

บทที่ 3

วิธีการศึกษาและการทดสอบ

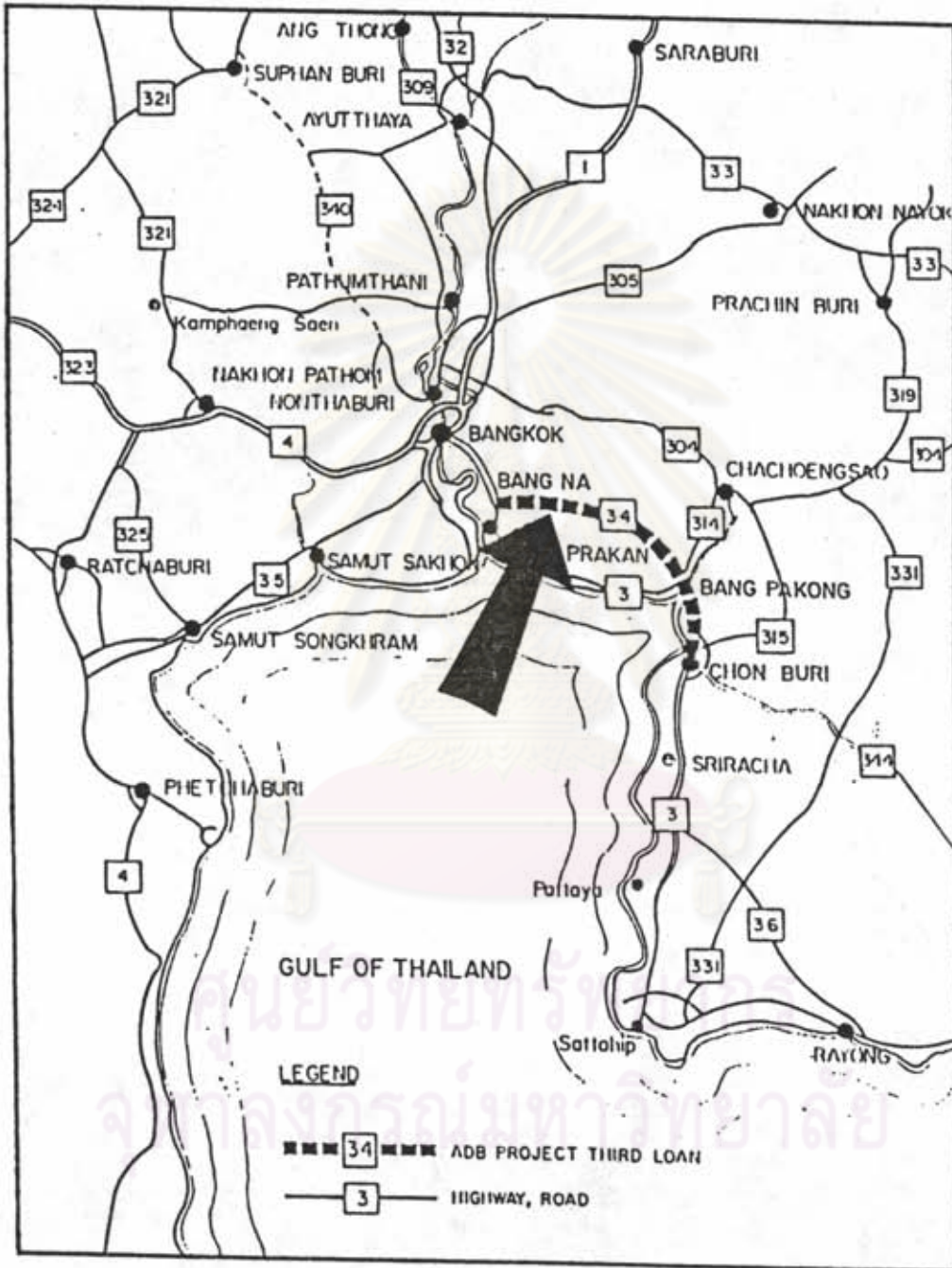
3.1 สถานที่ทำการศึกษา

ทางหลวงหมายเลข 34 สายบางนา-บางปะกง เป็นถนนคู่ขนาน ประกอบด้วยถนนเส้นเข้าสู่กรุงเทพฯ ทำการก่อสร้างในปี พ.ศ.2522 และถนนเส้นไปชลบุรี ทำการก่อสร้างในปี พ.ศ.2512 ถนนเส้นไปชลบุรีนี้ได้ทรุดตัวลงไปมาก จนกระทั่งบางช่วงของถนนมีระดับต่ำกว่าระดับน้ำในช่วงฤดูการท่วมน้ำ ดังนั้นจึงได้มีการปรับปรุงยกระดับของถนนเส้นนี้ขึ้นอีกประมาณ 1.50 - 2.00 เมตร ซึ่งขณะนี้การก่อสร้างได้เสร็จสิ้นแล้ว

