



การวิเคราะห์การออกแบบและเทคนิคการก่อสร้างโครงการถนนเมืองโทลเวย์
DESIGN AND CONSTRUCTION TECHNICS
IN DON-MUANG TOLLWAY PROJECT ANALYSIS

นายฤกษ์กร สุวรรณศิลป์
MR. KRISKORN SUWANNASILPA

โครงการพิเศษนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต
สาขาวิศวกรรมการก่อสร้าง
ภาควิชาวิศวกรรมโยธา
คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
พ.ศ. 2535

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

032520

DESIGN AND CONSTRUCTION TECHNICS
IN DON-MUANG TOLLWAY PROJECT ANALYSIS



A SPECIAL PROJECT SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT
OF THE REQUIREMENTS FOR THE DEGREE
BACHELOR OF CONSTRUCTION ENGINEERING
DEPARTMENT OF CIVIL ENGINEERING
KING MONGKUT 'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG
1992

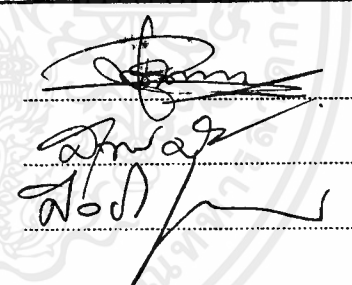
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

032520

ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระเจ้าเกล้า เจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ใบรับรองโครงการพิเศษ

หัวข้อโครงการพิเศษ การวิเคราะห์การออกแบบและเทคนิคการก่อสร้างโครงการถนนเมือง
โทลเวย์
DESIGN AND CONSTRUCTION TECHNICS IN DONMUANG
TOLLWAY PROJECT ANALYSIS

นักศึกษา นายกฤษกร สุวรรณศิลป์ รหัสประจำตัว 32.1005
หลักสูตร วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิชา วิศวกรรมการก่อสร้าง
ภาควิชา วิศวกรรมโยธา
อาจารย์ที่ปรึกษา อ.ดร.ตรีกรีช หิรัญมาศ

คณะกรรมการการสอบโครงการพิเศษ	ลายมือชื่อ
อ. วิบูลย์ วุฒินุญจน อ. สุพจน์ ศรีนิล อ. ศิลป์ชัย จานสุวรรณ	

ภาควิศวกรรมโยธารับรองแล้ว



(นายสุรัตน์ หวังเจริญ)

หัวหน้าภาควิศวกรรมโยธา
วันที่ เดือน พ.ศ.

หัวข้อโครงการพิเศษ	การวิเคราะห์การออกแบบและเทคนิคการก่อสร้าง โครงการดอนเมืองโทลเวย์
นักศึกษา	นายกฤษกร สุวรรณศิลป์
อาจารย์ที่ปรึกษา	อ.ดร. ศรีกริช หิรัญมาศ
ระดับการศึกษา	วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมการก่อสร้าง
ภาควิชา	วิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์
ปีการศึกษา	2535

บทคัดย่อ

เนื่องจากปริมาณการจราจรในกรุงเทพมหานคร นับวันทวีความแออัดมากขึ้น โดยเฉพาะถนนวิภาวดี-รังสิต ปัจจุบันมีปริมาณการจราจร สูงถึง 200,000 คัน ต่อวัน และในช่วงโมงเร่งด่วนมีปริมาณการจราจรหนาแน่นถึง 150,000 คัน ทั้งนี้ ไม่เพียงพอต่อความต้องการใช้พื้นที่ ถนนที่เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว ฉะนั้น กระทรวงคมนาคม ผู้รับผิดชอบ ถนนวิภาวดี - รังสิต จึงมีนโยบายที่จะ ดำเนินการแก้ไข โดยมอบหมายให้การกรมทางหลวง ซึ่งเป็นหน่วยงานที่ รับผิดชอบถนนทางหลวงเส้นนี้โดยตรง ทำการศึกษารายละเอียดเพื่อดำเนินการแก้ไข

จากการศึกษาของกรมทางหลวง ระหว่างปี พ.ศ. 2529 - 2530 พบว่าวิธีการแก้ไขปัญหาดังกล่าว จะต้องเพิ่มผิวจราจรให้มากขึ้น แต่การเพิ่มพื้นที่ในระดับราบนั้นกระทำได้ยาก เนื่องจากริมถนนทั้งสองด้านเป็นคลองระบายน้ำ ตามโครงการป้องกันน้ำท่วมของกรุงเทพมหานครและเต็มไปด้วยตึกอาคารสำนักงานและหน่วยงานราชการต่างๆ มากมาย ดังนั้นวิธีแก้ปัญหาก็เหมาะสมที่สุด คือการเพิ่มพื้นที่จราจร ด้วยการสร้างเป็น ทางยกระดับขึ้นช่วงหนึ่ง เพื่อให้รถยนต์บนถนนวิภาวดีรังสิต วิ่งไปยัง การท่าอากาศยานกรุงเทพ ฯ โดยตรง ซึ่งเป็นวัตถุประสงค์หลัก ของการก่อสร้างถนนวิภาวดี - รังสิตตั้งแต่แรก

ผลของการศึกษาของกรมทางหลวง ครั้งนั้น ปรากฏว่างบประมาณที่จะนำมาใช้ในการแก้ปัญหาดังกล่าวสูงมากจนรัฐบาลไม่สามารถจะจัดสรรให้ได้ในเวลาอันรวดเร็ว กระทรวงคมนาคมจึงมีนโยบายเชิญชวนภาคเอกชนมาร่วมลงทุนในโครงการ โดยที่เอกชนเป็นผู้จัดหาทุนมาดำเนินการ แล้วรัฐบาลจะให้สัมปทานแก่เอกชนนั้นไปดำเนินการเก็บเงินค่าผ่านทางตามที่รัฐเห็นว่าเหมาะสม รวมทั้งผลประโยชน์ชดเชยในการลงทุน เพื่อชดจูงใจแก่ผู้จะขอรับสัมปทาน

เมื่อกรมทางหลวง กระทรวงคมนาคม ได้ประกาศเชิญชวน ให้เอกชนยื่นข้อเสนอรับสัมปทาน โดยให้มีการชี้แจงข้อมูล เปรียบเทียบความเหมาะสม ในด้านต่างๆ ปรากฏว่าบริษัท

ดิคเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิดมานน์ จำกัด ร่วมกับ บริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด ได้ร่วมยื่นเสนอที่จะลงทุนสำรวจออกแบบ ทำการก่อสร้างดำเนินการ และดูแลรักษาเป็นที่พอใจกว่ารายอื่น จึงได้เลือกให้เป็นผู้รับสัมปทานโครงการ ฯ ต่อมา ทั้งสองบริษัทได้ร่วมกัน ก่อตั้ง บริษัท ดินเมืองโทล์ลเวย์ จำกัด ขึ้น เพื่อเป็นบริษัทคู่สัญญาสัมปทาน กับกรมทางหลวงและดำเนินกิจการ ต่อไป โดยได้มีพิธีลงนามในสัญญาสัมปทาน เมื่อวันที่ 21 สิงหาคม พ.ศ. 2532



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Project Title	Design and Construction Technics in Don-Muang Tollway Project Analysis
Student	Mr. Kriskorn Suwannasilpa
Project Advisor	Prof. Srikrish Hirunmard
Level of study	Bachelor of Engineering
Department	Civil Engineering Faculty of Engineering
Academic Year	1992

Abstract

Since the traffic in Bangkok is very heavy nowadays, Vibhavadee-Rangsit specially. There are 200,000 cars a day increasing 8-12 per-cent a year which make 10 lanes still insufficient for the demand. The Ministry of Transport & Communication, therefore, who takes in charge of the highway have intended to solve this problem by letting the Department of Highways study more details.

The Highways Department record said that the way-to-do during 1966-1967 which is hard one in practical is to widen the lanes. Now that both paths are the pass-on-water canal as the Bangkok Flood Protection Project, including the plenty of buildings, offices around the area. so the complete way to soive the problen is to lengthen a range of the elevated tollway from Vibhavadee-Rangsit Road to Donmuang Airport, the first main objective.

The anaiysis is such an extreme budget that the government is unable to supply in the short time. The Ministry of Transport & Communication planned to allow an individual to participate the project by handling the capital. Then the government will permit the individual to collect the highway travelling fee on the governmant's approval with another gains for investment persuasion.

After announcing the individual to get the concession by describing the possible condition, Dickerhoff & Widmann Co.,Ltd. and Delta Engineering Construction Co.,Ltd. offering the completed work are chosen to be the project concessionaire. Later they have named "The Don Muang Tollway Co.,". The partnership have signed on the Elevated Tollway Concession Contracts with the Highways Department on 21 August 1989.



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กิตติกรรมประกาศ

โครงการพิเศษนี้สามารถสำเร็จลงได้นั้น มิได้เกิดจากผู้เขียนเพียงลำพังจึงใคร่ขอกราบ ขอบพระคุณบุคคลผู้มีส่วนให้รายงานฉบับนี้บรรลุผลสำเร็จดังนี้

อ.ดร.ศรีกรีช หิรัญมาศ อาจารย์ที่ปรึกษา

อาจารย์ ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบังทุกท่าน

คุณมนทา สุทธสุภา ที่ช่วยติดต่อกรมทางหลวง

คุณบุญชวน ลิ่มศิลา ผู้จัดการโครงการที่อำนวยความสะดวกให้

คุณสมศักดิ์ บุญอาษาทอง วิศวกรที่ช่วยอธิบายและอนุเคราะห์ข้อมูลต่างๆ

คุณกนกธร วิถีวานิช ที่ช่วยแปลบทคัดย่อภาษาอังกฤษ

บริษัททางยกระดับดอนเมือง จำกัด ที่ให้ความร่วมมือสนับสนุนข้อมูลต่างๆ เกี่ยวกับ

โครงการพิเศษนี้เป็นอย่างดี

พ่อ แม่ พี่ น้อง ของข้าพเจ้า รวมถึงเพื่อนๆ และน้องๆ ที่โรงเรียนเตรียมอุดมศึกษาและที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ภาควิชาศิลปะ คณะครุศาสตร์ที่อุทิศเวลาเวลามาช่วยทำโครงการพิเศษนี้

ข้าพเจ้าจึงขอขอบพระคุณบุคคลเหล่านี้อีกครั้งและจะระลึกถึงตลอดไป

นายกฤษกร สุวรรณศิลป์

2 มิถุนายน 2536

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	i
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	iii
กิตติกรรมประกาศ	v
สารบัญ	vi
สารบัญรูปภาพ	viii
บทนำ	
ก. ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา	1
ข. วัตถุประสงค์ของโครงการพิเศษ	1
ค. ทฤษฎีหรือแนวความคิดที่ใช้ในโครงการพิเศษ	1
ง. ขอบเขตของโครงการพิเศษ	1
จ. วิธีที่ใช้ในการดำเนินโครงการพิเศษ	1
ฉ. ผลที่คาดว่าจะได้รับ	2
บทที่ 1 ความเป็นมาของโครงการ	
1.1 ความเป็นมาของโครงการ	3
1.2 วัตถุประสงค์หลักของโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง	3
1.3 รูปแบบและขอบเขตโครงการ	4
1.4 อัตราค่าธรรมเนียมผ่านทาง	4
1.5 เทคนิคการก่อสร้าง	5
1.6 การบริหารด้านการเงินในโครงการ	6
1.7 ผู้รับเหมาก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง	7
1.8 ความคืบหน้าการก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง	9
1.9 ข้อมูลบริษัท ทางยกระดับดอนเมือง จำกัด	12
บทที่ 2 การวิเคราะห์การออกแบบ	
2.1 การวิเคราะห์การออกแบบ (CONCEPT DESIGN)	15
2.2 เสาเข็ม	15
2.3 ตอม่อ (PILECAP)	15

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.4	เสาตอม่อเดี่ยวรูปตัว "Y" และคานขวาง (CROSSBEAM)	17
2.5	คานพื้นถนนรูปตัว "T" (T GIRDER)	21
2.6	ไม้แบบเหล็ก (STEEL FORMWORK)	22
2.7	ทฤษฎีการออกแบบการก่อสร้างสะพานคอนกรีตเสริมเหล็ก	24
	- งานสำรวจ	24
	- งานเสาเข็ม	24
	- การเจาะสำรวจชั้นดิน	25
	- การทดสอบดิน	27
	- เสาเข็ม	27
	- การทดสอบแรงกระทบบนเสาเข็ม	28
	- การอัดน้ำปูนที่ผิวเสาเข็ม	30
	- การเทคอนกรีตลงในเสาเข็มกลาง	30
	- การอัดน้ำปูนที่ปลายเสาเข็ม	30
	- การก่อสร้าง Superstructure	30
	- การเลือกวิธีก่อสร้าง	31
	- ขั้นตอนในการก่อสร้าง Superstructure	32
บทที่ 3	เทคนิคการก่อสร้างและขั้นตอนการก่อสร้าง	
3.1	เทคนิคการก่อสร้าง	36
3.2	ขั้นตอนการก่อสร้าง	38
3.3	การเตรียมสถานที่เพื่อเปิดพื้นที่บริเวณการก่อสร้าง	38
3.4	งานฐานราก	38
3.5	งานหล่อเสารูปตัว "Y"	46
3.6	งานวางคานขวาง (CROSSBEAM)	51
3.7	งานวางคานพื้นรูปตัว "T" (T GIRDER)	54
3.8	เท DECK SLAB ทำผิวจราจร	58
3.9	ทำราวกันตกและกำแพงกั้นกลาง (Exterier & Median Barrier)	59
3.10	ติดตั้งเสาไฟฟ้าและทำระบายน้ำ	59
3.11	ก่อสร้าง BOX CONVERT ช่อง RAMP	59
3.12	รูปภาพแสดงขั้นตอนการก่อสร้าง	61

	หน้า
บทที่ 4 ทางขึ้นทางลงด่านเก็บค่าผ่านทาง และอัตราเก็บค่าผ่านทาง	
4.1 ทางขึ้นและด่านเก็บเงินทั้ง 10 จุด	92
4.2 ทางลงทั้ง 10 จุด	92
4.3 การเก็บค่าธรรมเนียมผ่านทาง	92
4.4 รูปภาพแสดงทางขึ้นและทางลง	94
บทที่ 5 ปัญหาและอุปสรรคการก่อสร้าง	
5.1 ปัญหาและอุปสรรคการก่อสร้าง	96
5.2 ปัญหาการทุบสะพานลอยเดิมที่แยกบางเขน-(หลักสี่)	96
5.3 เหตุผลและประโยชน์ในการกลับทิศทางของสะพานลอยที่ สี่แยกงามวงศ์วาน(บางเขน)และแจ้งวัฒนะ(หลักสี่)	96
5.4 วิธีและขั้นตอนการก่อสร้างสะพานลอยใหม่ที่งามวงศ์วาน (บางเขน) และแจ้งวัฒนะ (หลักสี่)	98
บรรณานุกรม	100
ภาคผนวก	101

สารบัญรูปภาพ

รูปที่	หน้า
1.1 แสดงแผนภูมิการก่อสร้างทางยกระดับ	14
2.2 แสดงตอม่อ (PILECAP)	16
2.3 แสดงปัญหาการทรุดตัวแตกต่างกัน (Difference Settlement)	17
2.4 แสดงหน้าตัดเสาตอม่อเดี่ยวรูปตัว "I"	18
2.5 แสดง Moment ที่หัวเสารูปตัว "Y" กับรูปตัว "T"	19
2.6 แสดงเสารูปตัว "Y" และ CROSSBEAM	20
2.7 แสดงภาพการเลือกรูปแบบคานพื้น (GIRDER)	21
2.8 แสดงโรงงานหล่อชิ้นส่วนสำเร็จรูป	22
2.9 แสดงไม้แบบเหล็กชั้นใหญ่เดี่ยวโดยใช้นอตสกรูเป็นตัวยึด	23
2.10 แสดงการเจาะสำรวจชั้นดิน	26
2.11 แสดงแรงเสียดทานที่ผิว และแรงต้านที่ปลายเสาเข็ม	29
2.13 แสดงแบบหล่อ Pier	33
2.14 แสดงการถอดแบบและถอด Service Girder ลงโดยใช้ Crane ช่วย	34
3.15 แสดงการตอกเสาเข็ม SPUN	39
3.16 แสดงการตอก SHEET PILES และติดตั้งค้ำยัน	40
3.17 แสดงการขุดดินภายในหลุมบริเวณเสาเข็มออกโดยใช้รถตัก	41
3.18 แสดงการเท LEAN CONCRETE และตัดเสาเข็ม	42
3.19 แสดงการทำ PILE PLUG	43
3.20 แสดงการเทคอนกรีตอุดภายในเสาเข็ม	44
3.21 แสดงการเทคอนกรีตหล่อ PILECAP	45
3.22 แสดงการติดตั้งไม้แบบเหล็กและเหล็กเสริม	46
3.23 แสดงเหล็กเสริมเสาตอม่อ	47
3.24 แสดงเสาตอม่อคอนกรีตเสริมเหล็ก	48
3.25 แสดงไม้แบบเหล็กส่วนตัววี "V"	48
3.26 แสดงการติดตั้งไม้แบบเหล็กเสาส่วนตัว "V" และติดตั้งเหล็กเสริม "V"	49
3.27 แสดงเสาตอม่อรูปตัว "Y"	50
3.28 แสดงการติดตั้งบันไดและนั่งร้าน	50
3.29 แสดงเหล็กเสริมสำหรับเทรู BLOCK OUT	51

รูปที่	หน้า
3.30 แสดงรถเครนยกคานขวางขึ้นวางบนเสารูปตัว "Y"	52
3.31 แสดงการเทคอนกรีตส่วน WEB	52
3.32 แสดง PLATFORM สำหรับดึงลวด POST TENSION	53
3.33 แสดง LAUNCHER BEAM	55
3.34 แสดงรถบรรทุกขน T GIRDER สำเร็จรูปจากโรงงานมาได้ LAUNCHER BEAM	56
3.35 แสดงลวดสลิงสำหรับยก T GIRDER	56
3.36 แสดงตะขอตั้งคาน T GIRDER	57
3.37 แสดง LAUNCHER BEAM ยก T GIRDER มาวางบน CROSSBEAM	57
3.38 แสดงการวางคานรูปตัว T (T GIRDER)	58
3.39 แสดงรถ PUMP CONCRETE	59
3.40 แสดง SITE OFFICE ชั่วคราว	60
4.41 แสดงทางขึ้นทางลง	94
4.42 แสดงทางขึ้นทางลง รูปภาพแสดงขั้นตอนการก่อสร้าง	95 61-91

บทนำ

ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

เนื่องจากในปัจจุบัน ปัญหาการจราจรนับเป็นปัญหาสำคัญที่คนกรุงเทพฯ ทั่วประเทศ ทางกรุงเทพมหานครได้ร่วมกับหลายฝ่าย ในการศึกษาและดำเนินการแก้ไข ซึ่งโครงการตอนเมืองโทลเวย์ก็เป็นวิธีหนึ่งเพื่อแก้ปัญหาการจราจรติดขัดบนถนนสายหลักวิภาวดี

วัตถุประสงค์ของโครงการพิเศษ

1. ศึกษาวิเคราะห์การออกแบบในโครงการนี้
2. ศึกษาและวิเคราะห์ถึงขั้นตอน และเทคนิคการก่อสร้าง

ทฤษฎีหรือแนวความคิดที่ใช้ในโครงการพิเศษ

- เทคโนโลยีการก่อสร้างที่ใช้ในโครงการนี้
- ระบบรากฐานหรือเสาเข็ม
- การก่อสร้างตอม่อและเสาหล่อ
- การหล่อ cross beam กิ่งสำเร็จรูปแล้วนำมาวางบนเสาซึ่งหล่อในที่
- ระบบคานหล่อสำเร็จรูป (prefabrication) แล้วขนส่งมาประกอบลง โดยใช้โครงเหล็กพิเศษที่เรียกว่า ทรัส แบบ LAUNCHER BEAM

ขอบเขตของโครงการพิเศษ

- ศึกษาหลักการในการออกแบบโครงสร้าง
- ศึกษาเทคนิคในการก่อสร้างและขั้นตอนในการก่อสร้าง
- ศึกษาเส้นทาง (Transportation)

วิธีใช้ในการดำเนินโครงการพิเศษ

1. ทำการศึกษารวบรวมข้อมูลที่เกี่ยวข้องกับการออกแบบ และการก่อสร้าง ว่ามีหลักการเบื้องต้นอย่างไรจากบริษัทผู้ออกแบบ
2. ติดต่อกับบริษัทผู้รับเหมาก่อสร้างในโครงการ เพื่อศึกษาเทคนิคการก่อสร้างการวางแผนและระยะเวลาแล้วเสร็จของโครงการ
3. ปัญหาการจราจร และเสนอแนวทางแก้ไข

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ผลที่คาดว่าจะได้รับ

1. สามารถรู้ถึงแนวคิดในการออกแบบ เทคนิคในการก่อสร้างของโครงการ
2. สามารถรู้ถึงปัญหาต่าง ๆ ที่เกิดขึ้น ในการก่อสร้างโครงการนี้



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 1

ความเป็นมาของโครงการ

เนื่องจากปริมาณการจราจรในกรุงเทพมหานคร นับวันทวีความแออัดมากขึ้น โดยเฉพาะถนนวิภาวดี-รังสิต ปัจจุบันมีปริมาณการจราจร สูงถึง 200,000 คัน ต่อวัน และในช่วงโมงเร่งด่วนมีปริมาณการจราจรหนาแน่นถึง 150,000 คัน ทั้งนี้ ไม่เพียงพอต่อความต้องการใช้พื้นที่ ถนนที่เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว ฉะนั้น กระทรวงคมนาคม ผู้รับผิดชอบ ถนนวิภาวดี - รังสิต จึงมีนโยบายที่จะ ดำเนินการแก้ไข โดยมอบหมายให้กรมทางหลวง ซึ่งเป็นหน่วยงานที่ รับผิดชอบถนนทางหลวงเส้นนี้โดยตรง ทำการศึกษารายละเอียดเพื่อดำเนินการแก้ไข

จากการศึกษาของกรมทางหลวง ระหว่างปี พ.ศ. 2529 - 2530 พบว่าวิธีการแก้ไขปัญหาดังกล่าว จะต้องเพิ่มผิวจราจรให้มากขึ้น แต่การเพิ่มพื้นที่ในระดับราบนั้นกระทำได้ยาก เนื่องจากริมถนนทั้งสองด้านเป็นคลองระบายน้ำ ตามโครงการป้องกันน้ำท่วมของกรุงเทพมหานครและเต็มไปด้วยตึกอาคารสำนักงานและหน่วยงานราชการต่างๆ มากมาย ดังนั้นวิธีแก้ปัญหที่เหมาะสมที่สุด คือการเพิ่มพื้นที่จราจร ด้วยการสร้างเป็น ทางยกระดับขึ้นช่วงหนึ่ง เพื่อให้รถยนต์บนถนนวิภาวดีรังสิต วิ่งไปยัง การท่าอากาศยานกรุงเทพ ฯ โดยตรง ซึ่งเป็นวัตถุประสงค์หลัก ของการก่อสร้างถนนวิภาวดี - รังสิตตั้งแต่แรก

ผลของการศึกษาของกรมทางหลวง ครั้งนั้น ปรากฏว่างบประมาณที่จะนำมาใช้ในการแก้ปัญหาดังกล่าวสูงมากจนรัฐบาลไม่สามารถจะจัดสรรให้ได้ในเวลาอันรวดเร็ว กระทรวงคมนาคมจึงมีนโยบายเชิญชวนภาคเอกชนมาร่วมลงทุนในโครงการ โดยที่เอกชนเป็นผู้จัดหาทุนมาดำเนินการ แล้วรัฐบาลจะให้สัมปทานแก่เอกชนนั้นไปดำเนินการเก็บเงินค่าผ่านทางตามที่รัฐเห็นว่าเหมาะสม รวมทั้งผลประโยชน์ชดเชยในการลงทุน เพื่อชดเชยใจแก่ผู้จะขอรับสัมปทาน

เมื่อกรมทางหลวง กระทรวงคมนาคม ได้ประกาศเชิญชวน ให้เอกชนยื่นข้อเสนอรับสัมปทาน โดยให้มีการชี้แจงข้อมูล เปรียบเทียบความเหมาะสม ในด้านต่างๆ ปรากฏว่าบริษัท ดิคเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิตมานน์ จำกัด ร่วมกับ บริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด ได้ร่วมยื่นเสนอที่จะลงทุน สำรวจออกแบบ ทำการก่อสร้างดำเนินการ และดูแลรักษาเป็นที่พอใจกว่ารายอื่น จึงได้เลือกให้เป็นผู้รับสัมปทานโครงการ ฯ ต่อมา ทั้งสองบริษัทได้ร่วมกัน ก่อตั้ง บริษัท ดินเมืองโทลล์เวย์ จำกัด ขึ้น เพื่อเป็นบริษัทคู่สัญญาสัมปทาน กับกรมทางหลวงและดำเนินกิจการ ต่อไป โดยได้มีพิธีลงนามในสัญญาสัมปทาน เมื่อวันที่ 21 สิงหาคม พ.ศ. 2532

วัตถุประสงค์หลักของโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง

1. เพื่อเพิ่มขีดความสามารถ ในการรองรับ การจราจรของถนนวิภาวดีรังสิต ได้มากกว่าที่เป็นอยู่ ในปัจจุบัน ทั้งการจราจรจากใจกลางกรุงเทพมหานคร ไปยัง ภาคเหนือ ภาคตะวันออก

ออก ภาคตะวันออกและตะวันออกเฉียงเหนือ และรองรับการจราจรเข้า จากภาคเหล่านี้ สู่อำเภอกลาง กรุงเทพมหานคร

2. เพื่อแยกการจราจร ของขบวนที่ ต้องการ ใช้ความเร็วสูงและเดินทางระยะไกลออกจากขบวน ที่วิ่งในอัตราความเร็วปกติ ภายในเมือง และเดินทางระยะใกล้ ซึ่งอาจใช้ เส้นทาง ซึ่งอาจใช้ เส้นทาง ถนนวิภาวดี - รังสิตเดิมให้ ทั้งนี้ เนื่องจากสภาพ การจราจร บนถนนวิภาวดี - รังสิต ในปัจจุบัน ได้หมดสภาพการเป็นทางด่วนอันเป็นวัตถุประสงค์หลัก ของ การก่อสร้าง ถนน สายนี้ไปแล้ว

3. เพื่อเป็นทางเชื่อมโดยตรงระหว่างชุมชนย่านใจกลางเมืองกับการทำอากาศยานกรุงเทพฯ ฯ

4. เพื่อเพิ่มความคล่องตัว ของการจราจรบนถนนวิภาวดี - รังสิต โดยการออกแบบเป็นทางด่วน ทันสมัยตลอดสาย ทั้งนี้ โดยคำนึงถึงทิศทาง การขยายตัวของเมืองตามแนวนอน ซึ่งเหมาะสมกว่าสภาพของเส้นทางในปัจจุบัน

ผู้รับสัมปทานโครงการ

บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ จำกัด

ระยะเวลาสัมปทาน

25 ปี นับจากวันลงนามในสัญญา

มูลค่าโครงการ

ประมาณ 10,000 ล้านบาท (หนึ่งหมื่นล้านบาท)

รูปแบบและขอบเขตโครงการ

เป็นทางยกระดับสูง เหนือระดับผิวจราจร บนถนนวิภาวดี - รังสิต 14 เมตร กว้าง 25 เมตร มีช่องทางจราจร 6 ช่องทาง แบ่งเป็นขาออก 3 ช่องทาง และขาเข้า 3 ช่องทาง รวมระยะทางยกระดับจากดินแดงไปยังดอนเมือง 15.4 กิโลเมตร มีจุดขึ้นและด่านเก็บเงิน ในช่องทางขาออกที่ดินแดง, สุทธิสารรัฐ พหลโยธิน, รัชดาภิเษก และงามวงศ์วาน ส่วนขาเข้าจากดอนเมือง มีทางขึ้นและด่านเก็บเงินที่ ดอนเมือง, แจ้งวัฒนะ, งามวงศ์วาน, รัชดาภิเษก และพหลโยธิน

อัตราค่าธรรมเนียมผ่านทาง

การเก็บค่าธรรมเนียมผ่านทาง จะแบ่งรถออกเป็น 2 ประเภท คือ ประเภทที่ 1 ได้แก่ รถยนต์นั่ง และรถบรรทุกเบาสี่ล้อ ประเภทที่ 2 ได้แก่ รถโดยสารและ รถบรรทุก ตั้งแต่ หกล้อขึ้นไป

จากปีที่ 1-8 ค่าธรรมเนียมผ่านทางตลอดเส้นทาง ประเภทที่ 1 เก็บ 20 บาทต่อคัน และประเภทที่ 2 เก็บ 30 บาทต่อคัน นอกจากนี้อัตราค่าผ่านทาง จะลดหลั่นลงไปสำหรับผู้ขึ้น แต่ละด่าน อีกสองอัตรา คือประเภทที่ 1 เก็บ 10 บาท และ 15 บาทต่อคัน และประเภทที่ 2 เก็บ 20 บาท และ 25 บาทต่อคัน

จากปีที่ 9-13 เก็บเพิ่มขึ้นอีกประเภทละ 5 บาทต่อคัน และจากปีที่ 14 จนถึงอายุ สัม-
ปทาน เก็บเพิ่มอีกประเภทละ 5 บาทต่อคัน

เทคนิคการก่อสร้าง

แนวคิดพื้นฐาน ของเทคนิคในการก่อสร้าง ของโครงการนี้ คือ ก่อสร้างเป็นทางยกระดับ บนเสาตอม่อ สะพานเสาดียวซึ่งอยู่บนเกาะกลางถนนวิภาวดี - รังสิต ในระหว่างการก่อสร้าง จะพยายามมิให้ส่งผลกระทบต่อจราจรบนถนนวิภาวดี - รังสิต ถ้ามีก็ให้น้อยที่สุด จากแนวคิด ดังกล่าวบริษัทฯ จึงได้กำหนดแผนงานและวิธีการก่อสร้างไว้เป็น 2 ภาค คือ

1. ภาคโครงสร้างส่วนล่าง ได้แก่ การตอกเสาเข็ม การหล่อฐานรากเสาตอม่อสะพานและ การประกอบคานขวางเหนือเสาตอม่อ งานก่อสร้างภาคนี้ จะดำเนินการบนเกาะกลางถนนวิภาวดี - รังสิต โดยกั้นรั้วรอบบริเวณเกาะกลางถนนซึ่งมีพื้นที่กว้าง 11 เมตร เพื่อประโยชน์ ในการ จัดการ จราจร ระหว่างการก่อสร้างให้ติดขัดน้อยที่สุด เมื่อก่อสร้างตอม่อ ในช่วงที่กั้นรั้ว แล้วเสร็จ ก็ จะ ชัยบุรีออกไป เพื่อที่จะทำการ ก่อสร้างช่วงต่อไปจนกว่าจะแล้วเสร็จ

สำหรับการขนส่งวัสดุก่อสร้าง การเทคอนกรีต (ชนิดผสมเสร็จ) ที่จำเป็นจะต้อง ปิดกั้น การจราจรในช่องทางเดินรถบางช่องนั้น จะดำเนินการเฉพาะในช่วงเวลากลางคืน หลังเวลา 23.00 น. จนถึงเวลา 05.00 น. ของเช้าวันใหม่ ซึ่งเป็นช่วงที่การจราจรเบาบางมาก และการปิดกั้น การจราจรจะปิดเฉพาะในช่องทางด่วน เป็นบางช่วงเท่านั้น สำหรับเส้นทางขนานยังคงใช้ได้ปกติ

จะเห็นได้ว่า บริษัทฯ ได้พยายามที่จะไม่ให้เกิดการก่อสร้างภาคสนาม ของโครงการกระทบต่อ สภาพการจราจรปกติ โดยที่บริษัทฯ ได้จัดหามาตรการป้องกันไว้อย่างเต็มที่ หลังจาก ที่ได้ศึกษา ปัญหา การจราจร บนถนนวิภาวดี-รังสิต มาโดยตลอด

การก่อสร้างเสาตอม่อ สะพานบนเกาะกลางถนน จะทำเป็นเสาตอม่อเดี่ยวรูปตัว "Y" แล้ว วางคานขวางคอนกรีต อัดแรงบนเสาตอม่อ เพื่อรับคานพื้นทางยกระดับ ส่วนเสาตอม่อ สะพาน ช่วงคร่อมสะพานลายเดิมจะก่อสร้างเป็นตอม่อสองเสาคร่อมสะพานลายเดิม

เมื่อเสร็จสิ้นการก่อสร้าง เสาตอม่อ บนเกาะกลางถนนแล้ว จะปรับผิวดินจราจรคืนสู่สภาพเดิม และก่อสร้างกำแพงสูง 80 เซนติเมตร กั้นเกาะกลางด้วยเพื่อช่วยลดความรุนแรง ของอุบัติเหตุ บน ท้องถนน จากนั้นจึงรื้อรั้วออกจากบริเวณที่ก่อสร้าง เพราะการก่อสร้างขั้นต่อไป เป็นภาค โครงสร้าง ส่วนบน จะไม่มีการรบกวนผิวจราจรระดับราบอีก แผนงานก่อสร้างนี้ช่วยแก้ไขปัญหา การจราจรติดขัดบนถนน ในระหว่างการก่อสร้างได้เป็นอย่างดี

2. ภาคโครงสร้างส่วนบน งานก่อสร้างส่วนนี้ จะไม่กระทบกระเทือน ต่อสภาพ การจราจร ปกติ แต่อย่างใด เพราะส่วนใหญ่จะผลิตโครงสร้างสะพาน เป็นชิ้นส่วนสำเร็จรูปในโรงงาน กล่าว คือ บริษัทฯ ได้จัดหาที่ดิน 2 แปลง แปลงละ 40 ไร่ โดยแปลงแรกอยู่ห่างจากถนนวิภาวดี-รังสิต ประมาณ 500 เมตร จากหน้าการปิโตรเลียมแห่งประเทศไทยบนที่ดินแปลงนี้ บริษัทฯ ได้ก่อสร้าง

เป็นอาคารควบคุมการก่อสร้างและโรงงานผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสะพานสำเร็จรูป เช่น คานขวางเหนือตอม่อ คานพื้นสะพานคอนกรีตอัดแรงรูปตัว "T" เพื่อนำไปวางเรียงบนเสาตอม่อ และ ประกอบกันเป็นพื้นถนนของทางยกระดับ พร้อมทั้งยังหล่อ โครงสร้างอื่นๆ ที่จะนำไปใช้ใน งานก่อสร้าง ของโครงการ

ส่วนที่ดินแปลงที่ 2 อยู่ริมถนนวิภาวดี-รังสิต ที่กม. 12+300 ด้านตะวันตก ที่ดินแปลงนี้ ใช้เป็นที่เตรียมเหล็กเสริมโครงสร้างสะพานสำเร็จรูป ที่เก็บเครื่องจักร และอาคารที่พัก ของ พนักงาน และคนงาน

นอกจากนี้ บริษัทฯ จะก่อสร้างทางลาด เชื่อมกับทางยกระดับแห่งแรก ที่บริเวณหน้าสำนักงาน การปิโตรเลียมแห่งประเทศไทย ทางลาดชิ้นแห่งนี้ นอกจากจะเป็นสิ่ง ก่อสร้าง ตามแบบแล้ว บริษัทฯ จะใช้เป็นทางขนส่งชิ้นส่วนโครงสร้างสะพานสำเร็จรูปที่ผลิต จากโรงงาน มาทาง ถนน กำแพงเพชร 3 ผ่านทางลาดแห่งนี้ ขึ้นไปยังทางยกระดับโดยใช้โครงเหล็กพิเศษ (Launching Truss) เป็นตัวจับยกคานพื้นสะพานคอนกรีตสำเร็จรูปที่ขนส่งมาจากโรงงาน มาวาง และ จัดเรียงเหนือคาน พื้นสะพานคอนกรีตสำเร็จรูปที่ขนส่งมาจากโรงงาน มาวางและจัดเรียง เหนือคานขวางเป็นตัวถนนของทางยกระดับจนเต็มพื้นที่ แล้วจึงเคลื่อนโครงเหล็กพิเศษไปข้างหน้า เพื่อทำการวางคานพื้นสะพาน บนตอม่อช่วงต่อไป ดำเนินการเช่นเดียวกันนี้ต่อไปจนเสร็จ

สำหรับโครงเหล็กพิเศษนี้ สามารถเคลื่อนที่ไปข้างหน้า ถอยหลัง เคลื่อนที่ไปด้านซ้าย และด้านขวาได้ โดยที่ขาของโครงเหล็กวางอยู่บนฐานที่ประกอบติดต่อกับคานขวาง บนหลังโครงเหล็กพิเศษ มีชุดรถถ่วงเคลื่อนไปมาได้

หลังจากที่วางคานคอนกรีตอัดแรง เป็นพื้นสะพาน เรียบร้อยแล้ว ก็จะเทคอนกรีตทับหน้า แล้วก่อสร้างราวสะพานแบบ "New Jersey Barrier" จากนั้นดำเนินการติดตั้งสาธารณูปโภคต่างๆ ที่จำเป็น การก่อสร้างภาคโครงสร้าง ส่วนบนนี้ จะดำเนินการอยู่เสาตอม่อสะพานที่ก่อสร้างเสร็จแล้ว โดย ไม่กระทบกระเทือนต่อสภาพการจราจรระดับราบเลย

การบริหารด้านการเงินในโครงการ

เมื่อวันที่ 16 พฤศจิกายน พ.ศ. 2533 บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ ได้ลงนามในสัญญาเงินกู้ 2 ฉบับ รวมมูลค่า 7,400 บาท โดยมีธนาคารกรุงไทย, ธนาคารศรีนคร, และบริษัทเงินทุนหลักทรัพย์ทิสโก้ร่วมกันเป็นแกนนำ ในการจัดหาเงินกู้ และสถาบันการเงินอื่น ๆ ร่วมสนับสนุนอีก 8 แห่ง คือ ธนาคารนครหลวงไทย, สหธนาคาร, ธนาคารนครธน, บริษัทเงินทุนหลักทรัพย์สากล, บริษัท เงินทุนหลักทรัพย์คາเธย์ทรัสต์, บริษัทเงินทุนหลักทรัพย์พูนพิพัฒน์, บริษัทเงินทุน หลักทรัพย์สหชนกิจไทย, และธนาคารฮ่องกงและเซี่ยงไฮ้ แบงกิ้ง คอร์ปอเรชั่น สาขากรุงเทพ ฯ

ส่วนเงินกู้จากสถาบันการเงินต่างประเทศรวมมูลค่า 3,640 ล้านบาท โดยมีบริษัท วอร์คลี แคปปิตอล จำกัด สาขากลุ่มฮ่องกงแบงกิ้ง เป็นผู้จัดหาเงินกู้และธนาคารฮ่องกงและเซี่ยงไฮ้แบงกิ้ง

คอร์ปอเรชั่น, ธนาคารคอมเมอร์ส เอ.จี. และธนาคาร อินเตอร์เนชั่นแนลลักซ์เซ็มเบอร์ก บีไอแอล (เอเซีย) รับประกันการกู้เงิน พร้อมด้วยสถาบันผู้ร่วมสนับสนุนอีก 11 แห่ง ได้แก่ บริติชแบงก์ ออฟมิตเดิลอีส, ธนาคารพาณิชย์แห่งประเทศฝรั่งเศส (บี เอฟ ซี อี), แบงก์เนชั่นแนลเดอปารีส, แบงก์พารีบาส์, ธนาคารเนชั่นแนลเวสมินสเตอร์ พี เอล ซี, เอ็ม เอ็ม บีโพสท์แบงก์เอ็น วี, ออสเตอร์ริชเชอร์แลนเดอร์แบงก์, เวสต์คอยสเซอร์แลนเดสแบงก์, เอเชียไฟแนนซ์คอร์ปอเรชั่น, เบเยอร์ริชเชอร์ แลนเดสแบงก์ และดีเวลลอปเมนต์ แบงก์ ออฟ สิงคโปร์

กลุ่มผู้ถือหุ้นในบริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ จำกัด แบ่งออกเป็นกลุ่ม ๆ คือ บริษัทดิดเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิตมานน์ จำกัด จากประเทศเยอรมนี, บริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด บริษัท จี ที เอ็ม ไอ จำกัด จากประเทศฝรั่งเศส, กลุ่มศรีเฟื่องฟู/พานิชชีวะ,กลุ่มบริษัทเคอริเทรตติ้ง/ไทยรุ่งเรือง, กลุ่มบริษัท เจริญโภคภัณฑ์ กลุ่มเตชะไพบูลย์, กลุ่มไทยสมุทรประกันภัย และกลุ่มสถาบันการเงิน และธนาคารต่าง ๆ

โครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง ได้รับบัตรส่งเสริมการลงทุนจาก สำนักงานคณะกรรมการส่งเสริมการลงทุน เมื่อวันที่ 16 พฤษภาคม พ.ศ. 2534

ผู้รับเหมาก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง

บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ ได้ว่าจ้างกิจการร่วมค้า ดิวิดัก คอนซอร์เตียม (Dywidag consortium J.V.) เป็นผู้ดำเนินงานก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง

กิจกรรมร่วมค้า ดิวิดัก คอนซอร์เตียม ได้ก่อตั้งขึ้นเพื่อดำเนินงาน ก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง โดยเฉพาะ โดยการรวบรวมตัวของบริษัทที่มีชื่อเสียงในวงการก่อสร้าง 3 บริษัท ดิดเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์วิตมานน์ จำกัด (ดิวิดัก) บริษัท จีทีเอ็มไอ และบริษัทศรีนคร การโยธา จำกัด

ดิวิดัก เป็นบริษัทก่อสร้างชั้นนำของประเทศเยอรมนีมากกว่า 100 ปีเป็นบริษัทผู้เชี่ยวชาญในการออกแบบและก่อสร้างสะพานโลก และมีผลงานมากมายเช่น ทางด่วนยกระดับสี่ชั้นในประเทศเนเธอร์แลนด์, สะพานข้ามแม่น้ำไรน์ ในเยอรมนี, สะพานเฟลิสเซอร์ (Flosser) ในนครแฟรงเฟิร์ต และสะพานแชนปีนัง เชื่อมระหว่างเกาะปีนัง กับประเทศมาเลเซียรวมระยะทาง 13.5 กิโลเมตร

