, (ข) 7 วัน, (ค) 14 วัน, (ง) 28 วัน<br>และ (จ) 56 วัน                 | 101  |
| 3.10 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Modulus of Elasticity กับอัตราส่วนเถ้าไยปลาล์มน้ำมัน<br>และเถ้าไม้ยางพาราที่อายุการบ่ม (ก) 0 วัน, (ข) 7 วัน, (ค) 14 วัน, (ง) 28 วัน<br>และ (จ) 56 วัน | 104  |
| 3.11 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Strain at Failure กับอัตราส่วนเถ้าไยปลาล์มน้ำมัน<br>และเถ้าไม้ยางพาราที่อายุการบ่ม (ก) 0 วัน, (ข) 7 วัน, (ค) 14 วัน, (ง) 28 วัน<br>และ (จ) 56 วัน     | 107  |
| 3.12 ความสัมพันธ์ระหว่างค่ากำลังอัดกับอายุการบ่มของทุกอัตราส่วน   | 109  |
| 3.13 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Modulus of Elasticity กับอายุการบ่มของ<br>ทุกอัตราส่วน  | 110  |
| 3.14 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Strain at Failure กับอายุการบ่มของทุกอัตราส่วน  | 111  |
| 3.15 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า CBR กับอายุการบ่มของดินเหนียวปากพนังและ<br>กรณีปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไยปลาล์มน้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 %                                       | 113  |
| 3.16 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Void Ratio กับ Pressure ของดินเหนียวปากพนังและ<br>กรณีปรับปรุงคุณภาพด้วยเถ้าไยปลาล์มน้ำมัน 10 % และเถ้าไม้ยางพารา 10 %                                | 115  |

## รายการภาพประกอบ (ต่อ)

| รูปที่  | หน้า |
|---|------|
| 3.17 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Coefficient of Consolidation กับ Pressure ของดินเหนียวปากพนังและกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 %  | 116  |
| 3.18 ความสัมพันธ์ระหว่างค่า Coefficient of Permeability กับ Pressure ของดินเหนียวปากพนังและกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 %   | 116  |
| 3.19 การวิเคราะห์ห้วงค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา ที่อายุการบ่ม 28 วัน (ก) OPF5:RW5<br>(ข) OPF5:RW10 (ค) OPF5:RW15                                     | 121  |
| 3.20 การวิเคราะห์ห้วงค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา ที่อายุการบ่ม 28 วัน (ก) OPF10:RW5<br>(ข) OPF10:RW10 (ค) OPF10:RW15                                  | 122  |
| 3.21 การวิเคราะห์ห้วงค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมันและเก้าอี้ยางพารา ที่อายุการบ่ม 28 วัน (ก) OPF15:RW5<br>(ข) OPF15:RW10 (ค) OPF15:RW15                                  | 123  |
| 3.22 การวิเคราะห์ห้วงค์ประกอบแร่ของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม (ก) 7 วัน,<br>(ข) 14 วัน, (ค) 28 วัน และ (ง) 56 วัน                         | 124  |
| 3.23 โครงสร้างจุลภาคของของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม 7 วัน<br>(ก) กำลังขยาย 1,000 เท่า (ข) กำลังขยาย 2,000 เท่า (ค) กำลังขยาย 5,000 เท่า  | 126  |
| 3.24 โครงสร้างจุลภาคของของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม 14 วัน<br>(ก) กำลังขยาย 1,000 เท่า (ข) กำลังขยาย 2,000 เท่า (ค) กำลังขยาย 5,000 เท่า | 127  |
| 3.25 โครงสร้างจุลภาคของของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เก้าอี้ปาล์มน้ำมัน 10 % และเก้าอี้ยางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม 28 วัน<br>(ก) กำลังขยาย 1,000 เท่า (ข) กำลังขยาย 2,000 เท่า (ค) กำลังขยาย 5,000 เท่า | 128  |



## รายการภาพประกอบ (ต่อ)

| รูปที่  | หน้า |
|---|------|
| 3.26  | 129  |
| โครงสร้างจุลภาคของของดินเหนียวปากพนังกรณีปรับปรุงคุณภาพด้วย<br>เถ้ายิปซัมน้ำมัน 10 % และเถ้ายางพารา 10 % ที่อายุการบ่ม 56 วัน<br>(ก) กำลังขยาย 1,000 เท่า (ข) กำลังขยาย 2,000 เท่า (ค) กำลังขยาย 5,000 เท่า |      |