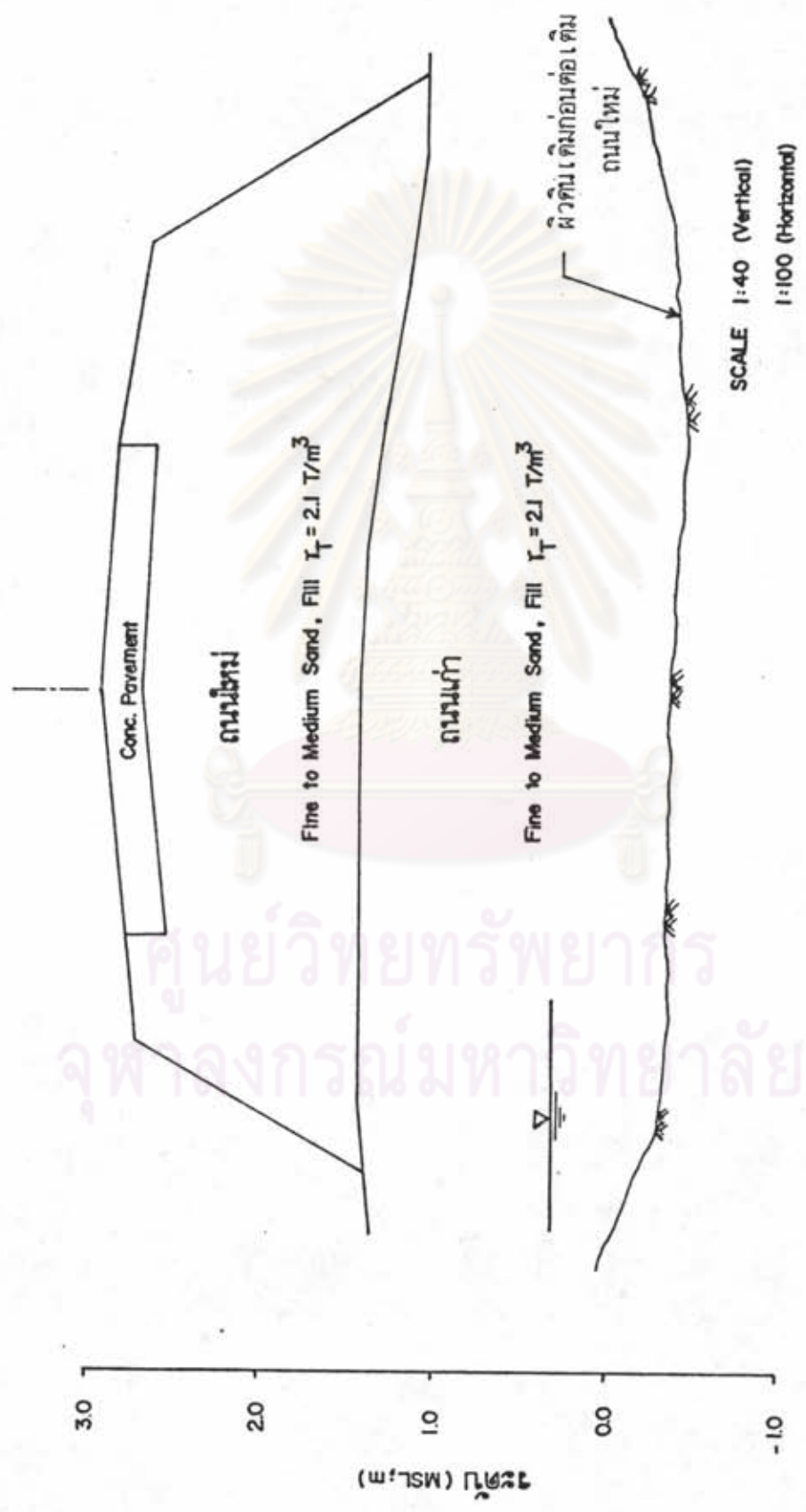
ตำแหน่งที่จะทำการศึกษา อยู่บนทางหลวงหมายเลข 34 นี้ ที่ประมาณ กม.24 (รูปที่ 3.1) โดยจะทำการศึกษากการทรุดตัวของคันทางถนนเส้นไปชลบุรี และรูปที่ 3.2 เป็นรูปหน้าตัดของคันทางเดิม และคันทางใหม่ที่ยกระดับขึ้นประมาณ 1.50 เมตร สำหรับคันทางใหม่นี้ผิวการจราจรเป็นผิวคอนกรีตหนา 0.23 เมตร และใช้ทรายเป็นวัสดุถมคันทาง มีความหนาแน่นประมาณ 2.1 ตัน/เมตร³

3.2 การติดตั้งเครื่องมือทางเทคนิคธรณี (Geotechnical Instruments)

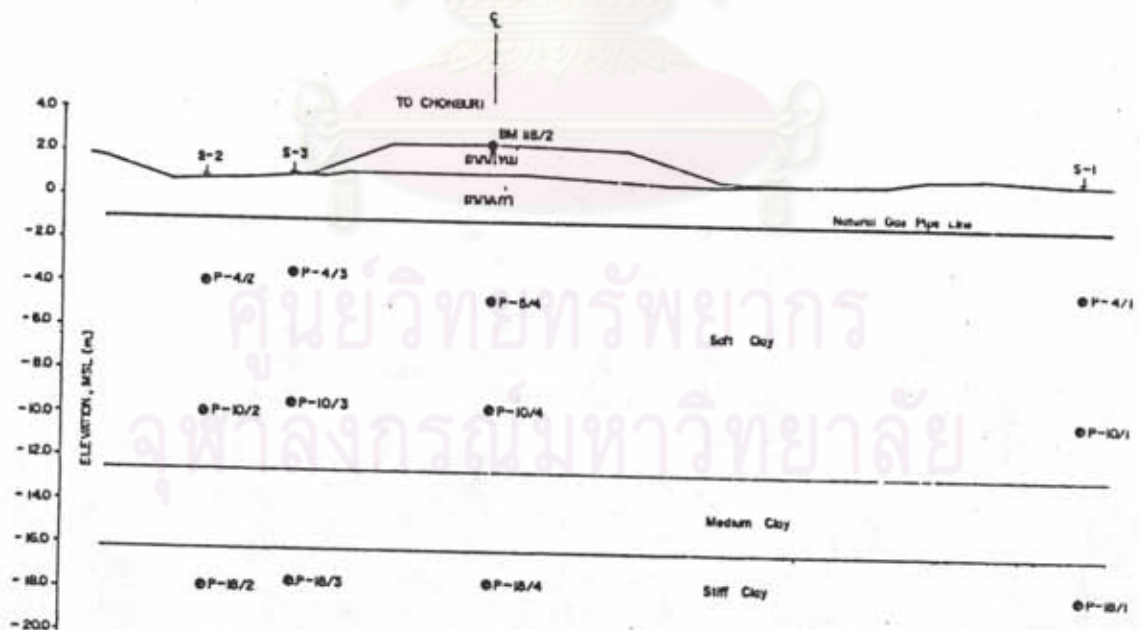
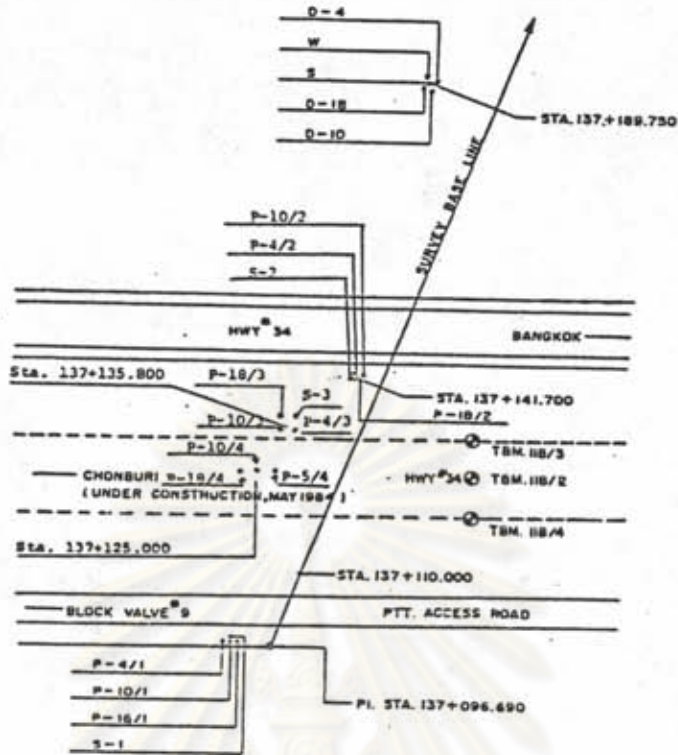
เครื่องมือทางเทคนิคธรณีอันประกอบด้วย Piezometer Dummy Piezometer และ Settlement Plate ได้ถูกติดตั้งที่ตำแหน่งต่าง ๆ ดังแสดงในรูปที่ 3.3 Dummy Piezometer ได้ถูกติดตั้งที่ตำแหน่งซึ่งความเค้นภายนอกกระทำไม่ถึง ความคั่นน้ำในโพรงที่อ่านได้จะเป็นความคั่นน้ำในโพรงตามธรรมชาติของพื้นที่นั้น ๆ ผลต่างระหว่างความคั่นน้ำในโพรงที่วัดได้จาก Piezometer และ Dummy Piezometer ที่ระดับเดียวกัน คือค่าความคั่นน้ำในโพรงเพิ่มที่ระดับนั้น ๆ และจะเปรียบเทียบค่าที่วัดได้นี้กับค่าความคั่นน้ำในโพรงเพิ่มที่คำนวณจากวิธีการต่าง ๆ ที่กล่าวไว้ในหัวข้อ 2.3 สำหรับจุด BM 118/2 ที่กึ่งกลางของถนนนี้จะใช้สำรวจระดับเพื่อให้ทราบถึงปริมาณการทรุดตัวกับเวลา