ส่วนบริษัท จีทีเอ็มไอ เป็นบริษัทดำเนินงาน ก่อสร้างชั้นนำของประเทศฝรั่งเศส ประสบความสำเร็จในการสร้างสรรค์ผลงานมาแล้วมากมาย บริษัทจีทีเอ็มไอ เป็นผู้ออกแบบ และก่อสร้างระบบทางหลวงในประเทศฝรั่งเศส รวมระยะทางประมาณ 800 กิโลเมตร และเป็นผู้ออกแบบและก่อสร้างทางยกระดับเหนือถนนอเยร์ ราชา ในประเทศสิงคโปร์ เป็นทางยกระดับที่มีลักษณะ โครงสร้าง คล้ายกับโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง

สำหรับบริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด ซึ่งเป็นบริษัทก่อสร้างของคนไทยได้สร้างผลงานไว้มากมาย เช่น ห้างสรรพสินค้าเซ็นทรัล สาขาชิดลม วัดศรีสุทนต์สภา (วัดซีกษ์) ที่พาหุรัด อาคารศรีนครเกียรติธานี ที่สุขุมวิท 31

กิจกรรมร่วมค่า ดิวิดัก คอนซอร์เตียม จึงเป็นเสมือนการรวมเทคโนโลยีก่อสร้างระหว่างบริษัทชั้นนำระดับโลกเข้าด้วยกัน เพื่อดำเนินงานก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมืองให้แล้วเสร็จพร้อมด้วยประสิทธิภาพ

การก่อสร้างภาคสนามของโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง คืบหน้าตามแผนงานเปิดหน้างานก่อสร้างแล้ว 4 ช่วง จากทั้งหมด 7 ช่วง ตลอดเส้นทาง 15.4 กิโลเมตร ตั้งแต่ดินแดงถึงดอนเมือง

การก่อสร้างภาคสนาม ได้เปิดดำเนินการแห่งแรกในช่วงที่ 6 โดยเริ่มตอกเสาเข็มต้นแรกเมื่อวันที่ 29 มิถุนายน 2534 ที่หน้าโรงงาน 3 เอ็ม และปัจจุบัน ได้เปิดดำเนินการก่อสร้างแล้ว 4 ช่วง คือ ช่วงที่ 2 บริเวณหน้าสำนักพิมพ์ไทยรัฐ ช่วงที่ 3 จากด้านใต้ของเชิงสะพานลอยลาดพร้าวถึงหน้าอาคารฐานเศรษฐกิจ ช่วงที่ 4 หน้าอาคารโตชิบาไปทางเหนือ และช่วงที่ 6 บริเวณหน้าโรงงาน 3 เอ็ม ถึงหน้าสำนักพิมพ์เดลินิวส์

สำหรับช่วงที่ 2 ซึ่งขณะนี้ อยู่ระหว่างการก่อสร้างเสาตอม่อสะพานรูปตัววาย ส่วนช่วงที่ 3 ได้ติดตั้งคานพื้นสะพานของทางยกระดับแล้ว ที่บริเวณหน้าอาคารปตท. ถึงหน้าอาคารฐานเศรษฐกิจ โดยที่คานพื้นสะพาน ของทางยกระดับนี้ บริษัท ดอนเมืองโกลด์เวย์ ได้ผลิตเป็นชิ้นสำเร็จรูปจากโรงงาน ซึ่งแต่ละตัวยาวประมาณ 30 เมตร แล้วยกมาติดตั้งในสนามตอนกลางคืนเวลา 23.00 น. ถึง 04.00 น. ของเช้าวันใหม่ ซึ่งเป็นช่วงที่การจราจรบนถนนวิภาวดี - รังสิตเบาบางมาก โดยแต่ละช่วงของเสาตอม่อ จะติดตั้งคานพื้นสะพานจำนวน 10 ตัว จึงเติมพื้นที่กว้างของถนนของยกระดับซึ่งกว้างประมาณ 25 เมตร และขณะนี้ได้เทพื้นคอนกรีตบนทางยกระดับแล้ว

สำหรับการติดตั้งคานพื้นสะพานของทางยกระดับ ซึ่งได้เริ่มดำเนินการในช่วงที่ 3 บริเวณหน้า อาคาร ปตท. เนื่องจาก บริเวณนี้อยู่ใกล้กับโรงงานของบริษัทฯ ซึ่งตั้งอยู่ที่ริมถนน กำแพงเพชร 3 สามารถขนย้ายโครงสร้างสะพานสำเร็จรูปเข้ามายังพื้นที่ก่อสร้างได้อย่างสะดวก นอกจากนี้ในพื้นที่ก่อสร้างช่วงที่ 3 นี้ บริษัทฯ กำลังก่อสร้างทางลาดแห่งแรกเชื่อมกับทางยกระดับ เพื่อที่จะใช้เป็นทางลำเลียงคานพื้นสะพาน จากโรงงานขึ้นไปบนทางยกระดับที่สร้างเสร็จแล้ว โดยไม่รบกวนพื้นที่การจราจรระดับราบอีก เมื่อทางลาดดังกล่าวแล้วเสร็จ บริษัทฯ จะสามารถติดตั้งคานพื้นสะพานในช่วงเวลากลางวันได้ด้วย จากเดิมที่ดำเนินการเฉพาะช่วงกลางคืนเท่านั้น ซึ่งจะส่งผลให้การก่อสร้างภาคสนามรวดเร็วยิ่งขึ้น

สำหรับพื้นที่ก่อสร้างช่วงที่ 4 ได้มีการหล่อเสาตอม่อสะพานรูปตัววาย พร้อมทั้งติดตั้ง คานขวาง บนเสาตอม่อแล้ว และรอการติดตั้งคานพื้นสะพานต่อไปส่วนพื้นที่ก่อสร้างช่วงที่ 6 เริ่ม ประกอบ คานพื้นสะพานเป็นตัวถนนของทางยกระดับแล้วเช่นกัน



ในพื้นที่ก่อสร้างที่ได้ดำเนินการหล่อเสาตอม่อสะพานรูปตัววายแล้วเสร็จ บริษัท ฯ กั้น กำแพง รอบเกาะทางถนนทั้งสองด้าน สูง 80 เซนติเมตร เพื่อช่วงป้องกันอุบัติเหตุบนท้องถนน จากนั้น จึงรื้อรั้วก่อสร้างออกจากพื้นที่ เนื่องจากการก่อสร้างภาคโครงสร้างส่วนบน จะเป็นการประกอบขึ้นด้วยชิ้นส่วนโครงสร้างสะพานสำเร็จรูปผลิตจากโรงงาน ซึ่งจะไม่รบกวน การจราจร บนพื้นที่ราบอีก

งานก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง แบ่งออกเป็น 2 ส่วน คือ การผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสะพานสำเร็จรูปอยู่ในโรงงาน เฉลี่ยประมาณร้อยละ 70 ของงานก่อสร้างในโครงการ ทั้งหมด ได้แก่ การผลิตคานขวาง และคานพื้นสะพานรูปตัวที และอีกประมาณร้อยละ 30 เป็นงานก่อสร้างภาคสนาม ซึ่งก่อสร้างอยู่บนเกาะกลางถนนวิภาวดี - รังสิต ได้แก่ การปรับพื้นที่ การตอกเสาเข็ม การขุดดิน โดยแบ่งออกพื้นที่ก่อสร้างออกเป็นช่วงทั้งหมด 7 ช่วง คือช่วงแรกจากดินแดง ที่ กม. 5+721.424-กม. 7+721.416-กม. 9+997.424, ช่วงที่สาม จาก กม. 9+997.424-กม. 12+203.512, ช่วงที่สี่เริ่มจาก กม. 12+203.512-กม. ที่ 14+286.162, ช่วงที่ห้าเริ่มจาก กม. 14+286.162-กม. 15+825.386, ช่วงที่หกเริ่มจาก กม. 15+825.386-กม. 17+925.386 และช่วงสุดท้ายเริ่มจาก กม. 17+928.386-กม. ที่ 12+110.249 ดอนเมือง

โครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง มีมูลค่าประมาณ 10,000 ล้านบาท ก่อสร้างสูงจาก ผิวถนนวิภาวดี - รังสิต 14 เมตร กว้าง 25 เมตร มีช่องทางจราจรขาเข้า 3 ช่องทาง และ ขาออก 3 ช่องทาง รวมระยะทางจากดินแดงถึงดอนเมืองประมาณ 15.4 กิโลเมตร

ความคืบหน้าการก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง

โครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง ขึ้นตอม่อคู่ข้างสะพานลอยลาดพร้าว

บริษัท ทางยกระดับดอนเมือง จำกัด ผู้รับสัมปทานโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง เดินหน้าการก่อสร้างภาคสนามขึ้นเสาตอม่อคู่คร่อมสะพานลอยลาดพร้าว โดยคาดว่าจะทางยกระดับช่วงแรกจากดินแดงมาถึงลาดพร้าวจะเปิดให้บริการได้ก่อนในกลางปี 2537

โครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง ก่อสร้างอยู่บนถนนวิภาวดีรังสิต โดยก่อสร้างอยู่บนถนนวิภาวดีรังสิต โดยก่อสร้างเป็นเสาตอม่อเดี่ยวรูปตัววาย ไปตามแนวเกาะกลางถนน แต่สำหรับช่วงที่ต้องคร่อมเหนือสะพานลอยรถยนต์ทางแยกลาดพร้าว จะก่อสร้างเป็นเสาตอม่อคู่รูปตัว 'ยู' คว่า ขนาบไปตามแนวกำแพงสะพานลอยเดิมทั้งสองด้าน โดยพื้นถนนทางยกระดับ จะสูงกว่าสะพานลอยเดิม ณ จุดสูงสุด 7 เมตร

การก่อสร้างภาคสนามโครงการทางยกระดับดินแดง - ดอนเมือง ตั้งแต่เริ่มก่อสร้าง เมื่อวันที่ 29 มิถุนายน 2534 จนถึงสิ้นปี 2535 ได้คืบหน้าไปแล้วประมาณร้อยละ 40 โดยได้เปิดการก่อสร้างแล้ว 4 ช่วง คือช่วงที่ 3 จากหน้าอาคารการบินไทย ถึง บริเวณหน้าอาคารฐานเศรษฐกิจ ช่วง

ที่ 4 จาก อาคารฐานเศรษฐกิจขึ้นไปทางเหนือและตัดกับทางแยกต่างระดับรัชดา - วิภาวดี และช่วง
ที่ 6 บริเวณหน้าโรงงานสามเอ็ม บางเขน

ในพื้นที่ก่อสร้างช่วงที่ 3 บริเวณหน้าอาคารการปิโตรเลียมแห่งประเทศไทย กำลังดำเนินการ
ก่อสร้างทางลาดเชื่อมกับทางยกระดับ โดยทางลาดดังกล่าวนอกจากจะใช้เป็น ทางขึ้นสู่ ทางยกระดับ
ตามแบบแล้ว บริษัทฯ จะใช้เป็นเส้นทางลำเลียงคานพื้นสะพานสำเร็จรูป รูปตัว "ที" (T-girders)
ด้วย ซึ่งผลิตแล้ว เสร็จจากโรงงานตั้งอยู่ริมถนนกำแพงเพชร 3 ช่วงสวนจตุจักร แล้ววิ่งไปตามพื้น
ถนน ของทางยกระดับที่ได้ก่อสร้างแล้วเสร็จ แล้ววิ่งไปติดตั้งในช่วงต่อๆ ไป โดยจะไม่กระทบ กระ
เทือน ต่อการจราจรบนถนนพื้นราบ

พื้นที่ก่อสร้างแห่งที่ 3 นี้ อยู่ใกล้กับโรงงานผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสะพาน สำเร็จรูปมาก ที่
สุด และเป็นจุดที่อยู่กึ่งกลางระหว่างเส้นทางด้านใต้กับด้านเหนือ จึงเป็นจุดสำคัญยิ่ง ที่จะส่งผลให้
การประกอบคานพื้นสะพานในช่วงอื่น ๆ เป็นไปอย่างรวดเร็วยิ่งขึ้น ทั้งลงไปทางด้านใต้ และขึ้นไป
ด้านเหนือ ขณะนี้พื้นที่ก่อสร้างแห่งนี้ ได้ประกอบคานพื้นสะพานเป็นตัวถนนของทางยกระดับ ซึ่ง
ขณะนี้การติดตั้งคานพื้นสะพาน ดำเนินการเฉพาะช่วงกลางคืน ระหว่างเวลา 23.00 น. ถึง 04.00
น. ของเช้าวันใหม่เท่านั้น แต่เมื่อทางลาดดังกล่าว เชื่อมกับทางยกระดับแล้วเสร็จ จะสามารถ ขน
ย้ายคานพื้นสะพานและติดตั้งในเวลากลางวันได้โดยไม่ส่งผลกระทบต่อจราจรแต่อย่างใด จึงคาดว่า
จะสามารถเร่งรัดการติดตั้งคานพื้นสะพานให้เร็วขึ้นได้อีกเป็นเท่าตัว

สำหรับเทพื้นคอนกรีตบนตัวถนนของทางยกระดับนั้น บริษัท ฯ สามารถดำเนินการได้ ใน
เวลากลางวันขณะที่รถยังคงวิ่งอยู่บนพื้นราบได้ เนื่องจาก คานพื้นสะพานดังกล่าวได้รับ การออก
แบบ ให้เป็นท้องแบบในตัว คือใช้ปีกคานตัว "ที" เป็นท้องแบบรองรับการเทคอนกรีต โดย ไม่ต้อง
มีการนั่งร้านรองรับ เมื่อวางคานพื้นสะพานรูปตัว "ที" แล้ว ปีกของตัว "ที" (T) จะชนกันพอดี
และ เมื่อได้ชุดยาตามรอยต่อแล้วจะปิดสนิท และป้องกันไม่ให้เศษหิน เหล็ก ต่าง ๆ ร่วงหล่น
ลงพื้นถนนเบื้องล่างระหว่างการเทพื้นคอนกรีต

ระบบก่อสร้างดังกล่าว ได้พัฒนาขึ้นตามหลักพื้นฐาน 3 ประการ คือการก่อสร้าง จะส่งผล
กระทบต่อการจราจรให้น้อยที่สุด ต้องมีความปลอดภัยต่อผู้ใช้ถนน บนพื้นราบในระหว่าง เวลาการ
ดำเนินงาน และสามารถจะเร่งรัดงานก่อสร้างให้รวดเร็วได้ตามต้องการ

การก่อสร้างโครงการฯ ตลอดระยะทาง เมื่อได้มีการวางคานขวางเหนือ เสาคอม่อ สะพาน
รูปตัว "Y" แล้ว จะกั้นกำแพงรอบเกาะกลางถนนสูง 80 เซนติเมตร โดยใช้กำแพงระบบ New Jersey
Barrier ซึ่งสามารถช่วงลดปริมาณอุบัติเหตุบนถนนวิภาวดีรังสิตด้วย

การก่อสร้างภาคสนามจากดินแดงถึงดอนเมือง แบ่งพื้นที่ก่อสร้างออกเป็น 7 ช่วง คือช่วง
แรก จากดินแดงที่ กม. 5+721.424-กม. 7+721.416, ช่วงที่สอง จาก กม. 7+721. 416-กม.
9+997.424, ช่วงที่สาม จาก กม. 9+997.424- กม. 12+203.512, ช่วงที่สี่เริ่ม จาก กม.
12+203.512 - กม. 14+286.162, ช่วงที่ห้าเริ่ม จาก กม. 14+286.162 -กม. 15+825.386,

ช่วง ที่หกเริ่ม จาก กม. 15+825.386 กม. 17+925.386 และช่วงสุดท้ายเริ่มจาก กม. 17+925.386- กม. 21+110.249 คอนกรีต โดยงานก่อสร้างในสนามทั้งหมดนี้ คิดเฉลี่ย ประมาณร้อยละ 30 ของโครงการ ได้แก่ การขุดดิน การตอกเสาเข็ม การปรับพื้นที่ และหล่อ เสาตอม่อ สะพานรูป ตัวยาว ส่วนอีกร้อยละ 70 เป็นการผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสะพาน สำเร็จรูป ใน โรงงาน ได้แก่ การ ผลิตคานขวาง คานพื้นสะพานคอนกรีตอัดแรงต่าง ๆ



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ข้อมูล : บริษัท ทางยกระดับดอนเมือง จำกัด

- วันก่อตั้ง** : 18 เมษายน 2531
- ทุนจดทะเบียนปัจจุบัน** : 1,965,000,000 บาท
(หนึ่งพันเก้าร้อยหกสิบล้านบาท)
- ทุนที่กำหนดไว้ตามมติพิเศษ** : 2,436,000,000 บาท
(สองพันสี่ร้อยสามสิบล้านบาท)
- ทุนที่กำหนดไว้ตามมติพิเศษ** : โครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง
- บุคคลากรบริหาร** :
1. นายสมบัติ พานิชชิวะ
ประธานคณะกรรมการบริหาร
 2. มร. ปีเตอร์ มาร์ติน แครมเมอร์
ที่ปรึกษาอาวุโส
 3. มร. ไฮน์ส โอ โรธ
ผู้จัดการทั่วไป
 4. นายเกียรติ จวนรมณีย์
ผู้จัดการฝ่ายธุรกิจและพัฒนาโครงการ
 5. นายศุขปริดา พนมยงค์
ผู้จัดการฝ่ายการพาณิชย์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กลุ่มผู้ถือหุ้น :

บริษัท คิตเกอร์ซอฟท์ แอนด์ วิดมานน์
จำกัด แห่งประเทศเยอรมนี

บริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด

บริษัท จีทีเอ็มไอ แห่งประเทศฝรั่งเศส

กลุ่มศรีเฟื่องฟุ้ง / พานิชชีวะ

กลุ่มบริษัท เคอร์รี่ เทรดิง /

กลุ่มไทยรุ่งเรือง

กลุ่มบริษัทเจริญโภคภัณฑ์

กลุ่มเดอะไพบูลย์

กลุ่มไทยสมุทรประกันภัย

กลุ่มสถาบันการเงินและธนาคารต่างๆ

สถานที่ทำการ :

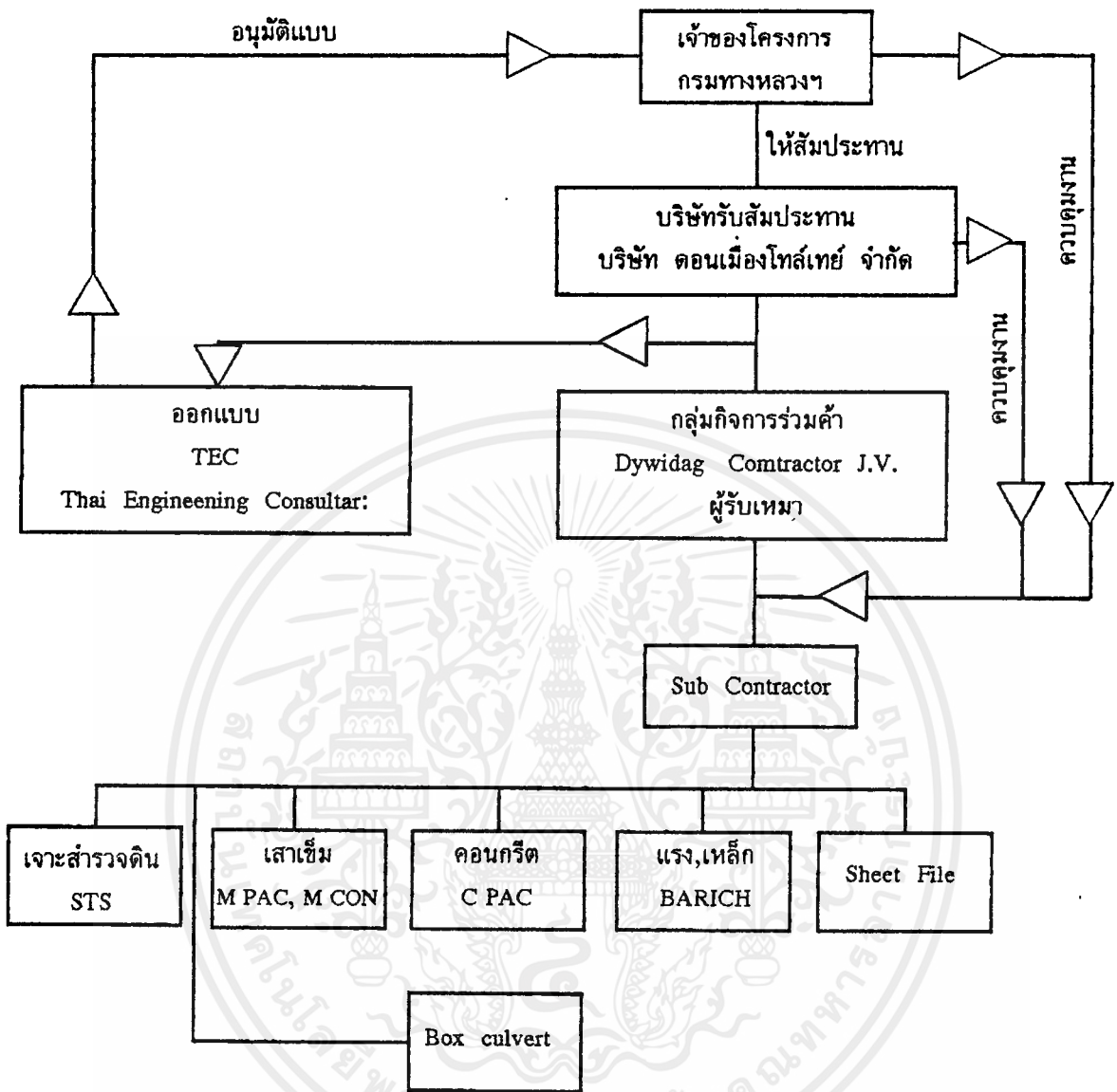
ชั้น 4 อาคารเดลต้า เซ็นเตอร์

1769 ถนนเพชรบุรีตัดใหม่

เขตห้วยขวาง กรุงเทพฯ 10310

โทรศัพท์ : 254-4143-5

โทรสาร : 255-5417



รูปที่ 1 แผนภูมิการก่อสร้างทางยกระดับ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 2

การวิเคราะห์การออกแบบ

การวิเคราะห์การออกแบบ (CONCEPT DESIGN)

เสาเข็ม

การออกแบบเสาเข็ม ผู้ออกแบบได้ออกแบบให้มีเสาเข็ม 2 แบบ

ช่วงถนนราบธรรมดา

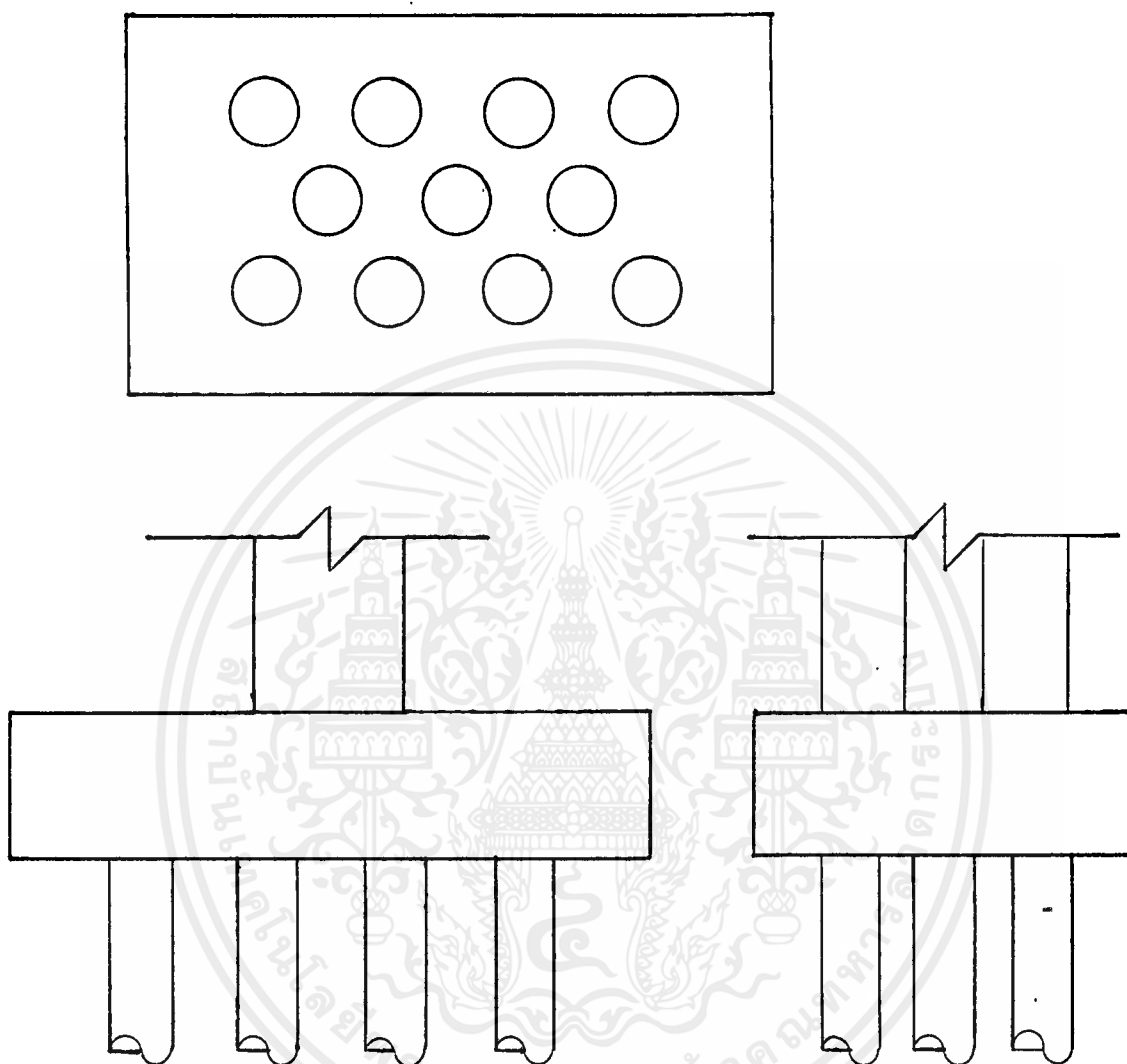
ใช้เสาเข็ม SPUN คอนกรีตเสริมเหล็กอัดแรง เส้นผ่าศูนย์กลาง 800 มิลลิเมตร ยาว 15 เมตร และ 14 เมตร ตอกลึกต้นละประมาณ 29 เมตร โดยตอกเสาเข็มที่ยาว 14 เมตรก่อนใช้รถเครนรุ่น D508 ใช้ Hydraulic ต้มหนัก 12.5 ตัน และยกสูง 1.20 เมตร เพราะเจ็บไม่สะดวกกระทบการจราจรและการยกตุ้มแน่นอน ควบคุมการทำงานได้สะดวก ตอกลึกประมาณ 24-28 เมตร ตามผู้ออกแบบและข้อมูลการสำรวจดิน โดยตอกส่งลึกลงไปจากผิวถนนประมาณ 2 เมตร เพื่อสะดวก ในการตัดหัวเสาเข็ม การตรวจสอบความตั้งใช้เชือกกับลูกตั้ง เพราะพื้นที่ การทำงานจำกัด ไม่สามารถใช้กล้อง ตรวจสอบได้สะดวกเพราะอยู่บนถนน ซึ่งมีการจราจรหนาแน่นตลอดเวลา

ช่วงสะพานลอย

ใช้เสาเข็มเหล็ก (TUBULAR STEEL PILE) เส้นผ่าศูนย์กลาง 800 มิลลิเมตร ยาว 16 เมตร 3 ตัน ตอกลึกต้นละประมาณ 48 เมตร เสาเข็มเหล็กมีความหนา 14 มิลลิเมตร ที่ออกแบบให้ใช้เสาเข็มเหล็กที่มีความหนา 14 มิลลิเมตร ซึ่งมีความหนาน้อยมากเพราะป้องกัน ดินที่ถูกปริมาตรของเสาเข็ม แทนที่ไปดันเสาเข็มเดิมของสะพานลอยทำให้เสาเข็มเดิมเกิดความเสียหาย ทำให้สะพานลอยเกิดความชำรุดเสียหายได้ ที่ต้องออกแบบให้เสาตอม่อของ โครงการ ทางยกระดับ ตรงกับเสาตอม่อเดิมของ สะพานลอย เพื่อที่จะให้ไม่เสียพื้นที่การจราจรช่วงทางลอดใต้สะพานลอย

ตอม่อ (PILECAP)

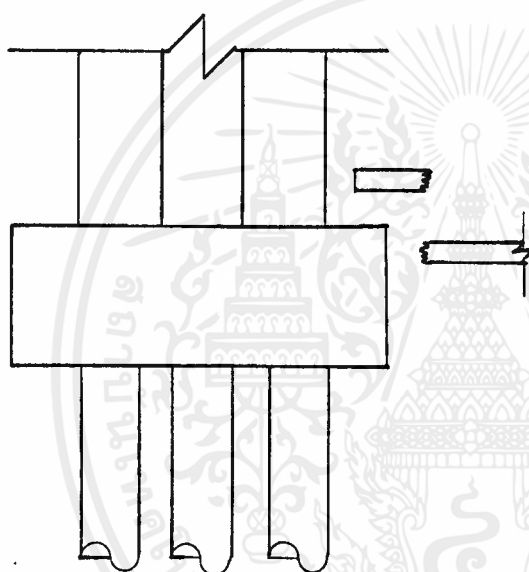
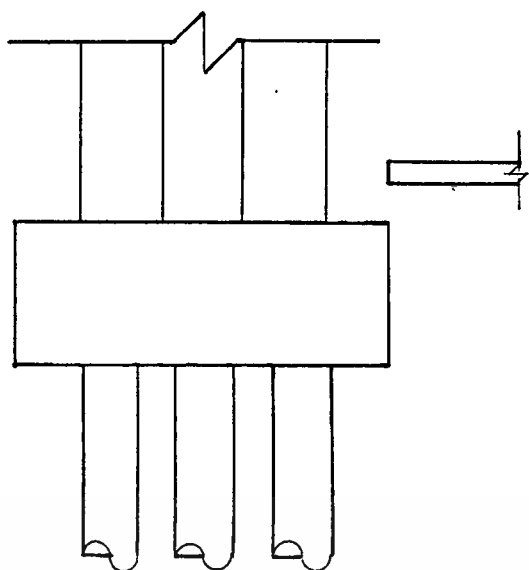
การออกแบบ PILECAP ผู้ออกแบบได้ออกแบบให้มีความยาว 8.50 เมตร ความกว้าง 5 เมตร ความหนา 1.90 เมตร ตามมาตรฐานตอม่อ 1 ตอม่อจะมีเสาเข็ม 11 ตัน



รูปที่ 2

ที่ต้องออกแบบให้ PILECAP มีความกว้าง 5 เมตร ซึ่งกว้างเท่ากับเกาะกลาง เพื่อหลีกเลี่ยงปัญหาการทรุดตัวแตกต่าง (Difference Settlement) จะทำให้ผิวถนนคล้าย ๆ กับว่ามีการปูดบวมคั่นขึ้นมาตรงริมเกาะกลางซึ่งจะทำให้เสียผิวการจราจรไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3

เสาตอม่อเดี่ยวรูปตัว "Y" และคานขวาง (CROSSBEAM)

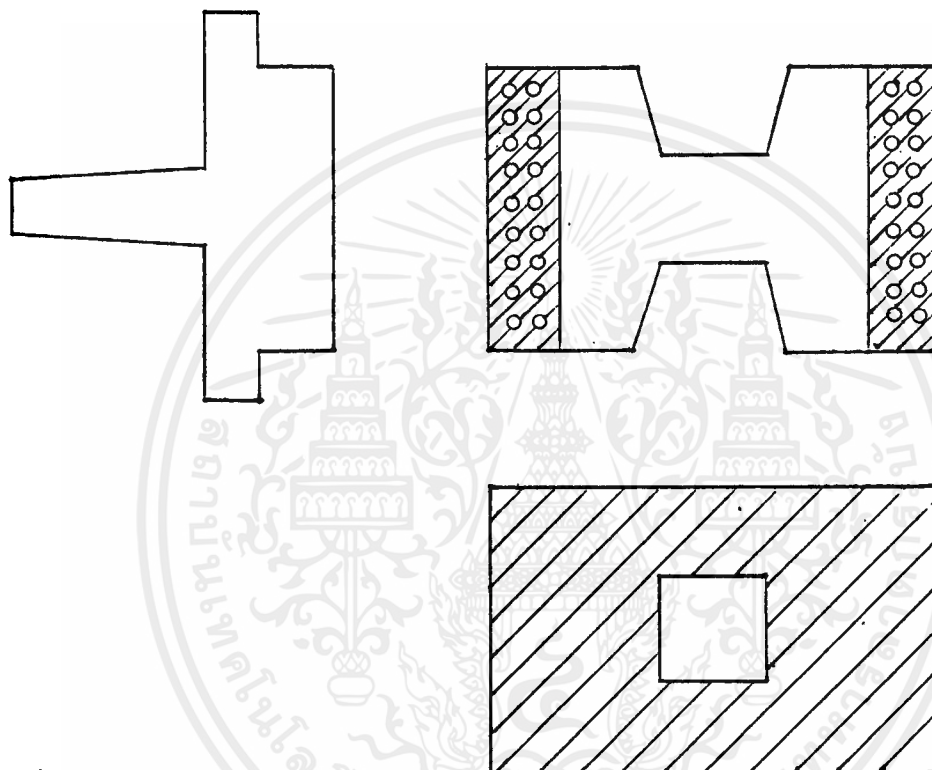
การที่ต้องออกแบบให้เป็นเสาตอม่อเดี่ยวเพราะ

- ข้อจำกัดของพื้นที่เกาะกลางซึ่งกว้าง 5 เมตร เท่ากับเสาตอม่อ
- ออกแบบให้เป็นเสาตอม่อ 2 ต้นไม่ได้เพราะเนื้อที่ไม่พอถ้าจะทำเป็นเสาตอม่อ 2 ต้นก็จะต้องเสียพื้นที่การจราจรไปด้วยซึ่งผิดสัญญาการก่อสร้าง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การที่ออกแบบให้หน้าตัดเสาเป็นรูปตัว 'I' เพราะ

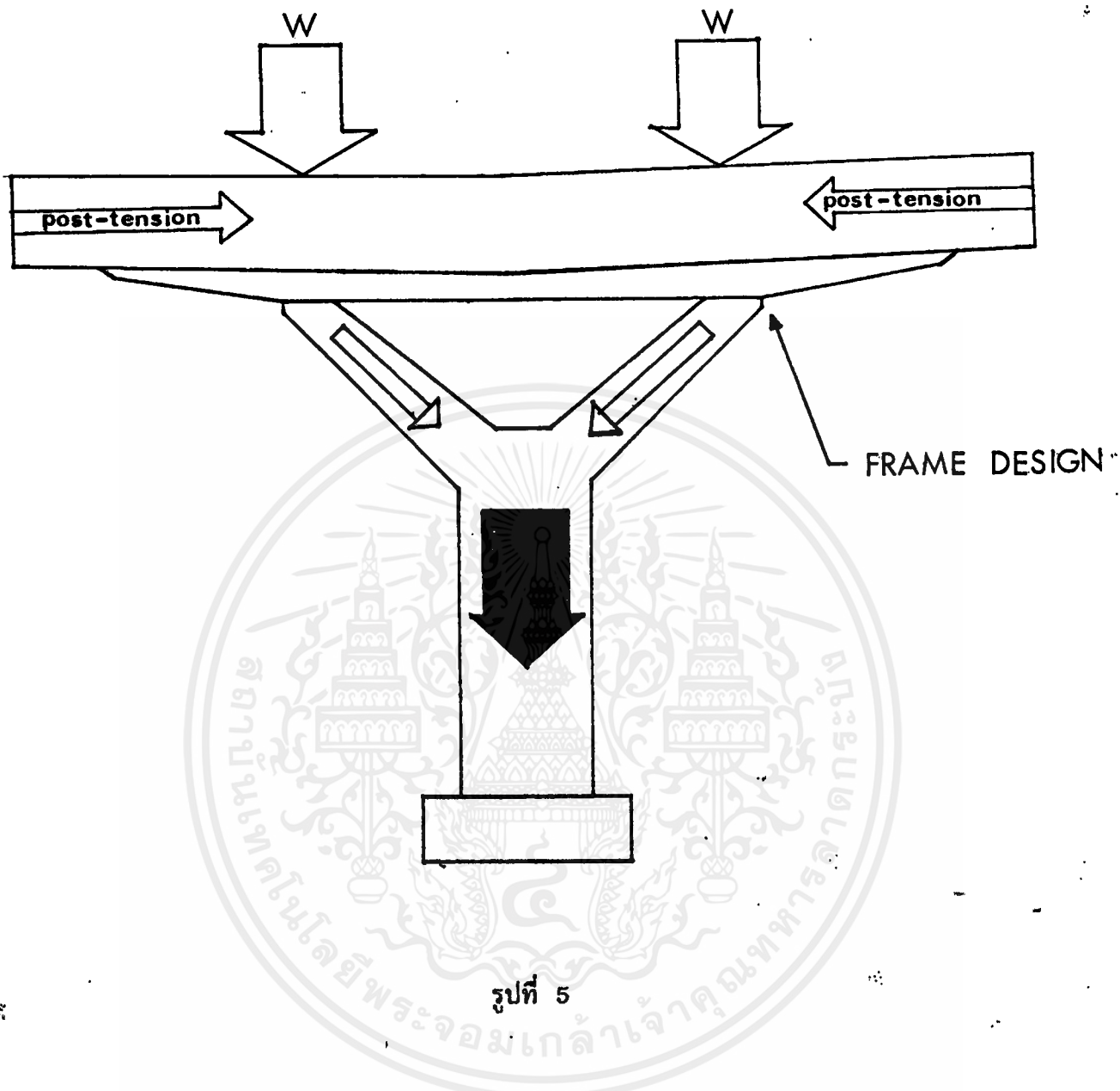
- ไม่จำเป็นต้องทำเป็นเสาสี่เหลี่ยมเต็ม เพราะเสารูปตัว 'I' ก็สามารถรับ Main Bending Moment ได้เพียงพอแล้ว



รูปที่ 4

- เพื่อความสะดวกในการออกแบบ ประกอบ ติดตั้งและถอดแบบไม้แบบเหล็ก ซึ่งเสาสี่เหลี่ยมกลวงก็มีความสามารถรับ Moment เหมือนกับเสารูปตัว 'I' แต่เสาสี่เหลี่ยมกลวง มีความยากในการทำงานทั้งทางด้านไม้แบบและการเทคอนกรีต
- เพื่อความสะดวกสวยงามทางสถาปัตยกรรม

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

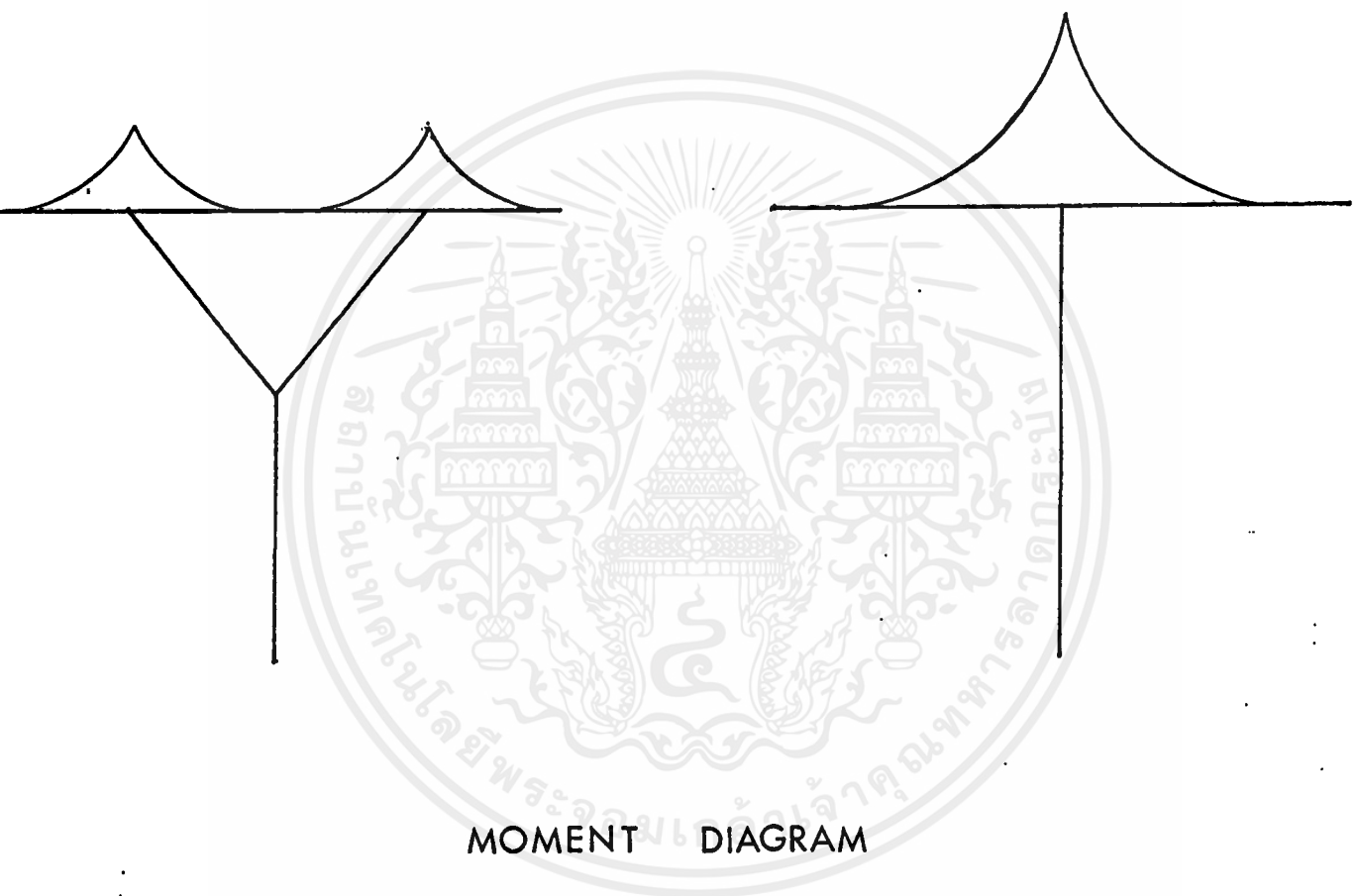


รูปที่ 5

การที่ต้องออกแบบให้เสาตอม่อเป็นรูปตัว 'Y' เพราะ

- CROSS BEAM จะต้องมีขนาดไม่ใหญ่โตมากซึ่งลำบากในการก่อสร้าง ซึ่งการที่ออกแบบให้เป็นรูปตัว 'Y' เพราะ Moment ที่หัวเสาของเสารูปตัว 'Y' จะมีค่าน้อยกว่า Moment ที่หัวเสาของเสารูปตัว 'T' ธรรมดา และเสารูปตัว 'T' จะรับพื้นที่ผิวการจราจรได้น้อยกว่า และถ้าเป็นเสารูปตัว 'T' CROSSBEAM จะมีขนาดใหญ่โตมาก
- เสารูปตัว 'Y' CROSSBEAM จะเป็นคานที่ยื่นน้อยกว่า เสารูปตัว 'T' ทำให้ CROSSBEAM มีขนาดเล็กกว่า

