

บทที่ 4

ผลการวิจัย

จากการสำรวจและเก็บตัวอย่างก่อนทำการทดลอง เราได้แยกตัวอย่างออกเป็น 5 กลุ่มด้วยกัน โดยใช้ข้อมูลทางกายภาพเช่น สี การบดดินกับน้ำ การปั่นเพื่อดูความเหนียว โดยแบ่งตามความลึกดังนี้ คือ 0.00-2.25 ม., 2.25-10.00 ม., 10.00-17.50 ม., 17.50-18.00 ม. และ 18.00-20.00 ม. นำตัวอย่างในช่วงของความลึกที่แยกไว้มาทำการทดลองซึ่งผลที่ได้มีค่าใกล้เคียงกันมาก แล้วทำการปรับแก้ค่าเสนอในช่วงความลึกดังกล่าว ผลการทดลองต่างๆ ซึ่งแสดงสรุปใน Boring Log

4.1 Sieve Analysis and Hydrometer Analysis

4.1.1 การคำนวณ Sieve Analysis

- (1) เปอร์เซ็นต์ค้ำบนตะแกรง = $\frac{\text{น้ำหนักของดินที่ค้ำ} \times 100}{\text{น้ำหนักดินทั้งหมด}}$
- (2) เปอร์เซ็นต์ค้ำสะสมบนตะแกรง = ผลรวมเปอร์เซ็นต์ค้ำบนตะแกรงที่หยาบกว่า (ช่องเปิดกว้างมากกว่า)
- (3) เปอร์เซ็นต์ผ่านตะแกรงหรือเปอร์เซ็นต์ของดินที่มีขนาดเล็กกว่า = 100- เปอร์เซ็นต์ค้ำสะสม

4.1.2 การคำนวณ Hydrometer Analysis

- (1) Corrected Hydrometer Reading , $R_c = R_a - \text{Zero Correction} + C_t$

เมื่อ R_a = ค่าที่อ่านได้จริง

C_t = ค่าปรับแก้เนื่องจากอุณหภูมิ

Zero Correction=ค่าปรับแก้เนื่องจากของเหลวที่นำมาทดสอบมีสารอื่นเจือปนมีค่าเป็นลบถ้าอ่านค่าได้น้อยกว่าศูนย์ และมีค่าเป็นบวกถ้าอ่านค่าได้ระหว่าง 0 – 60 โดยให้อ่านค่าจากส่วนบนของแรงดึงผิว (Mimicus)

$$(2) \text{ Percent Finer, \%F} = \frac{W_s}{W} \cdot 100\%$$

W_s

α = ค่าปรับแก้เนื่องจากความต้งจำเพาะของดิน

R_c = ค่าปรับแก้ที่อ่านได้จาก Hydrometer เป็นขีด

W_s = น้ำหนักดินแห้ง เป็นกรัม

$$(3) \text{ ส่วนขนาดของเม็ดดิน, } D = \sqrt{\frac{t \cdot \mu}{(\gamma_s - \gamma_w)}} \cdot \sqrt{\frac{Z}{t}}$$

