การเคลื่อนตัวของดินเนื่องจากงานรูณราะอุโมงค์ผ่านสิ่งกีดขวางใต้ดิน



นางสาว วราภรณ์ ธนัตวรานนท์

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาวิศวกรรมโยธา ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2548 ISBN 974-53-1637-7 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

SOIL DISPLACEMENT INDUCED BY TUNNELLING PASS THROUGH UNDERGROUND OBSTRUCTION

Miss.Waraporn Thanutwaranon

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of Master of Engineering Program in Civil Engineering Department of Civil Engineering Faculty of Engineering Chulalongkorn University Academic Year 2005 ISBN 974-53-1637-7

481761

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การเคลื่อนตัวของดินเนื่องจากงานขุดเจาะอุโมงศ์ผ่านสิ่งกีดขวางใต้ดิน	
โดย	นางสาว วราภรณ์ ธนัตวรานนท์	
สาขาวิชา	วิศวกรรมโยธา	
อาจารย์ที่ปรึกษา	รองศาสตราจารย์.ดร. วันชัย เทพรักษ์	

คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

*พ*_____ คณบดีคณะวิศวกรรมศาสตร์

(ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

เคม เรื่อง ประธานกรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศหิรัญวงศ์)

......อาจารย์ที่ปรึกษา

(รองศาสตราจารย์ ดร.วันชัย เทพรักษ์)

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ฐีรวัตร บุญญะฐี)

วราภรณ์ ธนัดวรานนท์ : การเคลื่อนด้วของดินเนื่องจากงานขุดเจาะอุโมงค์ผ่านสิ่งกีด ขวางใต้ดิน. (SOIL DISPLACEMENT INDUCED BY TUNNELLING PASS THROUGH UNDERGROUND OBSTRUCTION) อ.ที่ปรึกษา: รองศาสตราจารย์ ดร. วันซัย เทพรักษ์, 124 หน้า. ISBN 974-53-1637-7.

งานวิจัยศึกษาการเคลื่อนตัวของดินเนื่องจากงานขุดเจาะอุโมงค์ ด้วยหัวเจาะแรงดันดิน สมดุลย์ลอดผ่านและดัดผ่านสิ่งกีดขวางใต้ดิน ในโครงการก่อสร้างอุโมงค์ส่งน้ำการประปาจากโรง กรองน้ำบางเขนสู่ถนนงามวงศ์วาน อุโมงค์มีขนาดเล้นผ่านศูนย์กลางภายนอก 4.07 เมตร เจาะใน ขั้นดินเหนียวแข็งและขั้นทรายที่ระดับความลึกกึ่งกลางอุโมงค์ประมาณ 20 – 21 เมตร ต่ำจาก ระดับผิวดิน ผลการตรวจวัดการทรุดตัวที่ผิวดินพบว่าการทรุดตัวของดินเนื่องจากการขุดเจาะ อุโมงค์แบ่งออกเป็น 3 ช่วง คือ การทรุดตัวช่วงก่อนหัวเจาะเคลื่อนตัวมาถึง (Flow in shield) ช่วงที่ หัวเจาะทำการเจาะผ่าน (In Shield) และช่วงหัวเจาะผ่านพ้นไปแล้ว (Tail Void) การทรุดตัวช่วงหัว เจาะผ่านพ้นไปแล้วจะมีค่ามากที่สุดเนื่องจากช่องว่างระหว่างหัวเจาะกับดาดอุโมงค์ การเคลื่อน ตัวด้านข้างของดินจะเกิดการเคลื่อนดัวออกจากแนวขุดเจาะในชั้นดิน เหนียวอ่อนถึงแข็งปานกลาง ที่ระดับความลึกประมาณ 10 – 14 เมตร ในขณะที่เกิดการเคลื่อนตัวเข้าหาแนวขุดเจาะในชั้นดิน เหนียวแข็งที่ระดับแนวขุดเจาะ และมีปริมาณการเคลื่อนตัวน้อยกว่าระดับเหนืออุโมงค์ในชั้นดิน เหนียวอ่อนถึงแข็งปานกลาง ปริมาณการเคลื่อนตัวด้านข้างของดินในบริเวณที่มีเลาเข็มโครงสร้าง อยู่ใกล้กับแนวการขุดเจาะอุโมงค์พบว่ามีค่าน้อยกว่าในบริเวณที่ไม่มีเลาเข็มอยู่ใกล้