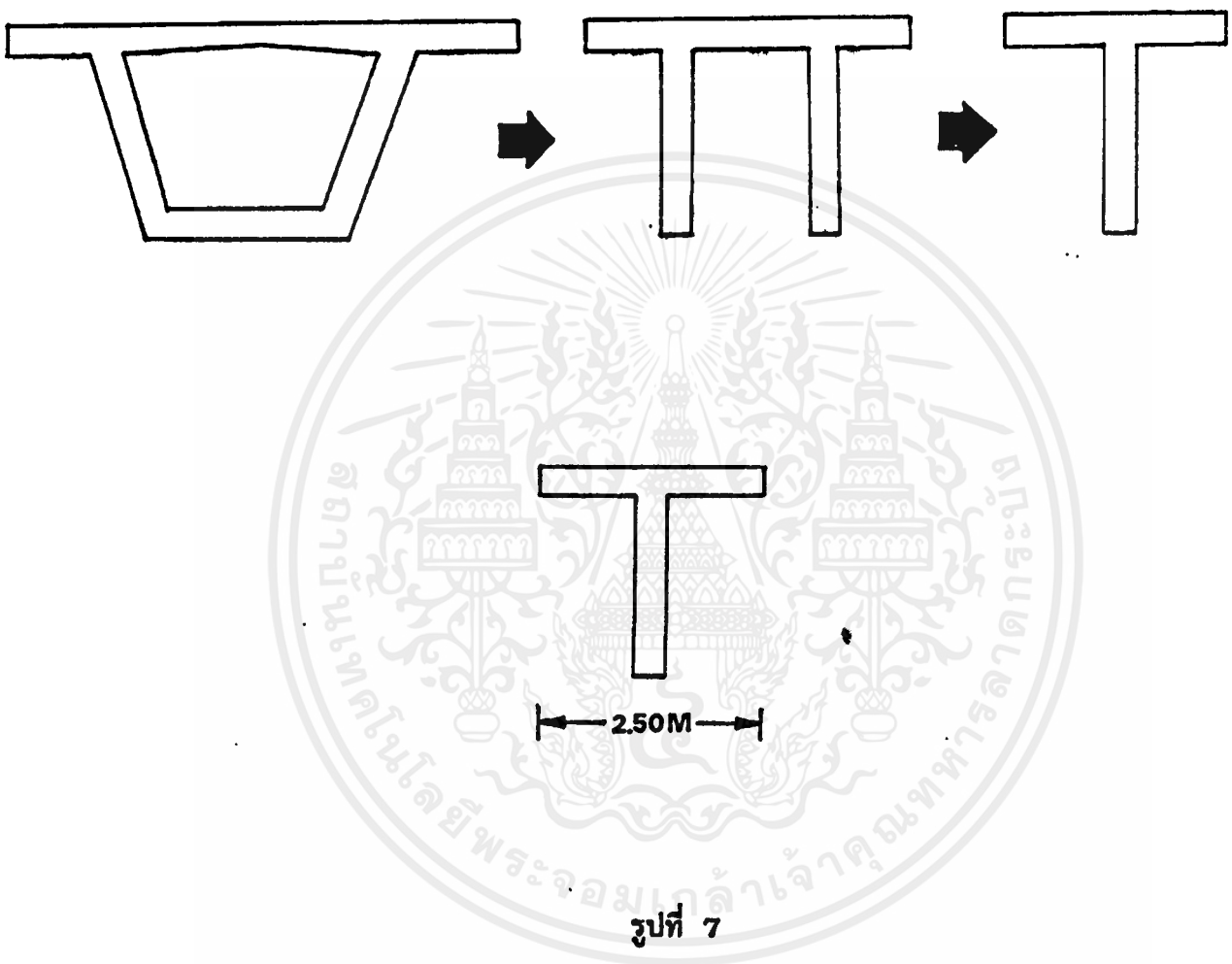
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 6

- การออกแบบให้เสารูปตัว "Y" และ CROSSBEAM เป็นโครงสร้างแบบโครงข้อแข็ง (FRAME) โดยการเทรู BLOCKOUT และออกแบบ CROSSBEAM ให้เป็นคานคองกรีตเสริมเหล็กอัดแรงแบบ POST TENSION

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 7

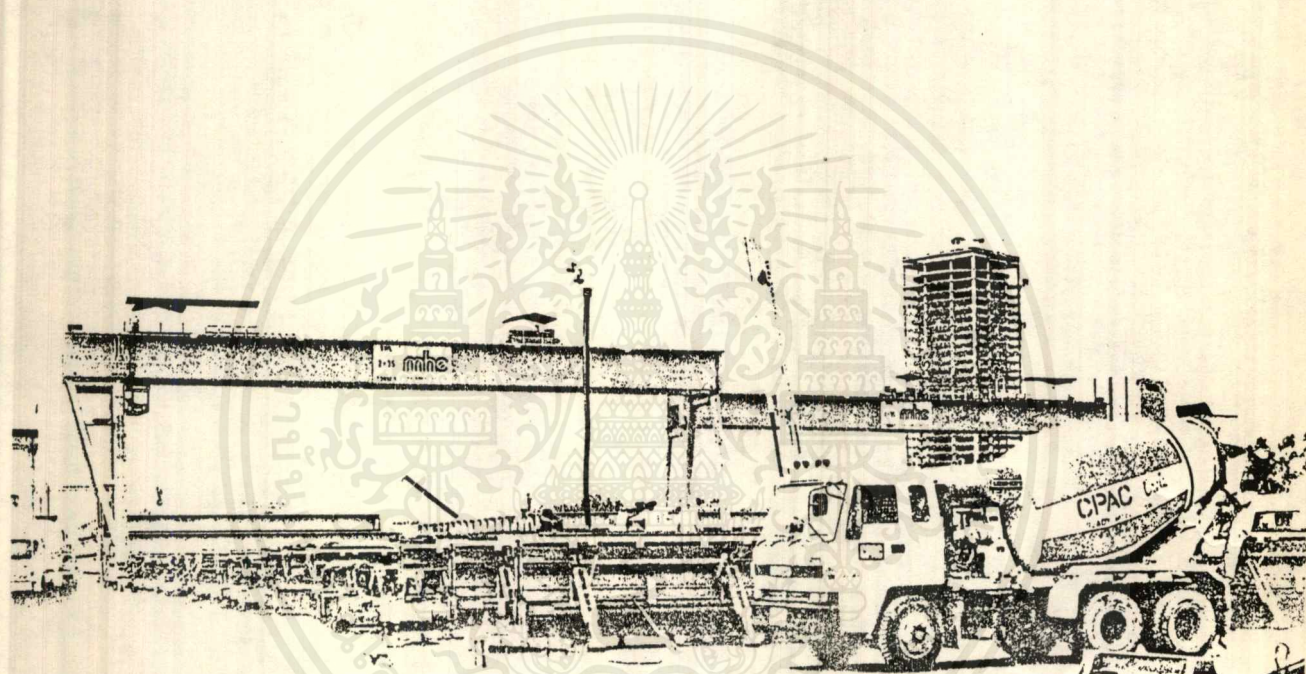
- รับผิวการจราจรได้ถึง 6 ช่องทาง
- มีการก่อสร้างสำเร็จแล้วที่สิงคโปร์
- ความสวยงามทางสถาปัตยกรรม

คานพื้นถนนรูปตัว "T" (T GIRDER)

- ปีกตัว "T" ซึ่งกว้าง 2.5 เมตร จะเป็นแบบพื้นไปในตัว

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

- หล่อสำเร็จรูปเป็น PRE TENSION จากโรงงานได้ หนักแค่ 55 ตัน
- ขนส่งจากโรงงานมายังสถานที่ก่อสร้างสะดวก
- ที่ไม่ออกแบบเป็น BOX GIRDER เพราะมีขนาดใหญ่ทำให้หนัก ขนส่งลำบาก รถบรรทุกต้องใหญ่ LAUNCHER ต้องใหญ่ และช่วง SPAN ยาวถึง 30 เมตร
- ที่ไม่ออกแบบเป็นตัว "T" 2 ตัวติดกันเพราะ มีน้ำหนักมากถึง 110 ตัน รถบรรทุกต้องใหญ่ทำให้ขนส่งลำบากและรถบรรทุกมีราคาแพง และ LAUNCHER มีขนาดใหญ่ด้วยทำให้เสาตัว "Y" ต้องมีขนาดใหญ่ ขึ้นด้วย



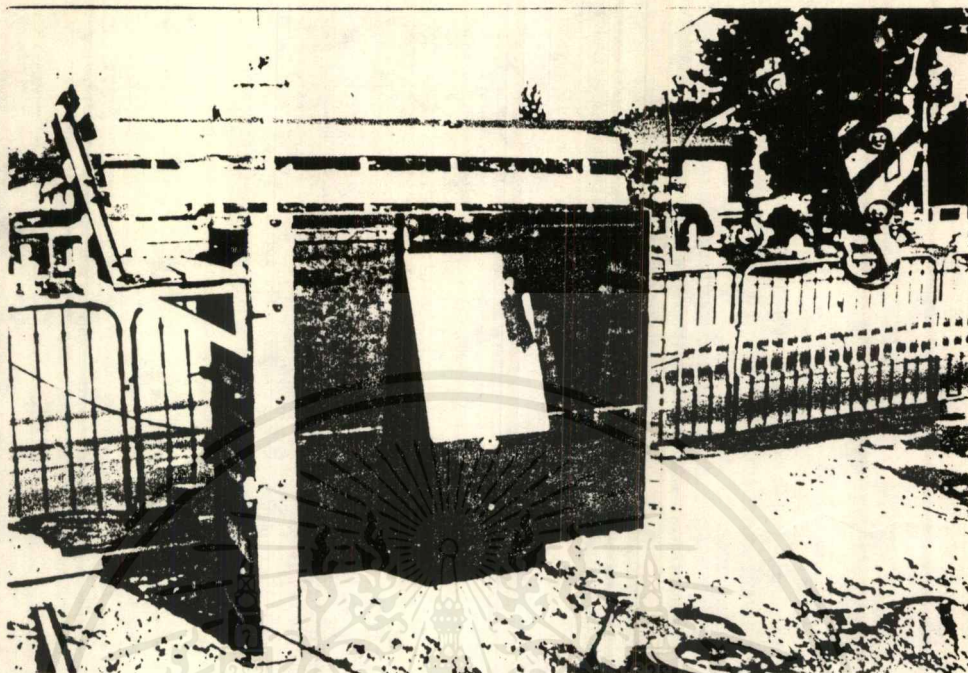
รูปที่ 8 โรงงานหล่อชิ้นส่วนสำเร็จรูป

ไม้แบบเหล็ก (STEEL FORMWORK)

ออกแบบให้เป็นแผ่นเหล็กชิ้นใหญ่ขึ้นเดียวรอยต่อน้อย มีน๊อตและสกรูเป็นตัวยึดเพราะ

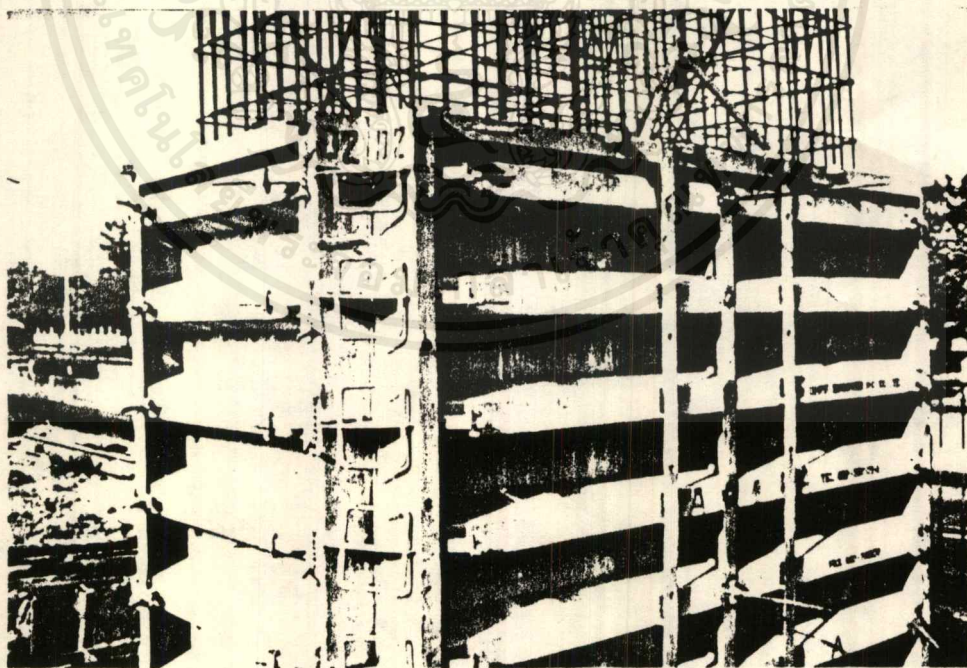
- ข้อจำกัดในพื้นที่การทำงานซึ่งมีเนื้อที่น้อย ซึ่งจำเป็นต้องออกแบบให้ไม่มีค้ำยัน กีดขวางการทำงานจึงใช้น๊อตและสกรูเป็นตัวยึด
- ความสะดวกในการประกอบติดตั้ง และถอดแบบ
- วิศวกรคอนกรีตจะเรียบริยสวอยงาน เพื่อเป็นงานทางสถาปัตยกรรม

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 9 ก.

ไม้แบบเหล็กชั้นใหญ่ชั้นเดียว โดยใช้ไม้ดัดและสกรูเป็นตัวยึด



รูปที่ 9 ข.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ทฤษฎีการออกแบบก่อสร้างสะพานคอนกรีตเสริมเหล็ก

สะพานที่จะนำเสนอ ต่อไปนี้ เป็นสะพานข้ามทะเลสาบ Maracaibo ใน Venezuele ซึ่งมีความยาวทั้งสิ้น 8,678 เมตร เป็นสะพานคอนกรีตเสริมเหล็กและคอนกรีตอัดแรง โดยมีช่องเปิด 5 ช่อง สูง 45 เมตร วิธีการสร้างแบ่งเป็น 4 ขั้นตอนคือ 1. การสำรวจ 2. งานเสาเข็ม 3. Superstructure 4. งานถนนซึ่งในส่วนของการงานถนนจะไม่ขอนำเสนอ

งานสำรวจ

เนื่องจากเป็นสะพานที่มีความยาวถึง 8 กิโลเมตร ฉะนั้นความแม่นยำในการสำรวจ เป็นสิ่งที่มีความจำเป็นสูง เพื่อความแน่นอนในการวัดจึงต้องตั้งสถานีสำหรับการสำรวจขึ้น 9 สถานี ซึ่งแต่ละสถานีจำเป็นต้องสูงพอ เพื่อให้พ้นจากความโค้งของโลก (ปกติระยะทาง 10 กม. จะโค้ง 7.84 เมตร) อุณหภูมิที่ร้อน และความชื้นที่สูง เป็นสาเหตุที่ทำให้เกิดความผิดพลาดในการวัด

การวัดระยะทางใช้เครื่องมือชนิดหนึ่งเรียกว่า "Tellurometer" ซึ่งสามารถวัดระยะได้ตั้งแต่ 0.15 ถึง 50 กิโลเมตร ความแน่นอนในการวัดประมาณ $1/300,000$

แนวเส้นกลางระหว่างสะพานจะไม่นำมาใช้ในการสำรวจ เพราะหาโครงสร้างและอุปกรณ์ทางน้ำจะบัง ดังนั้นจะใช้เส้นคู่ขนานแทนโดยตั้งเป็นสถานีไว้ทั้ง 2 ด้าน ส่วนการกำหนดจุดในทะเลจะใช้โครงสร้างเหล็ก 3 เหลี่ยม ที่ใช้เป็นจุดทดสอบตัวอย่างดินนั้นเป็นตัวกำหนดจุด โดยมีกล้อง theodolites และ Tellurometer เป็นอุปกรณ์ช่วย

นอกจากการสำรวจเพื่อวางตำแหน่งต่าง ๆ และยังคงสำรวจความผิดพลาดเนื่องจากการทำงานเช่น

- ความยาวของช่องว่างสำหรับวางคานหล่อสำเร็จอัดแรง
- การเคลื่อนตัวของตอม่อ เนื่องจากคานแขวน

งานเสาเข็ม

ระดับความลึกของน้ำส่วนใหญ่ 10-12 เมตร บริเวณชายฝั่งจะลึก 2 เมตร ทะเลสาบแห่งนี้จะประกอบด้วย โคลนทราย หนาตั้งแต่ 2-28 เมตร

ถ้าเพิ่มความลึกจะเพิ่มจำนวนทราย ชั้นดินที่ใช้ดินนั้นจะทดสอบด้วยวิธี penetration test โดยทดสอบการตอก 20 ครั้ง และภายใน 50 ครั้ง ทรุดไม่เกิน 4 เมตรบริเวณชายฝั่งจะเป็นดินประเภท ดินทราย และดินเหนียว ระดับดินใช้ได้หนาไม่เกิน 10 เมตร

มันเป็นการยากที่จะทำฐานรากซึ่งรับน้ำหนักถึง 40,000 ตัน โดยที่ดินเป็นดินเหนียวและตะกอนทราย ท่อคอนกรีตอัดแรงหล่อสำเร็จฝังไว้ในรูที่เจาะไว้แล้ว เป็นวิธีที่ช่วยในการรับแรงมากยิ่งขึ้น เพื่อที่จะทำตอม่อให้มีขนาดเล็กเท่าที่จะเป็นไปได้จำเป็นต้องใช้เสาเข็มซึ่งรับแรงได้สูง การอัดคอนกรีตไปที่ระหว่างปลายเข็มกับชั้นดิน สามารถรับ Ultimate load มากกว่า 2,000 ตัน และ Working load มากถึง 750 ตัน โดยใช้เสาเข็มที่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 135 ซม.

การวางตำแหน่งเสาเข็มจะทำโดยใช้เครนขนาดใหญ่ ดังรูป ซึ่งเสาบางต้นอาจยาวถึง 57.5 เมตร การผลิตและควบคุมคุณภาพจะทำที่โรงงานบนฝั่ง เนื่องจากการเจาะรูเพื่อใส่เสาเข็มจะทำให้เสียเวลาในการเจาะ ดังนั้นฐานรากที่ไม่ลึกจะใช้เสาเข็มตอแทน

เสาคอนกรีตเสริมเหล็กขนาด 50*50 ซม. ใช้สำหรับตอม่อที่ 115 ถึง 135 ซึ่งรับ span ยาว 36 เมตร

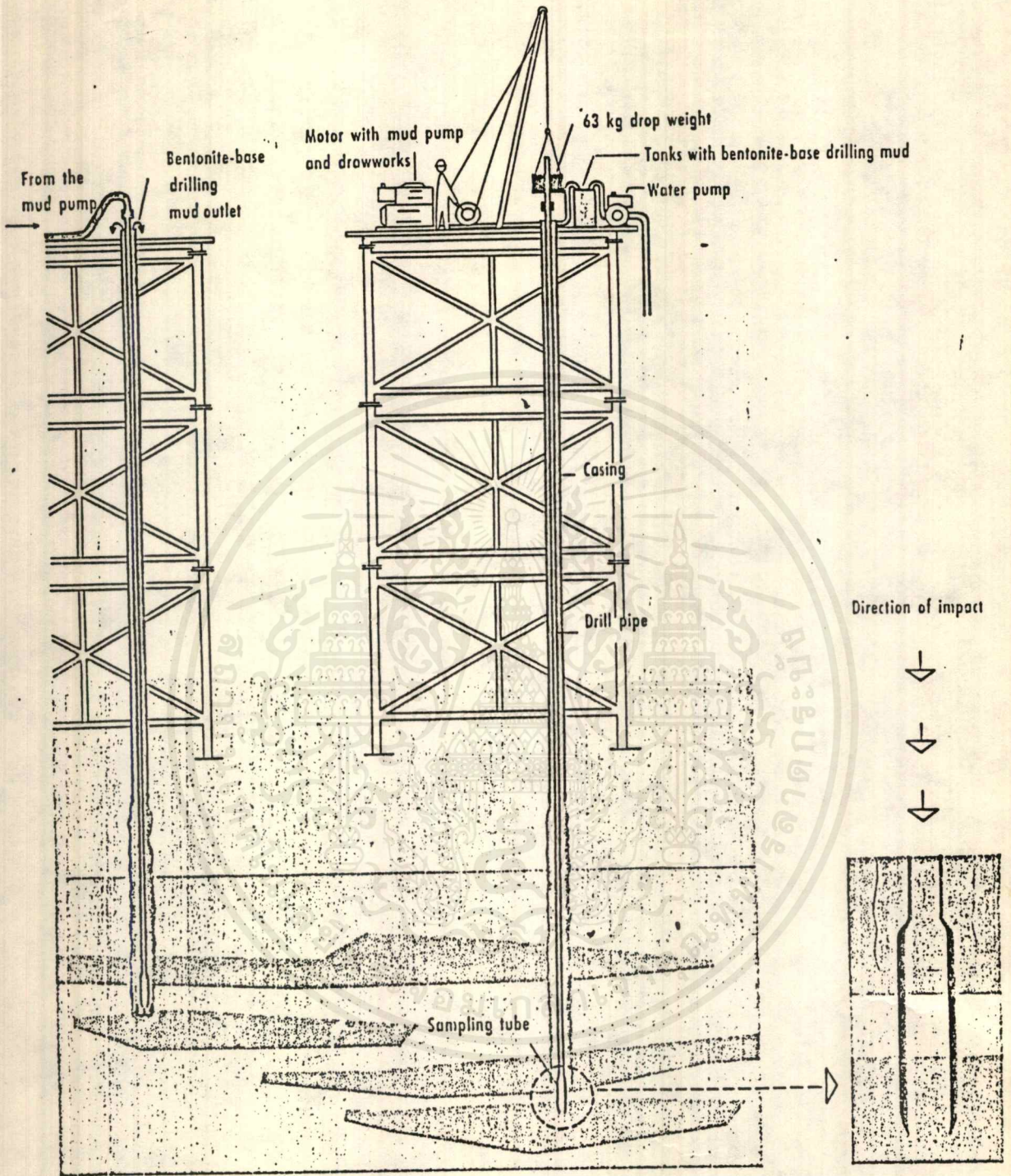
เสาคอนกรีตอัดแรงกลวงยาวถึง 35 เมตร รัศมีภายนอก 91.4 ซม. หนา 15.2 ซม. ใช้สำหรับฐานรากที่ลึกกว่า ใช้สำหรับตอม่อที่ 1 ถึง 19 รับ span ยาว 85 เมตร เสาเหล่านี้จะรับแรงได้ถึง 300 ตัน ตอกโดยใช้ Hammer 10 และ 15 ตัน

สำหรับ span ยาว 46.6 เมตร จะใช้เสาคอนกรีตอัดแรงกลวง รัศมีภายนอก 91.4 ซม. เช่นกัน แต่จะหนาเพียง 12.7 ซม. ใช้สำหรับตอม่อที่ 38 ถึง 48, 84 ถึง 104 โดยเสาจะรับแรงได้ 220 ตัน

การเจาะสำรวจชั้นดิน

จากผลการสำรวจจะพบว่า ชั้นดินส่วนใหญ่เป็นโคลนซึ่ง Unconsolidated ลึกกว่านั้นจะเป็นชั้นของดินเหนียว, ตะกอนทรายผสมทราย

การเจาะสำรวจสามารถได้อย่างรวดเร็วและง่ายดายในการย้ายจากที่หนึ่งไปยังอีกที่หนึ่ง โดยการช่วยเหลือของโครนลอยน้ำ (Floating Crane) ดังรูป แทนเจาะทรง 3 เหลี่ยม โครงสร้างทำด้วยเหล็กต่อกันเป็นหนึ่งช่วงยาว 6 เมตร ต่อกันด้วยเกลียว วิธีการเจาะและอุปกรณ์ที่ใช้จะแสดงดังรูป โดยชั้นแรกทำการตอกปกเหล็ก จากนั้นทำการอัดของเหลวผ่านท่อซึ่งจะดันดินข้าง ล่างชั้นไปยังปากท่อด้านบน มีการใช้ Bentonite เพื่อป้องกันการทรุดตัวของผนังดินบริเวณที่ไม่มีปกเหล็ก



รูปที่ 10.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การทดสอบจะมี 4 วิธีคือ

1. Standard penetration test (SPT)

ท่อที่ใช้เก็บตัวอย่างจะใช้ท่อเดียวกับที่ใช้ในการเจาะดิน ซึ่งมีเส้นผ่านศูนย์กลาง 2 นิ้ว วางท่อให้ถึงระดับที่ต้องการเจาะสำรวจปล่อยลูกตุ้มหนัก 63 กิโลกรัม สูง 75 ซม. นับจำนวนครั้งที่ตอกลูกตุ้มโดยทำท่อต่ำลง 30 ซม.

ตัวอย่างดินที่ได้จากการทดสอบวิธีนี้จะบอกถึง distribution curve, Alterberg limits และ Moisture content จำนวนครั้งที่ตอกจะบอกถึงความหนาแน่นของชั้นดิน

2. Taking Undisturbed Soil Samples

ตัวอย่างดินที่ไม่ถูกรบกวน จะถูกนำขึ้นมาด้วยท่อตัวอย่างแบบ "Shelby" ซึ่งคล้ายกับท่อนำตัวอย่างแบบ "German" ท่อตัวอย่างยาว 58.5 ซม. มีความหนา 1.6 มม. ขนาดของรูปเจาะมีตั้งแต่ 2 นิ้ว , 4 นิ้ว และ 6 นิ้ว

3. Cone-penetration test

ความต้านทานการทะลุของชั้นดิน ถูกวัดด้วย "conical penetrometer" ซึ่งมีเส้นผ่านศูนย์กลาง 4.5 ซม. ความต้านทาน 100 กก./ซม. จะประมาณเท่ากับการตอก 50 ครั้ง ของการทดสอบวิธี SPT

4. Rotating-augor Shear test

ใช้วิธีนี้ทดสอบการยึดเหนี่ยวของชั้นดินโคลน ตามการทดลองดินโคลนได้ทะเลสาบจะมีแรงยึดเหนี่ยว 0.05 กก./ซม. และเพิ่ม กก./ซม. ตามความลึก

เสาเข็ม

เนื่องจากเสาเข็มท่อที่ไม่เหมาะสมที่จะมารับแรงกระทำมาก ๆ ในชั้นดินที่ลึก ฉะนั้นจำเป็นต้องพัฒนาเสาเข็มชนิดใหม่ขึ้นซึ่งเรียกว่า "extensive testing" เริ่มทดลองด้วยการนำเข็มหล่อในที่ 3 ต้นเส้นผ่านศูนย์กลาง 1 เมตร ไปยังชั้นดิน 16.5 เมตร แรงกระทำสูงสุดที่รับได้ 800 ถึง 1100 ตัน แต่เนื่องจากการทรุดตัวถึง 10 ซม. จึงเห็นได้ชัดว่า ไม่ควรใช้เสาเข็มแบบนี้มารับแรงกระทำมาก ๆ มีการนำ 4 เสาเข็มตอก 5 เสาเข็มใส่ไว้ในหลุมที่เจาะไว้แล้วมาทดสอบ

การทดสอบแรงกระทำบนเสาเข็มตอก

เสาเข็มตอก เส้นผ่านศูนย์กลาง 91.4 ซม. 3 แบบ และแบบที่สี่มีเส้นผ่านศูนย์กลาง 135 ซม. ซึ่งทั้งหมดถูกอัดแรงมาก่อนในทิศทางตามยาว ความหนา 12.7 ซม. กำลังของคอนกรีต 600 กก./ซม. ดังรูป เสาต้นที่ 1 และ 2 ถูกตอกด้วย Hammer ขนาด 15 ตัน สูง 45 ซม. ค่า penetration 17 มม. สำหรับการตอก 10 ครั้งสุดท้าย เสาต้นที่ 1 เปิดปลายล่าง เสาต้นที่ 2 ปลายเป็นคอนกรีตทรง 3 เหลี่ยมที่ ภายใต้การตอกที่เท่ากันเสาต้นที่ 1 จะทะลุดินได้มากกว่าเสา

ตันที่ 2 2 เมตร แต่แรงกระทำของดินที่ผ่านเข้าไปในเสาตกลง จะทำให้เสาคอนกรีตเกิดการเปลี่ยนแปลง

เสาตันที่ 3 และ 4 ปิดปลายล่างด้วยคอนกรีตเรียบ ตอกด้วย Hammer 8 ตัน สูง 1 เมตร ค่า penetration 7 มม. สำหรับการตอก 10 ครั้งสุดท้าย แต่เสาตันที่ 4 ไม่สามารถตอกผ่านชั้นดินที่เป็นทรายได้เนื่องจากน้ำหนักของ Hammer ที่น้อยเกินไป และหน้าตัดของเสาที่ใหญ่เกินไป

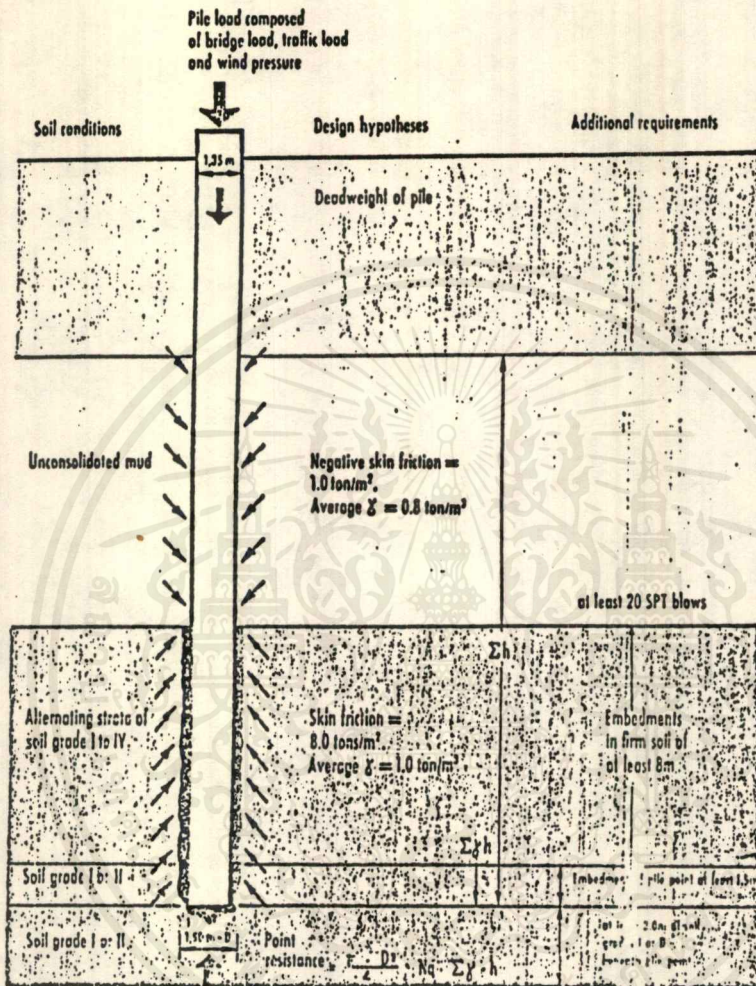
การทดสอบแรงกระทำจะนำคานรูปตัว T ลึก 90 ซม. จำนวน 25-30 ตัวผลการทดสอบแสดงในรูป เสาตันที่ 1 รับแรงได้ 450 ตัน เสาตันที่ 2 รับแรงได้ 550 ตัน เสาตันที่ 1 จะมีการทรุดตัวน้อยกว่า แต่จะเสี่ยงในเรื่องของการแตกร้าวการทรุดตัวในเสาตันที่ 2 และ 3 ได้ผลน่าพอใจเช่นกัน ซึ่งเสาตันที่ 3 สามารถรับ Ultimate load ได้มากกว่า 600 ตัน ซึ่งคำนวณเป็น Working load ประมาณ 270-300 ตัน ส่วนผลของเสาตันที่ 4 ไม่น่าพอใจนัก เมื่อเทียบกับความประหยัด

แรงที่กระทำบนเสาเข็ม

1. แรงกระทำจาก Superstructure ซึ่งเป็นแรงส่วนใหญ่เกิดจากการรวมกันของ dead load, traffic load, wind pressure
2. น้ำหนักของเสาเข็ม มีค่าประมาณ 100 ตัน
3. Negative skin friction มีค่าประมาณ 1 ตัน/ม. ซึ่งทำให้เกิดแรงจุด 80 ตัน ถึง 140 ตัน

แรงเสียดทานที่ผิว และ แรงต้านที่ปลายเสาเข็ม

1. แรงเสียดทานที่ผิว จากการทดสอบจะได้ 8 ตัน/ม.
2. แรงต้านที่ปลายเสาเข็ม คำนวณได้จากสูตร



รูปที่ 11.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การอัดน้ำปูนที่ผิวเสาเข็ม

ช่องว่างระหว่าง casing และเสาเข็มจะกว้าง 7.5 ซม. การอัดน้ำปูนจะกระทำที่ชั้นดินที่สามารถรับแรงได้ เพื่อผลิตแรงยึดเหนี่ยวระหว่างดินกับเสาเข็มดังรูป

การอัดน้ำปูนที่ผิวเสาเข็มจะใช้ ทุ่นผสมคอนกรีต 2 ลำ แต่ละลำจะผสมคอนกรีตได้ 3-4 ม. ต่อชม. โดยมีห้องสำหรับบรรจุถุงปูนซีเมนต์ 4,000 ถุง , ห้องส่วนตัว , ห้องเก็บเครื่องมือ , เครื่องกำเนิดไฟฟ้า , Aircompressure ,ไฮดรอลิก ปัม , Plant ผสมคอนกรีต

การอัดน้ำปูนจะใช้แรงอัดจากข้างบนผ่านรูเข้าไปในท่อที่ฝังไว้ในผนังเสาเข็ม และออกไปยังจุดต่ำสุดระหว่างเสาเข็มกับ casing ดังรูป

ขณะที่ปอกเหล็กถูกถอนระดับของน้ำปูน จะอยู่สูงกว่าปลายล่างสุดของปอกเหล็ก 1 เมตร เพื่อป้องกันไม่ให้ดินเข้ามาภายในช่องว่างระหว่างปอกเหล็กกับเสาเข็ม การอัดน้ำปูนจะกระทำที่ระดับชั้นดินที่สามารถรับแรงได้เท่านั้น ส่วนในชั้นดินโคลนจะทำการเติมทรายเข้าไปแทนเพื่อความมั่นคงของเสาเข็มหลังจากที่น้ำปูนที่อัดแข็งตัวแล้ว

การเทคอนกรีตลงในเสาเข็มกลาง

เสาเข็มกลางจะถูกเติมคอนกรีตลงไปเพื่อเพิ่มความสามารถในการรับโมเมนต์ดัดเนื่องจากแรงในแนวขนานของ Superstructure

การอัดน้ำปูนที่ปลายเสาเข็ม

เสาเข็มจะต้องรับน้ำหนักถึง 750 ตัน โดยปราศจากการทรุดตัวปัญหานี้ถูกแก้ไขโดยการอัดน้ำปูนระหว่างปลายเสาเข็มกับดินข้างใต้อุปกรณ์ที่ใช้ในการอัดน้ำปูน ถูกติดตั้งไว้ในทุ่นผสม คอนกรีต ซึ่งหนัก 140 ตัน น้ำปูนที่ใช้จะมีค่า water / cemet 0.40 ถูกอัดด้วยปั๊มความดันสูง โดยความดันที่ใช้อยู่ในช่วง 280 500 psi

ความหนาของน้ำปูนที่ต้องการตั้งแต่ 1-2 เมตร เสาเข็มปกติส่วนใหญ่อัดน้ำปูนเพียง 150-300 ลิตร แต่เสาเข็มชนิดนี้ต้องใช้น้ำปูนถึง 3,000 ลิตร

การก่อสร้าง Superstructure

ปัจจัยที่เกี่ยวข้อง

วิธีการก่อสร้างขึ้นอยู่กับ

1. รูปแบบของชิ้นส่วนที่สร้าง
2. วัตถุประสงค์ที่ใช้ในการสร้างสะพาน
3. ความสูงของตอม่อ (Pier)

Superstructure ในงานสะพานแล้ว Superstructure คือ ส่วนที่ขึ้นไปจากเสาเข็มทั้งหมด จะมีชิ้นส่วนหลัก คือ

- Pile cap (ส่วนที่วางบนเสาเข็มเพื่อกระจายแรงจากตอม่อลงเข็ม)
- Pier (ตอม่อ) เป็นส่วนยกระดับสะพาน และถ่ายแรงลงเข็ม
- Crossing beam or Pier cap ใช้รองรับ Girder
- Girder (แม่แคร่หลัก) ใช้กระจายแรงลงตอม่อ
- etc.