$$D = K \cdot \sqrt{\frac{Z}{t}}$$

โดยที่

$$K = \sqrt{\frac{t \cdot \mu}{(\gamma_s - \gamma_w)}} \text{ (ตารางที่ 4.1)}$$

μ = ความหนืดของน้ำที่อุณหภูมิทดลอง

γ_s = น้ำหนักหนึ่งหน่วยของเม็ดดิน

γ_w = น้ำหนักหนึ่งหน่วยของน้ำที่อุณหภูมิทดลอง

Z = ระยะทางจากผิวน้ำ ไปยังจุดศูนย์กลางของ

Volume Of the Hydrometer

ตารางที่ 4.1 ค่าคงที่ K

Temperature, deg C	Specific Gravity of Soil Particles								
	2.45	2.5	2.55	2.6	2.65	2.7	2.75	2.8	2.85
16.....	0.0151	0.01505	0.01481	0.01457	0.01435	0.01414	0.01394	0.01374	0.01356
17.....	0.01511	0.01486	0.01462	0.01439	0.01417	0.01396	0.01376	0.01356	0.01338
18.....	0.01492	0.01467	0.01443	0.01421	0.01399	0.01378	0.01359	0.01339	0.01321
19.....	0.01474	0.01449	0.01425	0.01403	0.01382	0.01361	0.01342	0.01323	0.01305
20.....	0.01456	0.01431	0.01408	0.01386	0.01365	0.01344	0.01325	0.01307	0.01289
21.....	0.01438	0.01414	0.01391	0.01369	0.01348	0.01328	0.01309	0.01291	0.01273
22.....	0.01421	0.01397	0.01374	0.01353	0.01332	0.01312	0.01294	0.01276	0.01258
23.....	0.01404	0.01381	0.01358	0.01337	0.01317	0.01297	0.01279	0.01261	0.01243
24.....	0.01388	0.01365	0.01342	0.01321	0.01301	0.01282	0.01264	0.01246	0.01229
25.....	0.01372	0.01349	0.01327	0.01306	0.01286	0.01267	0.01249	0.01232	0.01215
26.....	0.01357	0.01334	0.01312	0.01291	0.01272	0.01253	0.01235	0.01218	0.01201
27.....	0.01342	0.01319	0.01297	0.01277	0.01258	0.01239	0.01221	0.01204	0.01188
28.....	0.01327	0.01304	0.01283	0.01264	0.01244	0.01225	0.01208	0.01191	0.01175
29.....	0.01312	0.0129	0.01269	0.01249	0.0123	0.01212	0.01195	0.01178	0.01162
30.....	0.01298	0.01276	0.01256	0.01236	0.01217	0.01199	0.01182	0.01165	0.01149

ป
TE
109
พ.ค. 2542
2541

= 5 ก.ค. 2542

4240148



สำนักงานมาตรฐาน

เราสามารถหาค่า % ของดินที่มีขนาดเล็กกว่า (Percent Finer) ในสมการ

$$\% F = \frac{G \cdot V \cdot \gamma_c (\gamma - \gamma_w)}{(G-1) \cdot W_s} \times 100\%$$

เมื่อ	G	=	ค่าความถ่วงจำเพาะ (Specific Gravity) ของดิน
	V	=	ปริมาตรของเหลวที่ผสมดิน (1000 ซม. ³)
	W _s	=	น้ำหนักดินแห้ง
	γ _c	=	หน่วยน้ำหนักจำเพาะ (Unit Weight) ของน้ำที่อุณหภูมิของ การทำ Hydrometer Calibration (20°C)
	γ	=	ค่าที่อ่านได้เมื่อจุ่ม Hydrometer ในน้ำดิน
	γ _w	=	ค่าที่อ่านได้เมื่อจุ่ม Hydrometer ในน้ำอุณหภูมิเดียวกับน้ำดิน

รายละเอียดผลการทดลองได้ให้ไว้ในภาคผนวก ก.

4.2 Grain Size Analysis

สามารถคำนวณค่าสัมประสิทธิ์ของความสม่ำเสมอ (Coefficient of Uniformity) ได้ดังนี้

$$C_u = D_{60}/D_{10}$$

สำหรับค่าของสัมประสิทธิ์ความโค้ง (Coefficient of Concavity) จะได้ดังนี้

$$C_c = (D_{30})^2 / (D_{10} \cdot D_{60})$$

เมื่อ D_i = ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของเม็ดดินที่มีเปอร์เซ็นต์
โดยน้ำหนักมีขนาดเล็กกว่านี้

สำหรับดินที่มีขนาดคละกัันดี (Well Graded) นั้น จะมีคุณสมบัติของค่าสัมประสิทธิ์
ของความสม่ำเสมอ (Coefficient of Uniformity) และค่าสัมประสิทธิ์ของความโค้ง
(Coefficient of Concavity) ดังตารางที่ 4.2