ในการประมาณการเคลื่อนตัวของดินจากการขุดเจาะอุโมงค์ผ่านอุปสรรค ด้วยวิธีไฟไนท์อิ ลิเมนท์ โดยใช้ทฤษฎีการพังทลายของดินซนิด Mohr – Coulomb พบว่าสามารถประมาณการ เคลื่อนตัวของดินและโครงสร้างสอดคล้องกับผลการตรวจวัด โดยพบว่าอัตราส่วนระหว่างโมดูลัส ของดิน (Eu, Young's Modulus) กับ กำลังรับแรงเฉือนของดิน (Su, Undrained shear strength) มีค่า Eu/Su = 240 และ 480 ในชั้นดินเหนียวอ่อนและดินเหนียวแข็งตามลำดับ

ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา	.ลายมือชื่อนิลิต	Osinsin	2400000
ลาขาวิชา	วิศวกรรมโยธา	.ลายมือชื่ออาจารย์ที่ห	ปรึกษา	Two has
ปีการศึกษา	2548			-

4570519521 : MAJOR CIVIL ENGINEERING

KEY WORD : EPB / TUNNELLING / FEM / GROUND SURFACE / SETTLEMENT / OBSTRUCTION

WARAPORN THANUTWARANON : SOIL DISPLACEMENT INDUCED BY TUNNELLING PASS THROUGH UNDERGROUND OBSTRUCTION. THESIS ADVISOR : ASSOCIATE PROF. WANCHAI TEPARAKSA, D.Eng., 124 pp. ISBN 974-53-1637-7.

This research aims to investigate the soil displacement induced by tunneling pass through underground obstruction by Earth Pressure Balance (EPB) shield. The research project is the transmission tunnel project from Bangkhen water treatment plant to Ngamwongwan Road. The outer diameter of tunnel is 4.07 m. bored in the stiff clay and sand layer with centerline of tunnel at about 20-21 m. below ground surface. The result of ground surface settlement showed that there were 3 phases of ground surface settlement stage, as flow in shield, in shield and at tail void. The maximum ground surface settlement was maximum at tail void stage because of the void between cutting soil and the segment. The horizontal soil displacements showed the ground deformed outward to the tunnel center in the soft clay at 10 - 14 m. depth, while the ground deformed inward to the tunnel center in the stiff clay layer. For the soil to the pile foundation position, the horizontal displacement was smaller.

The prediction of soil displacement due to tunnelling pass through underground obstruction by the Finite Element Method (FEM), with Mohr-Coulomb failure criteria showed well agreement with the measured results. The ratio of Young's Modulus and undrained shear strength (Eu/Su) were in the order 240 and 480 for soft clay and stiff clay, respectively.

Department	Civil Engineering	Student's signature.	abrapan Thank	turn
Field of study	Civil Engineering	Advisor's signature	Wanchan Tepent	\cup
Academic year	2005			

กิตติกรรมประกาศ

ในการทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ไม่สามารถสำเร็จลุล่วงได้ภายใต้ความรู้ความสามารถของ ผู้เขียนเพียงผู้เดียวเท่านั้น เนื่องจากข้อมูลความรู้ต่าง ๆ ที่ประกอบขึ้นมาเป็นวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ได้ ถูกรวมรวมมาจาก บุคคลผู้มีความรู้ความสามารถในด้านงานฐานรากและขุดเจาะอุโมงค์ ผู้เขียน จึงขอขอบคุณ ผู้สนับสนุนข้อมูลและผู้ที่ให้โอกาลในการทำการศึกษาวิจัยในครั้งนี้

ขอกราบขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร.วันซัย เทพรักษ์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ ที่ให้ทั้งความรู้ คำปรึกษา คำแนะนำในการทำวิทยานิพนธ์มาโดยตลอด

ขอกราบขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร.บุญสม เลิศหิรัญวงศ์ และอาจารย์ ดร.ฐิรวัตร บุญญะฐี ที่สละเวลามาร่วมเป็นคณะกรรมการตรวจสอบความถูกต้องของวิทยานิพนธ์ ฉบับนี้จน เสร็จสมบูรณ์