อาจจะมีส่วนอื่น ๆ อีกแล้วแต่ชนิดของสะพาน หรือ การออกแบบเป็นพิเศษ

การเลือกวิธีการก่อสร้าง

1. Side Slewing Method เป็นวิธีที่ใช้กันมากในการสร้างทางด่วน และสะพานทั่วไปจะมี Luancher วางพาดอยู่บน Pier cap หรือ Crossing Beam ใช้สำหรับยก Girder มาวาง ดังรูป ในตัว Luancher จะมีรอกสำหรับใช้ยก Girder ขึ้นแล้วนำไปวางบน Pier cap หรือ Crossing Beam ตัว Luancher สามารถทำงานได้ 4 ทิศทางในแนวราบ

2. Launching Method วิธีการนี้ จะสร้างตัวสะพานให้เสร็จไปบางส่วนหรือเสร็จสมบูรณ์ ก่อนแล้วจึงเลื่อนออกไป โดยมี Launching nose ช่วยในการยกหัวสะพานขึ้นเนื่องจากแรงกดจากน้ำหนักของตัวสะพานเป็นวิธีการที่ใช้กันมากในการสร้างสะพานเหล็ก เนื่องจากมีน้ำหนักเบา

ข้อจำกัด

1. ต้องมีน้ำหนักเบา
2. ต้องใช้พื้นที่ด้านคอสะพานมาก เนื่องจากต้องสร้างสะพานจนเสร็จก่อน แล้วจึงเลื่อนออกไป

3. สะพานต้องมีลักษณะตรง และไม่กว้างมากนักไม่เกิน 40 เมตร

3. Election of Concret Girders With Cranes/Derrick วิธีนี้จะสร้างส่วนตอม่อให้เรียบร้อย ก่อนแล้วใช้เครนยกตัวสะพานซึ่งหล่อสำเร็จแล้วจากที่อื่นมาวาง มักใช้เมื่อสะพานมีน้ำหนักไม่มากนัก และใช้กับสะพานที่มีช่วงสั้นมากๆ มักใช้ประกอบกับวิธีอื่นที่พบเห็นกันมาก เช่น การสร้าง สะพานลอยคนข้าม

ข้อจำกัด

1. ต้องใช้พื้นที่ด้านล่างในการทำงาน
2. Span ไม่กว้างมากนัก

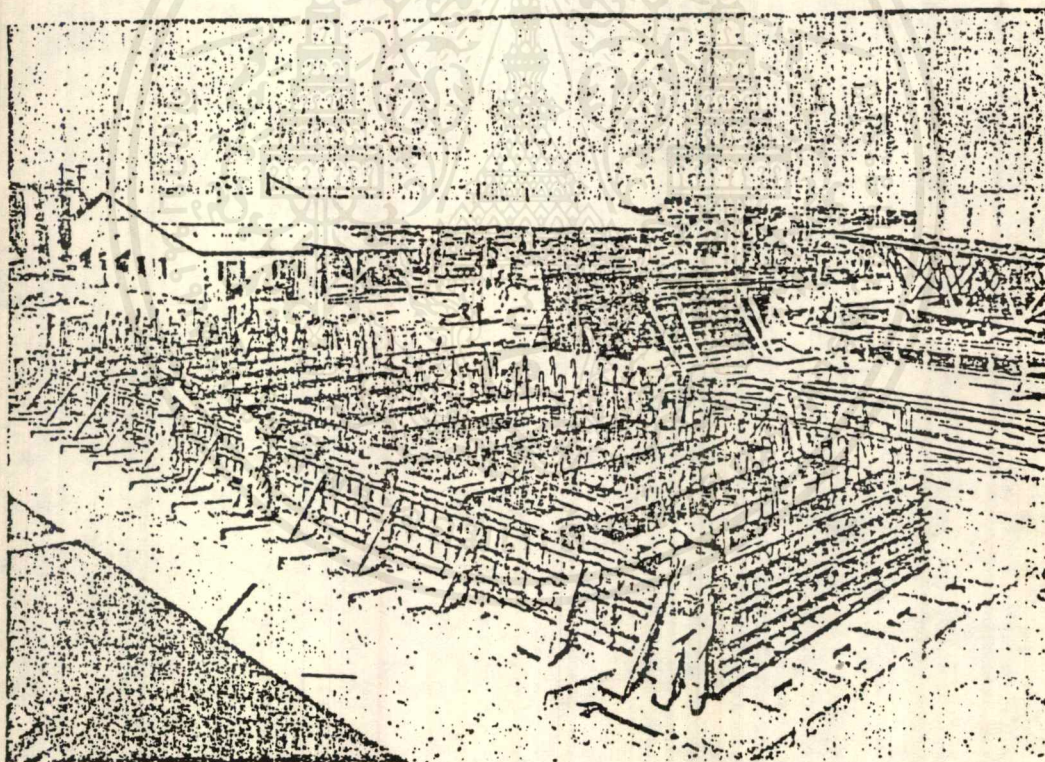
4. Cantiliver Method ใช้ในการก่อสร้างสะพานที่มีความยาวของ Span มากๆ ทำได้หลายวิธีเช่นการใช้เครนไต่ไปตาม Chord ของสะพานแล้วลำเลียงชิ้นส่วนต่อไปขึ้นไปประกอบด้านบน วิธีนี้จะเป็นการหล่อในที่หรือการสร้างในที่เลยไม่สามารถจะใช้ชิ้นส่วนหล่อสำเร็จได้ เนื่องจากจะ

มีน้ำหนักมาก และสังเกตได้อย่างหนึ่งว่าจะต้องมี Support ชั่วคราวช่วยในการรับน้ำหนักส่วนที่ยื่นออกไปจนกว่าชั้นส่วนนั้นจะสามารถใช้งานได้ สะพานที่ใช้วิธีการนี้มักเป็นสะพานซิง (Cable stayed Bridge) หรือ (Suspension Brige)

ขั้นตอนในการสร้าง Superstructure

สะพานที่ยกมาเป็นยกอย่างในการอธิบาย เป็นสะพานที่สร้างข้ามทะเลสาบ Maracaibo ที่ Venezuela ซึ่งมีความยาวทั้งสิ้น 8,678 เมตร และใช้วิธีการก่อสร้างหลายวิธี และน่าสนใจ

ขั้นที่ 1 การทำ Pile Cap เป็นส่วนที่ใช้ในการกระจายแรงจากตอม่อลงเสาเข็ม ตัว Pile Cap จะทำการผูกเหล็กและทำแบบหล่อบนฝั่งแล้วใช้ Floating Crane ยกแบบหล่อมาวางบนตำแหน่งที่ต้องการแล้วทำการหล่อ Pile Cap ดังรูป



รูปที่ 12 การผูกเหล็กและทำแบบหล่อ Pile Cap

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ขั้นที่ 2 การหล่อ Pier Pier จะเป็นส่วนที่ใช้ยกระดับสะพานและถ่ายแรงจาก Girder ลงสู่เสาเข็ม

การหล่อ Pier จะใช้แบบหล่อในที่แบบ Climbing Shutter คือแบบหล่อที่สามารถเลื่อนและสามารถปรับขนาดได้ในการทำงาน เพราะประหยัดกว่าและสามารถทำงานได้สะดวก (ในกรณีที่สูงมากต้องมีการทำค้ำยันหรือยึดโยงกันการเซด้วย)

ตัวแบบจะมีส่วนประกอบสำคัญ ดังนี้คือ

- Guiding lattice girder ใช้เป็นโครงสำหรับทำงานและไต่ขึ้นไปเป็นแบบหล่อด้านบน
- Screw jack ใช้สำหรับเลื่อน Guiding lattice girder
- Side shutter เป็นผนังของแบบ
- Anchor Bolts ใช้ปรับขนาดของแบบ

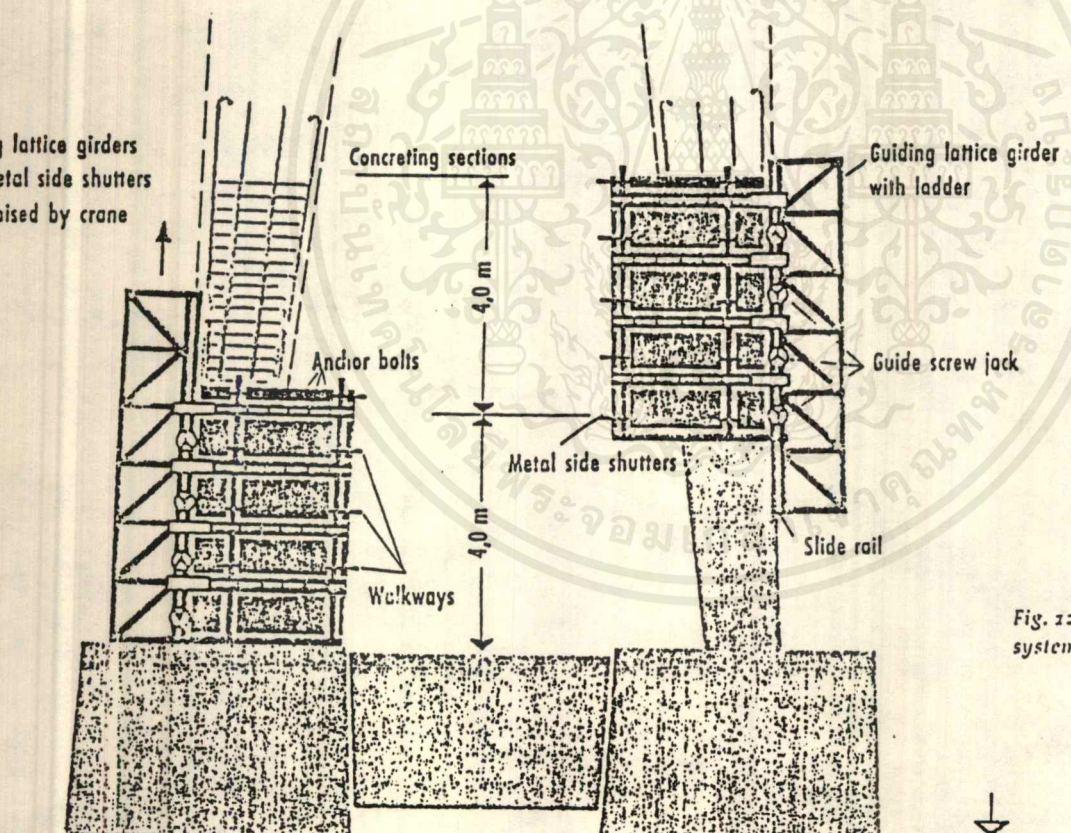


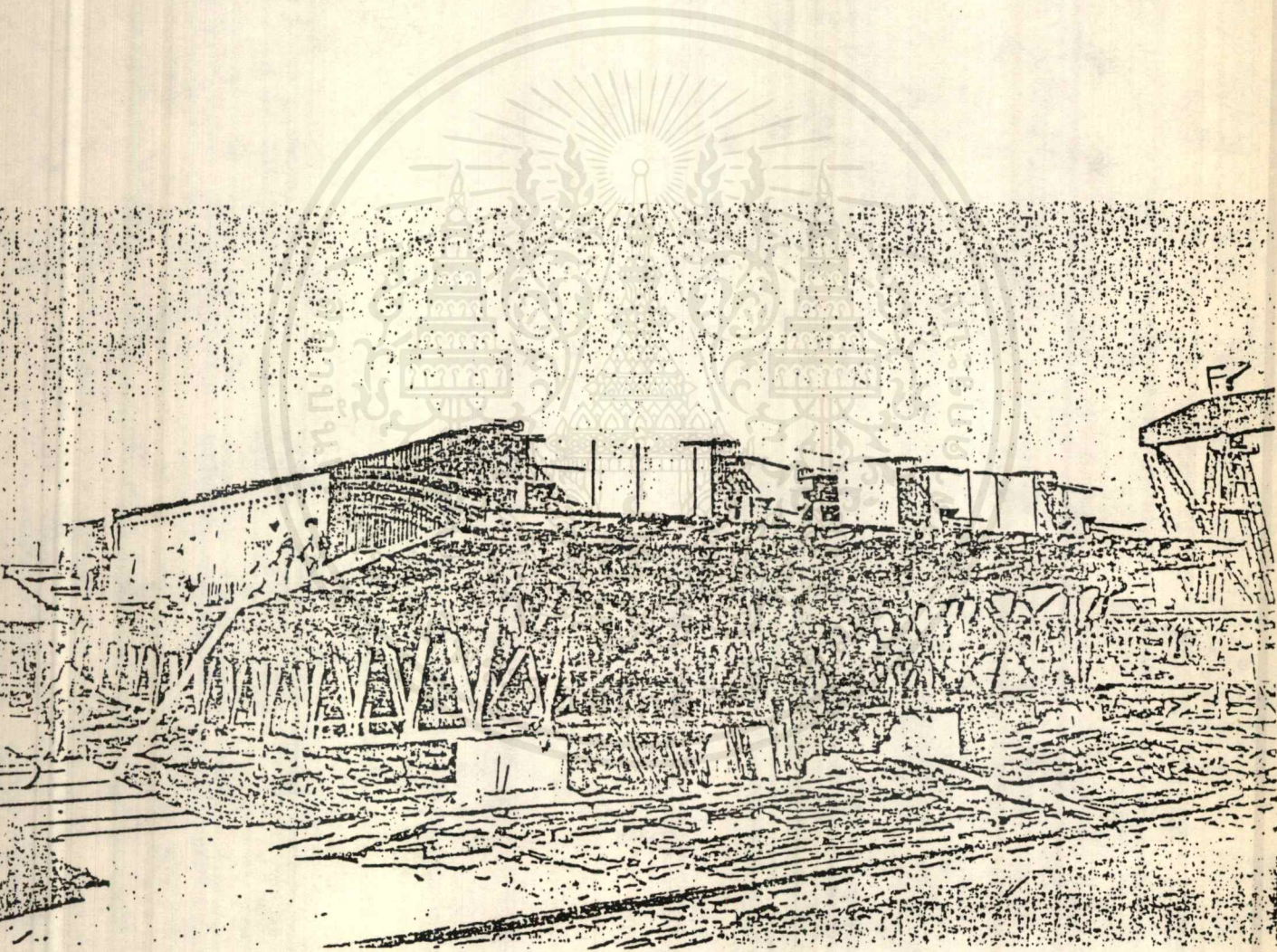
Fig. 120 Details of climbing shuttering system

รูปที่ 13 แบบหล่อ Pier

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ขั้นที่ 3 การทำ Pier cap Pier cap หรือกรณีที่เป็นสะพานขนาดเล็กจะเรียกว่า Crossing Beam เป็นส่วนที่วางบน Pier เพื่อรับแม่แคร่หลัก

การทำแบบหล่อ Crossing Beam นี้จะทำแบบบน Service Girder ผูกเหล็กให้เรียบร้อย แล้วยกไปวางบน Pier ที่สร้างเสร็จแล้วโดยใช้ Crane ยก ดังรูป แล้วทำการหล่อในที่สาเหตุที่ใช้การหล่อในที่เพราะต้องการใช้ชั้นส่วนมีน้ำหนักเบาเพื่อที่ Crane จะสามารถยกขึ้นไปวางได้ก่อนที่จะนำแบบไปวางจะมีการติดตั้ง Hydraulic Jack ไว้บน Pier เพื่อใช้ในการปรับให้ Crossing ได้ระดับ ดังรูป และต้องมีการยึดโยงให้แน่นหนาเพื่อกันการโคลงด้วย จากนั้นก็ทำการหล่อ เมื่อหล่อเสร็จแล้วก็จะทำการถอดแบบและถอด Service Girder ลงโดยใช้ Crane ช่วย ดังรูป



รูปที่ 14

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ขั้นที่ 4 ก็จะเป็นการติดตั้ง Girder

แม่แควร์หลักมีหลายแบบแล้วแต่การออกแบบ และการเลือกใช้ที่นิยมใช้ คือแบบตัวทีและแบบ Box Girder แบบตัวทีใช้ในงานทั่วๆ ไป และ แบบ Box Girder นิยมใช้ในงานทางด่วนและทางยกระดับ

การติดตั้ง Girder นี้จะใช้ Crane หรือ Launcher ช่วยในการยก Girder ขึ้นวางบน Crossing Beam หลังจากนั้นก็เป็นการทำผิวทางจราจรซึ่งจะไม่ขอกว่าในรายงานนี้



บทที่ 3

เทคนิคการก่อสร้างและขั้นตอนการก่อสร้าง

เทคนิคการก่อสร้าง

แนวคิดพื้นฐานของเทคนิคในการก่อสร้างของโครงการนี้คือ ก่อสร้างเป็นทางยกระดับบนเสาตอม่อสะพานเสาเดียวซึ่งอยู่บนเกาะกลางถนนวิภาวดี-รังสิต ในระหว่างการก่อสร้างจะพยายามมิให้ส่งผลกระทบต่อจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิต ถ้ามีก็ให้น้อยที่สุด จากแนวความคิดดังกล่าว บริษัท ฯ จึงได้กำหนดแผนงานและวิธีการก่อสร้างไว้เป็น 2 ภาค คือ

1. ภาคโครงสร้าง ส่วนล่าง ได้แก่ การตอกเสาเข็ม การหล่อฐานราก เสาตอม่อ สะพานและการประกอบคานขวางเหนือเสาตอม่อ งานก่อสร้างภาคนี้ จะดำเนินการบนเกาะกลางถนนวิภาวดี-รังสิตโดยกันรั้วรอบบริเวณเกาะกลางถนน ซึ่งมีพื้นที่กว้าง 11 เมตร เพื่อประโยชน์ในการจัดการจราจรระหว่างการก่อสร้างให้ติดขัดน้อยที่สุด เมื่อก่อสร้างตอม่อในช่วงที่กันรั้วแล้งเสร็จ ก็จะขยับรั้วออกไป เพื่อที่จะทำการก่อสร้างช่วงต่อไปจนกว่าจะแล้วเสร็จ

สำหรับการขนส่งวัสดุก่อสร้าง การเทคอนกรีต (ชนิดผสมเสร็จ) ที่จำเป็นจะต้องปิดกั้นการจราจรในช่องทางเดินรถบางช่องนั้น จะดำเนินการเฉพาะในช่วงเวลากลางคืน หลังเวลา 23.00 น. จนถึงเวลา 05.00 น. ของเช้าวันใหม่ ซึ่งเป็นช่วงที่การจราจรเบาบางมาก และการปิดกั้นการจราจรจะปิดเฉพาะในช่องทางด้านเป็นบางช่วงเท่านั้น สำหรับเส้นทางขนานยังคงใช้ได้ปกติ จะเห็นได้ว่า บริษัท ฯ ได้พยายามที่จะไม่ให้เกิดการก่อสร้างภาคสนามของโครงการ กระทั่งต่อสภาพการจราจรปกติ โดยที่บริษัท ฯ ได้จัดทำมาตรการป้องกันไว้อย่างเต็มที่ หลังจากที่ได้ศึกษาปัญหา การจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตมาโดยตลอด

การก่อสร้างเสาตอม่อสะพานบนเกาะกลางถนนจะทำเป็นเสาตอม่อเดี่ยวรูปตัว "Y" แล้ววางคาน ขวางคอนกรีตอัดแรงบนเสาตอม่อ เพื่อรองรับคานพื้นทางยกระดับส่วนเสาตอม่อสะพาน ช่วงคร่อมสะพานลอยเดิมจะก่อสร้างเป็นตอม่อสองเสาคร่อมสะพานลอยเดิม

เมื่อเสร็จสิ้น การก่อสร้างเสาตอม่อบนเกาะกลางถนนแล้ว จะปรับผิวดินจราจรคืนสู่สภาพเดิม และก่อสร้างกำแพงสูง 80 เซนติเมตร กันเกาะกลางด้วย เพื่อช่วยลดความรุนแรงของอุบัติเหตุ บนท้องถนนจากนั้น จึงรื้อรั้วออกจากบริเวณที่ก่อสร้างเพราะ การก่อสร้างขั้นต่อไป เป็นภาคโครงสร้าง ส่วนบนจะไม่มีกรรบกวนผิวจราจร ระดับราบอีก แผนงานก่อสร้างนี้ช่วย แก้ไขปัญหาการจราจรติดขัดบนถนนในระหว่างการก่อสร้างได้เป็นอย่างดี

2. ภาคโครงการสร้างส่วนบน งานก่อสร้างส่วนนี้จะไม่กระทบกระเทือน ต่อสภาพการจราจรปกติ แต่อย่างไร เพราะส่วนใหญ่ จะผลิตโครงสร้างสะพาน เป็นส่วนสำเร็จรูปในโรงงาน กล่าวคือ

บริษัท ฯ ได้จัดหาที่ดิน 2 แปลงละ 40 ไร่ โดยแปลงแรกอยู่ห่างจากถนนวิภาวดี-รังสิตประมาณ 500 เมตร จากหน้าการปิโตรเลียมแห่งประเทศไทย บนที่ดินแปลงนี้ บริษัท ฯ ได้ก่อสร้างเป็นอาคารควบคุมการก่อสร้าง และโรงงานผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสะพานสำเร็จรูป เช่น คานขวางเหนือตอม่อคานพื้นสะพานคอนกรีตอัดแรง รูปตัว "T" เพื่อนำไปวางเรียงบนเสาตอม่อ และประกอบกันเป็นพื้นถนนของทางยกระดับพร้อม ทั้งยังหล่อโครงสร้างอื่น ๆ ที่จะนำไป ใช้ในงานก่อสร้างของโครงการ

ส่วนที่ดินแปลงที่ 2 อยู่ริมถนนวิภาวดี-รังสิต ที่ กม.12+300 ด้านตะวันตก ที่ดินแปลงนี้ใช้เป็นที่เตรียมเหล็กเสริมโครงสร้างสะพานสำเร็จรูปที่เก็บเครื่องจักรและอาคารที่พักของ พนักงานและคนงาน

นอกจากนี้บริษัท ฯ จะก่อสร้างทางลาดเชื่อมกับทางยกระดับแห่งแรกที่บริเวณ หน้าสำนักงานการปิโตรเลียมแห่งประเทศไทย ทางลาดชั้นแห่งนี้ นอกจากจะเป็นสิ่งก่อสร้างตามแบบแล้วบริษัท ฯ จะใช้เป็นทางขนส่งชิ้นส่วนโครงสร้าง สะพานสำเร็จรูปที่ผลิตจากโรงงานมาทางถนนกำแพงเพชร 3 ผ่านทางลาดแห่งนี้ ขึ้นไปยังทางยกระดับโดยใช้โครงเหล็กพิเศษ (Launching Truss) เป็นตัวจับยกคานพื้นสะพานคอนกรีตสำเร็จรูปที่ขนส่งมา จากโรงงานมาวาง และจัดเรียงเหนือคานขวาง เป็นตัวถนนของทางยกระดับจนเริ่มพื้นที่ แล้วจึงเคลื่อนโครงเหล็กพิเศษไปข้างหน้า เพื่อทำการ วางคานพื้นสะพานบนตอม่อช่วงต่อไป ดำเนินการเช่นเดียวกันนี้ต่อไปจนเสร็จ

สำหรับโครงเหล็กพิเศษนี้ สามารถเคลื่อนที่ไปข้างหน้า ถอยหลังเคลื่อนที่ไปด้านซ้าย และด้านขวา ได้โดยที่ขาของโครงเหล็กวางอยู่บนฐานที่ประกอบติดต่อกับคานขวางบนหลังโครงเหล็ก พิเศษ มีชุดรถกลเคลื่อนไปมาได้

หลังจากที่ วางคานคอนกรีตอัดแรง เป็นพื้นสะพานเรียบร้อยแล้ว ก็จะเทคอนกรีตทับหน้าแล้วก่อสร้างราวสะพาน แบบ "New Jersey Barrier" จากนั้นดำเนินการติดตั้งสาธารณูปโภคต่าง ๆ ที่จำเป็น การก่อสร้างภาคโครงสร้างส่วนบนนี้จะ ดำเนินการอยู่เสาตอม่อสะพานที่ก่อสร้างเสร็จแล้ว โดยไม่กระทบกระเทือนต่อสภาพการจราจรระดับราบเลย

ขั้นตอนการก่อสร้าง

1. การเตรียมสถานที่เพื่อเปิดพื้นที่บริเวณการก่อสร้างและสำรวจดิน และแนวจราจร

- 1.1 นำกรวยจราจรกัน เพื่อทาบเกาะกลางถนนและย้ายเสาไฟถนน มาติดตั้งตรง เกาะกลางระหว่างทางด่วนและทางขนานบนกำแพงกันถนน
- 1.2 วางแนวรั้วพร้อมติดตั้งกันของเขรการก่อสร้างและไฟกระพริบเตือน
- 1.3 ย้ายเกาะกลางถนน รื้อต้นไม้, พุ่มไม้ พุตบาท และย้ายเสาไฟ
- 1.4 ตีเส้นจราจรใหม่ เลนเก่ามี 3 เลน ๆละ 3.5 เมตร ลดลงเหลือ 3 เมตร

2. งานฐานราก

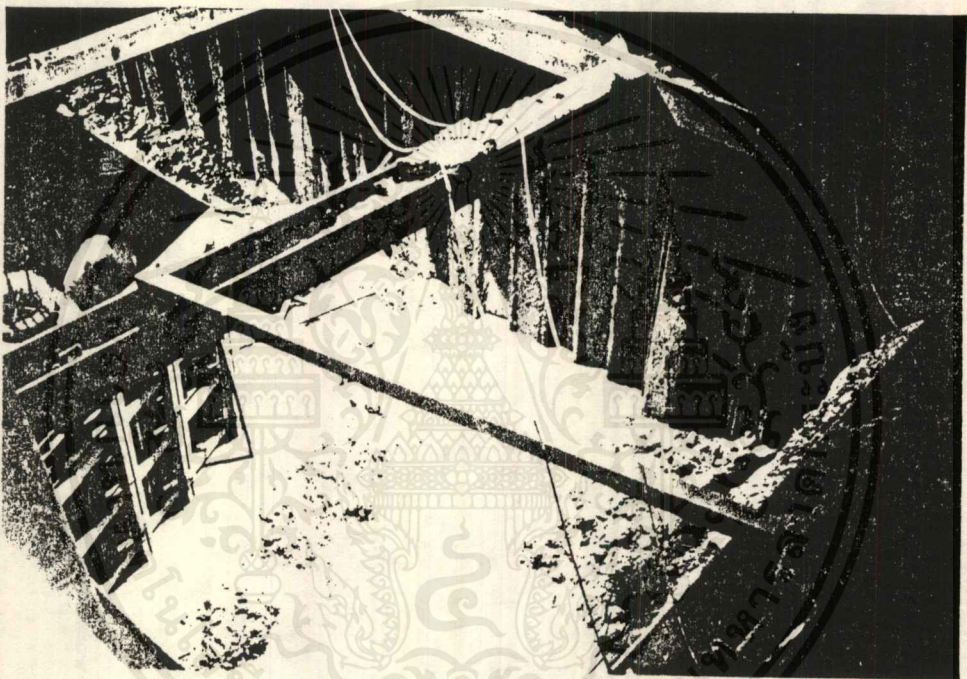
- 2.1 ทำ SOIL INVESTIGATION ลึก 50 เมตร ทุกๆ PIER หรือระยะทุกตอม่อ 30 เมตร โดยบริษัท STS ENGINEERING CONSULTANT CO,LTA
- 2.2 ทำ PILE LOAD TEST เพื่อเลือกชนิดของเข็มโดยใช้เสาเข็ม SPUN เส้นผ่าศูนย์กลาง 800 มิลลิเมตร หนา 12.5 เซนติเมตร DESIGN LOAD 250 ตันต่อตัน โดย CRATERIA 17 มิลลิเมตร/การตอก 1 ครั้ง (เฉลี่ย 3 เมตรสุดท้าย) ใช้ตุ้มน้ำหนัก 12.5 ตัน ยกสูง 1.20 เมตร MPAC, MCONเป็นผู้ผลิตและผู้ตอก
- 2.3 การตอกเสาเข็ม
 - ช่วงคร่อมสะพานลอยใช้เสาเข็มเหล็ก (TUBULAR STEEL PILE) เส้นผ่าศูนย์กลาง 800 มิลลิเมตร ยาว 16 เมตร 3 ตัน ตอกลึก 48 เมตร หนา 14 มิลลิเมตร
 - ช่วงถนนธรรมดา ใช้เสาเข็ม เหล็กคอนกรีตเสริมเหล็กเส้นผ่าศูนย์กลาง 800 มิลลิเมตร ยาว 15 เมตร และ 14 เมตร ตอกลึกตันละประมาณ 29 เมตร โดยตอกเสายาว 14 เมตรก่อนใช้รถเครนรุ่น D508 ใช้ Hydraulic ต้ม 12.5 ตันและยกสูง 1.20 เมตร เพราะ เจียบ ไม่สะท้อนกระทบ การจราจร และการยกต้ม แนนอนควบคุมการทำงานได้ง่ายสะดวกตอกลึก ประมาณ 24-28 เมตร ตามผู้ออกแบบและข้อมูลดิน ตอกส่งลงไปจากผิวถนนประมาณ 2 เมตร การตรวจสอบ ดิ่งโดยใช้เชือก กับลูกดิ่ง



รูปที่ 15 การตอกเสาเข็ม SPUN

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.4 ตอก SHEET PILES และติดตั้งค้ำยันเพื่อกันดินถล่มโดยใช้ SHEET PILE ยาว 8 เมตร



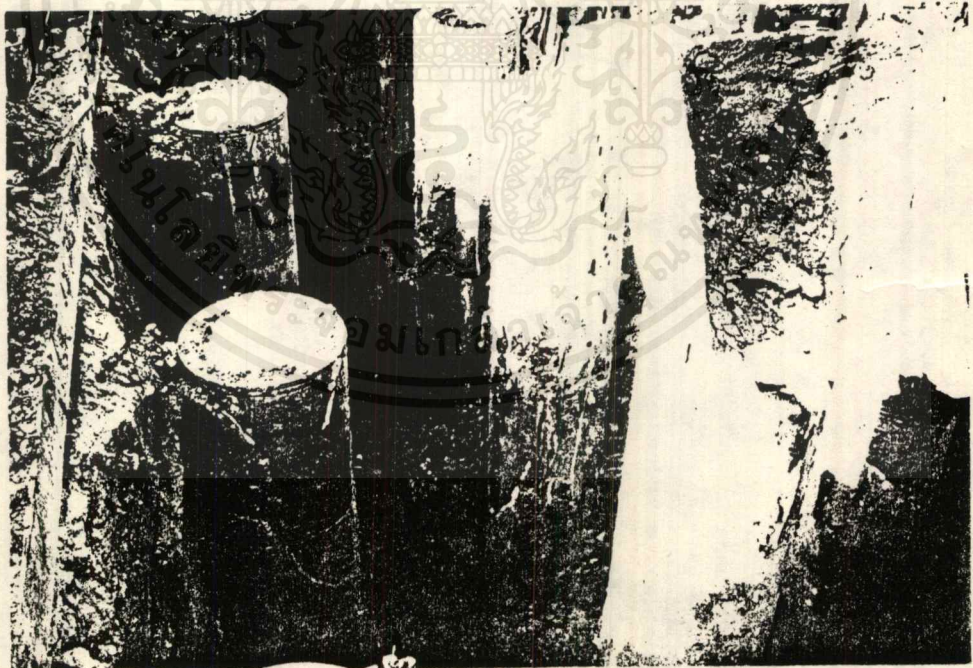
รูปที่ 16 ตอก SHEET PILES และติดตั้งค้ำยัน

2.5 ขุดดินภายในหลุมบริเวณเสาเข็มออกโดยใช้รถตัก ขุดดินลึกลงไปประมาณ 3 เมตร แล้วปรับหน้าดินให้เรียบได้ระดับ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



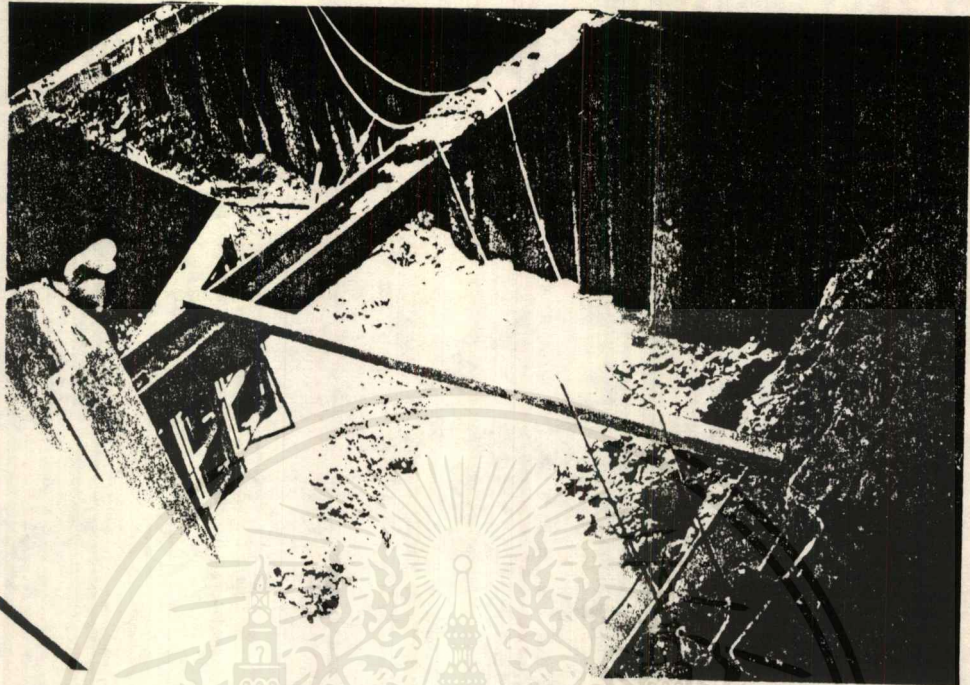
รูปที่ 17 ก.
ชุดดินภายในหลุมบริเวณเสาเข็มออกโดยใช้รถตัก



รูปที่ 17 ข.

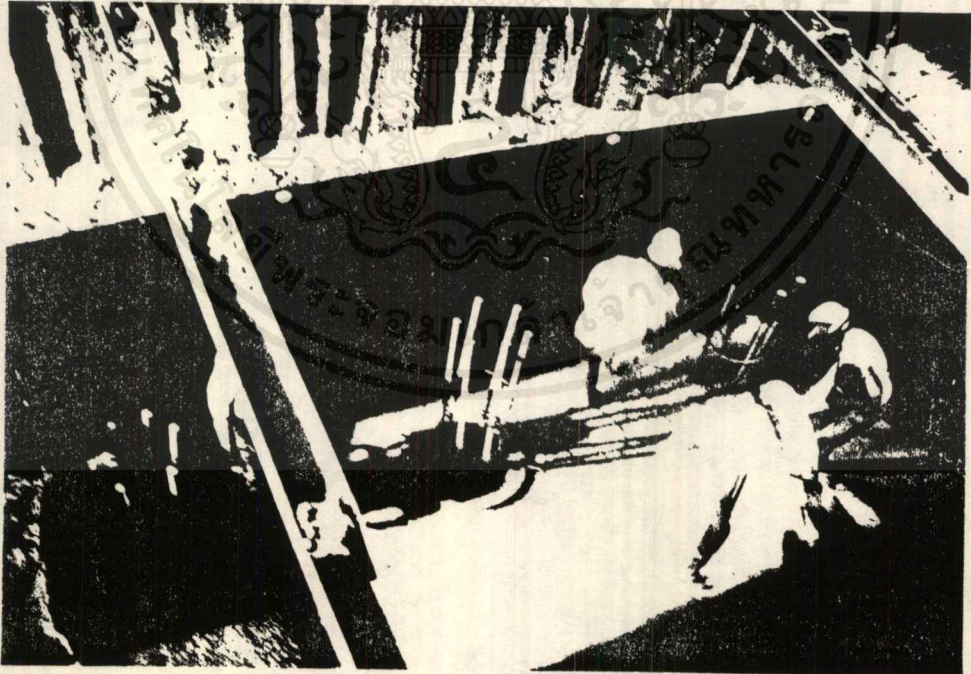
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.6 เเท Lean Concrete และตัดเสาสีม



รูปที่ 18 ก.

เเท LEAN CONCRETE และตัดเสาสีม

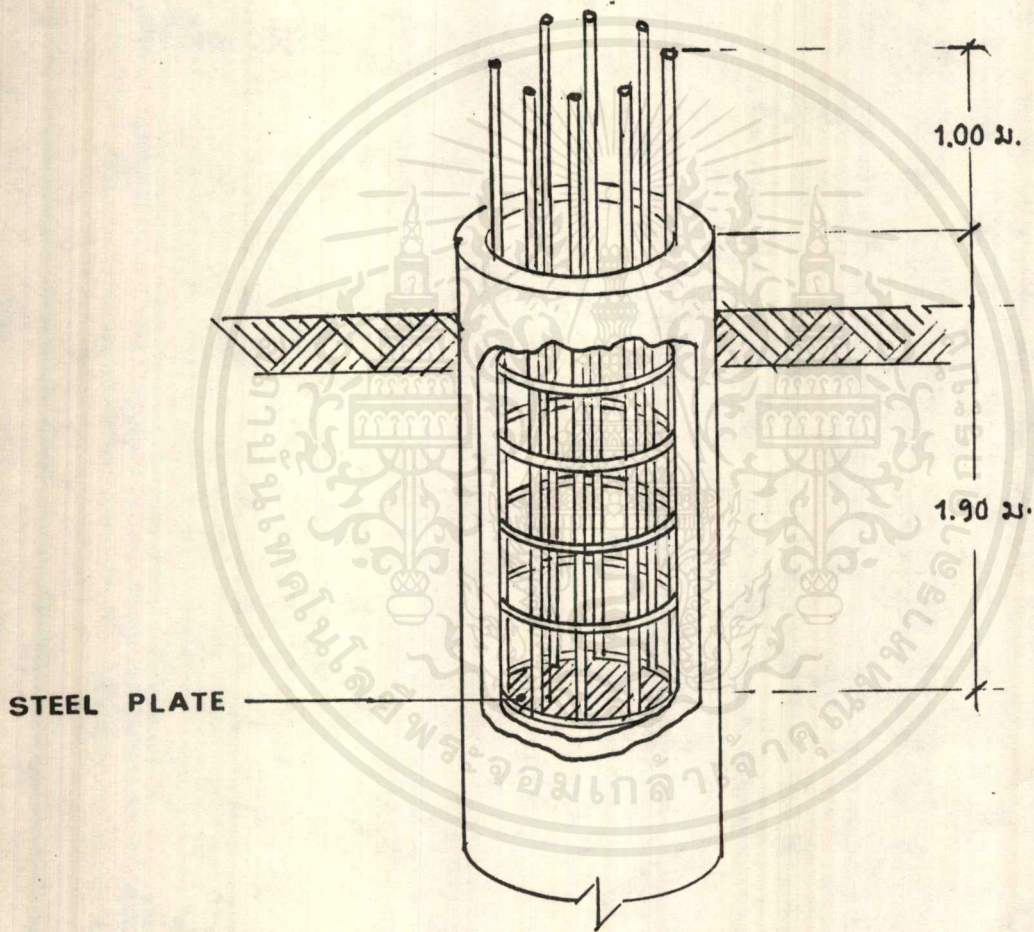


รูปที่ 18 ข.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

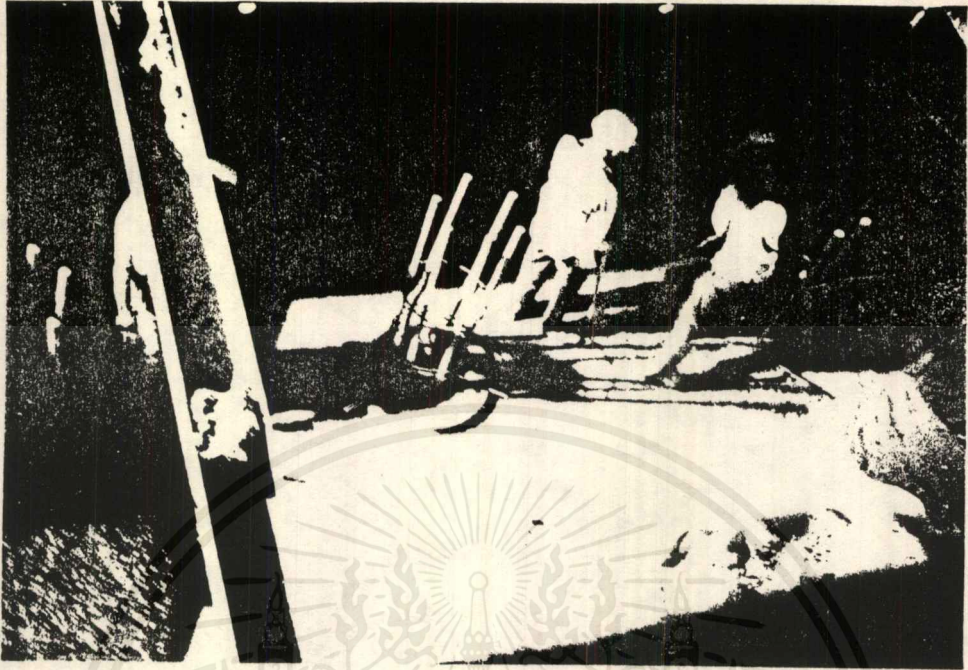
2.7 เทคนิคการติดตั้งภายในรูเสาเข็ม(PILE PLUG)โดยตัดเสาเข็มและให้เสาเข็ม โพล์เหนือ Lean Concrete 8 เซนติเมตร ใส่แผ่นเหล็กวางกลมลงไปใรูเสาเข็มลึก 1.90 เมตร และใส่เหล็กเสริมยื่นลงไปลึกถึงแผ่นเหล็กยาว 1.90 เมตร และให้โพล์ยาวเหนือเสาเข็ม 1 เมตร

การทำ PILE PLUG มีหน้าที่รับถ่ายน้ำหนัก จากตอม่อลงสู่เสาเข็มอย่างสมบูรณ์และทำหน้าที่รับโมเมนต์ และทำหน้าที่รับโมเมนต์ตัดเนื่องจากแรงในแนวนอนของ Superstructure

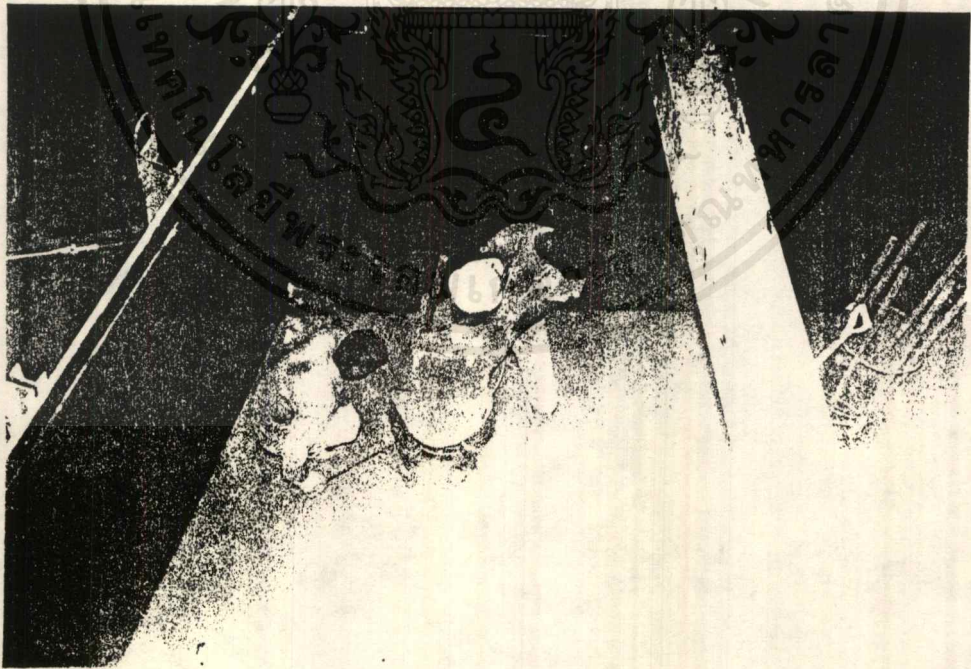


รูปที่ 19

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 20 ก.
 เเทคองกริตอุดภายในเสาเข็ม



รูปที่ 20 ข.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.8 ติดตั้งไม้แบบเหล็กเสริมและเทคอนกรีตหล่อ PILECAP โดย PILECAP ยาว 8.50 เมตร CONCRETE ใช้ของ CPAC โดยใช้รถ PUMP เหล็กเสริมของ BABICH ตัด, ตัด, ประกอบ, ชนส่งและติดตั้ง จาก YARD II

การที่จะถอดไม้แบบเหล็กจะถอด เมื่อกำลังคอนกรีตได้ 80 % ของที่ได้ออกแบบคำนวณไว้แล้วซึ่งใช้เวลาประมาณ 24-36 ชั่วโมง