รูปที่ 3.1 สถานที่ทางการศึกษา



รูปที่ 3.2 รูปตัดของถนน



รูปที่ 3.3 ตำแหน่งของเครื่องมือทางเทคนิคขุด

3.3 การเก็บตัวอย่างและการทดสอบ Field Vane

เมื่อทำการเจาะหลุมและกดท่อค้ำก้นหลุม (Casing) ลงไปอยู่เหนือความลึกที่ต้องการเก็บตัวอย่างประมาณ 1 เมตรแล้ว ตัวอย่างดินคงสภาพ(Undisturbed Sample) จะถูกเก็บขึ้นมาด้วยการใช้ Piston Sampler ซึ่งมีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางภายในของกระบอก 3 นิ้ว และทำการเก็บตัวอย่างครั้งละยาวประมาณ 80 ซม. การเก็บตัวอย่างจะกระทำทุกช่วง 1.50 เมตร และเริ่มต้นที่ความลึกประมาณ 1-2 เมตร จากระดับดินเดิม จนกระทั่งถึงความลึกของชั้นดินเหนียวแข็งสีเหลืองหรือสีน้ำตาล เมื่อนำกระบอกเก็บตัวอย่างขึ้นมาจากหลุมเจาะแล้ว จะทำการฉีกหัวท้ายของกระบอกเพื่อถนอมความชื้นด้วยซีฟิ่ง (Parafin Wax) เขียนหมายเลขตัวอย่าง หมายเลขหลุมเจาะ และความลึกกำกับไว้ที่กระบอก แล้วนำกระบอกเก็บตัวอย่างมาไว้ที่ห้องบ่มชื้น ภายในภาควิชาวิศวกรรมโยธา จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

การทดสอบ Field Vane โค้กระทำเป็นแบบกดลงไปโดยตรง (Vane Borer) ใบมีคที่ใช้มีขนาด 55 x 110 มม. และทำการทดสอบทุกช่วง 1 เมตร จนกระทั่งถึงชั้นดินเหนียวแข็ง

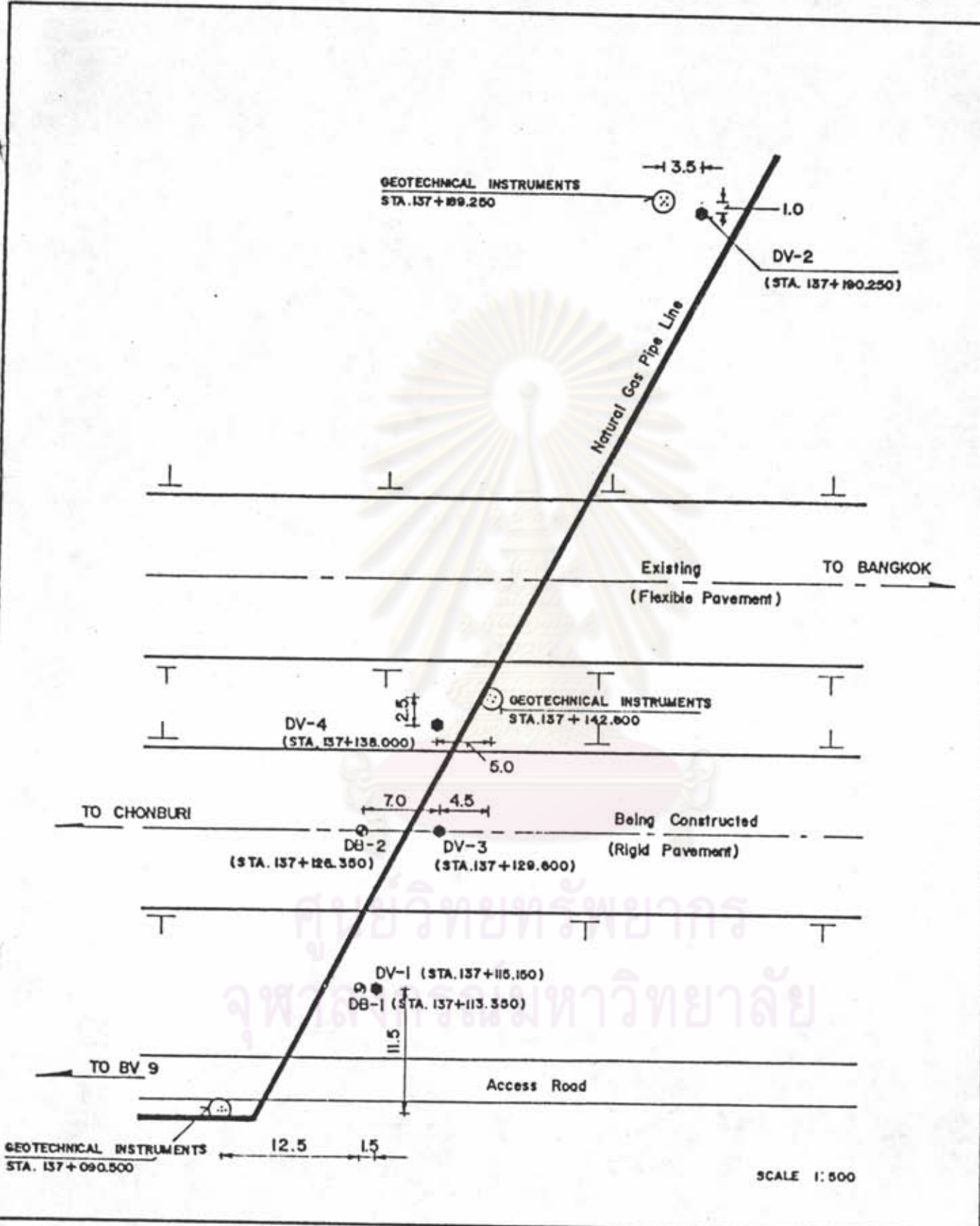
ตำแหน่งของหลุมเจาะและตำแหน่งที่ทำการทดสอบ Field Vane โค้แสดงไว้ในรูปที่ 3.4 โดยโค้ทำหลุมเจาะเพื่อเก็บตัวอย่างจำนวน 2 หลุม คือที่กึ่งกลางของถนน (DB-2) และที่ระยะประมาณ 15 เมตร จากกึ่งกลางของถนน (DB-1)