ขอกราบขอบพระคุณการประปานครหลวง กิจการร่วมค้า ทีเอ็น ที่ให้ความรู้และอนุญาต ให้ทำการเก็บข้อมูลต่าง ๆ เพื่อสนับสนุนงานวิจัย

ขอกราบขอบพระคุณ คุณกิตติศักดิ์ เกิดสม วิศวกรบริษัทเอเซียเทค ดีเวอลอปเมนท์ ที่ช่วย ให้ความรู้ในการจัดการ และเรียบเรียงข้อมูล

ขอกราบขอบพระคุณ คุณซลธิซา บุญส่ง และคุณ วิรัซ พิทักษ์ทรายทอง ที่ช่วยให้ความรู้ ในการใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์ PLAXIS และให้คำปรึกษาอย่างดีตลอดมา

ท้ายสุดนี้ ผู้เขียนขอรำลึกถึงพระคุณบิดามารดา ครู อาจารย์ คุณพิชัย แท่นชวาล และ เพื่อนร่วมงาน หจก.ประมวลสยามและ บริษัทสกุลไทย ที่ได้อบรมสั่งสอนและช่วยสนับสนุนให้ ผู้เขียนสามารถทำวิทยานิพนธ์สำเร็จลุล่วงไปด้วยดี

สารบัญ

บทที่ 1 บทน้ำ

1.1. ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา	1
1.2. วัตถุประสงค์ของการวิจัย	. 4
1.3. ขอบเขตของการวิจัย	4
1.4. ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	. 4
1.5. วิธีดำเนินการวิจัย	5

บทที่ 2 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

หน้า	
2.2.10. การอุดช่องว่างรอบผนังอุโมงค์ (Backfill Grouting)	
2.2.11. การทรุดตัวของดินตามแนวการจุดเจาะอุโมงค์	
2.2.12. สาเหตุของการทรุดตัวของดินเนื่องจากการขุดเจาะอุโมงค์	
2.2.13. การควบคุมการเคลื่อนตัวของดินในการขุดเจาะอุโมงค์ (Controlling	
Ground Movements in Tunnel)	
2.2.14. ปัจจัยที่มีผลต่อการทำงานของหัวเจาะ	
2.2.15. ปัญหาอุปสรรคและวิธีการแก้ไขในขณะดำเนินงานขุดเจาะอุโมงค์	
2.2.16. ตรวจสอบการทรุดตัวของสิ่งก่อสร้างรอบแนวขุดเจาะอุโมงค์	

บทที่ 3 วิธีดำเนินการวิจัย

3.1. ลักษณะทั่วไปของโครงการก่อสร้างอุโมงค์ส่งน้ำในช่วงแรก สัญญาเลขที่ G-MC-7A	.41
3.2. ข้อมูลชั้นดินที่ทำการเจาะสำรวจ	. 43
3.3. ข้อมูลเกี่ยวกับวิธีการทำงานของหัวเจาะ	. 46
3.4. ชนิดของดาดอุโมงค์ที่ใช้ (Segment)	.49
3.4.1. Precast Concrete Segment	.49
3.4.2. Composite Segment	.54
3.4.3. Steel Segment	.55
3.5. ข้อมูลสถานที่ติดตั้งและตำแหน่งติดตั้งเครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวของดิน (Monitoring	
Instrument)	58
3.5.1. Obstruction บริเวณ Pipe Support ของการประปานครหลวง	61
3.5.2. Obstruction บริเวณ Oil pipe line, Fiber optic cable และ รางรถไฟ	. 69
3.5.3. Obstruction บริเวณ North Park Underpass	75
3.5.4. Obstruction บริเวณตอม่อเสาเข็มสะพานดอนเมืองโทลเวย์	. 81
	 3.1. ลักษณะทั่วไปของโครงการก่อสร้างอุโมงค์ส่งน้ำในช่วงแรก สัญญาเลขที่ G-MC-7A 3.2. ข้อมูลขั้นดินที่ทำการเจาะสำรวจ

บทที่ 4 ผลการวิเคราะห์ข้อมูล

4.1. การวิเคราะห์ข้อมูลการทรุดตัวด้วยวิธีไฟไนท์อิลิเมนต์	85
4.1.1. การเลือกใช้แบบจำลองดิน	85
4.1.2. การเลือก Input Parameter	85