ตารางที่ 4.2 คุณสมบัติของค่าสัมประสิทธิ์ สำหรับดินที่มีขนาดคละกันดี

ชนิด	C_u	C_c
หิน	มากกว่า 4	1-3
ทราย	มากกว่า 6	1-3

สำหรับดินที่ไม่มีขนาดคละกัน (Poorly Graded) จะไม่เป็นดังตาราง ซึ่งจะเป็นประเภทดินที่มีขนาดเม็ดเดียว (Uniform Graded) และดินที่มีขนาดเม็ดขนาดช่วง (Gap Graded) ซึ่งเส้นกราฟที่ได้จะมีความชันมาก และเป็นเส้นระนาบตามลำดับ

4.3 Atterberg's Limt Test

4.3.1 คำนวณค่าจากปริมาณความชื้น (Water Content)

$$W = [(w_1 - w_2) / (w_2 - w_0)] \times 100\%$$

$$W_0 = \text{น้ำหนักภาชนะบรรจุ}$$

$$W_1 = \text{น้ำหนักภาชนะบรรจุบวกกับดินที่มีความชื้น}$$

$$W_2 = \text{น้ำหนักภาชนะบรรจุบวกกับดินที่อบแห้งแล้ว}$$

4.3.2 สามารถหาค่า Liquid Limit ได้จากสมการ

$$W_L = W_a (N/25)^{0.121}$$

เมื่อ $W_L =$ Liquid Limit

$$W_a = \text{ปริมาณความชื้นของดินเมื่อใช้ } N \text{ Blows}$$

$$N = \text{จำนวนครั้งที่เคาะ}$$

4.3.3 Liquid Index

$$I_L = (W_a - W_p) / (W_L - W_p)$$

$$W_a = \text{ปริมาณความชื้นตามธรรมชาติ}$$

$$W_p = \text{ปริมาณความชื้นที่ Plastic Limit}$$

$$W_L = \text{ปริมาณความชื้นที่ Liquid Limit}$$

4.3.4 Atterberg Indexes

$$\text{Plasticity Index } (I_p) = \text{Liquid Limit} - \text{Plastic Limit}$$

$$= (W_L - W_p)$$

Flow Index	$(I_F) =$	ความชันของ Flow Curve
	$=$	$(W_1 - W_2) / \log(N_2 / N_1)$
เมื่อ W_1	$=$	ความชันบน Flow Curve ที่มีค่ามาก
W_2	$=$	ความชันบน Flow Curve ที่มีค่าน้อย
N_1	$=$	จำนวนการเคาะ ณ. จุดที่ความชันบน Flow Curve มีค่ามาก
N_2	$=$	จำนวนการเคาะ ณ. จุดที่ความชันบน Flow Curve มีค่าน้อย
Toughness Index (I_T)	$=$	<u>Plasticity Index</u>
	$=$	Flow Index
	$=$	I_P / I_F

ข้อแนะนำ

ในการหา Liquid Limit และ Plastic Limit นั้น ไม่ควรทำดินให้แห้งเพราะจะทำให้เม็ดดินแตกจับตัวเป็นก้อน ทำให้การทดลองผิดพลาดเช่น Liquid Limit ของตัวอย่างดินแห้งนั้น มีค่ามากกว่าตัวอย่างดินที่ไม่แห้ง 20% ถ้าเป็นดินอบแห้ง จะได้ค่า Liquid Limit น้อยกว่าตัวอย่างดินที่ไม่แห้ง 24% และน้ำที่ใช้ในการหา Atterberg's Limit ต้องเป็นน้ำกลั่นสะอาดเพื่อไม่ให้เกิดการเปลี่ยนแปลงของ อีออน (Ion) และสำหรับการหาค่าขีดจำกัด (Limit) ควรใช้กับดินที่มีขนาดเม็ดดินเล็กกว่าหรือผ่านตะแกรงเบอร์ 40

รายละเอียดผลการทดลองได้ให้ไว้ในภาคผนวก ข.