รูปที่ 21 เทคอนกรีตหล่อ PILECAP

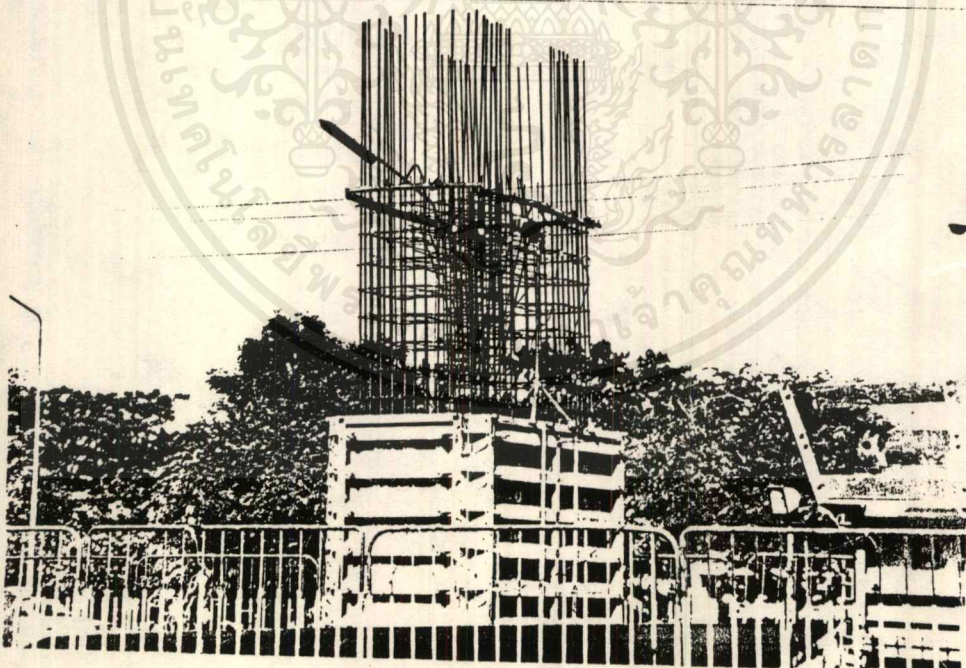
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. งานหล่อเสารูปตัว 'Y'

- 3.1 ติดตั้งไม้แบบเหล็กและเหล็กเสริมแล้วเทคอนกรีตเสาส่วนที่ 1 ไม้แบบใช้เหล็กชั้น ใหญ่ ใช้น้ำอัดและสกรูเป็นตัวยึดเมื่อ
- พื้นที่การทำงาน เพราะไม่มีค้ำยันกีดขวาง
 - สะดวกในการประกอบติดตั้ง และถอดแบบ
 - ผิวงานคอนกรีตจะเรียบสวย (ทางสถาปัตยกรรม)

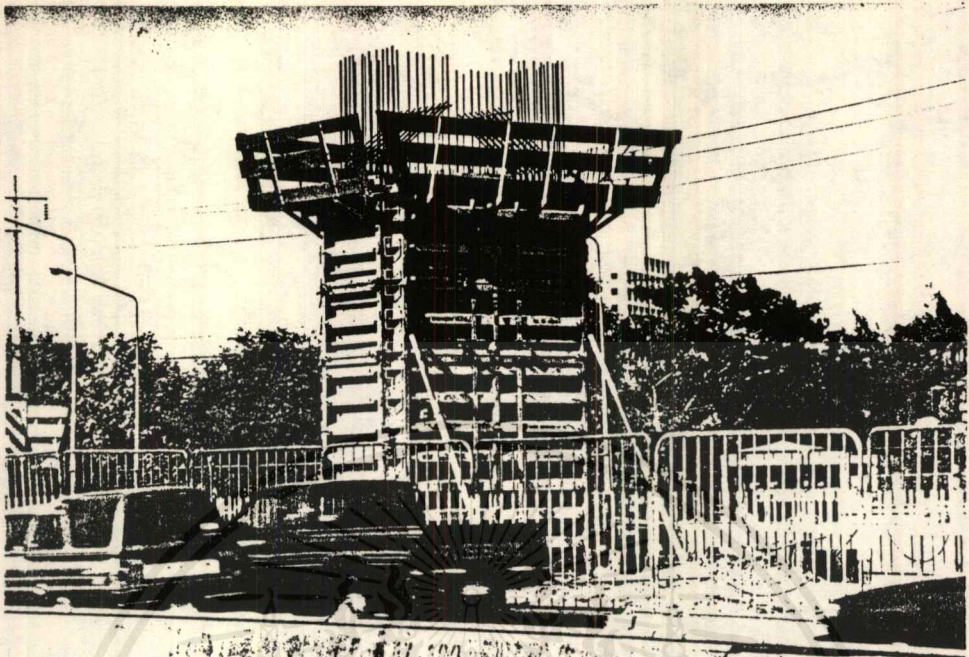
และที่ผิวไม้แบบเหล็กจะใช้น้ำยาพ่นเคลือบ ด้วยเพื่อให้ถอดแบบง่ายและเป็นน้ำยาพ่นคอนกรีตด้วย ส่วนคอนกรีตที่ใช้เป็นคอนกรีต High Strenth

- 3.2 ย้ายไม้แบบเหล็กเสาส่วนที่ 1 ออก
- 3.3 ติดตั้งค้ำยันเสาส่วนที่ 1 ค้ำยันจะถ่ายแรงมาที่ PILECAP และ เททรายกลบ หลุม ต่อ-มือและทำการบดอัดด้วย
- 3.4 ถอน SHEET PILES ออก
- 3.5 ติดตั้งค้ำยันเสาส่วนที่ 2 และตัวปรับระดับด้วย

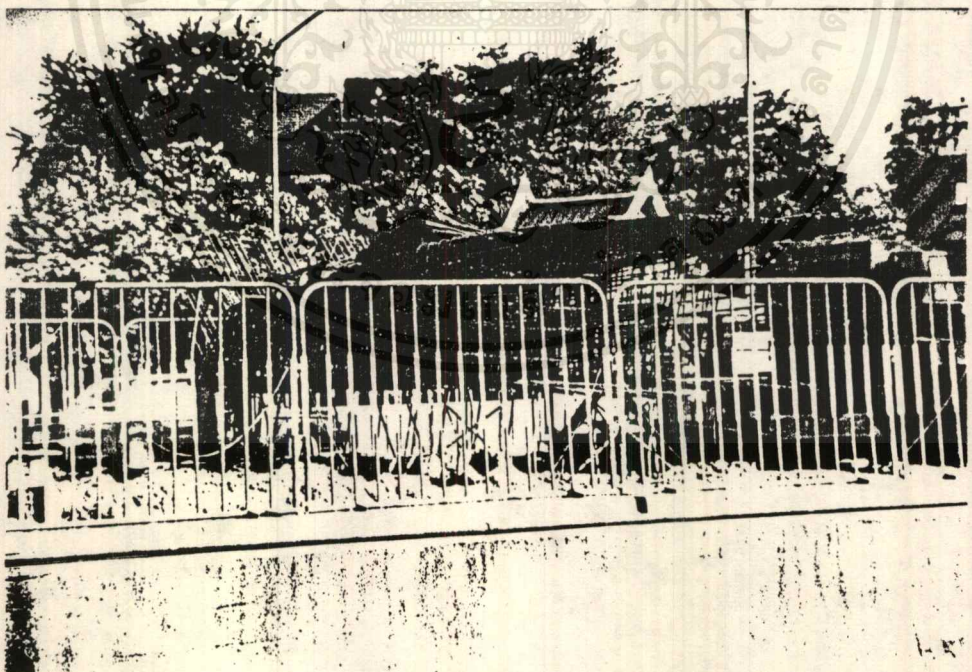


รูปที่ 22 ก.

ติดตั้งไม้แบบเหล็ก และเหล็กเสริม แล้วเทคอนกรีตส่วนที่ 1

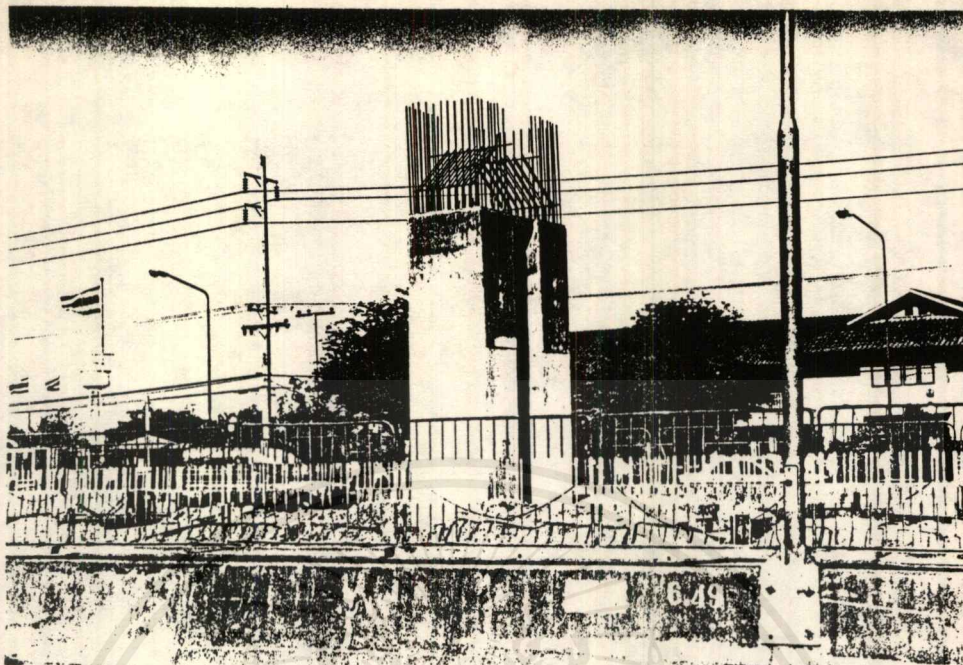


รูปที่ 22 ข.



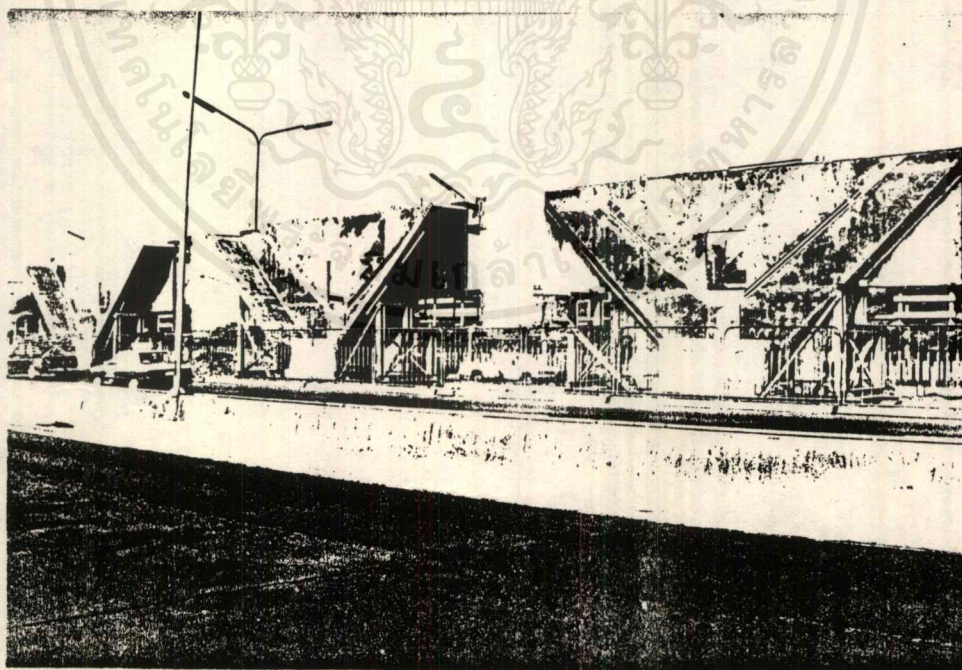
รูปที่ 23 เหล็กเสริมเสาตอม่อ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



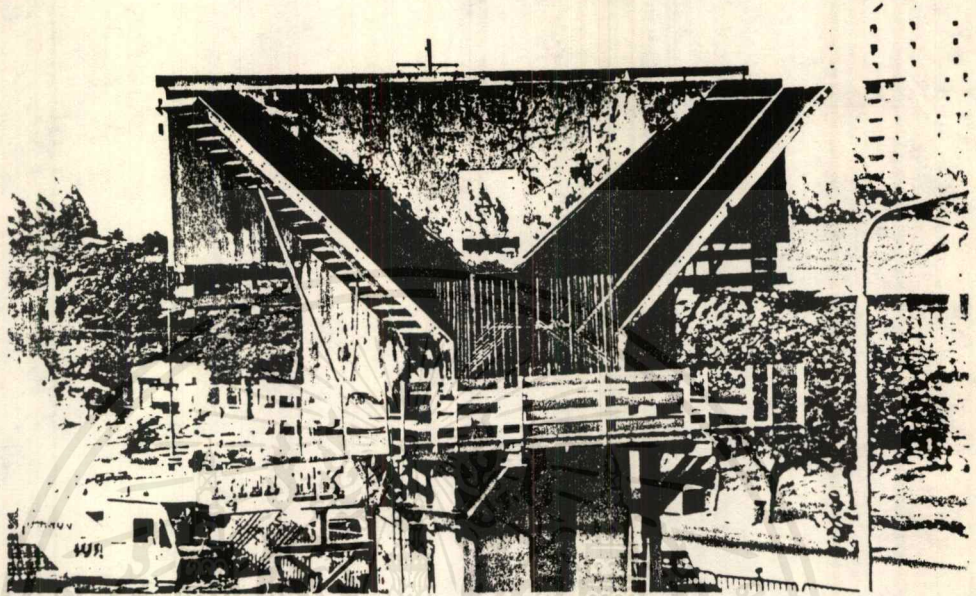
รูปที่ 24 เสาตอม่อคอนกรีตเสริมเหล็ก

- 3.6 ติดตั้งไม้แบบเหล็กเสาส่วนตัว V และติดตั้งเหล็กเสริมส่วนตัว V
- 3.7 เทคอนกรีตส่วนตัว V
- 3.8 ย้ายไม้แบบเหล็กเสาส่วนตัว V ออก



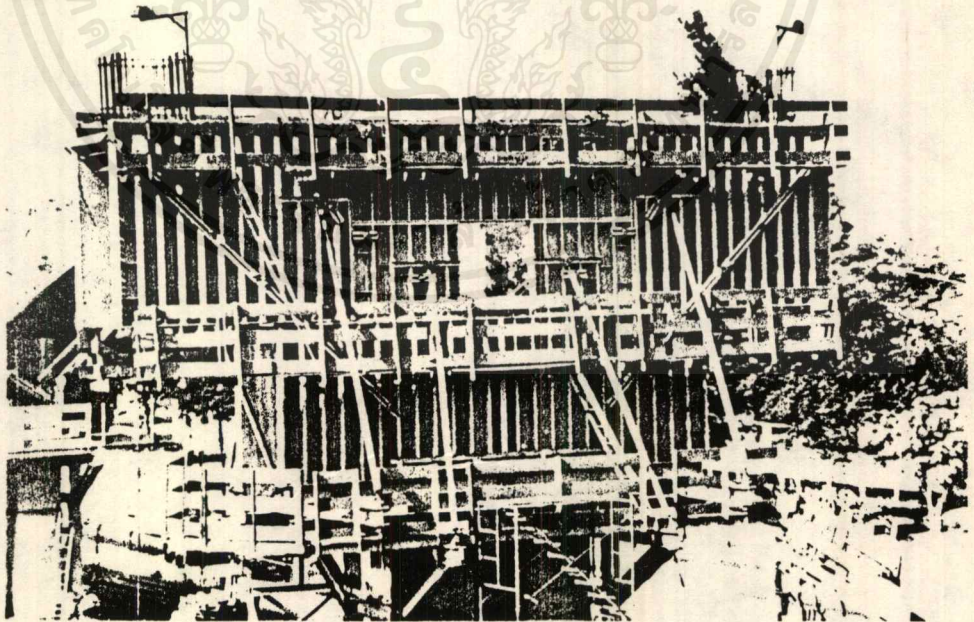
รูปที่ 25 ไม้แบบเหล็กส่วนตัว "V"

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



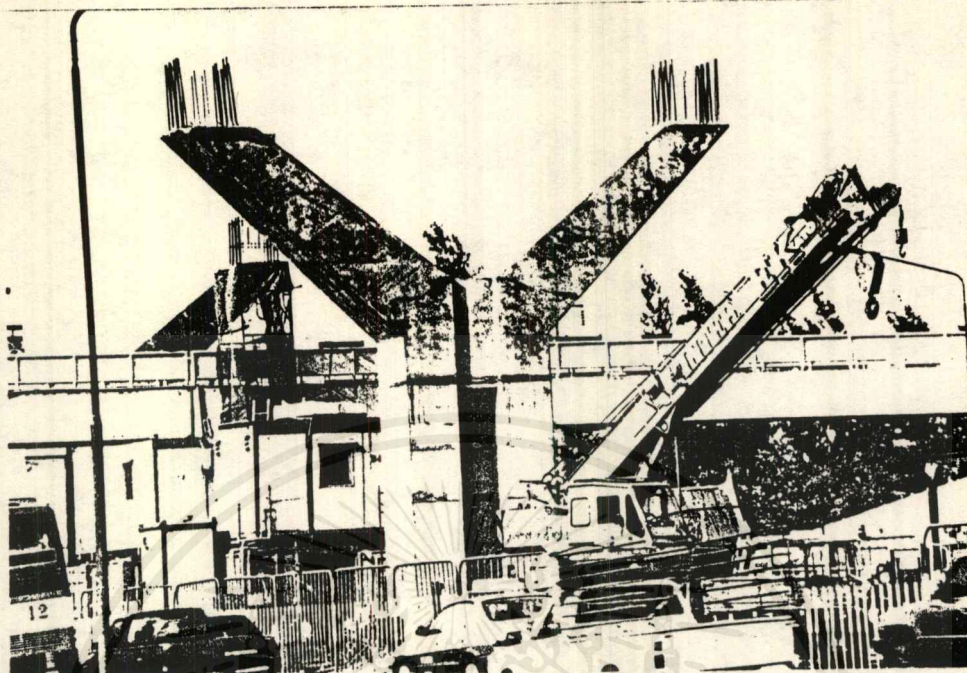
รูปที่ 26 ก.

ติดตั้งไม้แบบเหล็กเสาส่วนตัว V และติดตั้งเหล็กเสริมตัว V



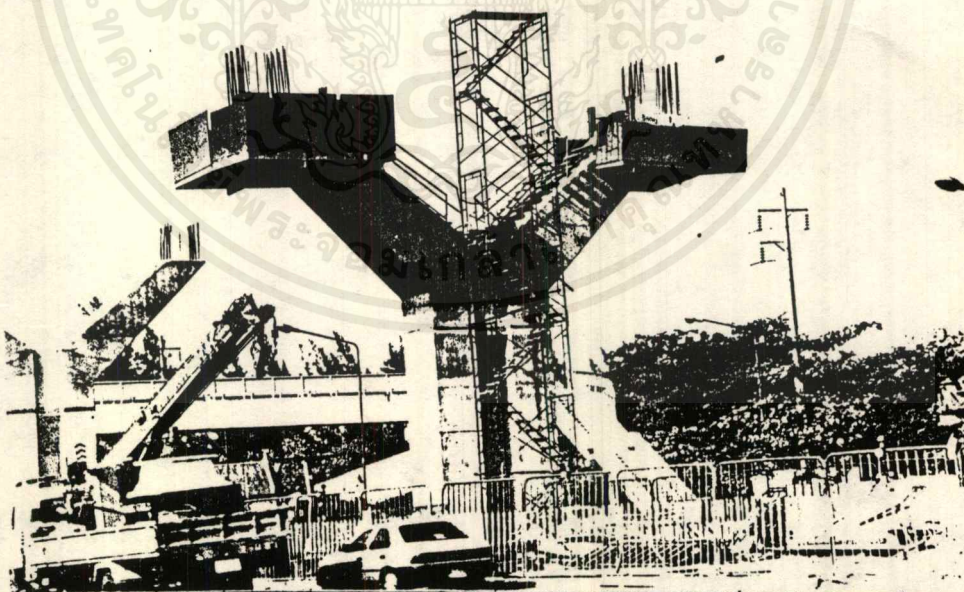
รูปที่ 26 ข.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 27 เสาคอมม่อ รูปตัว "Y"

3.9 ติดตั้งบันไดและนั่งร้าน สำหรับทำงานติดตั้ง CROSSBEAM



รูปที่ 28 ติดตั้งบันได และนั่งร้าน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

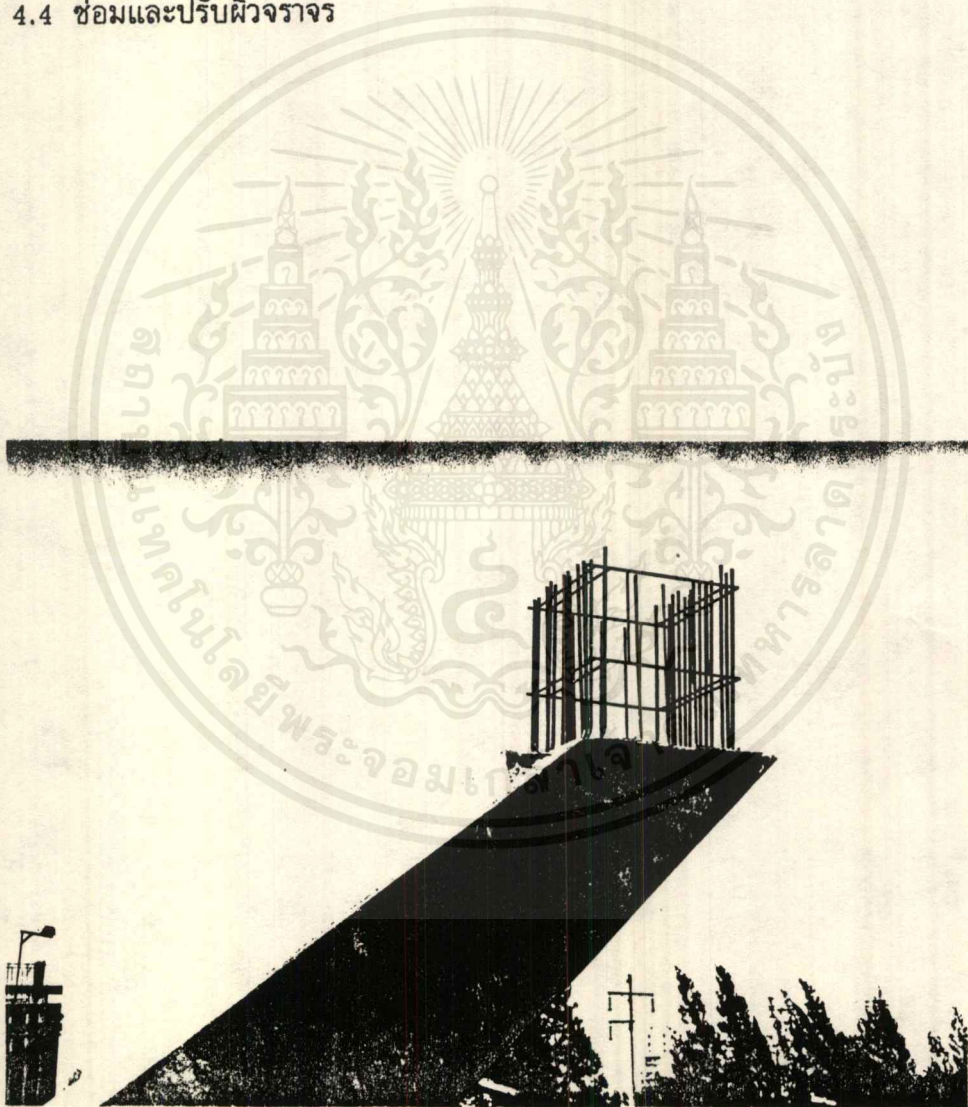
4. งานวางคานขวาง (CROSSBEAM)

4.1 รถบรรทุกขนคานขวาง สำเร็จรูป จากโรงงานหลังสวนจตุจักรมา ถนนวิภาวดี แล้วใช้รถเครนขนาด 400 ตัน ซึ่งเป็นรถเครนที่ใหญ่ที่สุดในเอเชียตะวันออกเฉียงใต้ ยกคานขวางขึ้น วางบนเสารูปตัว Y แล้วเทคอนกรีตในรู BLOCKOUT ซึ่งใช้คอนกรีตประมาณข้างละ 2.5 คิวโดย ออกแบบให้เป็น FRAME แล้วคานขวางตัวนี้จะทำการดึงเหล็กอัดแรงเป็น POST TENSION

4.2 เทคอนกรีตส่วน WEB แล้วดึงลวดอัดแรง

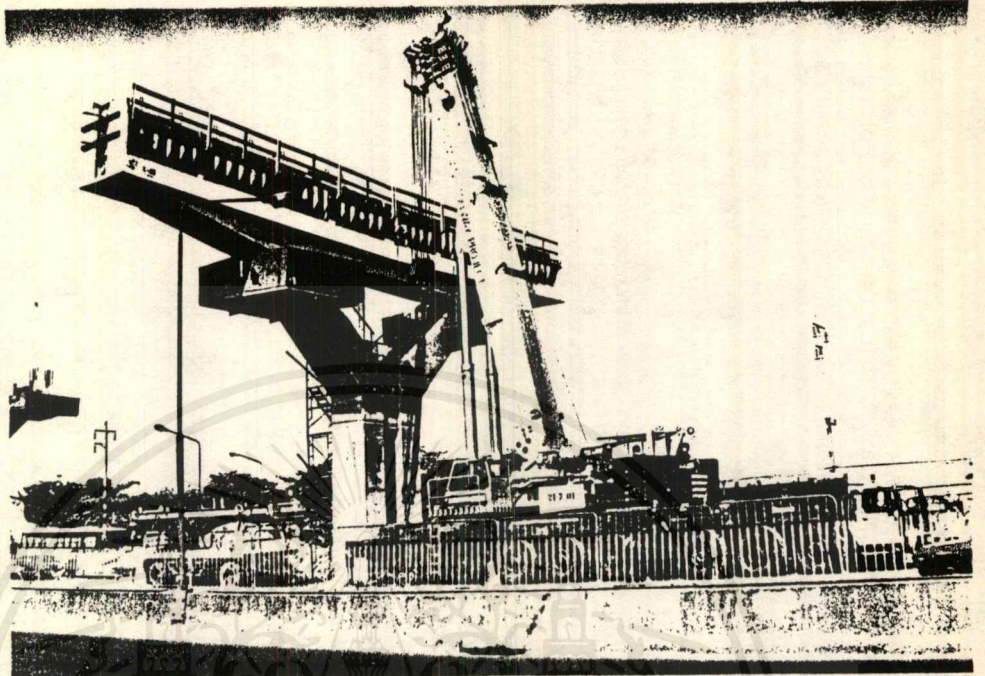
4.3 นำรั้วคอนกรีตเสริมเหล็กสำเร็จรูปจากโรงงานหลังสวนจตุจักรมาติดตั้งเพื่อลดอันตรายและความเสียหายกับเสาตอม่อตัว Y เนื่องมาจากอุบัติเหตุจากรถมาชน

4.4 ซ่อมและปรับผิวจราจร

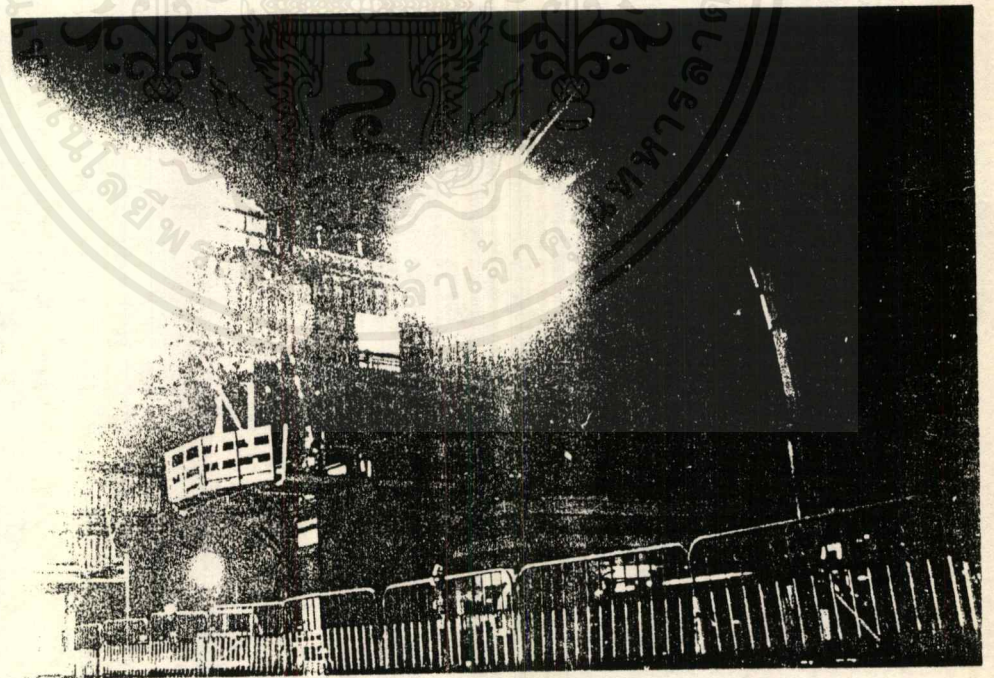


รูปที่ 29 เหล็กเสริมสำหรับเทรู BLOCKOUT

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

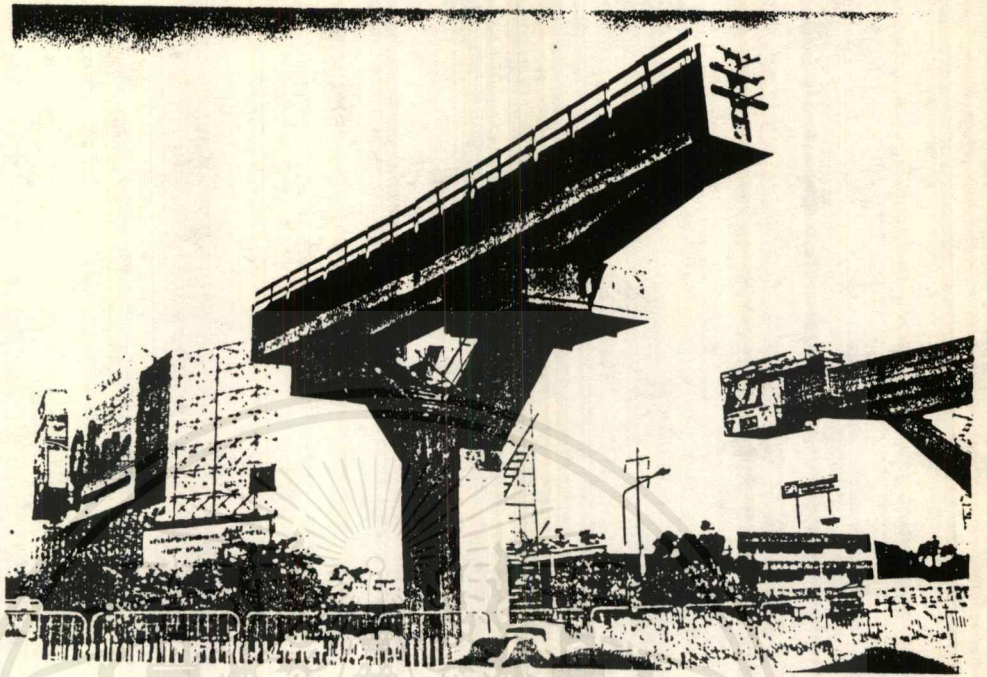


รูปที่ 30 รถเครนยกคานขวางขึ้นวางบนเสารูปตัว Y

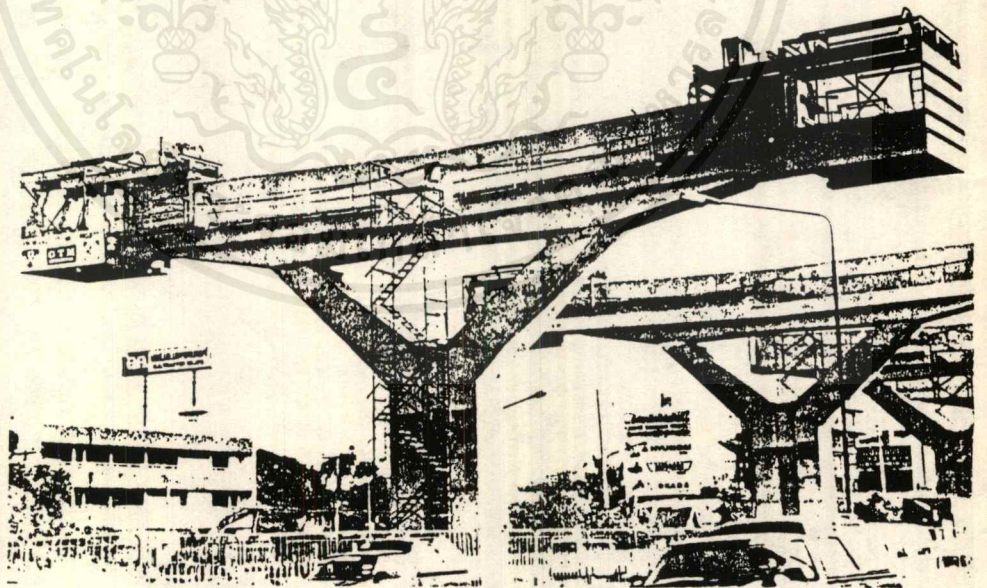


รูปที่ 31 ก. เทคอนกรีตส่วน WEB

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 31 ข.



รูปที่ 32 PLATFORM สำหรับดึงลวด POST TENSION

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

5. งานวางคานพื้นรูปตัว T (T GIRDER) มี 2 วิธี

วิธีที่ 1

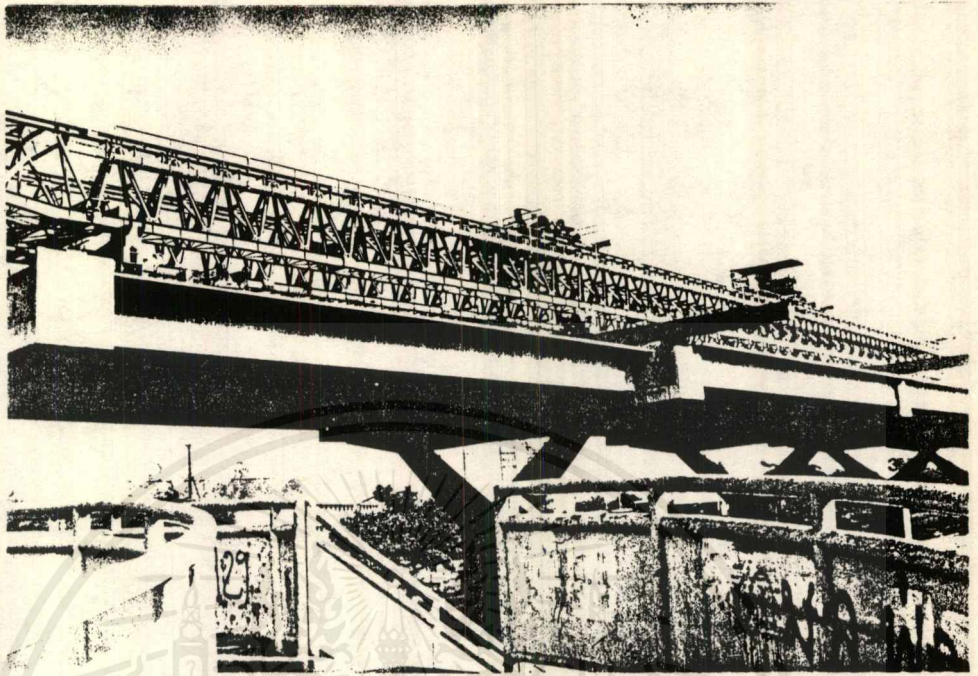
ต้องปิดการจราจรบนถนนวิภาวดี

1. ติดตั้ง Support และ Locker และรางวิ่งของ LAUNCHER
2. ติดตั้งและประกอบตัว LAUNCHER BEAM
3. รถบรรทุกขน T GIRDERหนักประมาณ 55 ตัน
ซึ่งหล่อสำเร็จรูปมาแล้วจากโรงงานสวนจตุจักรโดยออกแบบให้
เป็น PRE TENSION มายังใต้ LAUNCHER BEAM
4. LAUNCHER BEAM ยก T GIRDER มาวางบน CROSSBEAM
โดยใช้

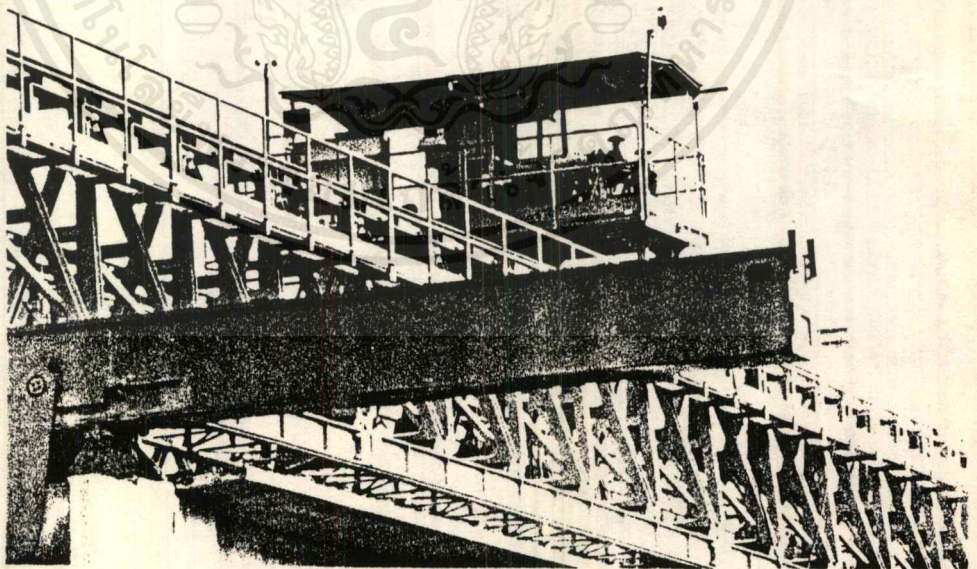
ลิ่มไม้ยึดไว้ วางจนครบผิวการจราจรประมาณ 10 ตัว

หมายเหตุ

- T GIRDER หล่อสำเร็จรูปจากโรงงานออกแบบอัดแรงให้เป็น PRE TENSION ปีกคานกว้าง 2.5 เมตร ยาวประมาณ 55 ตัน
- T GIRDER วางบน CROSS BEAM
โดยมีแผ่นยางรองเป็นตัวถ่ายแรงจาก
T GIRDER ให้ลง CROSSBEAM อย่างสมบูรณ์