2
2
6

บทที่ 5 สรุปผลการ	วิเคราะห์	
5.1. สรุปผลก	ารวิเคราะห์	
รายการอ้างอิง		
ประวัติผู้เขียนวิทยาเ	วิพนธ์	

สารบัญตาราง

หน้า
ตารางที่ 2.1 แสดงประวัติของการเจาะอุโมงค์ในอดีตที่ผ่านมา
ตารางที่ 2.2 ชนิดของอุโมงค์และการใช้ประโยชน์13
ตารางที่ 3.1 ลักษณะทั่วไปของโครงการก่อสร้างอุโมงค์ส่งน้ำสัญญา G-MC-7A42
ตารางที่ 3.2 ลักษณะและคุณสมบัติของชั้นดิน
ตารางที่ 3.2 แสดงรายละเอียดของหัวเจาะแบบปรับแรงดันดินสมดุลย์
ตารางที่ 4.1 แสดงข้อมูล ตำแหน่ง Station ที่ทำการวิเคราะห์ข้อมูล
ตารางที่ 4.2 แสดงข้อมูลดินบริเวณ Pipe Support (Station 1+949, Station 1+959 , Station
1+961, Station 1+983, Station 1+985)91
ตารางที่ 4.3. Material properties of the Pipe Support (Above Ground)
ตารางที่ 4.4. Material properties of the Pipe Support (Below Ground)
ตารางที่ 4.5 แสดงข้อมูลดินบริเวณ Fiber Optic, Oil Pipe Line and Railway Embankment93
ตารางที่ 4.6. Material properties of the Fiber Optic, Oil Pipe Line and Railway
Embankment
ตารางที่ 4.7 แสดงข้อมูลดินบริเวณ North Park Underpass
ตารางที่ 4.8. Material properties of the Underpass North Park
ตารางที่ 4.9 แสดงข้อมูลดินบริเวณดอนเมืองโทลย์เวย์
ตารางที่ 4.10. Material properties of the Tollway96
ตารางที่ 4.11 แสดงค่าผลการวิเคราะห์ข้อมูลด้วยโปรแกรมไฟไนท์อิลิเมนต์และข้อมูลที่วัดได้
จากสนาม บริเวณ Pipe Support (Foundation Below Ground) 100
ตารางที่ 4.12 แสดงค่า Ground Surface Settlement ที่ Pipe Support (Above Ground)100
ตารางที่ 4.13 แสดงค่าผลการวิเคราะห์ข้อมูลด้วยโปรแกรมไฟไนท์อิลิเมนต์และข้อมูลที่วัดได้
จากสนาม บริเวณ Pipe Support (Foundation Above Ground)
ตารางที่ 4.14 แสดงค่าผลการวิเคราะห์ข้อมูลด้วยโปรแกรมไฟไนท์อิลิเมนต์และข้อมูลที่วัดได้
จากสนาม บริเวณ Oil Pipe Line, Fiber Optic and Railway Embankment112
ตารางที่ 4.15 แสดงค่าผลการวิเคราะห์ข้อมูลด้วยโปรแกรมไฟไนท์อิลิเมนต์และข้อมูลที่วัดได้
จากสนาม บริเวณ Underpass North Park 115

	หน้า
ตารางที่ 4.16 แสดงค่าผลการวิเคราะห์ข้อมูลด้วยโปรแกรมไฟไนท์อิลิเมนต์และข้อมูลที่วัดได้	119
จากสนาม บริเวณทางยกระดับดอนเมืองโทลย์เวย์	