3.4 การทดสอบในห้องปฏิบัติการ

การทดสอบในห้องปฏิบัติการประกอบด้วย การทดสอบ Atterberg Limits การทดสอบ Consolidation การทดสอบ UU และการทดสอบ Stress Path ดังที่โค้สรุปไว้ในตารางที่ 3.1

3.4.1 สมบัติพื้นฐาน (Basic Properties)

สมบัติพื้นฐานที่ทำการทดสอบ ได้แก่ ปริมาณความชื้นตามธรรมชาติ (Natural Water Content) พิกัดเหลว (Liquid Limit) พิกัดพลาสติก (Plastic Limit) และความหนาแน่นรวม (Total Density) โดยวิธีการทดสอบเป็นไปตาม Lambe (1951)



รูปที่ 3.4 ตำแหน่งการเจาะสำรวจดิน และการทดสอบ Field Vane

ตารางที่ 3.1 สรุปการทดสอบในห้องปฏิบัติการ

ชนิดของการทดสอบ	จำนวน		จุดประสงค์ เพื่อหาสมบัติดินดังนี้
	BH-1	BH-2	
Atterberg Limits	9	-	LL, PL
Consolidation Test (end of Primary)	7	4	$\bar{\sigma}_{vm}$, m_v , C_v
Consolidation Test (Standard Test)	-	5	C_α
UU-Test	-	9	E_u , S_u
Stress Path Test	5	-	ϵ_e , ϵ_u , ϵ , E_u , E'

3.4.2 การทดสอบ Consolidation

การทดสอบ Consolidation กระทำโดยใช้เครื่อง Oedometer ชนิดแขนระดับ (Lever arm) ตัวอย่างดินจะถูกแช่ขอบ และใส่ในวงแหวนขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางประมาณ 6.35 ซม. หนาประมาณ 2.54 ซม. และทำการทดสอบแยกเป็น 2 แบบ คือ

ก. การทดสอบโดยให้เวลาของการใส่น้ำหนัก (Time after Loading) เท่ากับ t_{100} ที่ได้จากวิธี \sqrt{t} ของ Taylor นั่นคือจะทำการเพิ่มน้ำหนักขึ้นไปเมื่อระดับของการอัดตัวของตัวอย่างดินเท่ากับ 100 % และสัดส่วนของการเพิ่มน้ำหนัก (Load Increment Ratio) จะไม่ถูกกำหนดอย่างแน่นอน โดยทำการแบ่งน้ำหนักละเอียดขึ้น เมื่อความเค้นมีค่าใกล้เคียงกับความเค้นสูงสุดในอดีต ($\bar{\sigma}_{vm}$) (ประมาณ $\bar{\sigma}_{vm}$ ขึ้นก่อนโดยสมการ empirical) เมื่อได้ความสัมพันธ์ $\epsilon - \log \bar{\sigma}_v$ แล้ว ทำการประมาณค่า $\bar{\sigma}_{vm}$ โดยวิธีของ Casagrande และคำนวณค่า m_v จากความสัมพันธ์ $\epsilon - \bar{\sigma}_v$ วิธีการทดสอบนี้จะทำให้ได้ค่า $\bar{\sigma}_{vm}$ ที่ดีที่สุด

ข. การทดสอบโดยวิธีมาตรฐาน โดยใช้เวลาของการใส่น้ำหนักเท่ากับ 24 ชม. และสัดส่วนของการเพิ่มน้ำหนักเท่ากับ 1 วิธีการนี้กระทำเพื่อศึกษาอัตราการยุบตัวของตัวอย่างดิน

3.4.3 การทดสอบกำลังรับแรงเฉือนของตัวอย่างดินที่ไม่ถูกอัดตัวคายน้ำมาก่อนในสภาพไม่ระบายน้ำ (Unconsolidated Undrained Triaxial Compression Test:UU-Test)

การทดสอบนี้กระทำขึ้นเพื่อให้ได้ค่าของโมดูลัสแบบไม่ระบายน้ำ (Undrained - Modulus) เพื่อใช้ในการวิเคราะห์การทรุดตัวทันที สำหรับรายละเอียดของเครื่องมือ และวิธีการทดสอบนั้นเหมือนกับที่กล่าวในวิทยานิพนธ์ของคำรงค์(2526) ชูชาติ(2527) โดยเพิ่มแรงอัดตัวอย่างความเครียดประมาณ 10% ต่อชั่วโมง