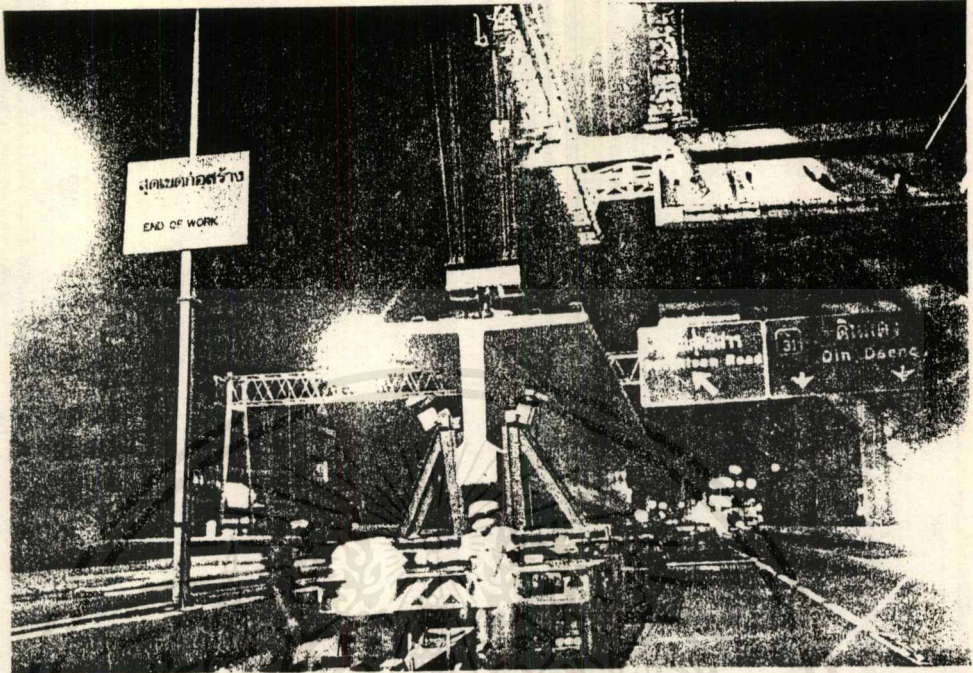


รูปที่ 33 ก.
LAUNCHER BEAM

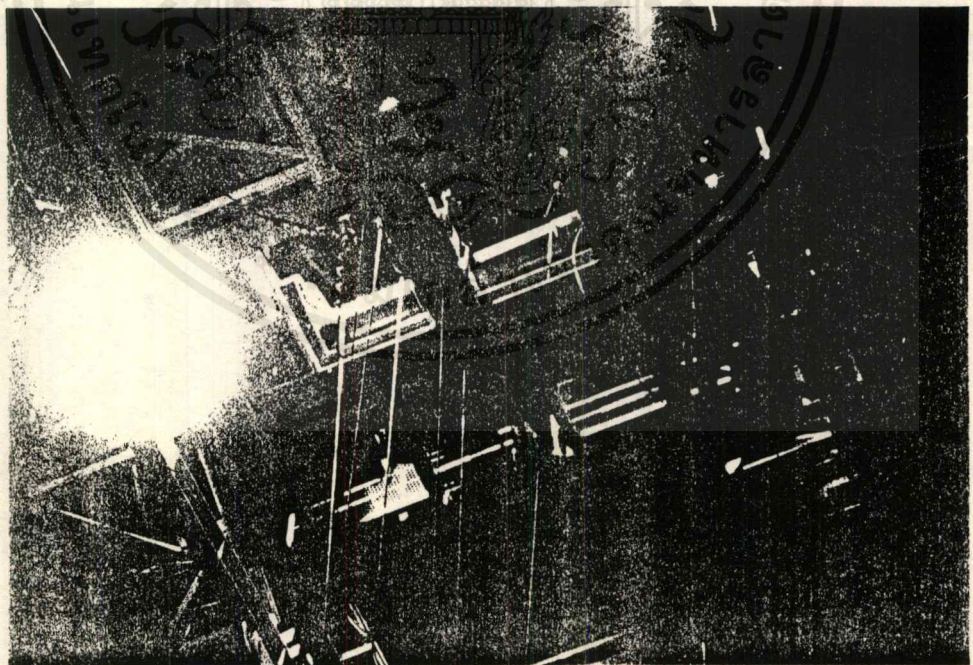


รูปที่ 33 ข.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

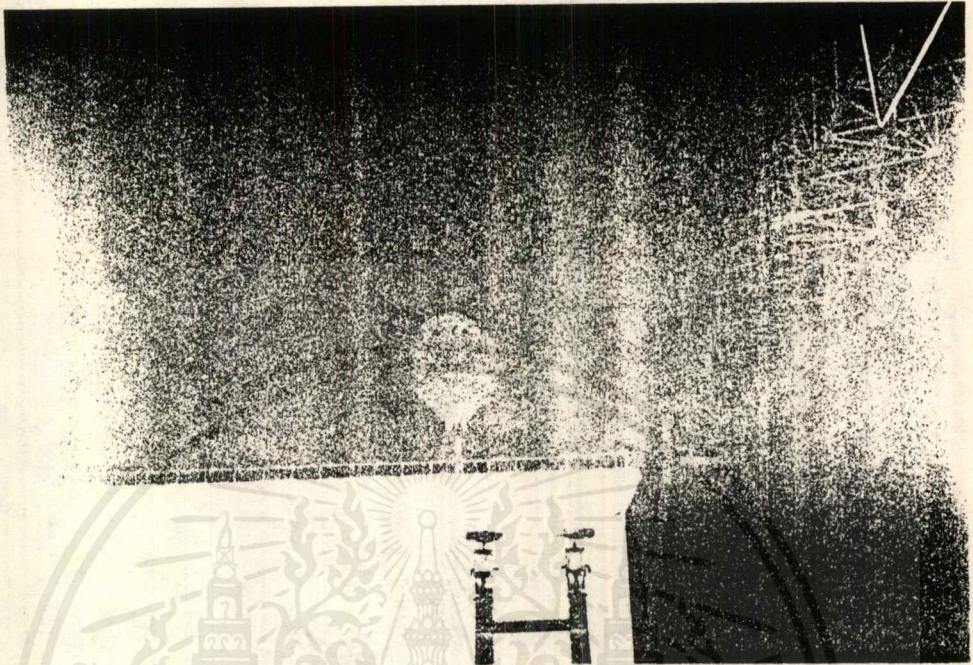


รูปที่ 34 รถบรรทุก T GIRDER สำเร็จรูปจากโรงงานมาได้ LAUNCHER BEAM

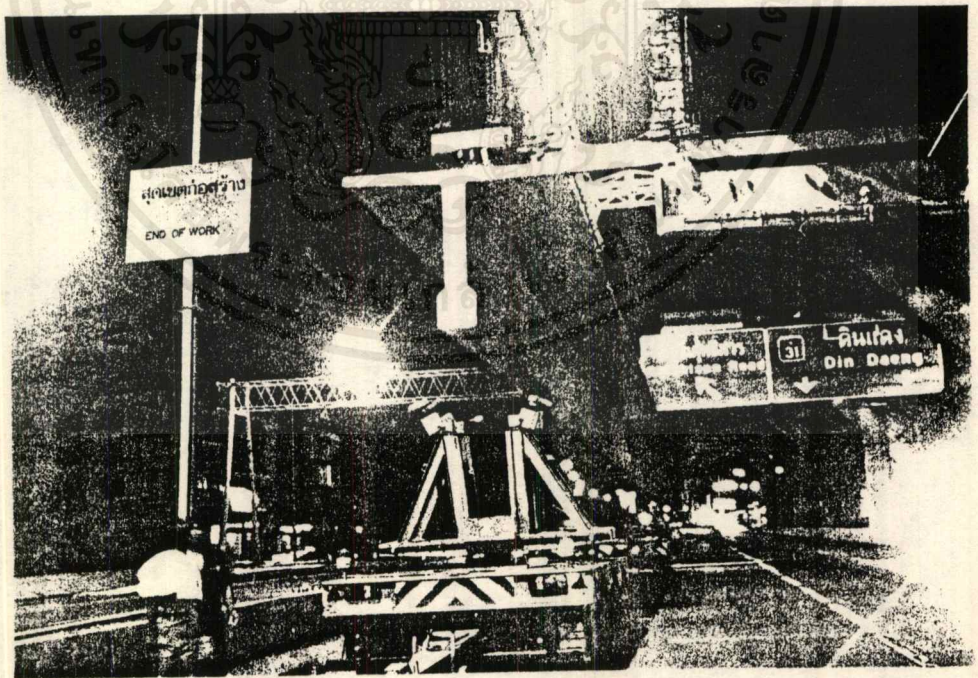


รูปที่ 35 ลวดสลิงสำหรับยก T GIRDER

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

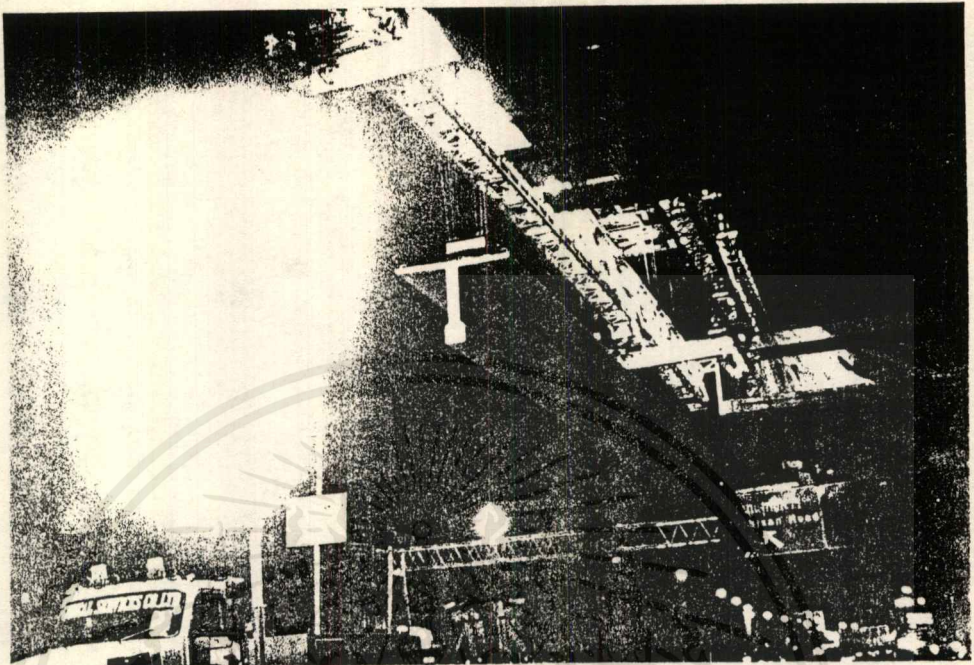


รูปที่ 36 ตะขอตั้งคาน T GIRDER



รูปที่ 37 LAUNCHER BEAM ยก T GIRDER มาวางบน CROSS BEAM

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่วากรรมใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 38 วางคานรูปตัว T (T GIRDER)

วิธีที่ 2 ไม่ต้องปิดกั้นการจราจรบนถนนวิภาวดีรังสิตใช้รถเทเลอร์ชอน T GIRDER
วิ่งขึ้น RAMP แล้วให้ LAUNCHER BEAM หัวม้วางไม่ต้องปิดการจราจรแต่
ต้องรอให้ DECK SLAB เสร็จก่อน

6. เท DECK SLAB ทำผิวจราจร

- 6.1 ก่อนเท DECK SLAB เอาลิ้มไม้ที่ยึด T GIRDER ออกก่อน
- 6.2 วางเหล็กเสริม
- 6.3 ติดตั้งหลังคากันน้ำฝน
- 6.4 เทคอนกรีตหนา 20 เซนติเมตร และใช้เครื่องปาดแต่งหน้าอัตโนมัติโดยมีลูกกลิ้ง
สว่านเพื่อปาดให้ผิวเรียบ
- 6.5 พ่นคอนกรีต (CONCRETE CURING) โดยใช้กระสอบทรายคลุมแล้วรดน้ำให้ชุ่ม

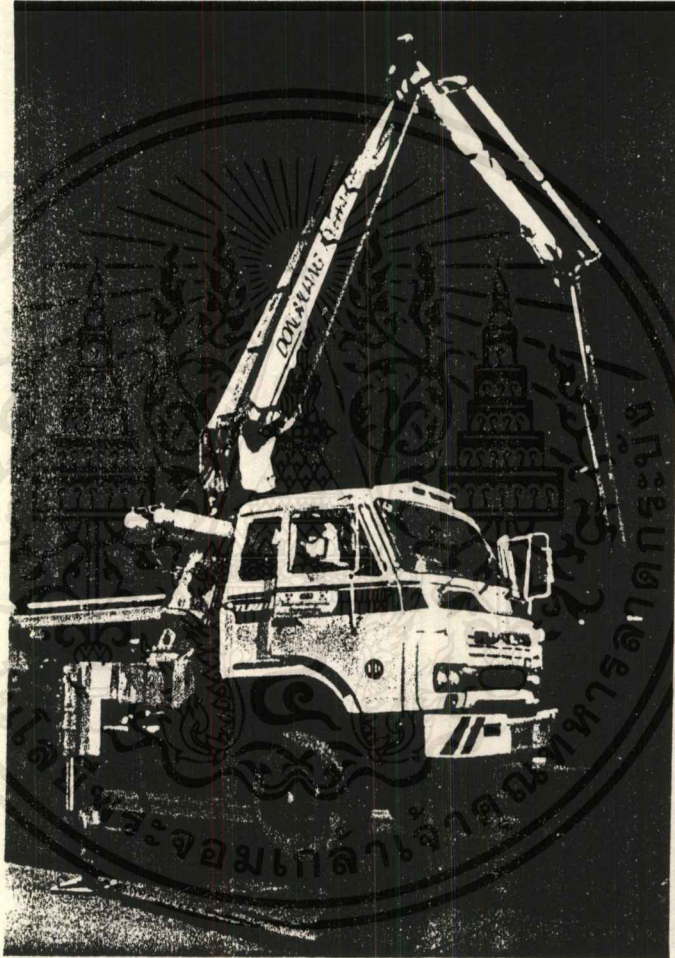
7. ทำราวกันตกและกำแพงกั้นกลาง (Exterior & Median Barrier)

- 7.1 ผูกเหล็กราวกันตก
- 7.2 ไม้แบบเหล็กใช้แบบเลื่อนได้ (SLIDE FORM)

7.3 เทคอนกรีต

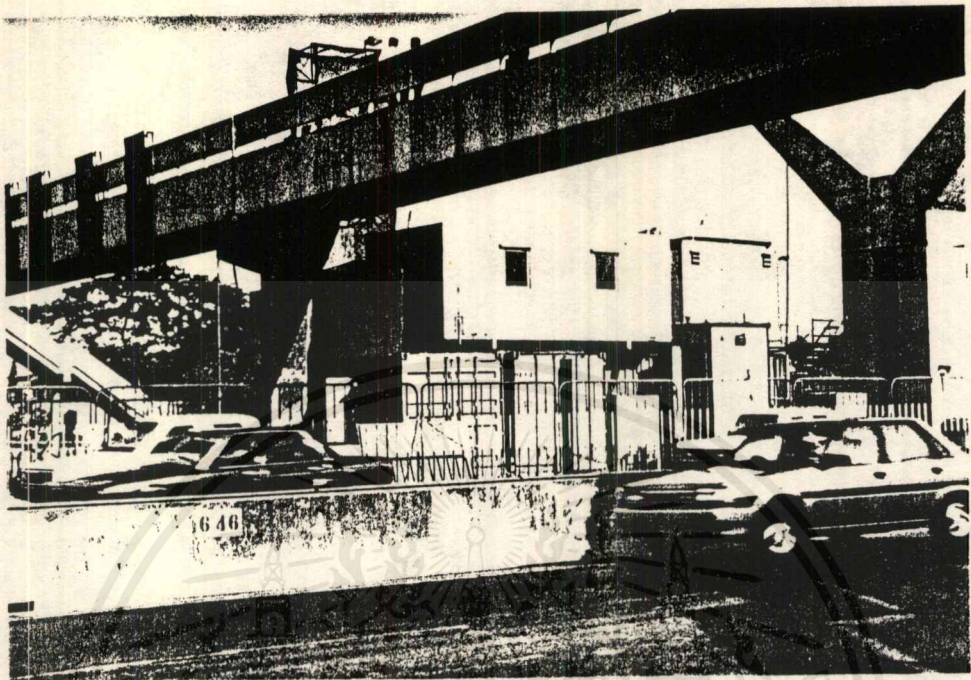
8. ติดตั้งเสาไฟฟ้าและท่อระบายน้ำ

9. ก่อสร้าง BOX CONVERT ช่วง RAMP มีเพื่อขยายผิวการจราจรช่วงที่ RAMP กั้นที่ไปทดแทน ส่วนรูตรงกลางเปิดเป็นทางน้ำ วางอยู่บนดินไม่ต้องมีฐานรากเสาเข็ม



รูปที่ 39 รถ PUMP CONCRETE

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 40 SITE OFFICE ชั่วคราว

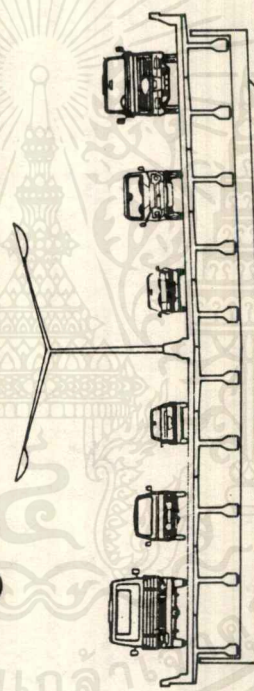
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปภาพแสดงขั้นตอนการก่อสร้าง

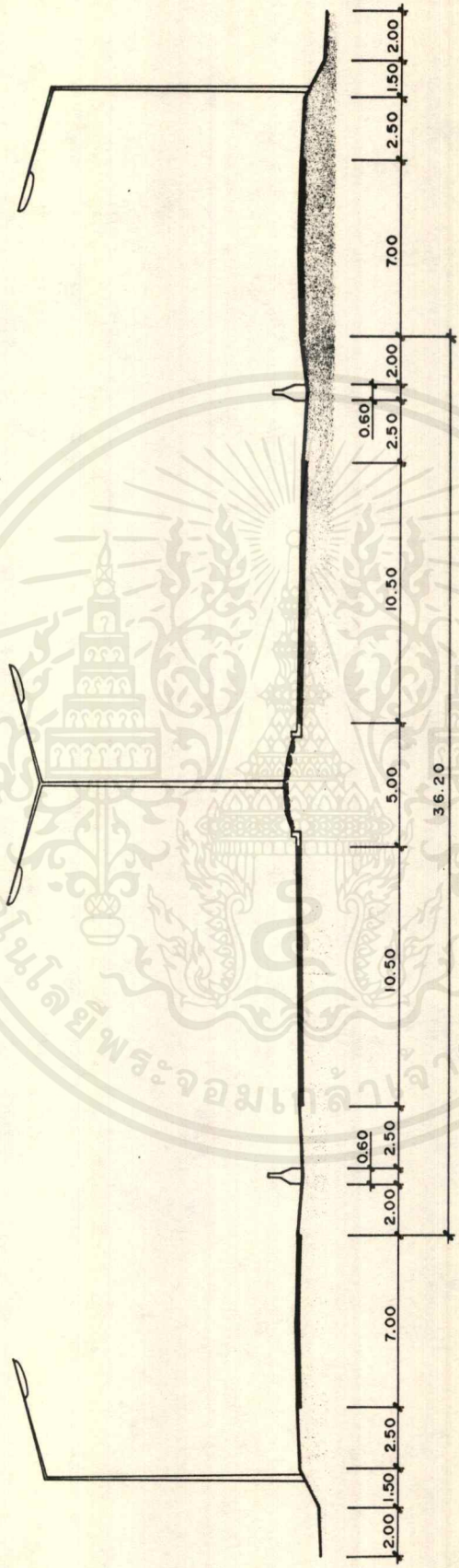
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DON MUANG TOLLWAY
DIN DAENG - DON MUANG
BANGKOK (THAILAND)



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

EXISTING STAGE

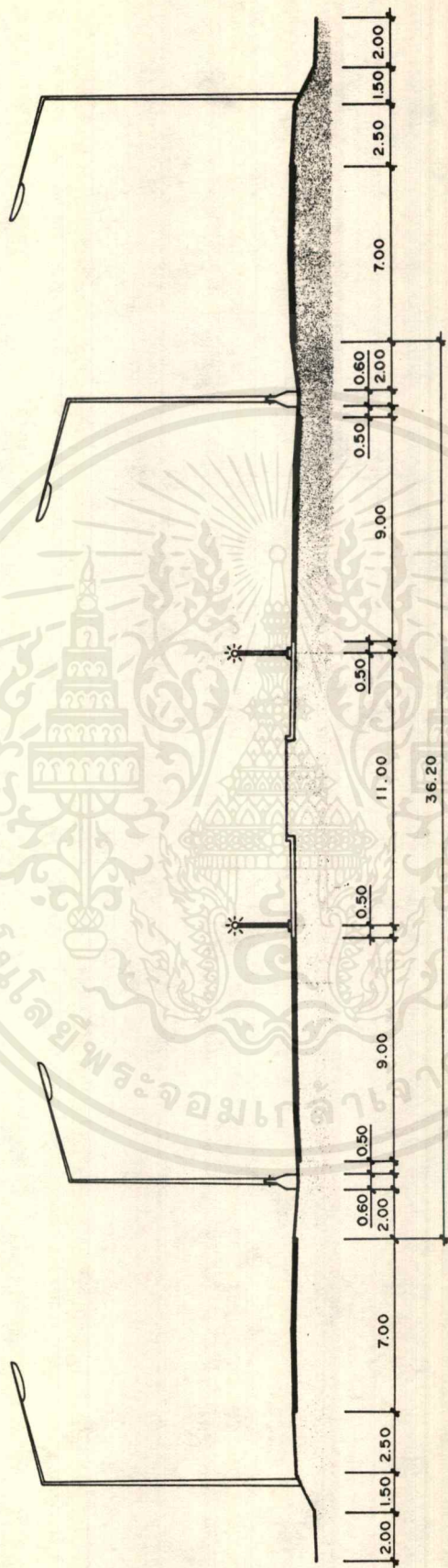


SOIL INVESTIGATION TRAFFICMANAGMENT : CONES LANE MARKING FOR CONSTRUCTION ISLAND INSTALL TEMPORARY STREETLIGHTING
ON PARAPET THROUGH LANE - FRONTAGEROAD

H. POLE = 9.00 M.

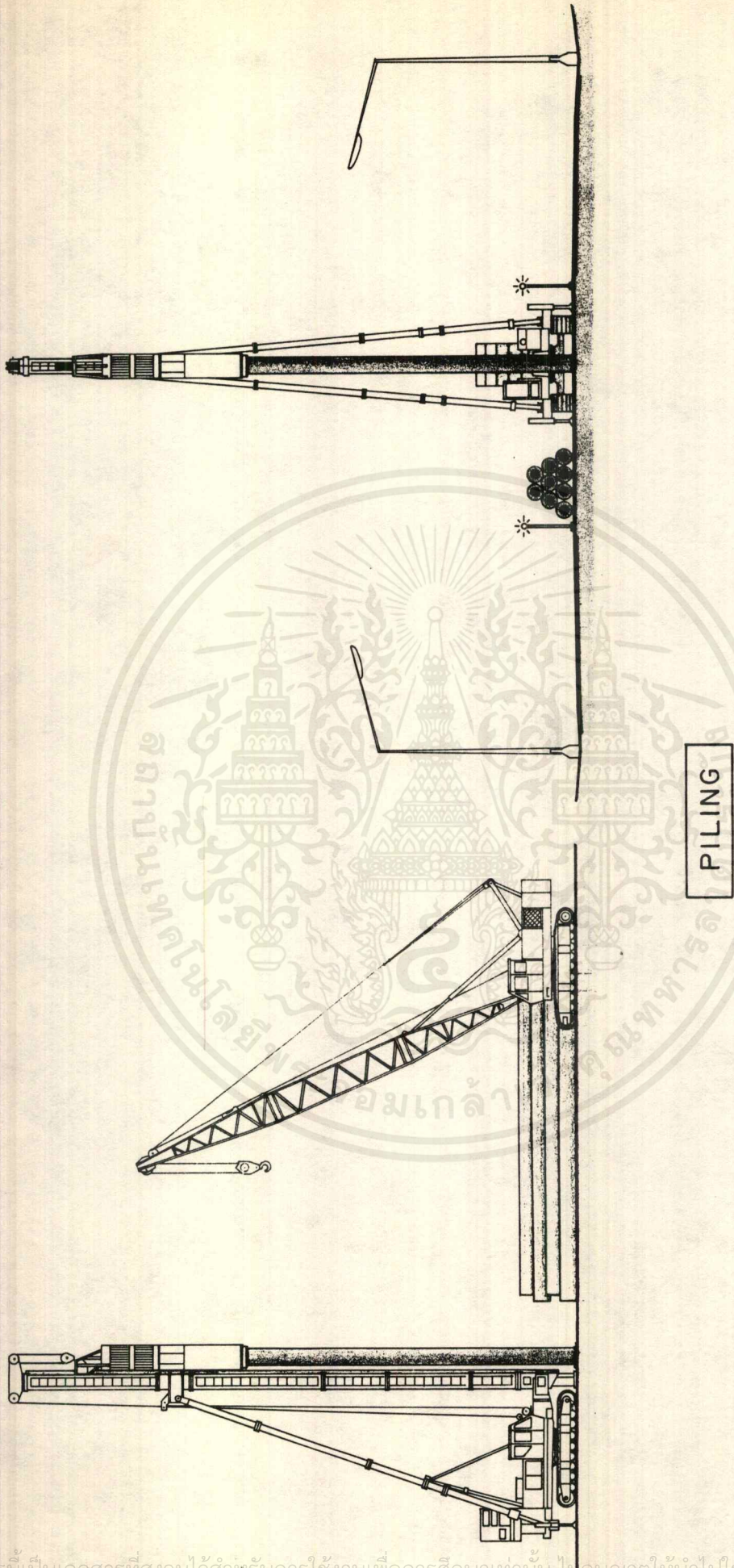
SURVEY SETTING OUT : AXIS

OPEN CONSTRUCTION ISLAND



INSTALLATION FENCE WITH HAZARD LIGHTS, CONES REMOVE ISLAND, TREES, BUSHES, CURBS REMOVE STREETLIGHTING (ONLY POLES).

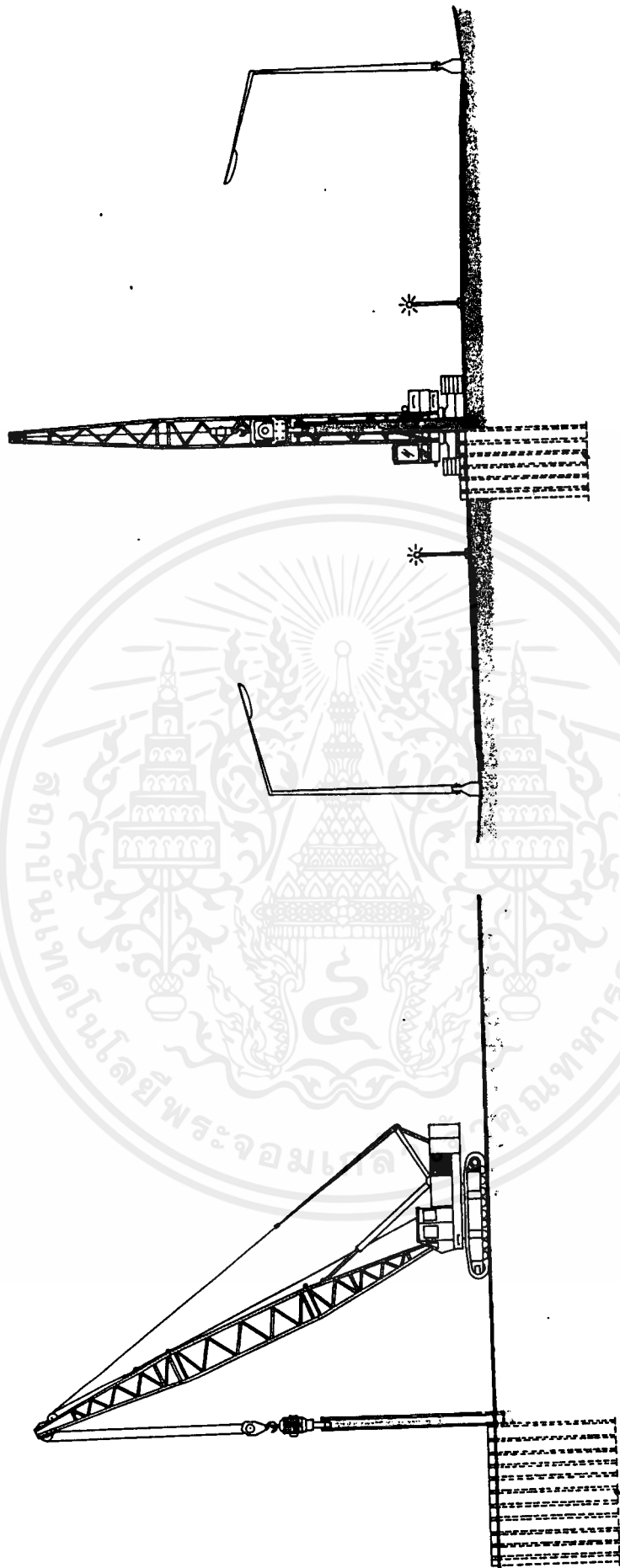
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ โยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



PILING

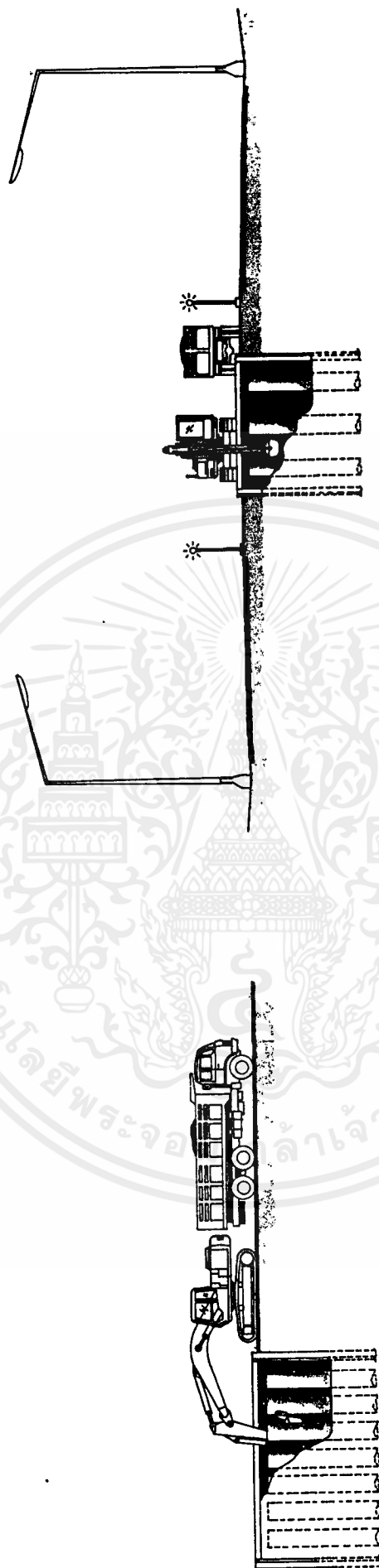
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

SHEET PILING + BRACING



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

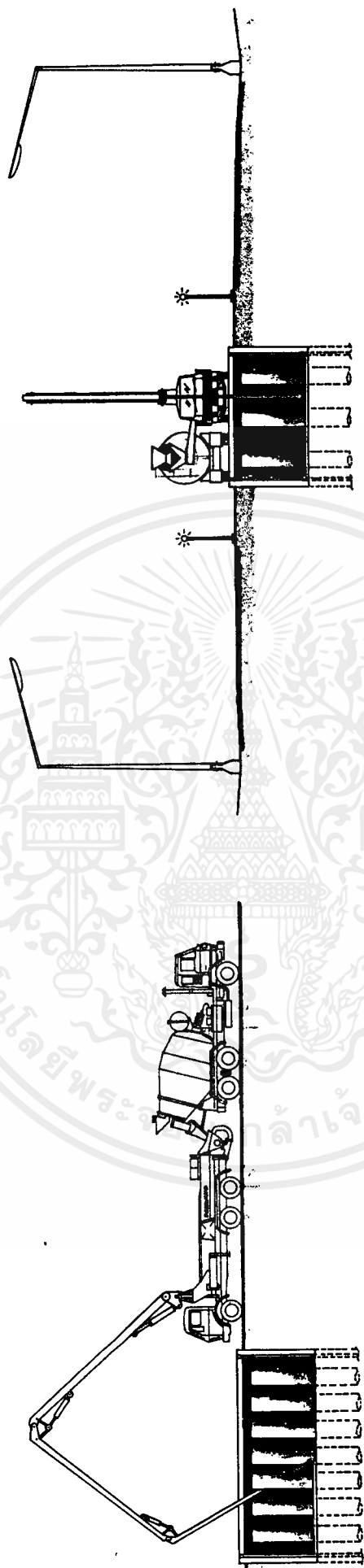
๓
๔
๕
๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒
๑๓
๑๔
๑๕
๑๖
๑๗
๑๘
๑๙
๒๐
๒๑
๒๒
๒๓
๒๔
๒๕
๒๖
๒๗
๒๘
๒๙
๓๐
๓๑
๓๒
๓๓
๓๔
๓๕
๓๖
๓๗
๓๘
๓๙
๔๐
๔๑
๔๒
๔๓
๔๔
๔๕
๔๖
๔๗
๔๘
๔๙
๕๐



EXCAVATION

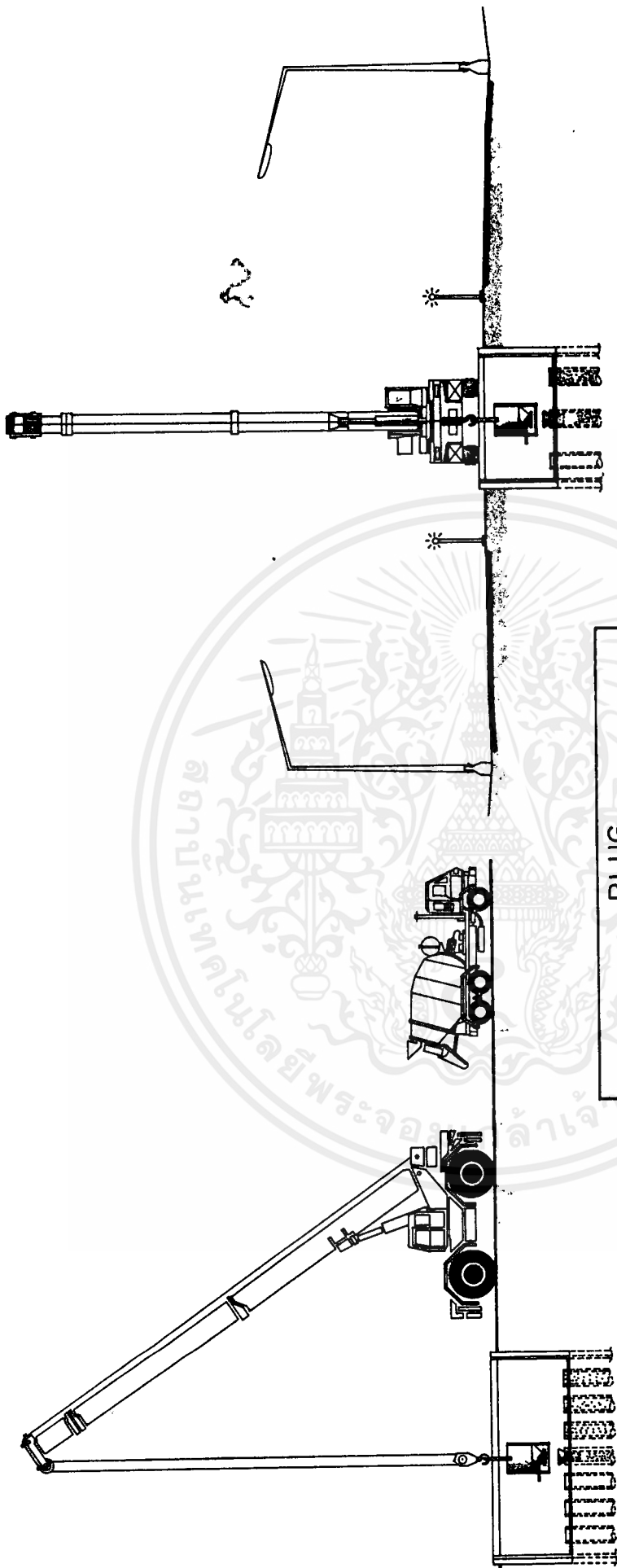
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

๕
๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒
๑๓
๑๔
๑๕
๑๖
๑๗
๑๘
๑๙
๒๐



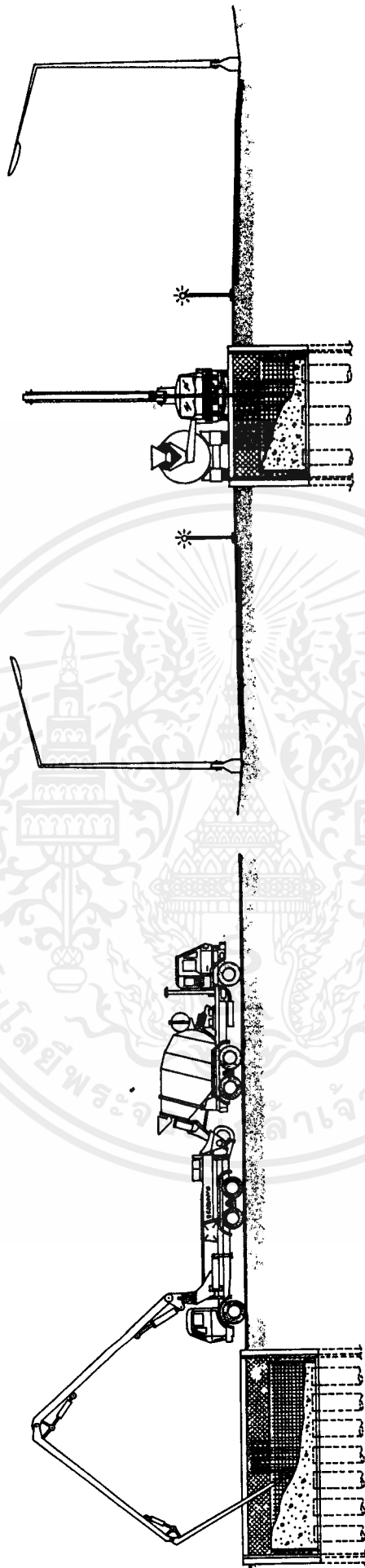
LEAN CONCRETE + CUTTING PILES

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและเผยแพร่อย่างอื่นถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



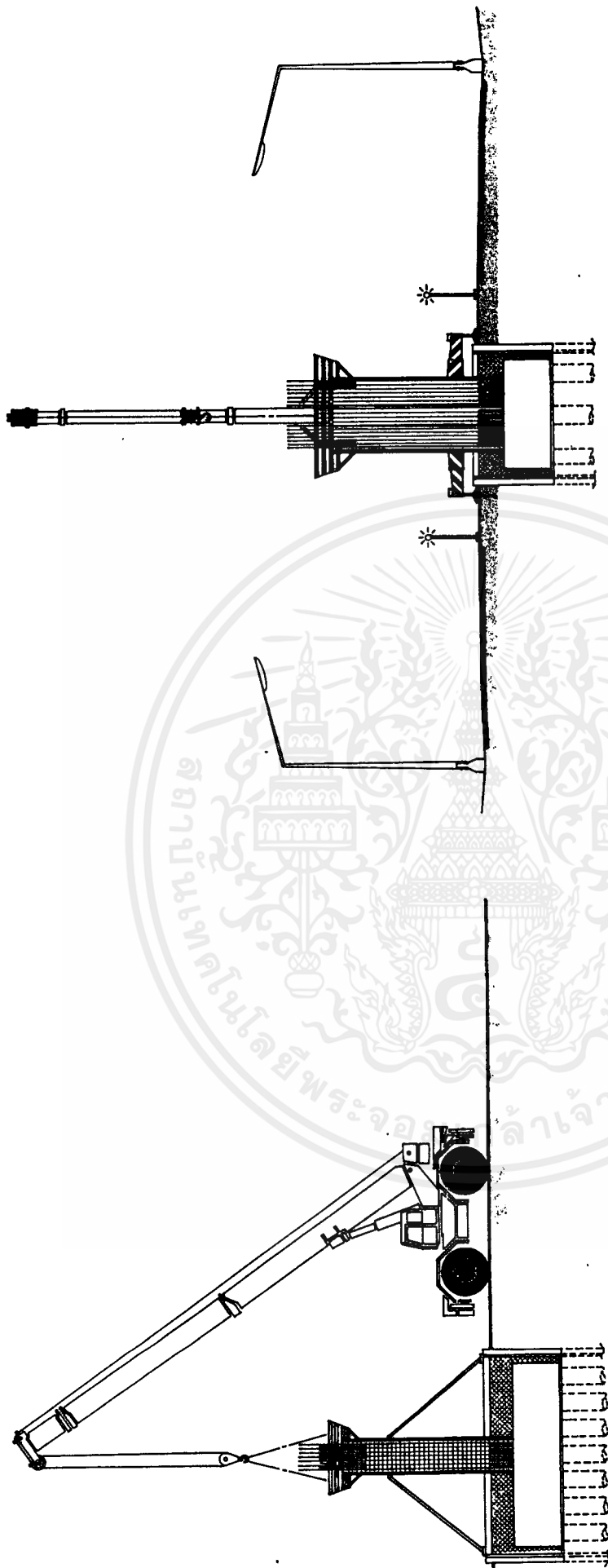
PLUG
REINFORCEMENT + CASTING

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและตีพิมพ์อ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



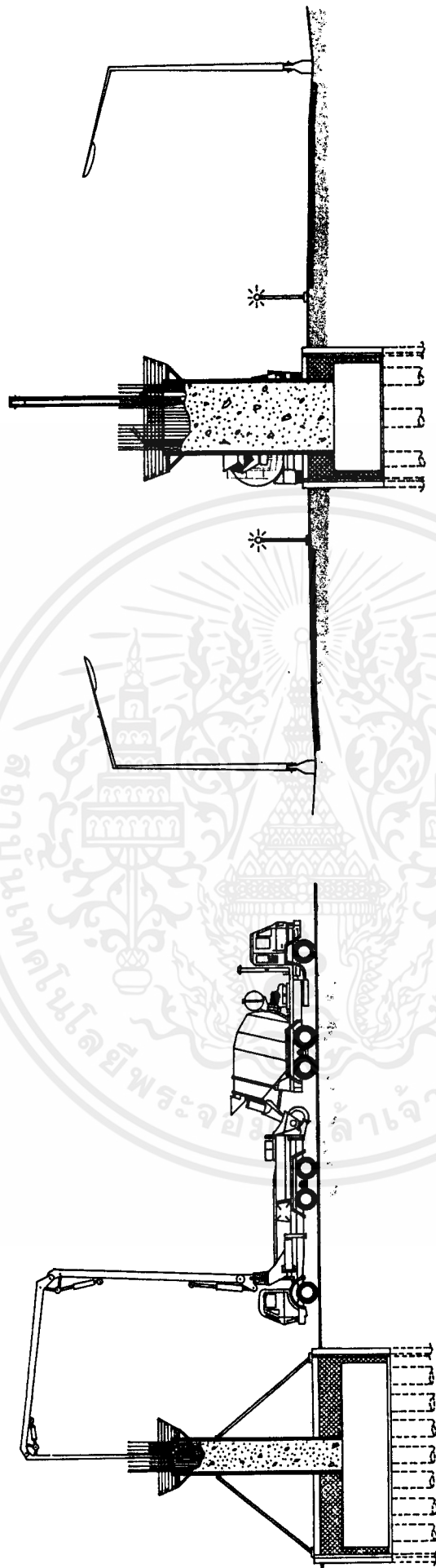
CASTING PILECAP

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



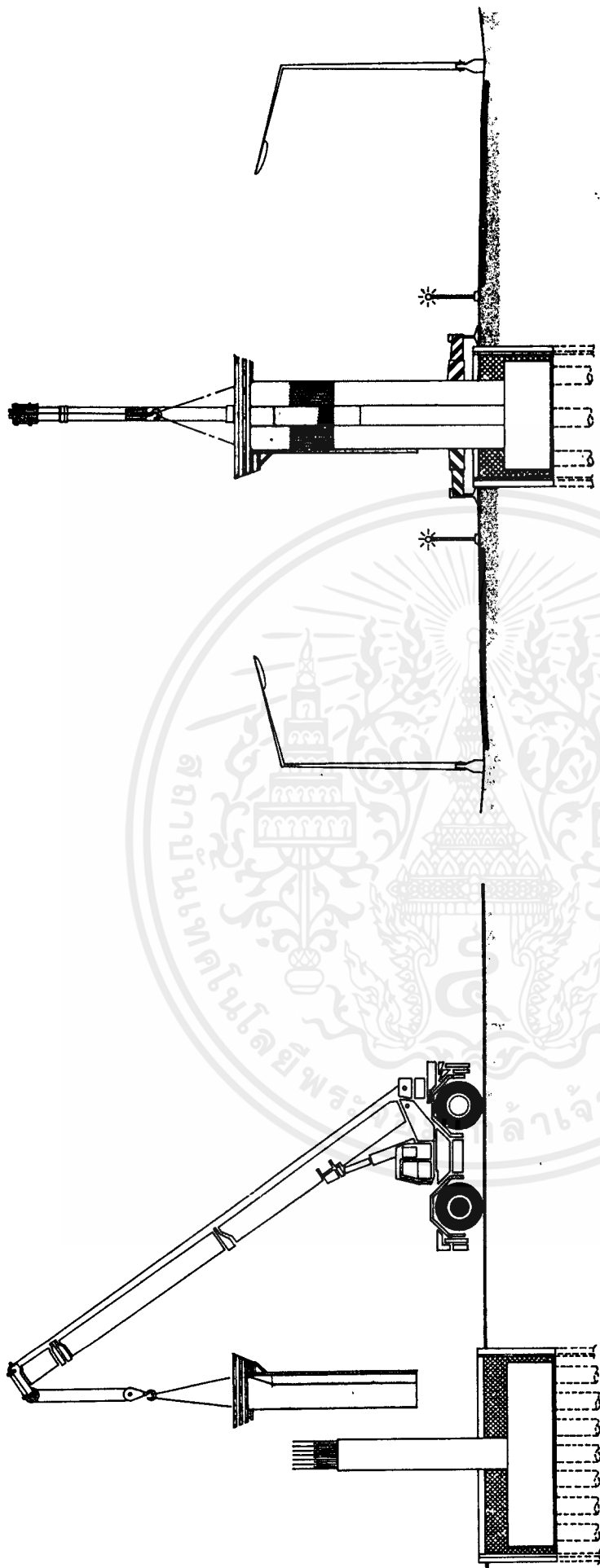
INSTALLATION SHUTTER 1st PART COLUMN + STEEL REINFORCEMENT COLUMN