สารบัญภาพ

หน้า
รูปที่ 1.1 แผนที่แสดงที่ตั้งโครงการก่อสร้างโครงการปรับปรุงกิจการประปาแผนหลักครั้งที่ 73
รูปที่ 2.1 ภาพแสดงประวัติการพัฒนางานก่อสร้างอุโมงค์ในประเทศไทย
รูปที่ 2.2 เครื่องมือที่ใช้ในการขุดเจาะอุโมงค์ระบบ Earth Pressure Balance Shield16
รูปที่ 2.3 ขั้นตอนการติดตั้ง Segment (Sketchy, 1979)18
รูปที่ 2.4 แสดงการทรุดตัวที่ผิวดินเนื่องจากการขุดเจาะอุโมงค์ (Peck, 1969)
รูปที่ 2.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ความกว้างของแนวการทรุดตัว (i/R) กับอัตราส่วนความ
ลึกจากผิวดินถึงจุดศูนย์กลางของอุโมงค์ต่อความยาวของเส้นผ่าศูนย์กลางของอุโมงค์
(Z0/2R) (Peck, 1969)21
รูปที่ 2.6 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่าง ค่า i กับค่าความลึก z (O'Reilly and New, 1982)22
รูปที่ 2.7 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างค่าการทรุดตัวที่มากที่สุดที่ระดับความลึกต่าง ๆ กับ
ขนาดของอุโมงค์ที่ทำการขุดเจาะ
รูปที่ 2.8 แสดงการทรุดตัวที่ผิวดินและการทรุดตัวที่ระดับความลึกต่าง ๆ ในการขุดเจาะอุโมงค์
(Mair, 1993)
รูปที่ 2.9 ค่า K ที่เปลี่ยนแปลงไปตามความลึกการเจาะอุโมงค์ในดินเหนียว (Mair, 1993)26
รูปที่ 2.10 แสดงชนิดของ Ground Loss ที่เกิดขึ้น (Lee et al, 1992)
รูปที่ 2.11 แสดง Ground Loss เหนือหัวเจาะอุโมงค์เนื่องจาก Overcutting (Lee et al, 1992)29
รูปที่ 2.12 แสดง Ground Loss เนื่องจากการติดตั้งผนังอุโมงค์ (Lee et al, 1992)
รูปที่ 2.13 แสดงตำแหน่งของอุโมงค์
รูปที่ 2.14 การทรุดตัวของดินตามแนวขุดเจาะอุโมงค์ (Mitsutaka Sukimoto และอภิชาติ
สระมูล, 1999)
รูปที่ 2.15 เครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวทางด้านข้างของดิน Inclinometer
รูปที่ 2.16 แสดงภาพตัดขวางของการติดตั้งเครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวของดิน Inclinometer 38
รูปที่ 2.17 เครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวในแนวดิ่งของดิน Extensometer
รูปที่ 2.18 แสดงภาพตัดขวางของการติดตั้งเครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวของดิน Extensometer 40
รูปที่ 3.1 แนวเส้นทางของอุโมงค์ส่งน้ำจากโรงงานผลิตน้ำบางเขนถึงถนนงามวงศ์วานตัดใหม่41
รูปที่ 3.2 แนวเส้นทางการขุดเจาะ ตำแหน่งของหลุมเจาะและดาดอุโมงค์ที่ใช้
รูปที่ 3.3 ลักษณะชั้นดินโดยทั่วไปของแนวเส้นทางขุดเจาะอุโมงค์ส่งน้ำสัญญาเลขที่ G-MC-
7A45