4.4 Compaction Test

4.4.1 การคำนวณ Wet density ของดิน

$$\gamma_w = \frac{\text{Wet Weight}}{\text{Volume of Mold}} \quad \text{lb/ft}^3$$

4.4.2 การคำนวณ Dry density ของดิน

$$\gamma_d = \frac{W}{V(1+w)} \quad \text{lb/ft}^3$$

$$W = \text{น้ำหนักดิน (Wet Weight in Mold)}$$

$$V = \text{ปริมาตรของ Mold}$$

$$w = \text{เปอร์เซ็นต์ความชื้นของดิน}$$

4.4.3 หาคความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์ความชื้น (Water Content) และ Dry density โดยการนำค่า Dry density มา plot ในแกนตั้งและ Water Content (%) มา plot ในแกนนอน

4.4.4 หาค่า Optimum Moisture Content จาก curve ในข้อ 4.4.3

4.4.5 หาค่า Maximum Dry density จาก curve ในข้อ 4.4.3

รายละเอียดแสดงไว้ในภาคผนวก ค.

4.5 Compression Unconfined Test

4.5.1 คำนวณพื้นที่หน้าตัดของตัวอย่างดิน

$$A_o = \frac{A_t + 2A_m + A_b}{4}$$

$$A_o = \text{พื้นที่หน้าตัดเฉลี่ยเริ่มต้น}$$

$$A_t = \text{พื้นที่หน้าตัดด้านบนของตัวอย่าง}$$

$$A_m = \text{พื้นที่หน้าตัดตรงกลางของตัวอย่าง}$$

$$A_b = \text{พื้นที่หน้าตัดล่างของตัวอย่าง}$$

4.5.2 คำนวณหาพื้นที่หน้าตัดที่เปลี่ยนไปของตัวอย่างระหว่างการทดสอบ

$$A_c = \frac{A_o}{(1-\epsilon)}$$

$$\text{เมื่อ } A_c = \text{พื้นที่หน้าตัดของตัวอย่างที่มีการหดตัวเท่ากับ } \Delta L$$

$$\epsilon = \frac{\Delta L}{L_o}$$

$$L_o = \text{ความยาวเดิมหรือความยาวเริ่มต้นของตัวอย่าง}$$

4.5.3 กำหนดหาแรงกดบนตัวอย่าง

$$\sigma_v = \frac{P.K}{A_c}$$

เมื่อ P = ค่าที่อ่านได้จากวงแหวนวัดแรง (Proving Ring)
 K = ค่าคงที่วงแหวนวัดแรง (Proving Ring Constant)
 σ_v = หน่วยแรงกดบนตัวอย่างในแนวตั้ง

4.5.4 อ่านค่าสูงสุดของหน่วยแรงกด $\sigma_v \max$ กำหนดหาค่า Cohesion

$$C = \frac{\sigma_v \max - q_u}{2}$$

q_u = Unconfined Compressive Strength

4.5.5 การกำหนดหา Unit Weight

$$\gamma_{wet} = \frac{\text{มวลของดินตัวอย่างที่เปียก}}{\text{ปริมาตรของดินตัวอย่าง}}$$

$$\gamma_{dry} = \frac{\text{มวลของตัวอย่างดินที่อบแล้ว}}{\text{ปริมาตรของดินตัวอย่าง}}$$

4.5.6 การกำหนดค่าปริมาณความชื้น (Water Content)

$$W = \frac{(m_1 - m_2)}{m_2} \times 100\%$$

m_1 = มวลตัวอย่างดินก่อนอบ (เปียก)
 m_2 = มวลตัวอย่างดินหลังอบ

รายละเอียดผลการทดลองได้ให้ไว้ในภาคผนวก ง.

4.6 Consolidation Test

อัตราการเร็วในการทรุดตัว (Rate of Settlement) เป็นคุณสมบัติสำคัญที่จะต้องทราบค่าอัตราการเร็วในการทรุดตัวนั้น ขึ้นอยู่กับอิทธิพลของสิ่งเหล่านี้

ก. มวลดินมีความชุ่มน้ำมากน้อยเพียงใด (Degree of Saturation)

ข. ความสามารถของดินที่ให้น้ำซึมผ่านได้ มาก น้อย เพียงใด (Coefficient of Permeability)