3.4.4 การทดสอบ Stress Path

การทดสอบนี้กระทำขึ้นเพื่อให้ได้ปริมาณการทรุดตัว และพารามิเตอร์ที่เกี่ยวข้องอื่น ๆ เช่น E_u , E' และ ν' ชั้นดินได้ถูกแบ่งเป็น 5 ชั้นย่อยโดยอาศัยข้อมูลที่ได้จากการทดสอบ Consolidation รวมทั้งสมบัติพื้นฐาน และทำการทดสอบ Stress Path ให้เป็นไปตาม TSP ที่กึ่งกลางของแต่ละชั้นย่อย สำหรับตัวอย่างที่จะใช้ในการทดสอบนี้ควรใช้จากหลุมเจาะที่ตำแหน่งกึ่งกลางของถนน (DB-2) แต่เนื่องจากตัวอย่างดินได้ถูกเก็บขึ้นภายหลังที่ได้ก่อสร้างคันทางเพิ่มเติมเสร็จสิ้นแล้ว ซึ่งอาจทำให้ σ_{vm} ของดินเปลี่ยนแปลงไป ดังนั้นจึงได้ใช้ตัวอย่างดินจากหลุมเจาะที่ DB-1 แทน โดยได้เลือกตัวอย่างดินที่มีตำแหน่งใกล้เคียงกับกึ่งกลางของแต่ละชั้นย่อยมากที่สุด

3.4.4.1 ลำดับขั้นตอนของการทดสอบ

การวิเคราะห์หาความเค้นเนื่องจากน้ำหนักกระทำต่อมวลดิน ($\Delta\sigma_v$ และ $\Delta\sigma_h$) ได้กระทำขึ้นโดยใช้วิธีของ Poulos (1969) ด้วยการใส่ค่า $\nu = 0.5$ โดยถือว่าชั้นดินเหนียวแข็งเป็น Rigid Base และได้ผลดังแสดงในตารางที่ 3.2 การทดสอบ Stress Path มีลำดับขั้นตอน 3 ขั้นตอน (รูปที่ 3.5) ดังนี้

ก. ขั้นตอนที่ 1 K_0 -Condition เป็นสภาพตามธรรมชาติของดินก่อนมีน้ำหนักกระทำ ค่าความเค้นประสิทธิผลในแนวตั้งตามธรรมชาติ (σ_{vo}) คำนวณโดยใช้ความเค้นรวมในแนวตั้งตามธรรมชาติ (σ_{vo}) ลบด้วยค่าความดันน้ำในโพรงจาก Dummy Piezometer

ข. ขั้นตอนที่ 2 ถนนเก่า ชั้นตอนนี้จะพิจารณาว่ามีน้ำหนักจากถนนเก่ามากระทำ และปล่อยให้เกิดการทรุดตัวจนถึง 100% ก่อนทำการทดสอบในขั้นตอนที่ 3

ตารางที่ 3.2 ความเค้นที่แต่ละชั้นตอนของการทดสอบ Stress Path

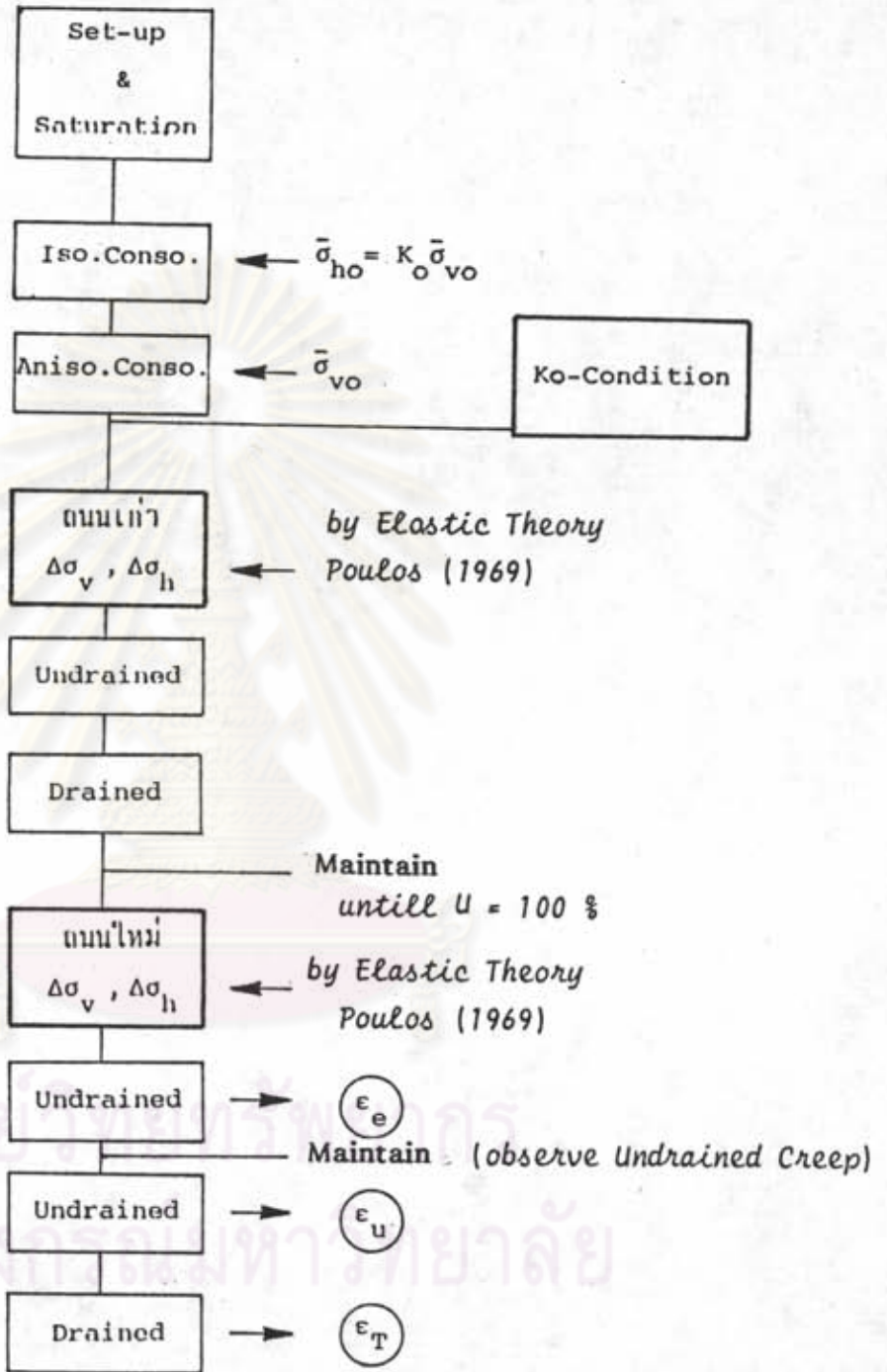
Layer	Elevation MSL (m)		K ₀ - Condition		สถานะเก่า					สถานะใหม่				
	From	to	$\bar{\sigma}_{v0}$	$\bar{\sigma}_{h0}$	$\Delta\bar{\sigma}_v$	$\Delta\bar{\sigma}_h$	$\bar{\sigma}_v$	$\bar{\sigma}_h$	$\Delta\bar{\sigma}_v$	$\Delta\bar{\sigma}_h$	$\bar{\sigma}_v$	$\bar{\sigma}_h$	$\Delta\bar{\sigma}_v$	$\Delta\bar{\sigma}_h$
1	-0.6	-3.5	1.09	1.01	2.88	1.21	3.97	2.22	3.01	1.27	6.98	3.49	3.01	1.27
2	-3.5	-6.0	2.47	1.88	2.81	1.18	5.28	3.06	2.88	1.04	8.16	4.10	2.88	1.04
3	-6.0	-9.0	4.13	2.77	2.69	1.08	6.82	3.85	2.72	0.88	9.54	4.73	2.72	0.88
4	-9.0	-12.5	6.55	4.00	2.55	1.08	9.10	5.08	2.55	0.90	11.65	5.98	2.55	0.90
5	-12.5	-16.0	10.74	6.34	2.39	1.34	13.13	7.68	2.33	1.23	15.14	8.91	2.33	1.23