	หน้า
รูปที่ 3.4 แสดงภาพหัวเจาะชนิดปรับแรงดันดินสมดุลย์	46
รูปที่ 3.5 แสดงภาพการติดตั้ง Segment ภายในอุโมงค์จากด้านล่างไปสู่ด้านบน	47
รูปที่ 3.6 แสดงภาพ Curve Bolt ที่ยึด Segment ระหว่าง ring เข้าด้วยกัน	47
รูปที่ 3.7 แสดงภาพ Bolt ที่ยึด Segment	47
รูปที่ 3.8 แบบหล่อ Segment concrete	49
รูปที่ 3.9 โครงเหล็กเสริมในแบบหล่อ Segment	49
รูปที่ 3.10 Segment สำหรับทางตรง Strength Segment ST	51
รูปที่ 3.11 Segment สำหรับทางโค้ง Taper Segment T1	52
รูปที่ 3.12 Segment สำหรับทางโค้ง Taper Segment T2	53
รูปที่ 3.13 Composite Segment	54
รูปที่ 3.14 Steel Segment	56
รูปที่ 3.15 Steel Segment ยังไม่ได้ทำสีต้านการกัดกร่อน	57
รูปที่ 3.16 Steel Segment ทำสีต้านทานการสึกกร่อน	57
รูปที่ 3.17 แสดงบริเวณที่ทำการศึกษาแนว Obstruction ทั้ง 4 จุด	58
รูปที่ 3.18 แสดงภาพขยายบริเวณที่ทำการศึกษาแนว Obstruction ทั้ง 4 จุด	59
รูปที่ 3.19 แสดงแนวการขุดเจาะอุโมงค์ลอดผ่านเสาเข็ม และการเสริมความแข็งแรงให้กับฐาน	
รากเดิมบริเวณ Pipe Support	62
รูปที่ 3.20 แสดงการเสริมฐานรากบริเวณ Pipe Support above Ground	63
รูปที่ 3.21 แสดงการเสริมฐานรากบริเวณ Pipe Support below Ground	64
รูปที่ 3.22 แสดงการทำเข็มเจาะเสริมฐานราก	65
รูปที่ 3.23 แสดงแนวศูนย์กลางการทำเข็มเจาะเสริมฐานราก	66
รูปที่ 3.24 แสดงการเสริมฐานราก	67
รูปที่ 3.25 Temporary Support	67
รูปที่ 3.26 Instrumentation บริเวณ Pipe Support	68
รูปที่ 3.27 Plan แสดงแนวเส้นทางขุดเจาะอุโมงค์ผ่าน Fiber Optic cable, Oil Pipe Line และ	
Railway Embankment	69
รูปที่ 3.28 แสดงแนวขุดเจาะอุโมงค์ลอดผ่าน Fiber Optic, Oil Pipe Line และ Embankment	70

	หน้า
รูปที่ 3.29 แสดงตำแหน่งการติดตั้งเครื่องมือวัดการเคลื่อนตัวของดินบริเวณ Fiber Optic cabl	e,
Oil Pipe Line และ Railway Embankment	72
รูปที่ 3.30 แสดงตำแหน่งการติดตั้ง Inclinometer และ Extensometer ที่ Sta 2+071 m	73
รูปที่ 3.31 แสดงตำแหน่งการติดตั้ง Mark Point บริเวณ รางรถไฟ	74
รูปที่ 3.32 แสดงตำแหน่งการติดตั้ง Mark Point บริเวณ - Sta 2+115, Sta. 2+115.5,	
Sta .2+116, Sta. 2+121, Sta. 2+121.5 และ Sta. 2+122	75
รูปที่ 3.33 แสดงแนวการขุดเจาะอุโมงค์ตัดผ่านเสาเข็ม และการเสริมความแข็งแรงให้กับฐาน	
รากเดิมบริเวณ North Park Underpass	76
รูปที่ 3.34 แสดง Plan แนวอุโมงค์ตัดผ่านเสาเข็มโครงสร้าง Underpass North Park	77
รูปที่ 3.35 สกัดคอนกรีตออกเพื่อกดเสาเข็มเหล็กจำนวนครั้งละ 2 ต้น	78
รูปที่ 3.36 ดันเสาเข็มเหล็ก H 150 x 150 ด้วย Hydraulic Jack ขนาด 50 ตัน	79
รูปที่ 3.37 เสริมเหล็ก เทคอนกรีตทับ นำแผ่นเหล็กมาปิด	79
รูปที่ 3.38 การทำเสริมเหล็ก เทคอนกรีตทับ และนำแผ่นเหล็กมาปิด	79
รูปที่ 3.39 ตำแหน่งการติดตั้งเครื่องมือวัด Ground settlement marker Sta 2+148 และ	
Sta 2+140 บริเวณ under pass North Park	81
รูปที่ 3.40 ตำแหน่งการติดตั้งเครื่องมือวัดบริเวณตอม่อเสาเข็มดอนเมืองโทลเวย์	83
รูปที่ 3.41 ภาพตัดขวางแสดงตำแหน่งการติดตั้ง Inclinometer และ Extensometer บริเวณ	
เสาเข็มตอม่อดอนเมืองโทลเวย์	84
รูปที่ 4.1 ความสัมพันธ์ระหว่าง qu กับ N เสนอโดย DM 7-1	86
รูปที่ 4.2 ความสัมพันธ์ระหว่าง friction angle of granular soil กับ N – SPT Peck, Hanson	
and Thorburn, 1973	87
รูปที่ 4.3 ตัวปรับแก้ CN จากค่า G V0' สำหรับหาค่า N'	88
รูปที่ 4.4 แสดงค่า Stiffness ของดินกับระดับการเสียรูป Mair, 1993	89
รูปที่ 4.5 ผลการตรวจวัดการทรุดตัวในแนวดิ่งที่ผิวดินที่บริเวณ Pipe Support (Foundation	
Below Ground - Station 1+949	97
รูปที่ 4.6 แสดงค่าเปอร์เซนต์ ground loss ที่ได้จากสมการของ Peck 1969 และ O'Reilly and	
New 1982	98