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



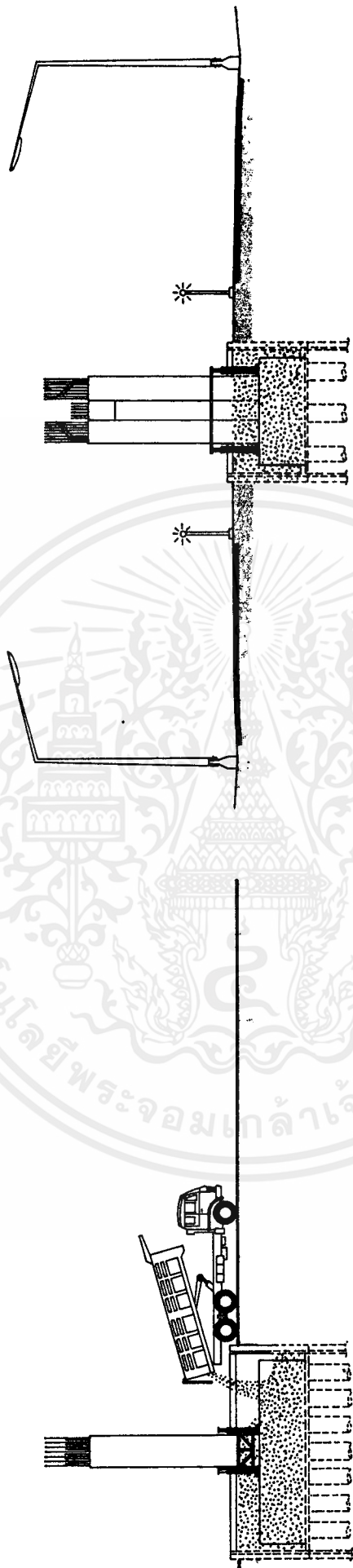
CASTING COLUMN

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและตีพิมพ์อ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

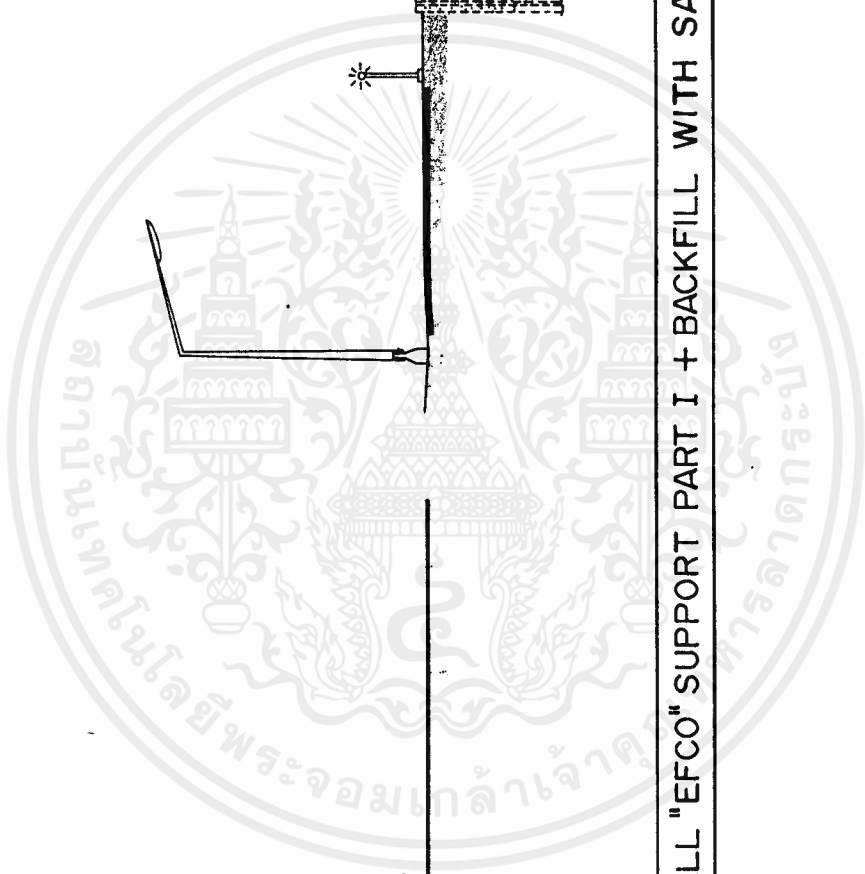


REMOVE SHUTTER COLUMN

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

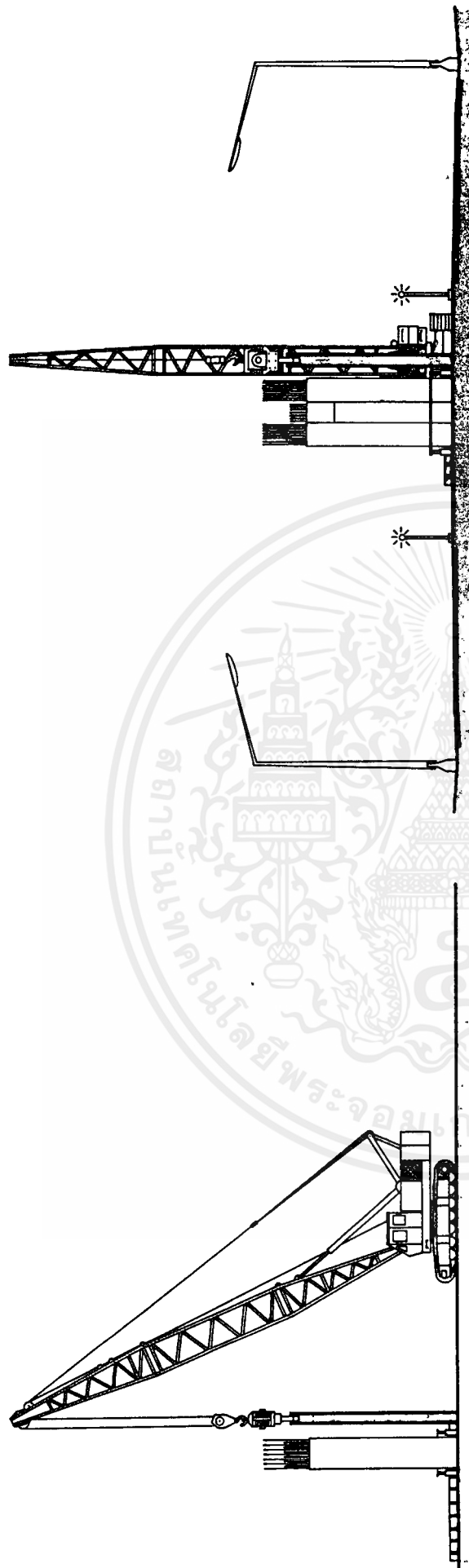


INSTALL "EFCO" SUPPORT PART I + BACKFILL WITH SAND



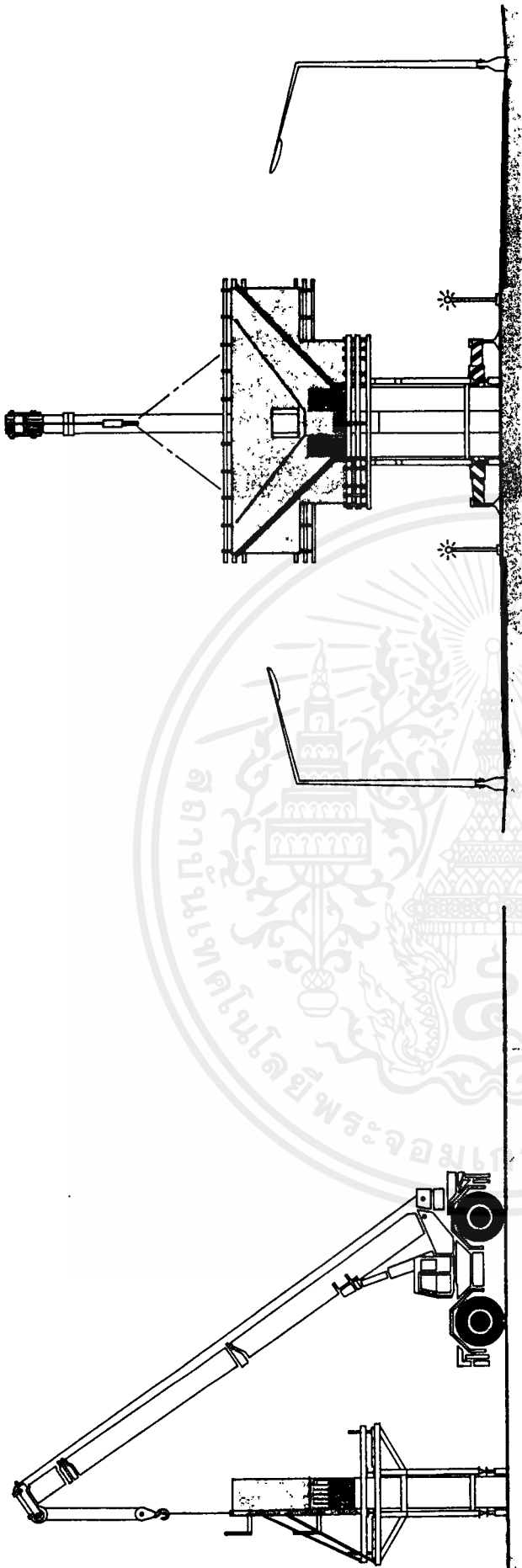
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและข้อมูลอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

๕๕
๕๔
๕๓
๕๒
๕๑
๕๐
๔๙
๔๘
๔๗
๔๖
๔๕
๔๔
๔๓
๔๒
๔๑
๔๐
๓๙
๓๘
๓๗
๓๖
๓๕
๓๔
๓๓
๓๒
๓๑
๓๐
๒๙
๒๘
๒๗
๒๖
๒๕
๒๔
๒๓
๒๒
๒๑
๒๐
๑๙
๑๘
๑๗
๑๖
๑๕
๑๔
๑๓
๑๒
๑๑
๑๐
๙
๘
๗
๖
๕
๔
๓
๒
๑



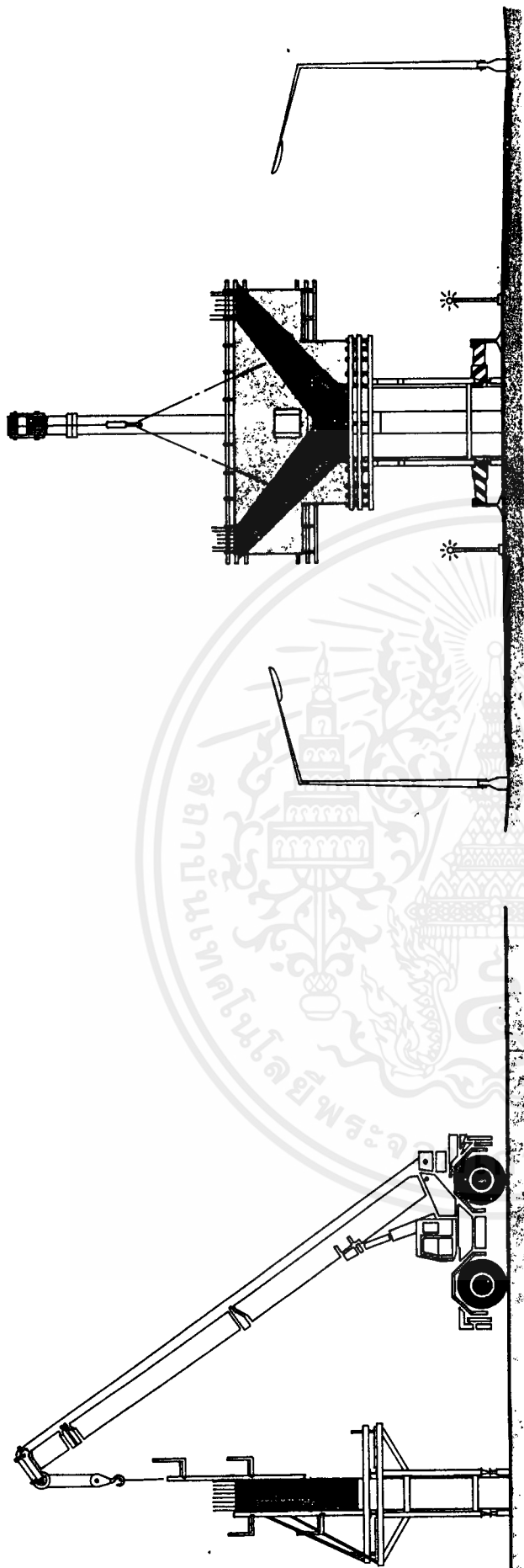
REMOVE SHEET PILES

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและเผยแพร่อย่างอื่นถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



INSTALL "EFCO" SUPPORT PART II
 INSTALL "EFCO" SHUTTER L - PART

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและตีพิมพ์อ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



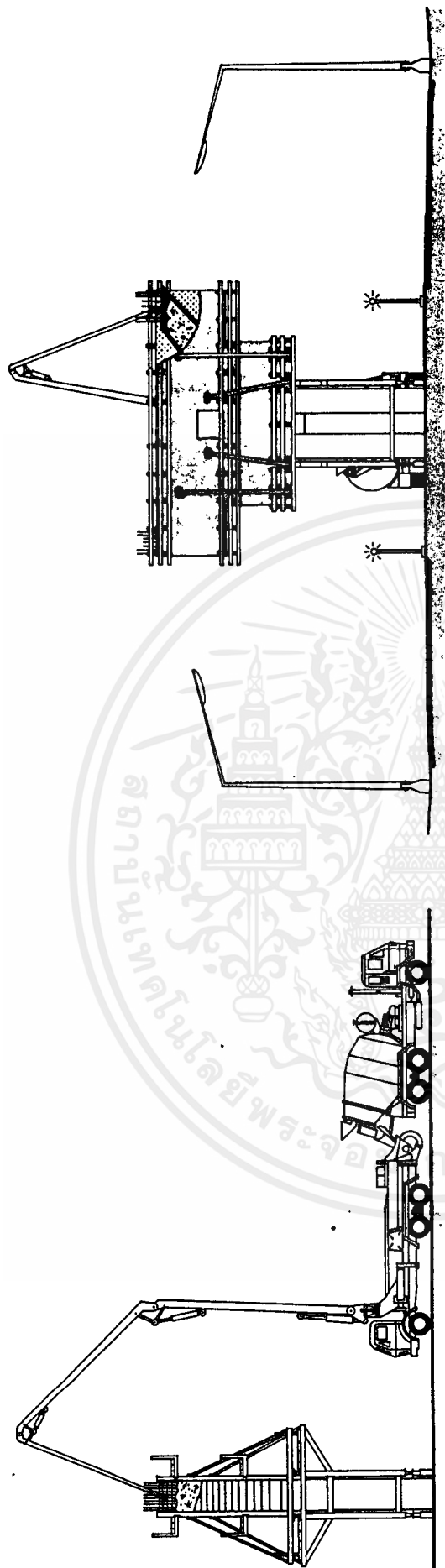
REINFORCEMENT V - PART

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและตีพิมพ์อ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



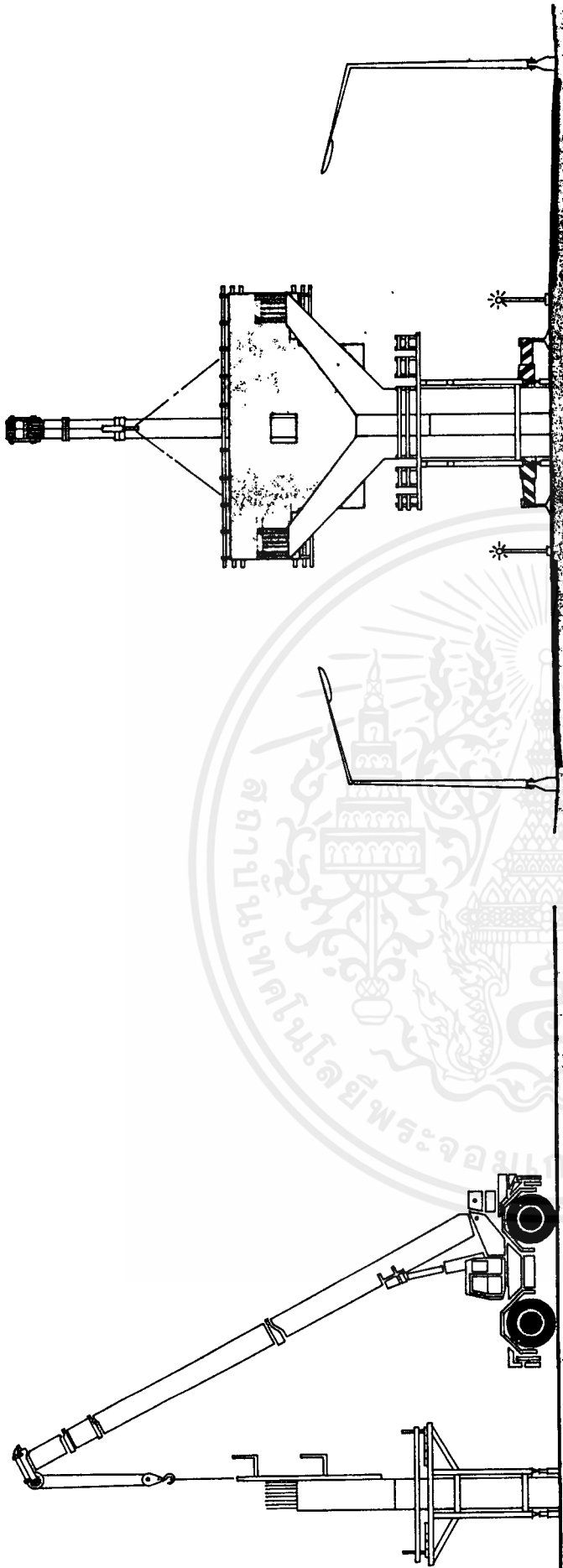
CLOSING "EFCO" SHUTTER VERTICAL PART

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



CASTING V - PART

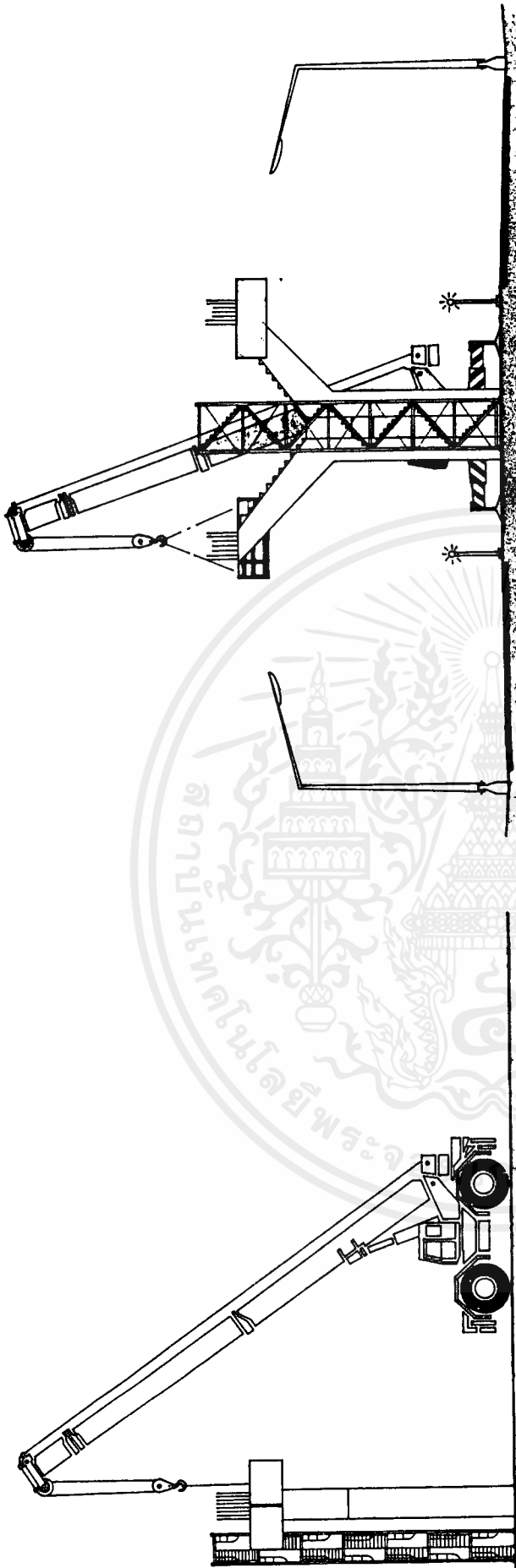
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



REMOVING "EFCO" SHUTTER

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้นฉบับอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

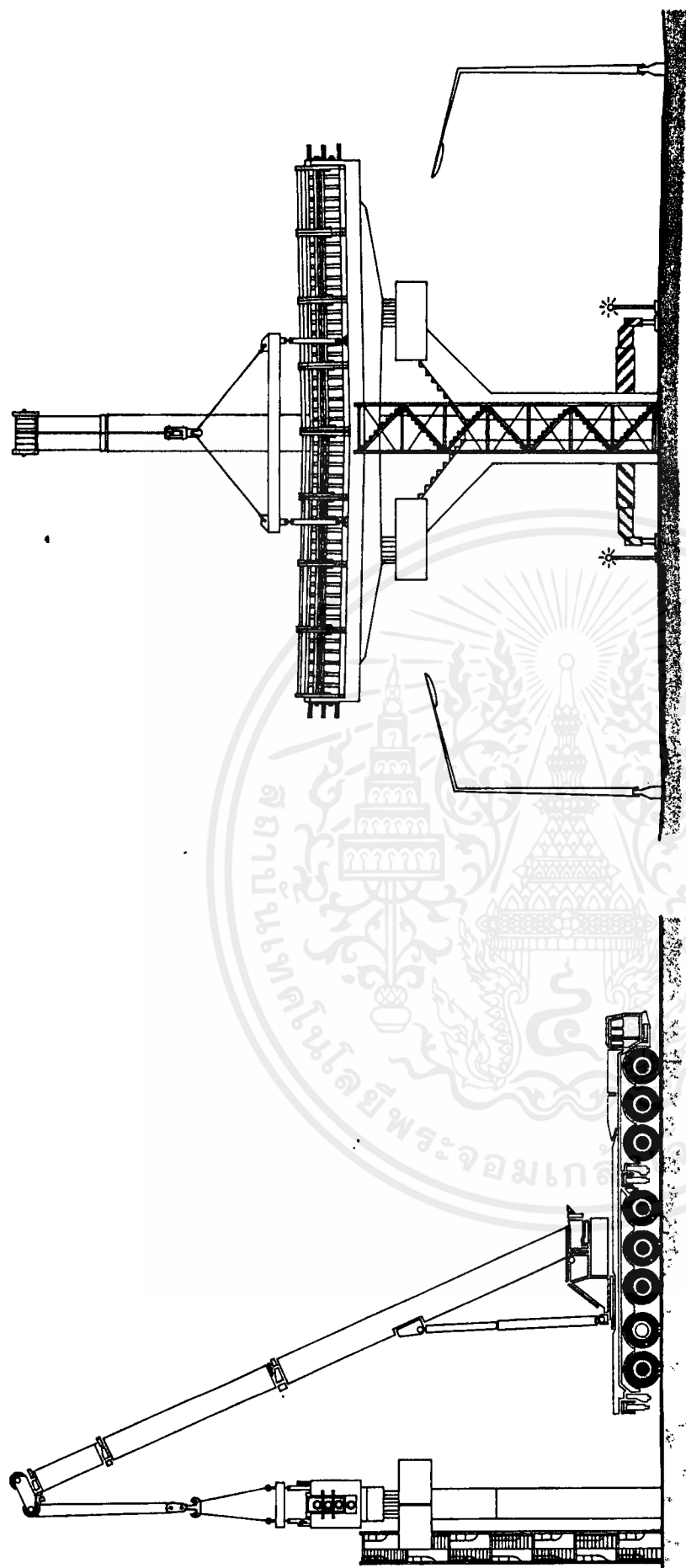
๕
๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒
๑๓
๑๔
๑๕
๑๖
๑๗
๑๘
๑๙
๒๐
๒๑
๒๒
๒๓
๒๔
๒๕
๒๖
๒๗
๒๘
๒๙
๓๐
๓๑
๓๒
๓๓
๓๔
๓๕
๓๖
๓๗
๓๘
๓๙
๔๐
๔๑
๔๒
๔๓
๔๔
๔๕
๔๖
๔๗
๔๘
๔๙
๕๐



INSTALLATION WORKING PLATFORM + STAIRCASE

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

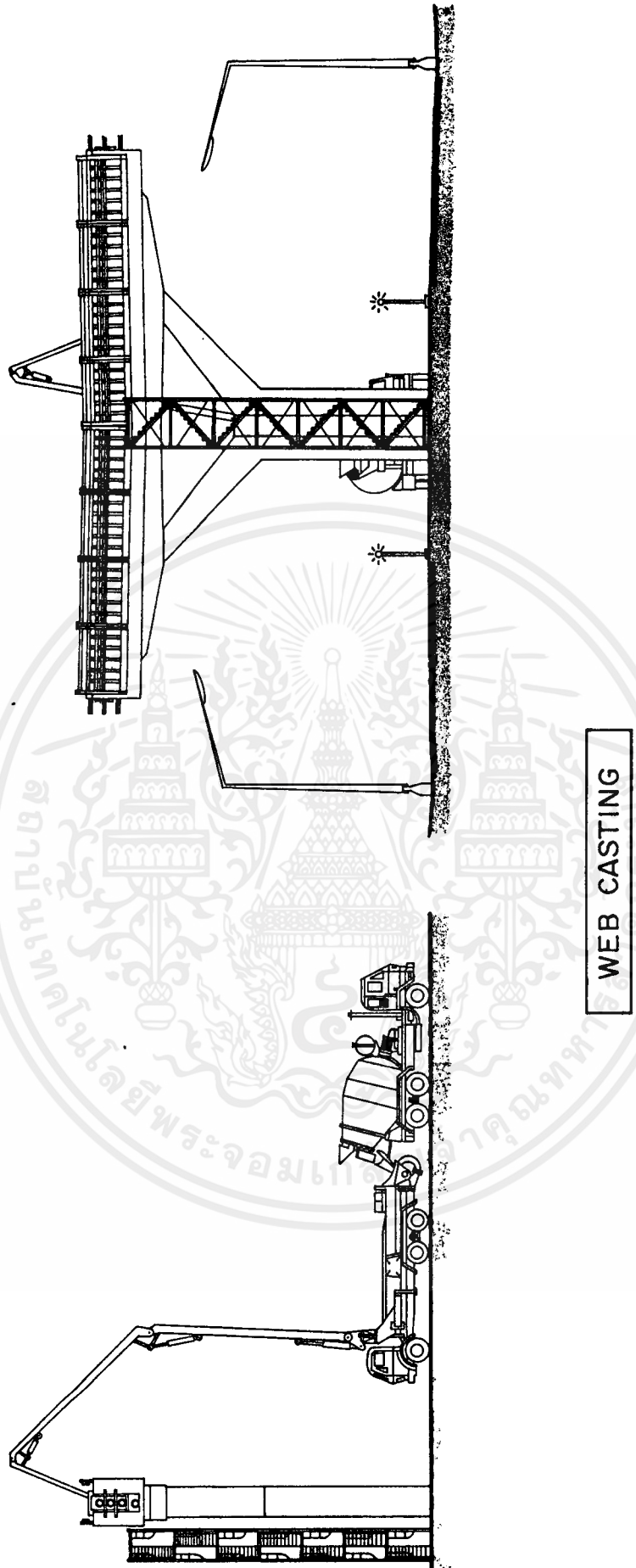
๕
๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒



CROSSBEAM PLACING + BLOCKOUT CASTING

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

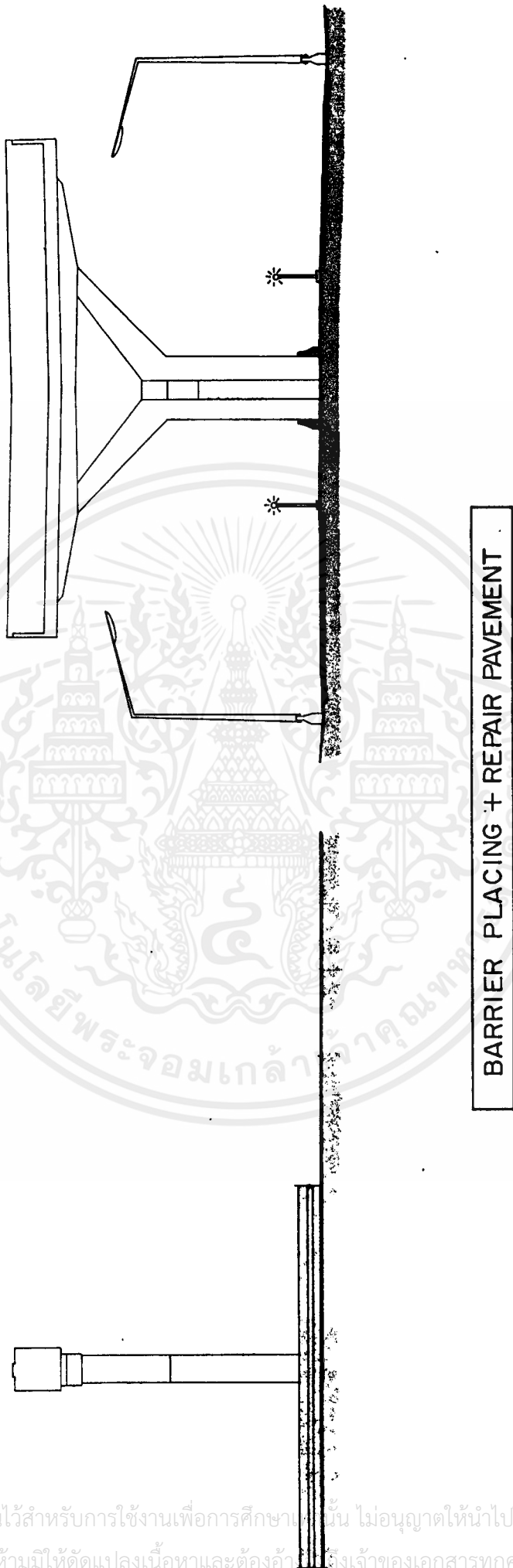
๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒
๑๓
๑๔
๑๕
๑๖
๑๗
๑๘
๑๙
๒๐
๒๑
๒๒
๒๓
๒๔
๒๕
๒๖
๒๗
๒๘
๒๙
๓๐
๓๑
๓๒
๓๓
๓๔
๓๕
๓๖
๓๗
๓๘
๓๙
๔๐
๔๑
๔๒
๔๓
๔๔
๔๕
๔๖
๔๗
๔๘
๔๙
๕๐



WEB CASTING

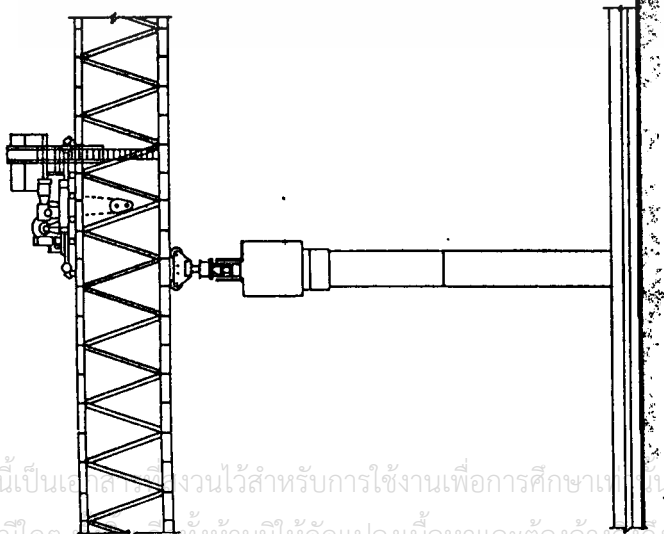
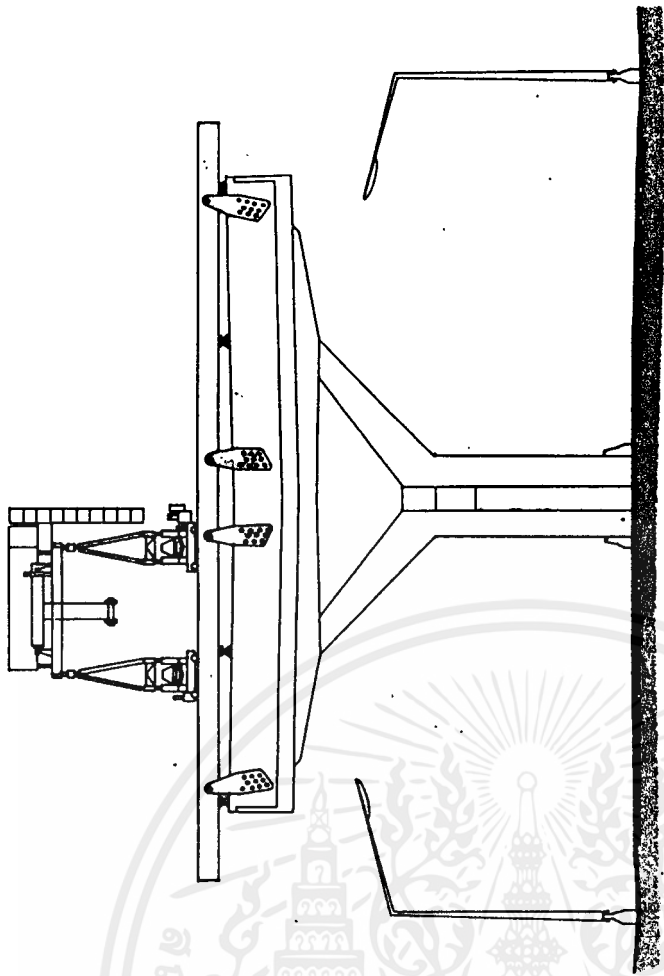
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

๖
๗
๘
๙
๑๐
๑๑
๑๒
๑๓
๑๔
๑๕
๑๖
๑๗
๑๘
๑๙
๒๐
๒๑
๒๒
๒๓
๒๔
๒๕
๒๖
๒๗
๒๘
๒๙
๓๐
๓๑
๓๒
๓๓
๓๔
๓๕
๓๖
๓๗
๓๘
๓๙
๔๐
๔๑
๔๒
๔๓
๔๔
๔๕
๔๖
๔๗
๔๘
๔๙
๕๐



BARRIER PLACING + REPAIR PAVEMENT

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

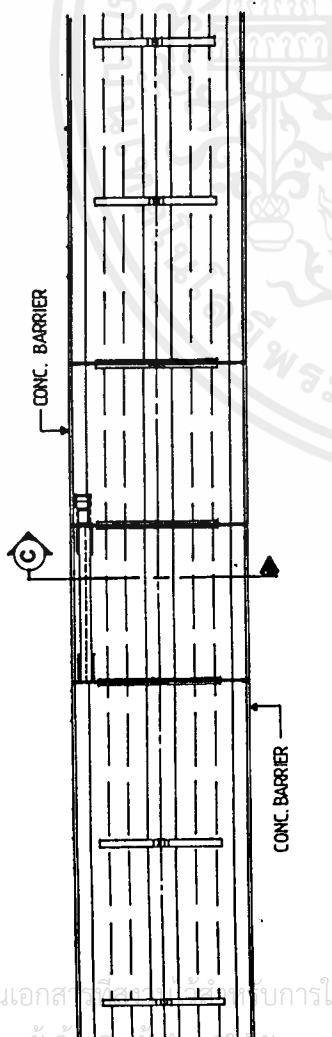


INSTALLATION LAUNCHER BEAM

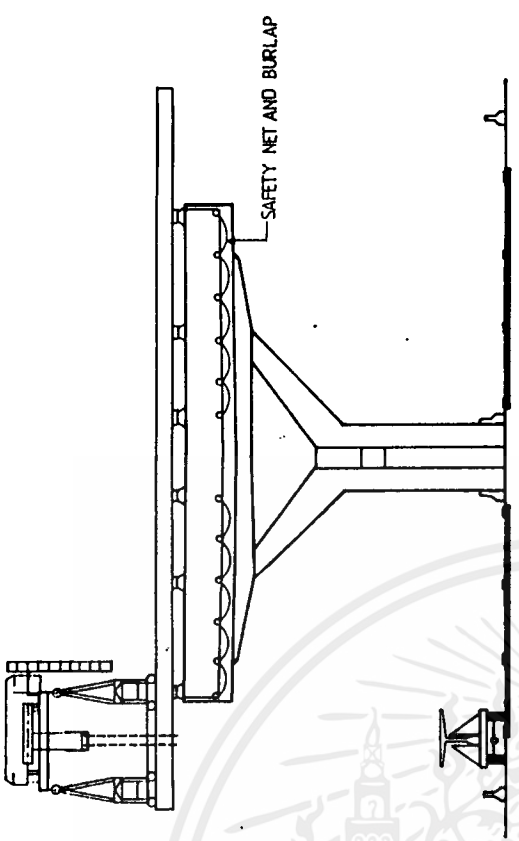
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

T-GIRDER LAUNCHING FROM EXPRESSWAY

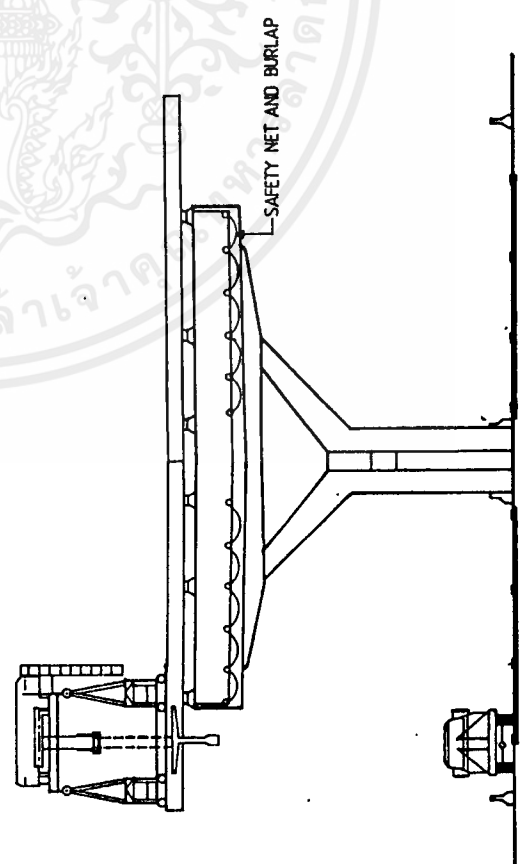
SCALE 3/4 AS SHOWN



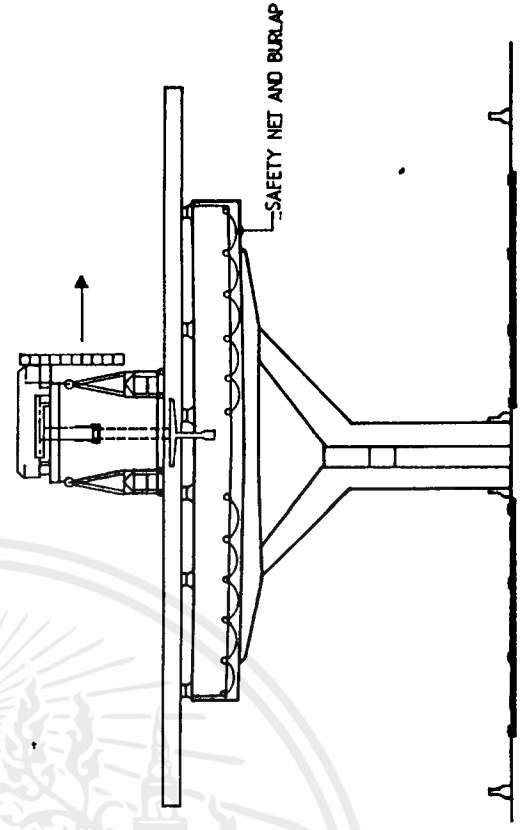
PLAN VIEW



SECTION C (UNLOADING)