Stress in T/m^2

Note : K₀ ได้จากสมการ empirical

$\Delta\sigma_v$ และ $\Delta\sigma_h$ หาได้จากรูปที่ 2.2 ใช้ $\nu = 0.5$





รูปที่ 3.5 ขั้นตอนของการทดสอบ Stress Path

นั่นคือ ถือว่าถนนเก่าได้ทรุดตัวไปหมดแล้ว ($U = 100\%$) ก่อนที่จะทำการปรับปรุงยกระดับถนน

ค. ชั้นคอนกรีต 3 ถนนใหม่ ชั้นคอนกรีตนี้จะพิจารณาน้ำหนักกระทำจากถนนใหม่ที่ได้รับการปรับปรุงยกระดับขึ้น โดยทำการแบ่งย่อยน้ำหนักของถนนใหม่ออกให้เหมือนกับลำดับของการก่อสร้างในสนาม และในชั้นคอนกรีตนี้จะศึกษาผลของอันไครนคริพ (Undrained Creep) ด้วย อนึ่งการหาค่าความเค้นนั้นไม่ได้พิจารณาถึงผลของน้ำหนักการจราจร

3.4.4.2 วิธีการทดสอบ

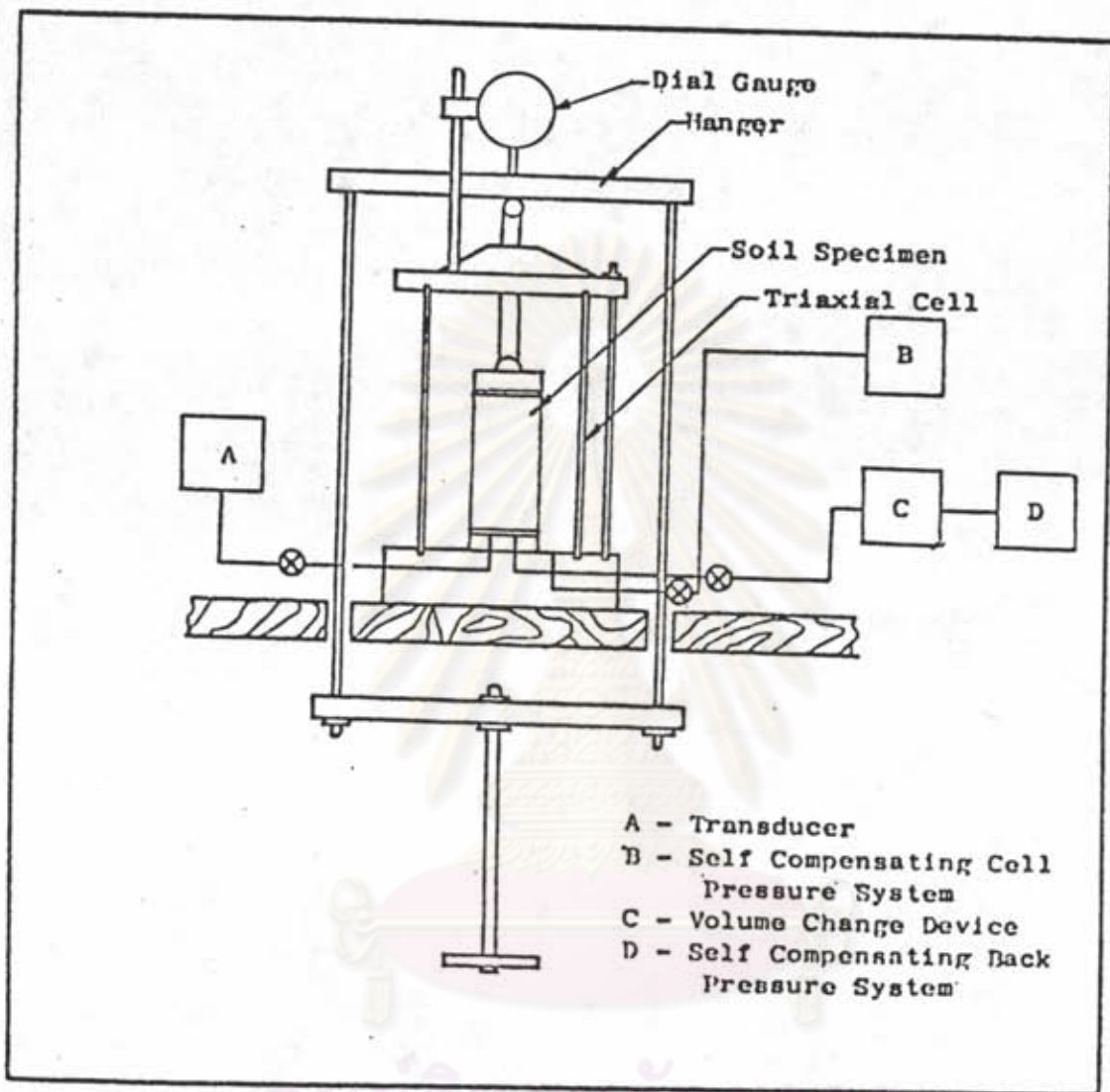
เครื่องมือที่ใช้ในการทดสอบ Stress Path เป็นเครื่อง Tri-axial Cell ประกอบเข้ากับโครงแขวนเหล็ก (Steel Frame Hanger) เพื่อใช้สำหรับแขวนน้ำหนักคงที่ (Dead Load) และอุปกรณ์อย่างอื่นอีก ดังแสดงในรูปที่ 3.6 สำหรับรายละเอียดของเครื่องมือนี้เป็นแบบเดียวกับที่ใช้ในวิทยานิพนธ์ของ สมบัติ(2525) คำรงค์(2526) และ ชูชาติ(2526) การเตรียมตัวอย่างดิน การจกตัวอย่างเข้าที่ทดสอบ (Set-up of Specimen) การทำตัวอย่างให้อยู่ในสภาพอิ่มตัวด้วยน้ำ (Saturation of Specimen) ได้กระทำตามวิธีที่กล่าวไว้ในวิทยานิพนธ์ของ ชูชาติ(2526) ในที่นี้จะกล่าวถึงเฉพาะในลำดับขั้นของการทดสอบ Stress Path เท่านั้น