ค. ระยะทางที่น้ำต้องซึมผ่าน (Drainage Path) ไปสู่จุดสมดุล

4.6.1 คุณสมบัติการทรุดตัว , คุณสมบัติการทรุดตัวที่ต้องการหาเมื่ออยู่สองค่าคือ

(1) ปริมาณการทรุดตัวสูงสุด (Total Settlement)

$$S_c = \frac{C_c}{1+e_0} H \log \left(\frac{P_0 + \Delta P}{P_0} \right)$$

เมื่อ C_c = คำนีการทรุดตัว
 e_0 = Initial Void Ratio
 P_0 = Effective Overburden Pressure
 ΔP = External Pressure
 H = ความหนาของชั้นดิน

(2) อัตราความเร็วในการทรุดตัว

จาก Terzaghi's Consolidation Theory ซึ่งทำการวิเคราะห์ทางเชิงคณิตศาสตร์ออกมาแล้วจะได้ค่านีค่าหนึ่ง ซึ่งบ่งถึงคุณสมบัติเกี่ยวกับการทรุดตัว เราเรียกว่า "Coefficient of Consolidation, C_v "

$$C_v = \frac{TH_d^2}{t}$$

เมื่อ T = Time Factor เป็นค่าคงที่ขึ้นอยู่กับการอัดตัวคายน้ำ (Percentage of Consolidation) และลักษณะ Initial Excess Pore Pressure
 t = เวลาในการเกิดเปอร์เซ็นต์ของการอัดตัวคายน้ำ (Percentage of Consolidation) ต่างๆ
 H_d = ระยะทางที่ไกลที่สุดที่น้ำในมวลดินจะต้องไหลออกมาสู่จุดสมดุล

คำนวณ Consolidation Pressure

$$P = \frac{W.K}{A}$$

A

เมื่อ P = Consolidation Pressure

W = น้ำหนักที่ใช้ในการเพิ่มน้ำหนัก

K = ค่าคงที่ของระบบคานขึ้นอยู่กับเครื่องมือ

A = พื้นที่รับน้ำหนักของดินตัวอย่าง

คำนวณ Void Ratio

Initial Void Ratio

$$e_0 = \frac{H_T - H_S}{H_S}$$

H_T = ความสูงของดินตัวอย่าง

H_S = ความสูงของเนื้อดิน (Height of Solid)

$$= \frac{W}{(1-w_i)G\gamma_w}$$

$$(1-w_i)G\gamma_w$$

W_i = Initial Weight of Soil

w_i = Average Initial Weight of Soil

G = Specific Gravity of soil

γ_w = Unit Wt. Of Water

$$e_1 = \frac{e_0 - \sum(\Delta V)}{H_S}$$

e = อัตราส่วนช่องว่างที่ความดันใด ๆ

$\sum(\Delta V)$ = การทรุดตัวสะสมที่ความดันใด ๆ

H_S = ความสูงของเนื้อดิน

คำนวณหาค่า C_c จากกราฟ e-log P Curve

$$C_c = \frac{-\Delta e}{\Delta \log P}$$

Δe = ผลต่างของอัตราส่วนของช่องว่าง

$\Delta \log P$ = ผลต่างของ Consolidation Pressure

รายละเอียดผลการทดลอง ได้ให้ไว้ในภาคผนวก จ.

ผลการทดลองที่ได้จากการขุดเจาะสำรวจนำมาแสดงไว้ใน ตารางที่ 4.4 Summary of test result และผลการจำแนกดินแสดงไว้ในตารางที่ 4.5 Log of boring