รูปที่ 4.7 ผลการวิเคราะห์การทรุดตัวสูงสุดที่ผิวดินโดยวิธี Finite Element Method ที่บริเวณ
โครงสร้าง Pipe Support (Foundation Below Ground) Station 1+949
รูปที่ 4.8 ผลการวิเคราะห์การทรุดตัวสูงสุดที่ผิวดินโดยวิธี Finite Element Method ที่บริเวณ
โครงสร้าง Pipe Support (Foundation Above Ground) Station 1+959 101
รูปที่ 4.9 ผลการตรวจวัดการทรุดตัวที่ผิวดิน ด้วย Nail Point ที่บริเวณ Station 2+071 103
รูปที่ 4.10 แสดงค่าเปอรเซนต์ ground loss ที่หาได้จากสมการของ Peck 1969 และ O'Reilly
And New 1982
รูปที่ 4.11 แสดงค่าการทรุดตัวที่ผิวดินที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Finite Element Method105
รูปที่ 4.12 ผลการตรวจวัดการทรุดตัวสะสมของผิวดินที่บริเวณ Railway Embankment (Station
2+108)
รูปที่ 4.13 แสดงค่าเปอรเซนต์ ground loss ที่หาได้จากสมการของ Peck 1969 และ O'Reilly
and New 1982 ที่บริเวณ Station 2+108107
รูปที่ 4.14 แสดงค่าการทรุดตัวที่ผิวดินที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Finite element Method
เปรียบเทียบกับค่าการทรุดตัวในสนามของ Railway Embankment ที่บริเวณ Station
2+108
รูปที่ 4.15 แสดงค่าการเคลื่อนตัวทางด้านข้างที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี Finite element
Method เปรียบเทียบกับค่าตรวจวัดจริงในสนามที่บริเวณ Oil Pipe Line
รูปที่ 4.18 แสดงค่าการเคลื่อนตัวในแนวดิ่งที่ระดับความลึก 13.5 m.ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี
Finite element Method เปรียบเทียบกับค่าตรวจวัดจริงในสนามที่บริเวณแนว Oil
Pipe Line and Fiber Optic Cable 110
รูปที่ 4.19 แสดงค่าการเคลื่อนตัวในแนวดิ่งที่ระดับความลึก 13.5 m.ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี
Finite element Method เปรียบเทียบกับค่าตรวจวัดจริงในสนามที่บริเวณแนว
Railway Embankment 111
รูปที่ 4.20 ผลการตรวจวัดการทรุดตัวในแนวดิ่งที่ผิวดินที่บริเวณ Underpass North Park –
Station 2+148113
รูปที่ 4.21 แสดงค่าเปอร์เซนต์ ground loss ที่ได้จากสมการของ Peck 1969 และ O'Reilly and
New 1982

หน้า

প	น้า
รูปที่ 4.22 ผลการวิเคราะห์การทรุดตัวสูงสุดที่ผิวดินโดยวิธี Finite Element Method ที่บริเวณ	
โครงสร้าง Underpass North park – Station 2+148	115
รูปที่ 4.23 แสดงผลการตรวจวัดข้อมูลการเคลื่อนตัวของดินทางด้านข้างบริเวณทางยกระดับ	
ดอนเมือง – Station 2+212.8	117
รูปที่ 4.24 แสดงค่าการเคลื่อนตัวในแนวดิ่งที่ระดับความลึก 13.5 m.ได้จากการวิเคราะห์ด้วยวิธี	
Finite element Method เปรียบเทียบกับค่าตรวจวัดจริงในสนามที่บริเวณทาง	
ยกระดับดอนเมือง - Station 2+210	118