ก. การอัดตัวคายน้ำภายใต้ K_0 -Condition

ชั้นคอนกรีตจะกระทำภายหลังที่ตัวอย่างได้ถูกทำให้อิ่มตัวด้วยน้ำแล้ว (รูป 3.1) โดยทำการตรวจสอบค่า B พารามิเตอร์ของ Skempton โดยจะถือว่าตัวอย่างอิ่มตัวด้วยน้ำ เมื่อ $B > 0.95$ ในขั้นแรกตัวอย่างดินจะถูกอัดตัวคายน้ำแบบไอโซทรอปิก (Isotropic Consolidation) ก่อนด้วยความดันน้ำในเซลล์ (Cell Pressure, σ_c) มีค่าเท่ากับผลรวมของความเค้นประสิทธิผลในแนวนอนตามธรรมชาติ ($\bar{\sigma}_{ho}$) กับ Back Pressure ($\sigma_b = 2.0 \text{ ksc.}$) เป็นเวลา 24 ชั่วโมง หลังจากนั้นทำการอัดตัวคายน้ำตัวอย่างดินแบบแอนไอโซทรอปิก (Anisotropic Consolidation) ด้วยการใช้การแขวนน้ำหนักที่โครงแขวนเหล็ก โดย

$$\text{น้ำหนักที่ใส่บนโครงแขวนเหล็ก} = \text{น้ำหนักที่ใส่บนที่แขวนเพื่อคำนวณความดันน้ำในเซลล์} + (\sigma_1 - \sigma_3)A$$

$$\text{เมื่อ } \sigma_1 = \text{ความเค้นรวมในแนวตั้ง}$$



รูปที่ 3.6 เครื่องมือสำหรับการทดสอบ Stress Path

ศูนย์วิทยพัชกร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

$$\sigma_3 = \text{ความเค้นรวมในแนวนอน}$$

$$A = \text{Corrected Area}$$

อนึ่งก่อนทำการทดสอบจะต้องทำการ Calibrate ของ triaxial Cell ก่อน เพื่อหาความสัมพันธ์ระหว่างความคั้นน้ำในเซลล์กับน้ำหนักที่ใส่เข้าไปเพื่อคำนวณความคั้นน้ำในเซลล์

เมื่อได้ทำการชวบน้ำหนักเรียบร้อยแล้ว ตัวอย่างดินจะถูกปล่อยทิ้งไว้จนกว่าความคั้นน้ำในโพรงเพิ่มกระจายหมดไป ซึ่งสามารถตรวจสอบได้โดยบิดล้นระบายน้ำทิ้งไว้แล้วอ่านค่าความคั้นน้ำในโพรงจาก Transducer ตามปกติแล้วจะใช้เวลาไม่เกิน 24 ชั่วโมง ทำการจับบันทึกค่าการเปลี่ยนแปลงปริมาตร (Volume Change) และ Dial Gauge เพื่อใช้ปรับแก้พื้นที่หน้าตัดของตัวอย่างดิน และคำนวณหาน้ำหนักที่จะใช้ในขั้นตอนต่อไป

ในการคำนวณหาค่า σ_{ho} เพื่อใช้ในการทดสอบนั้น จำเป็นต้องทราบค่า K_o ก่อน วิธีการและสมการที่จะให้ค่า K_o มีอยู่หลายวิธีและหลายสมการ แต่จากการตรวจสอบค่า K_o ของดินเหนียวหนองงูเห่า ซึ่งอยู่ใกล้เคียงกับบริเวณที่ทำการศึกษา พบว่าค่า K_o ที่ได้จากการใช้สมการของ Alpan (1967) และ Schmidt (1966) ให้ค่าใกล้เคียงกับค่าที่ได้จากการทดสอบในห้องปฏิบัติการมากที่สุด ดังนั้นในการทดสอบ Stress Path นี้จึงได้เลือกใช้สมการดังกล่าว โดย

$$K_o(NC) = 0.19 + 0.233 \log PI$$

และ $K_o(OC) = K_o(NC) \times OCR^m$

เมื่อ $K_o(NC)$ = ค่า K_o สำหรับดินเหนียวอัดแน่นปกติ
(Normally Consolidated Clay)

$K_o(OC)$ = ค่า K_o สำหรับดินเหนียวอัดแน่นเกินตัว
(Over Consolidated Clay)

OCR = Over Consolidation Ratio

m = ค่าสัมประสิทธิ์ ซึ่งให้ความสัมพันธ์ระหว่าง K_o กับ OCR
(รูปที่ 3.7)