ตารางที่ 4.4 Summary of test result

Faculty of Engineering Naresuan University summary of test results

PROJECT :		BORING No. BH-5										JOB No.		LOCATION : ถนนบรมไตรโลกนาถ เขตเทศบาลเมืองพิษณุโลก		OBSERVED W.L. -2.30 m.	
Sample No	DEPTH,m.		Water Content %		Atterberg Limit,%		Weight		Seive Analysis,%Finer				Unconfined		Pocket	SPT	
	From	To	LL	pl	pl	pl	Wet unit	Weight	No.3/8"	No.4	No.10	No.40	No.200	Qu/2			Qu/2
ST-01	0.00	0.50															
ST-02	0.50	1.00															
SS-01	1.00	1.45	34.20	16.51	17.69				100	100	99	98	73				6.0
ST-03	1.50	2.00															
SS-02	2.00	2.45				28.61											14.0
ST-04	2.50	3.00	43.50	22.70	20.80				100	100	99	95	84				
SS-03	3.00	3.45				31.31											20.0
ST-05	3.80	4.50						2.002									
SS-04	4.50	4.95				32.47											17.5
ST-06	5.00	5.50						1.923									
SS-05	5.50	5.95	60.00	30.26	29.74				100	100	100	99	98				19.0
ST-07	6.00	6.35						1.928									
SS-06	6.35	6.80				31.41											26.0
ST-08	7.00	7.50						1.840									
SS-07	7.50	7.95				29.66											20.5
ST-09	8.00	8.50						1.888									
SS-08	8.50	8.95	55.00	25.26	29.74				100	100	100	99	98				32.5
ST-10	9.00	9.50						1.855									
SS-09	9.50	9.95				27.31											28.5
SS-10	10.50	10.95				24.19		1.924									19.0
SS-11	11.50	11.95	45.00	25.01	19.99				100	100	99	99	98				28.5
ST-11	12.00	12.50						1.929									
SS-12	12.50	12.95				26.19											28.0
SS-13	13.50	13.95	54.80	26.36	28.44				100	100	100	99	98				24.0
SS-14	14.50	14.95				31.64											21.5
SS-15	15.50	15.95	34.00	27.33	6.67				100	100	100	99	98				26.5
ST-12	16.00	16.50						2.060									
SS-16	16.50	16.95				35.05											11.0
ST-13	17.00	17.50						1.914									
SS-17	17.50	17.95	62.20	28.39	33.81				100	100	100	98	96				41.0
SS-18	18.00	18.45															21.0
SS-19	18.50	18.95				7.53											36.0
SS-20	19.00	19.45															19.5
SS-21	19.50	19.95				25.03			100	98	94	62	18				32.0

ตารางที่ 4.5 Log of boring

LOG OF BORING No. BH-05						
Project :		Location : ถ.บรมไตรโลกนาถ เทศบาลเมืองพิษณุโลก				
Job No. :		Date : Nov-98	Observed W.L. : -2.30 m.			
Dept., m.	Description of Material	Graphic Log	Natural Water Content		Su (Uc)	
			× Plastic Limit	Δ Liquid Limit (%)	Δ Su (Fv)	× Qp/2 (t/m ²)
0.00			20 40 60 80 100	10 20 30 40 50 60 70 80 90 100	2.5 5 7.5 10 12.5 15 17.5 20 22.5 25	□ SPT, N (Blow/ft)
1.00	ดินเหนียวอนินทรีย์ ปนตะกอนทรายและกรวด มีสีน้ำตาลแดง และมีความเหนียวต่ำถึงปานกลาง (CL)					
2.00						
3.00						
4.00	ดินเหนียวอนินทรีย์และมีตะกอนทรายอินทรีย์ปนอยู่ มีความเหนียวปานกลางถึงสูง สีน้ำตาลแดงปนเทาดำ (OH,MH)					
5.00						
6.00						
7.00	ดินเหนียวอนินทรีย์ มีความเหนียวสูงและมีความหนักสูง มีสีเหลืองปนน้ำตาล (CH)					
8.00						
9.00						
10.00	ดินเหนียวอนินทรีย์ ปนตะกอนทรายและกรวด มีสีน้ำตาลแดง และมีความเหนียวต่ำถึงปานกลาง (CL)					
11.00						
12.00						
13.00	ดินเหนียวอนินทรีย์ปนกรวดเล็กน้อยมีความเหนียวปานกลางสีน้ำตาลแดง (CL)					
14.00						
15.00	ดินเหนียวปนทรายหยาบมีความเหนียวต่ำสีน้ำตาลแดงปนเทาเหลือง (ML,OL)					
16.00						
17.00	ดินเหนียวอนินทรีย์ มีความเหนียวสูงและมีความหนักสูง มีสีน้ำตาลแดงปนเทาเหลือง (CH)					
18.00						
19.00	ทรายหยาบปนกรวด มีสีม่วงปนเทาเหลือง (SW)					
20.00						
จบการขุดเจาะสำรวจ						