สัญลักษณ์

b	=	ความกว้างของ Segment
Di	=	เส้นผ่านศูนย์กลางภายในของอุโมงค์
D。	=	เส้นผ่านศูนย์กลางภายนอกของอุโมงค์
É	=	ค่าโมดูลัสของดินในสภาพระบายน้ำ
E	=	ค่าโมดูลัสของดินในสภาพไม่ระบายน้ำ
E _c	=	ค่าโมดูลัสของคอนกรีต
EI	=	ค่าสดิฟเนตของคอนกรีต
fc	=	ค่ากำลังรับแรงอัดของคอนกรีต
FEM	=	วิธีการวิเคราะห์เชิงด้วเลข (Finite Element Method)
G	=	Shear Modulus
h	=	ความหนาของชิ้นส่วน Segment
i	=	ระยะจากจุดกึ่งกลางของแนวอุโมงค์ถึงจุดเปลี่ยนโค้ง (inflection)
I I	=	Moment of Inertia
Ko	=	ค่าสัมประสิทธ์แรงดันด้านข้างแบบสถิตย์
Ko _(NC)	=	ค่าสัมประสิทธ์แรงดันด้านข้างแบบสถิตย์ ของดินเหนียวในสภาพอัดแน่นปกติ
Ko _(OC)	=	ค่าสัมประสิทธ์แรงดันด้านข้างแบบสถิตย์ ของดินเหนียวในสภาพอัดแน่นเกิน
ปกติ		
Ko _{total}	=	ค่าสัมประสิทธ์แรงดันด้านข้าง
L	=	ความยาวของหัวเจาะ
m	=	ค่าคงที่ค่าหนึ่ง มีค่าแปรผันตามค่า PI ของดิน
OCR	=	Over Consolidation Ratio
Р	÷	ค่ามุมเอียงของหัวเจาะ
Pi	=	แรงดันดินด้านหน้าหัวเจาะ
Po	=	แรงดันดินด้านหน้าหัวเจาะในสภาพ Total Stress
Pw	=	แรงดันน้ำในดินด้านหน้าหัวเจาะ
ΡI	=	Plasticity Index ของดิน
а	=	ค่ารัศมีภายในของอุโมงค์
r _o	=	ค่ารัศมีภายนอกของอุโมงค์
S	÷	ปริมาณการทรุดตัวของดินที่ผิวดิน ที่ระยะ x ใด ๆ

		[6]
S _{max}	=	ปริมาณการทรุดตัวของดินสูงที่สุด ณ จุดกึ่งกลางของแนวอุโมงค์
S _{max,z}	=	ปริมาณการทรุดตัวของดินสูงที่สุด ณ จุดกึ่งกลางของแนวอุโมงค์ ที่ความลึกใด ๆ
Su	=	ค่ากำลังรับแรงเฉือนของดินในสภาพไม่ระบายน้ำ
Su _{field}	÷	ค่ากำลังรับแรงเฉือนของดินในสภาพไม่ระบายน้ำในสนาม
V _{ex}	=	ปริมาตรของดินที่ถูกขุดออกต่อความยาวอุโมงค์ 1 เมตร
Vs	=	ปริมาตรของดินที่ทรุดตัวต่อความยาวอุโมงค์ 1 เมตร
x	=	ระยะทางในแนวราบจากหน้าตัดกึ่งกลางของแนวอุโมงค์
Zo	=	ระยะความลึกจากผิวดินถึงจุดกึ่งกลางของแนวอุโมงค์
Z	=	ระยะความลึกจากผิวดินถึงตำแหน่งที่ทำการพิจารณาการทรุดตัวของดิน
Es	=	Shear Strain ของดิน
$\sigma_{\scriptscriptstyle H}$	=	Horizontal total stress
$\sigma'_{\scriptscriptstyle H}$	Ξ	Horizontal effective stress
σ_v	=	Vertical total stress
σ'_{v}	=	Vertical effective stress
γ _t	==	หน่วยน้ำหนักจำเพาะของดิน
$\gamma_{\rm W}$	=	หน่วยน้ำหนักจำเพาะของน้ำ
ϕ'	=	มุมเสียดทานภายใน
μ	=	ค่าปรับแก้กำลังรับแรงเฉือนของ Bejerrum
v	=	ค่าอัตราส่วนปัวซอง