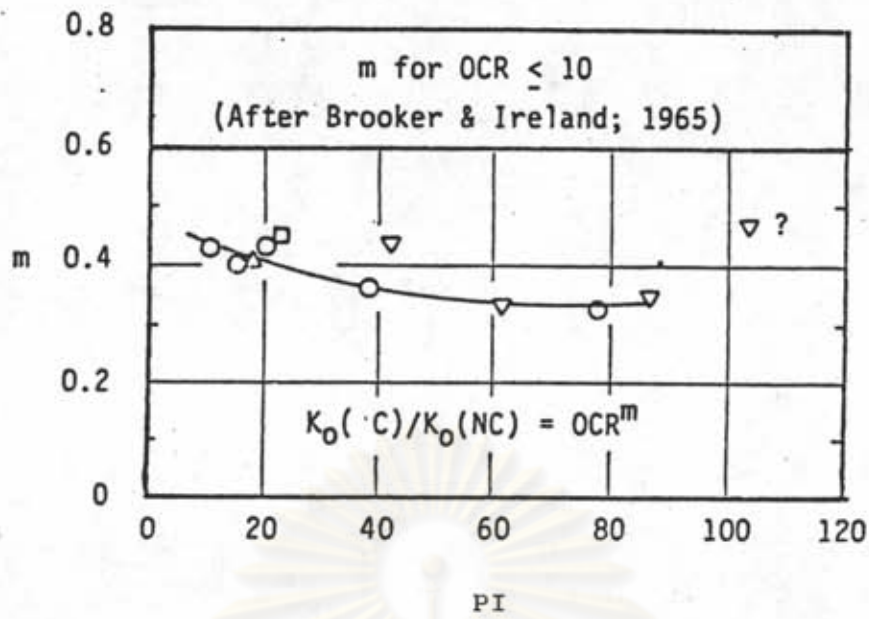
ข. Undrained Loading

ก่อนอื่นจะต้องทำการปิดลิ้นระบายน้ำก่อนเพื่อป้องกันไม่ให้น้ำไหลออกจากตัวอย่างดิน แล้วทำการเพิ่มความเค้นทั้งแนวนอนและแนวตั้งแก่ตัวอย่างดินด้วยการเพิ่มความดันน้ำในเซลล์ และเพิ่มน้ำหนักแขวน ทำการจดบันทึกค่า Δu และ Dial Gauge กับเวลา ในขั้นตอนที่ 2 จะให้น้ำหนักกระทำทั้งหมดต่อตัวอย่างดินทันที และเมื่อค่า Δu มีค่าค่อนข้างคงที่แล้ว จะทำการระบายน้ำออกจากตัวอย่างดิน ส่วนในขั้นตอนที่ 3 นั้น น้ำหนักกระทำจะถูกแบ่งเป็น 3 ลำดับย่อยตามการก่อสร้างจริง จะทำการเพิ่มน้ำหนักในแต่ละลำดับย่อยเมื่อ Δu มีค่าค่อนข้างคงที่ และเมื่อใส่ น้ำหนักลำดับสุดท้ายแล้วจะปล่อยน้ำหนักทิ้งไว้เพื่อศึกษาผลของ Undrained Creep เป็นเวลา 3 วัน เพื่อป้องกันการวิบัติของตัวอย่างดินเนื่องจาก Undrained Creep ในระหว่างการปล่อยน้ำหนักทิ้งไว้นั้น จึงได้ทำการพล็อตระหว่าง \log ของการยุบอัดตัว กับ \log ของเวลา (รูปที่ 3.8) ในกรณีนี้แสดงให้เห็นว่าเกิดการวิบัติขึ้น จะทำการระบายน้ำในทันที

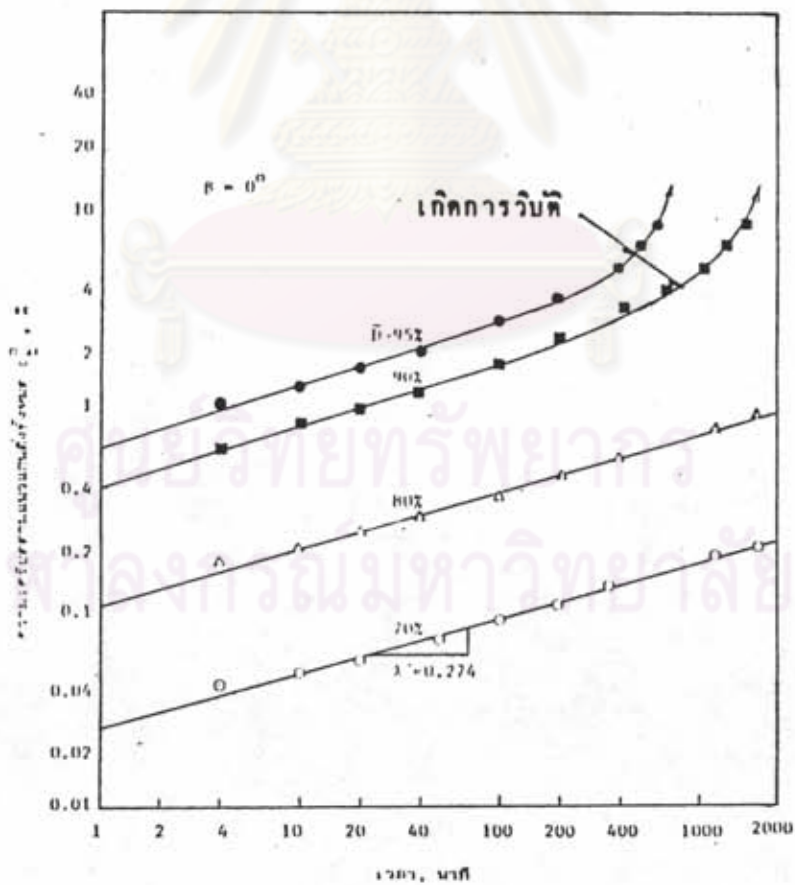
ค. การทดสอบในสภาพระบายน้ำ (Drained Loading)

ภายหลังการทดสอบในสภาพไม่ระบายน้ำแล้ว ลิ้นระบายน้ำจะถูกเปิดออก เพื่อให้ตัวอย่างดินเกิดการอัดตัวคายน้ำ บันทึกค่า Dial Gauge และการเปลี่ยนแปลงปริมาตร (Volume Change) กับเวลา ปล่อยตัวอย่างดินทิ้งไว้จนกว่าชบวนการอัดตัวคายน้ำเสร็จสิ้นซึ่งตรวจสอบได้โดยการพล็อตระหว่าง การยุบอัดตัว กับ \log ของเวลา (วิธี $\log t$ ของ Casagrande)

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 3.7 ความสัมพันธ์ระหว่าง m กับ PI



รูปที่ 3.8 ตัวอย่างการพล็อตระหว่าง log ของความเครียด กับ log ของเวลา