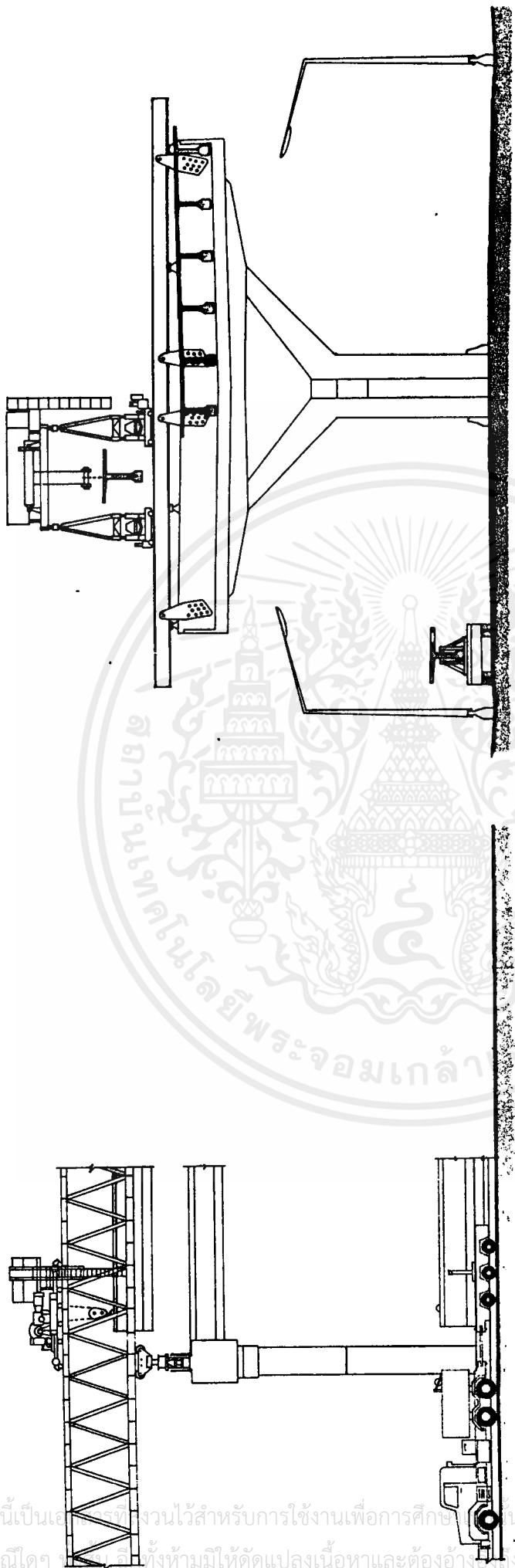


SECTION C (LIFTING)



SECTION C (PLACING)

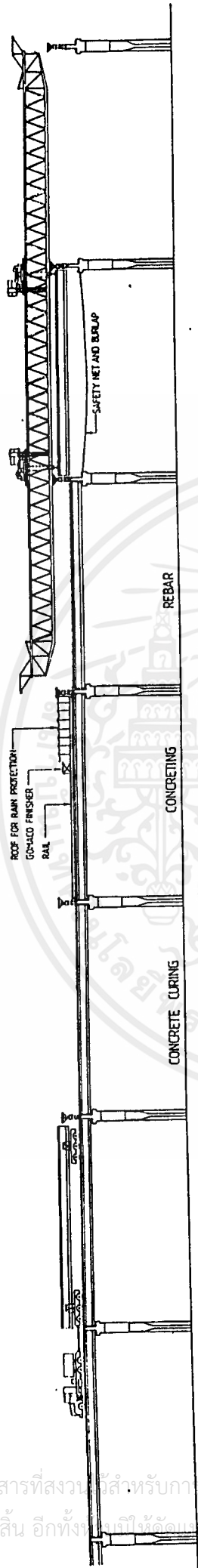
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่จัดทำขึ้นเพื่อการเรียนการสอนเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



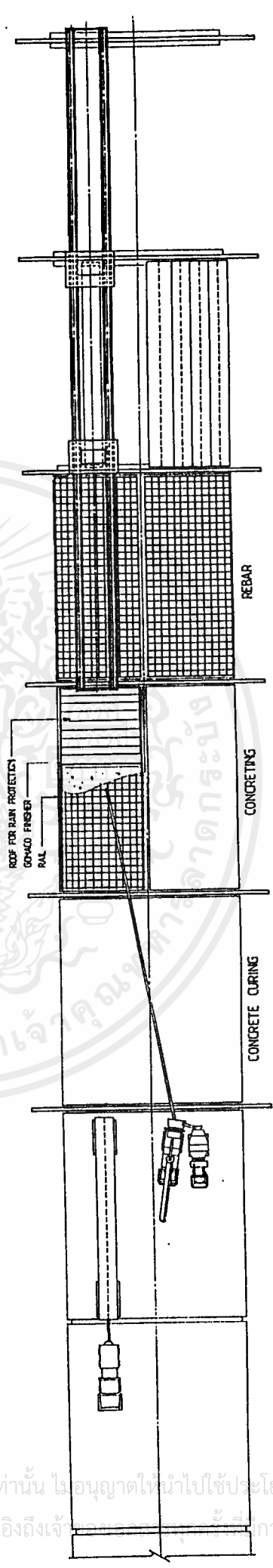
T-GIRDER PLACING

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 ไม่ว่ากรณีใดๆ หากมีข้อผิดพลาดหรือข้อสงสัย กรุณาแจ้งเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

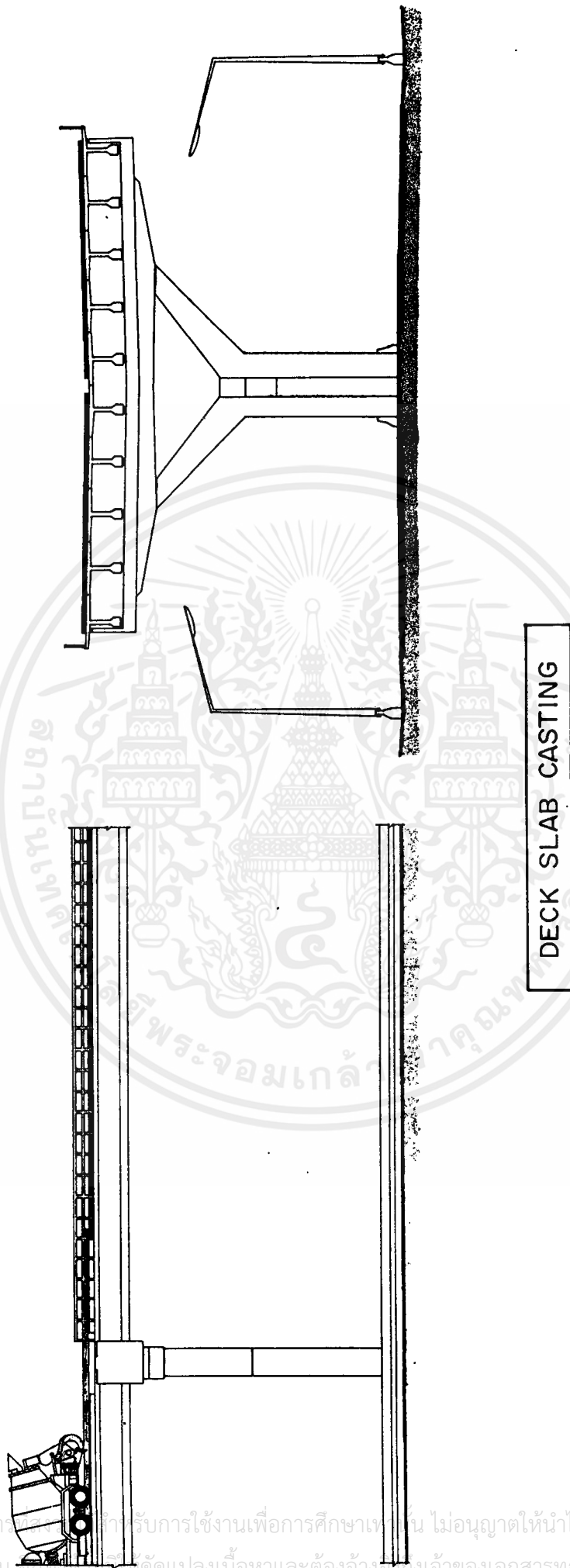
DECK CONSTRUCTION
T-GIRDER LAUNCHING FROM DECK



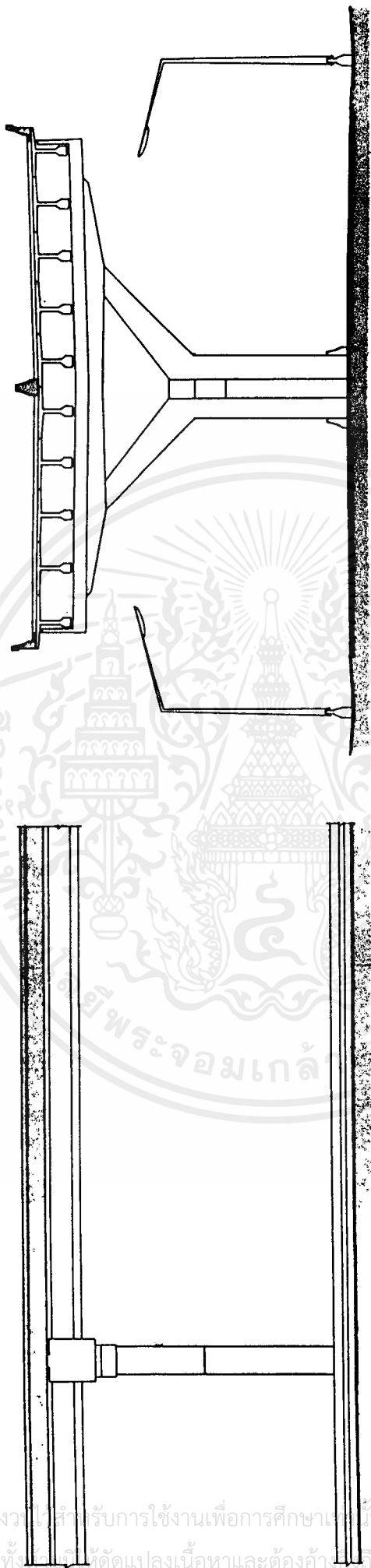
LONG SECTION
SCALE 1/8" = 1'-0"



PLAN VIEW
SCALE 1/8" = 1'-0"



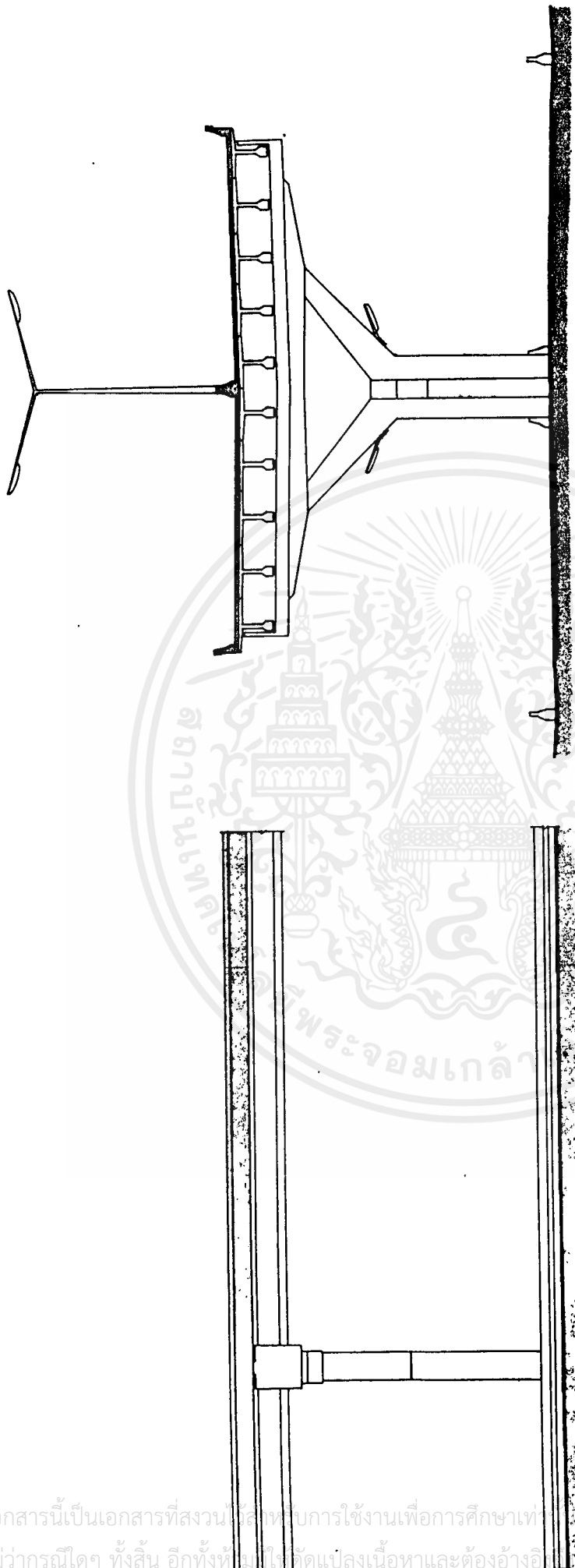
เอกสารนี้เป็นเอกสารของมหาวิทยาลัยสุโขทัยฯ ที่ให้บริการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งยังมีผลที่ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



EXTERIOR & MEDIAN BARRIER CASTING

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งยังห้ามนำไปตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

๒๕
๒๖
๒๗
๒๘
๒๙
๓๐



FINAL STAGE

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนลิขสิทธิ์สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามแก้ไขตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงที่มาของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 4

ทางขึ้นทางลงด่านเก็บค่าผ่านทาง และอัตราเก็บค่าผ่านทาง

รูปแบบ เป็นทางยกระดับสูงเหนือผิวจราจรถนนวิภาวดีฯ 14 เมตร กว้าง 25 เมตร 6 ช่องทางรวมระยะทางจากดินแดง ไปยังดอนเมือง 15.4 กิโลเมตร

ทางขึ้นและด่านเก็บเงินมีทั้งหมด 10 จุด ได้แก่

- 1) ช่องทางขึ้นขาออกที่ดินแดง, สุทธิสาร,พหลโยธิน, รัชดาภิเษก และวิภาวดี หน้ามหาวิทยาลัยเกษตร (ในระยะต่อไป)
- 2) ช่องทางขึ้นขาเข้าที่ ดอนเมือง, แจ้งวัฒนะ, หลักสี่, (แนวหน้า),งามวงศ์วาน และรัชดาภิเษก (พหลโยธิน)

ทางลงมีทั้งหมด 10 จุดได้แก่

- 1) ช่องทางลงขาออกที่ รัชดาภิเษก, งามวงศ์วาน,หลักสี่, (แนวหน้า),แจ้งวัฒนะ และดอนเมือง
- 2) ช่องทางลงขาเข้าที่ วิภาวดีหน้ามหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ (ในระยะต่อไป)รัชดาภิเษก, พหลโยธิน,สุทธิสารและดินแดง

การเก็บค่าธรรมเนียนผ่านทาง แบ่งรถออกเป็น 2 ประเภท ได้แก่

1. รถยนต์นั่ง และรถยนต์บรรทุกเบาสี่ล้อ

1.1 ปีที่ 1-8 เก็บค่าธรรมเนียน

- ที่ด่านดินแดงขาออก,สุทธิสารขาออก, ดอนเมืองขาเข้า และแจ้งวัฒนะขาเข้า 20 บาทต่อคัน
- ที่ด่านพหลโยธินขาออกรัชดาภิเษกขาออก, แจ้งวัฒนะขาเข้าและหลักสี่(แนวหน้า) ขาเข้า 15 บาท
- ที่ด่านวิภาวดีหน้ามหาวิทยาลัยเกษตรขาออก และรัชดาภิเษกขาเข้า 10 บาท

1.2 ปีที่ 9 -13 เก็บเพิ่ม 5 บาทเป็น 25 บาท

1.3 ปีที่ 14 จนถึงอายุสัมปทานเก็บเพิ่มอีก 5 บาท

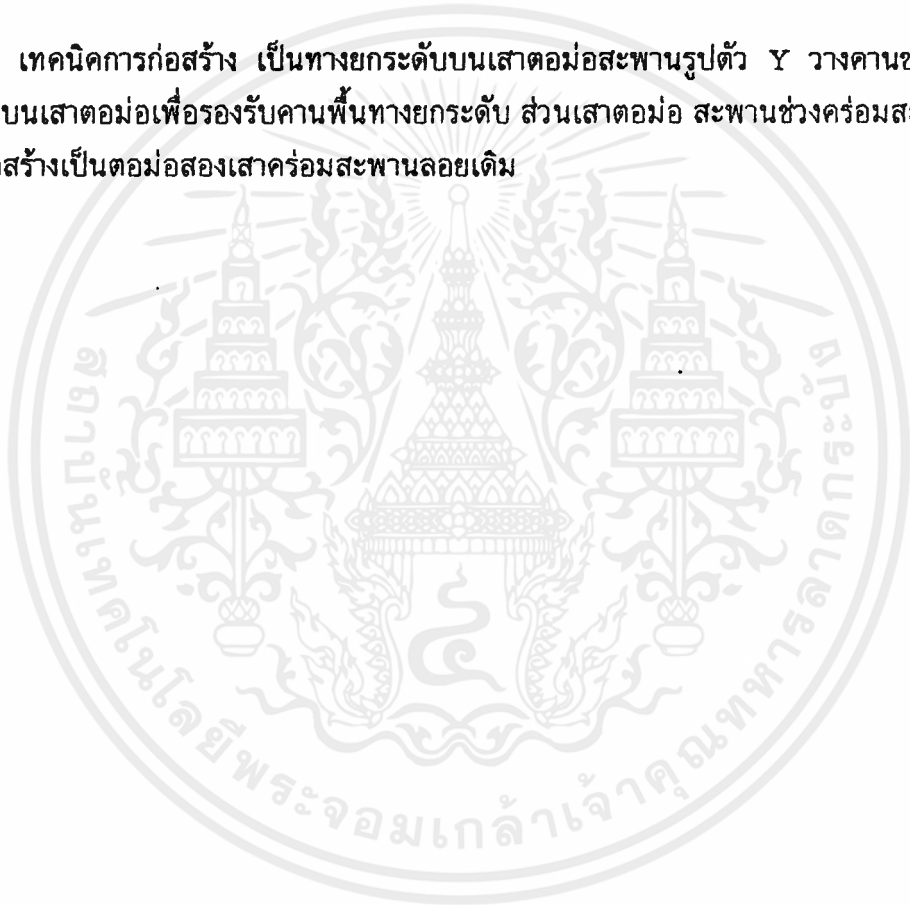
2. รถโดยสาร และรถบรรทุกตั้งแต่หกล้อขึ้นไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

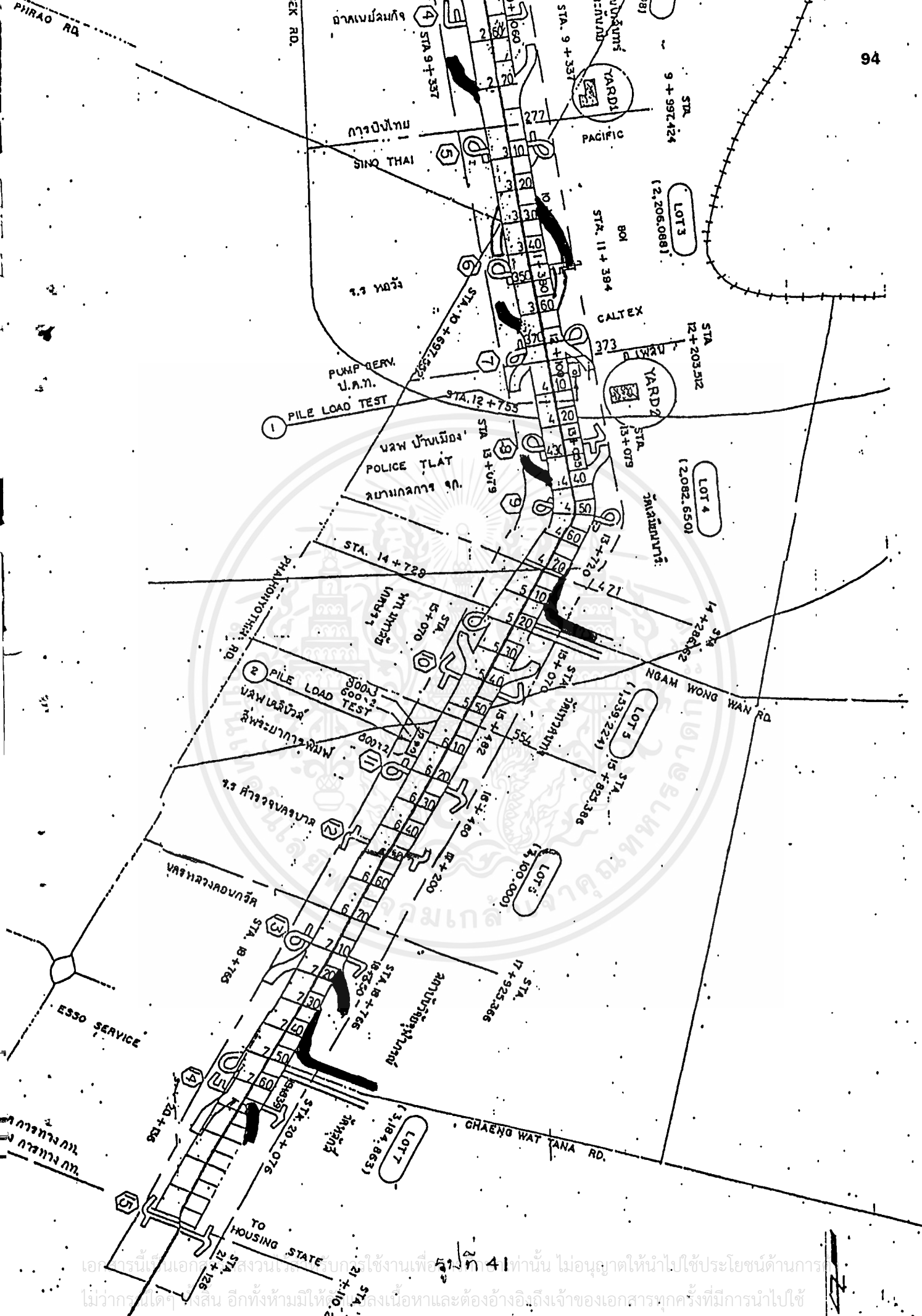
2.1 ปีที่ 1-8 เก็บค่าธรรมเนียม

- ที่ด้านดินแดงขาออก, สุทธิสารขาออก, คอนเมืองขาเข้า, และ แจ่งวัฒนะขาเข้า 30 บาทต่อคัน
- ที่ด้านพหลโยธินขาออก, รัชดาภิเษกขาออก, แจ่งวัฒนะขาเข้าและหลักสี่ (แนวหน้า)ขาเข้า 25 บาท
- ที่ด้านวิภาวดีหน้ามหาวิทยาลัยเกษตรขาออก, และรัชดาภิเษกขาเข้า 20 บาท

เทคนิคการก่อสร้าง เป็นทางยกระดับบนเสาตอม่อสะพานรูปตัว Y วางคานขวางคอนกรีตอัดแรงบนเสาตอม่อเพื่อรองรับคานพื้นทางยกระดับ ส่วนเสาตอม่อ สะพานช่วงคร่อมสะพาน ลอยเดิมก่อสร้างเป็นตอม่อสองเสาคร่อมสะพานลอยเดิม



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



เอกสารนี้เป็นเอกสารส่วนหนึ่งของโครงการที่ใช้งานเพื่อประโยชน์ส่วนรวม ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการศึกษา
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดลอกเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



NOTE :

- LOT ① STA. 5 + 700 TO STA. 7 + 721.416
- LOT ② STA. 7 + 721.416 TO STA. 9 + 997.424
- LOT ③ STA. 9 + 997.424 TO STA. 12 + 203.512
- LOT ④ STA. 12 + 203.512 TO STA. 14 + 286.162
- LOT ⑤ STA. 14 + 286.162 TO STA. 15 + 823.306
- LOT ⑥ STA. 15 + 823.306 TO STA. 17 + 923.306
- LOT ⑦ STA. 17 + 923.306 TO STA. 21 + 10.249

เอกสารนี้เป็นทรัพย์สินของทางราชการ ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
 และเผยแพร่โดยไม่ได้รับอนุญาตจากเจ้าพนักงานควบคุมการจราจรทางบก. หรือเจ้าพนักงานควบคุมการจราจรทางราง

บทที่ 5

ปัญหาและอุปสรรคการก่อสร้าง

ปัญหาและอุปสรรคการก่อสร้าง

1. การรื้อย้ายสาธารณูปโภค และความจำเป็นในการประสานงานกับ ก.ท.ม.
2. ปัญหาสภาพใต้ผิวทางที่ก่อสร้างมีสภาพไม่คงที่
3. แนวทางปฏิบัติและระเบียบทางราชการ
4. ปัญหาการจราจร
 - การปิดการจราจร ช่วงเวลา 23.00-5.00 น.
 - ขบวนเสด็จ
5. ความปลอดภัยในการทำงาน
6. ปัญหาการหุบสะพานลอยเดิมที่แยกบางเขน-หลักสี่ยังไม่เป็นที่ยุติ

ปัญหาการหุบสะพานลอยเดิมที่แยกบางเขน-หลักสี่

บริษัททางยกระดับดอนเมือง(ดอนเมืองโทลเวย์) ได้วางนโยบายไว้ 4 ข้อด้วยกันคือ

1. การดำเนินงานก่อสร้าง จะร้องส่งผลกระทบต่อจราจรให้น้อยที่สุด
2. จะต้องมีความปลอดภัยต่อผู้ใช้ถนนในระหว่างการก่อสร้าง
3. การก่อสร้างจะต้องดำเนินการโดยระบบที่สามารถเร่งรัดให้เร็วได้
4. ระบบการก่อสร้างจะต้องเอื้ออำนวยแก่การพัฒนาทางหลวงสายงามวงศ์วานและแจ้งวัฒนะ ในอนาคตเป็นอย่างดี

เหตุผลและประโยชน์ในการกลับทิศทางของสะพานลอยที่ทางแยกงามวงศ์วาน(บางเขน) และแจ้งวัฒนะ (หลักสี่)

1. เนื่องจากกรมทางหลวงมีโครงการ ที่จะขยายถนนงามวงศ์วาน และถนนแจ้งวัฒนะ เป็น 8 ช่องทางจราจรในอนาคตอันใกล้นี้ ดังนั้นถ้าหากบริเวณสี่แยกงามวงศ์วาน (บางเขน) และสี่แยกแจ้งวัฒนะ(หลักสี่) ยังไม่ได้รับการปรับปรุงเพื่อรองรับจำนวนรถยนต์ที่เพิ่มขึ้น จะทำให้ถนนบริเวณทางแยกดังกล่าว มีลักษณะเป็นคอขวดซึ่งจะทำให้เกิดการจราจรติดขัดมากยิ่งขึ้น ดังนั้นจึงเป็นความจำเป็นเร่งด่วน ที่จะต้องทำการปรับปรุงทางแยกทั้งสองแห่งเพื่อรองรับการขยายถนน การปรับปรุงที่เหมาะสมที่สุด คือการปรับทิศทาง ของสะพานลอยเดิมทั้งสองแห่ง ซึ่งทอดไปตามแนวเหนือ-ใต้

ในปัจจุบันนี้ เป็นแนวโน้มใหม่ทอดไปตามทิศตะวันออก-ตะวันตก จะอำนวยให้การจราจรบนถนนทั้งสองสายรวมทั้งถนนวิภาวดี-รังสิต มีความคล่องตัวมากขึ้นกว่าเดิม

2. การปรับปรุงด้วยการปรับทิศทางของสะพานลอยดังกล่าว จะเป็นการเพิ่มประสิทธิภาพในการจัดการจราจรตรงทางแยกทั้งสองแห่งให้ได้ประสิทธิผลสูงสุด กล่าวคือ มีการคำนึงถึงความสะดวกของการจราจร จากทิศทางต่างๆกันตามหลักของวิศวกรรมจราจร (Traffic Engineering) ถ้าหากว่าไม่มีการกลับทิศทางของสะพานลอยปัจจุบัน เมื่อโครงการก่อสร้างทางยกระดับ ดินแดง-ดอนเมืองแล้วเสร็จและเปิดให้บริการแล้ว การจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตไปตามแนว ทิศเหนือ-ใต้ จะมีความคล่องตัวสูงขึ้นเพราะมีพื้นที่สำหรับการจราจรเพิ่มขึ้น แต่ขณะเดียวกันการจราจร ตามแนวทิศทางตะวันออก-ตะวันตกบนถนนงามวงศ์วาน และถนนแจ้งวัฒนะซึ่งเดิมมีปัญหา ติดขัดอยู่แล้ว ก็ จะทวีการติดขัดมากขึ้น เนื่องมาจาก เกิดจากสภาพคอขวด ดังกล่าวมาแล้ว และการจราจรก็จะเพิ่มขึ้นสูงเรื่อยๆ ส่งผลให้การจราจรบริเวณทางแยกติดขัด และกระทบ กระเทือนถึงการจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตด้วย

3. การจราจร บนถนนวิภาวดี-รังสิต ในปัจจุบันติดขัดถึงขั้น วิกฤตจนเสมือนว่า ถนนสายนี้หมดสภาพการเป็นทางด่วนไปแล้ว การจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตมีการเคลื่อนไหว เช่นเดียวกันกับถนนในเมืองทั่วไป ที่ติดขัดจนไม่มีกำหนดเวลาที่แน่นอน ทั้งนี้ เนื่องมาจากการขยายเขต นครของกรุงเทพมหานครกว้างออกไปเรื่อยๆ อย่างไม่มีที่สิ้นสุด และปริมาณการจราจร ที่เพิ่มอย่างไม่หยุดยั้งสภาพการจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตขณะนี้ มีความเร็วลดต่ำลง เท่ากับความเร็วของการจราจรบนถนนในเขตการจราจรหนาแน่นในตัวเมือง สะพานลอยทั้งสองแห่งที่มี อยู่ก็ไม่อำนวยในการแก้ไขการจราจรติดขัดในปัจจุบันเลย จึงพบว่า สภาพการจราจรบนสะพานลอย ทั้งสองแห่ง มักจะติดขัดเสมอทั้งการจราจรบนถนนงามวงศ์วาน และถนนแจ้งวัฒนะก็ยิ่งติดขัดขึ้น ทุกที่สภาพเช่นนี้จึงเป็นปัญหาที่จะต้องรีบแก้ไขโดยเร่งด่วน

4. เมื่อการก่อสร้างโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมืองแล้วเสร็จ ผู้ที่จะใช้สะพานลอยงามวงศ์วาน (บางเขน) และสะพานลอยแจ้งวัฒนะ (หลักสี่) ส่วนใหญ่คงจะเป็นผู้ที่อยู่ใน ละแวกใกล้เคียงกับสะพานลอยทั้งสองแห่ง และใช้เส้นทางในระยะสั้น (Local Traffic) ส่วนผู้ที่ จะใช้เส้นทางในระยะยาวทั้งสองแห่ง ดังที่ชี้แจง จะสามารถแก้ปัญหาการจราจรติดขัดได้อย่างมีประสิทธิภาพและชัดเจนกว่า กล่าวคือการจราจรบนถนนวิภาวดี-รังสิตตามแนวเหนือ-ใต้ จะไม่มีปัญหาติดขัดอีก เพราะมีพื้นที่รองรับการจราจรเพิ่มขึ้นแล้ว ส่วนการจราจรตามแนวตะวันออก-ตะวันตกก็สามารถใช้สะพานลอยใหม่นี้ โดยไม่ต้องติดรถไฟหรือสัญญาณไฟจราจรอีก และขบวนรถ บนถนนทั้งสองสายที่ประสงค์จะเลี้ยวซ้าย จะสามารถเลี้ยวผ่านไปได้เช่นเดิม ส่วนขบวนรถที่ประสงค์จะเลี้ยวขวา ณ ทางแยกทั้งสองแห่ง หรือขบวนรถที่มาจากถนนวิภาวดี-รังสิต จะเลี้ยวขวา เข้าสู่ถนนแจ้งวัฒนะ และถนนงามวงศ์วาน จะสามารถเลี้ยวขวาได้ทันทีพร้อมกัน ในสัญญาณไฟให้ เลี้ยวขวา ที่ช่วงจังหวะเดียวกัน ทั้งนี้ เพราะหลังจากการกลับทิศทาง ของสะพานลอยเสร็จแล้วจะทำให้พื้นที่ การ

จราจรบริเวณทางแยกทั้งสองแห่งกว้างมากขึ้นกว่าเดิมถึงหนึ่งเท่าตัว จากช่วงเสา ต่อม่อสะพานลอย เดิมกว้างเพียงช่วงละ 14 เมตร เป็นกว้างถึง 30 เมตร เนื้อที่บริเวณทางแยก ที่กว้างขวางขึ้นนี้ จะเป็นประโยชน์ต่อการจัดการจราจร ณ บริเวณทางแยกทั้งสองแห่งทำให้มีการ เคลื่อนไหว ได้คล่องตัวเร็วขึ้น เนื่องจากจังหวะเวลาที่จะกักขังรถยนต์ลดลง อย่างน้อยหนึ่งช่วง จังหวะไฟจราจร

5. สะพานลอย ซึ่งได้ก่อสร้างกลับทิศทางแล้วนั้น จะเป็นสาธารณะยวดยาน ที่กฎหมาย อนุญาตให้ผ่านทางหลวงได้ จะสามารถผ่านได้โดยไม่ต้องเสียค่าธรรมเนียมผ่านทางแต่อย่างใด และ สะพานลอยใหม่ทั้งสองแห่ง ได้ว่า สาธารณะชนจะได้รับประโยชน์จากการกลับทิศทางของสะพาน ลอยทั้งสองแห่งอย่างเต็มที่ โดยที่บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ เป็นผู้ลงทุนก่อสร้างเอง

วิธีและขั้นตอนการก่อสร้างสะพานลอยใหม่ที่งามวงศ์วาน(บางเขน) และแจ้งวัฒนะ(หลักสี่)

การก่อสร้างสะพานลอยใหม่ในขั้นแรก จะยังไม่ยุ่งเกี่ยวกับสะพานลอยเดิมแต่อย่างใด คือจะ ดำเนินก่อสร้างทางยกระดับดินแดง-ดอนเมืองให้คร่อมสะพานลอยเดิมจนแล้วเสร็จ เพื่อทำการผัน การจราจรให้ผ่านบริเวณสี่แยกโดยใช้ทางยกระดับก่อน จึงจะเริ่มก่อสร้างสะพานลอยใหม่ในทิศทาง ตะวันออก-ตะวันตก โดยมีขั้นตอนการดำเนินงานดังนี้

1. เริ่มก่อสร้างสะพานลอยใหม่ตามแนวถนนงามวงศ์วาน และถนนแจ้งวัฒนะจากทั้งสอง ทิศทาง คือ จากทิศทางตะวันตก จะก่อสร้างสะพานลอยใหม่ข้ามทางรถไฟมาจรดกับสะพานลอย เดิมส่วนจากทิศทางตะวันออกจะก่อสร้าง เป็นสะพานลอยและสะพานลอรูปวงแหวน(Loop Ramp)- จนมาจรดกับสะพานลอยเดิมเช่นกัน โดยเว้นช่องว่างสะพานลอยใหม่ตรงจุดที่ติด กับสะพานเดิม หนึ่งช่วงต่อม่อซึ่งกว้างประมาณ 30 เมตร

2. เมื่อการก่อสร้างทางยกระดับคร่อมสะพานลอยเดิมแล้วเสร็จ ก็จะผันยวดยานที่ผ่าน ทาง แยกโดยใช้สะพานลอยเดิม ให้ขึ้นไปวิ่งบนทางยกระดับเพื่อผ่านทางแยกแต่ละแห่ง เป็นการ ชั่วคราว โดยไม่ต้องเสียค่าธรรมเนียมผ่านทางเฉพาะยวดยานวานที่ผ่านทางแยกทั้งสองแห่งนี้

3. ในช่วงเวลาเดียวกันนี้ จะทำการรื้อสะพานลอยเดิมเฉพาะช่วงที่จะติดขัดการก่อสร้าง สะพานลอยใหม่ออก แล้วติดตั้งคานสะพานลอยใหม่ เชื่อมต่อกันในทิศทางตะวันออก-ตะวันตก แล้วเสร็จและให้การจราจรผ่านได้

4. คานสะพานที่รื้อออกนี้ บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ จะส่งมอบให้กรมทางหลวงเพื่อนำ ไปใช้งานก่อสร้างสะพานแห่งอื่นต่อไป

5. จากนั้นจึงทำการรื้อสะพานลอยเดิม ที่เหลืออยู่ออกจนหมดสิ้น และขึ้นส่วนคานสะพาน ที่รื้อออกทั้งหมด บริษัท ฯ จะนำมามอบให้กรมทางหลวง

6. ปรับแต่ผิวจราจรระดับราบ ให้มีสภาพใช้การจราจรได้โดยสะดวกจนแล้วเสร็จ เปิดให้
การจราจรผ่านทางตามปกติต่อไป

จะเห็นได้ว่าวิธีการก่อสร้างดังกล่าวนี้ จะลดปัญหาการจราจรติดขัดในระหว่างการก่อสร้าง
ได้เป็นอย่างดี ทั้งยังไม่เป็นการทำลายสมบัติของรัฐแต่อย่างใด



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บรรณานุกรม

- Jean Muller, Ten Years of Experience in Pre-cast Segmental Construction FOI Journal Vol.20 No. 1
- Arthur H, Nilson/ Georsge Winter, Design Of Concrete Structures Elevant Edition, Mc. Grew Hill
- Y,Besser/ V.Proskrunin, Erection of Prefricated Reinforced Concrete Structure
- กรมทางหลวง,การก่อสร้างทางด่วนยกระดับ ดินแดง-ดอนเมือง
- เอกสารในการก่อสร้างทางด่วนยกระดับ ดินแดง-ดอนเมือง จากบริษัททางยกระดับ ดอนเมือง จำกัด (Don Mung Tollway Co.,Ltd)



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ผนวก ก.

ตาราง ข้อกำหนดความแข็งแรงของคอนกรีตส่วนต่าง ๆ

แบบทดสอบเป็น CUBE



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Class of concrete	Structural component	SPECIFICATION		PRODUCT CODE	CPAC STANDARD MIX		REMARK
		CUBE STR. (ksc)	MIN. CEMENT CONTENT (kg/m ³)		CUBE STR. (ksc)	MIN. CEMENT CONTENT (kg/m ³)	
Special(X)	1.Precast post-tensioned extended cross beams 2.Insitu part of extended cross beams	480	425	3603055	500	475	Superplasticizer
Special(A)	1.Precast pretensioned T girders	420	400	3604255	420	425	Superplasticizer
Special(B)	1.Precast post-tensioned standard cross beams 2.Insitu part of cross beam 3.Insitu deck slab 4.Piers, columns, frames, etc	360	400	3604055	400	400	Superplasticizer
A	1.Pile caps	360	380	3603810 (Skip) 3603811 (Pump)	380	400 425	Water reducer & Retarder
B	1.Pile caps 2.Box Culverts 3.Drainage Structures	300	350	3603210 (Skip) 3603211 (Pump)	320	350 375	Water reducer & Retarder
C	1.Binding Concrete 2.Mass Concrete	150	-	3601810 (Skip) 3602111 (Pump)	180 210	250 300	Water reducer & Retarder
D	1.Drainage Structures 2.Ditch Lining	240	325	3602810 (Skip) 3602811 (Pump)	280	325 350	Water reducer & Retarder
E	1.Concrete Pavement BARRIER; BORE PILE	325	350	3603510 (Skip) 3603511 (Pump)	350	375 400	Water reducer & Retarder

ผนวก ข.

ข้อกำหนดและวิธีการก่อสร้างขึ้นส่วนสำเร็จรูป



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

**PRECAST ELEMENTS - REPORT PROCEDURE****1. Information of Precast Yard activities**

DMT will be informed about the intended activities of the precast yard weekly in advance by submitting work programs for T-Girders and Crossbeams, - separate to the site activities, at the meetings. At these meetings the scheduled progress will be compared with the effective progress. The work program details are :-

- a) - cross beams
- cross beam extensions
- cross beam end blocks
- b) - T girders

Two forms for the work program are attached for T-Girders and other elements.

In addition DOH/DMT will be kept continuously informed by telephone, verbally or by other means about timing of activities for every precast element.

2. Basis of execution

Basis of execution is the approved drawing as well as the relevant workshop drawings for:-

- a) - cross beams
- b) - cross beam extensions
- c) - cross beam end blocks
- d) - T girders

3. Supervision of works

The Yard Manager or his deputy will control the production. In addition a Quality Controller will be in the yard at every shift.

4. Materials

Reinforcement Deformed Bar Grade SD 40 to TIS 24 - 2527
Uncoated Seven Wire Stress Relieved Low Relaxation Strand to TIS 420-2525
Welded Deformed Steel Wire Fabric to AASHTO A 510 M - 82

Anchorage Assembly D S I Multiplane Anchorage SG 20 as described in the attached documents!

Tendon Duct As described in the attached documents and including grouting attachments.

Grout: To 5.4.2 14 of Special Provisions.



Concrete for:-

-	cross beams	Special B
-	cross beam extensions	Special X
-	cross beam end blocks	Special B
-	T girders	Special A

As specified in the Special Provisions and on the approved drawings using mixes as separately approved.

5. Procedure

For control purposes the forms attached will be used. DMT's supervisory staff will spot check various characteristics stated in these forms and sign them.

6. Tests

6.1 For the initial period all tests required to ensure the quality and concrete strengths for prestressing, demoulding, etc. will be agreed.

6.2 As soon as a continuous production is achieved, one set of 3 numbers of 150 mm test cubes will be taken of each of the three classes of concrete used in the yard; thus a total of $3 \times 3 = 9$ test cubes are to be produced per day. The cubes are to be tested for 7 and 28 days strength. The cubes will be tested in DTC's laboratory while DOH personnel are present. 28 days cubes will continue to be sent to Chulalongkorn University until the concrete laboratory is approved by DOH.

6.3 P C Strand will be tested for conformance to TIS 420 - 2525.
Deformed Bar will be tested for conformance to TIS 24 - 2527.
Welded Deformed Steel Wire Fabric will be tested for conformance with the requirements of 5.2.2.2 of the Special Provisions.

7. Sequence of Construction - Cross Beam

7.1 The procedures described in this section refer to Post Tensioned Cross Beam elements only.

7.2 Preparing the reinforcement cage for cross beams. This includes blackout shutter, V connection and lifting loops (as installation together with reinforcement is necessary). Also included is 1st (Lower) tendon duct for post tensioned cable with steel pipe in blackout shutter (anchor and trumpet prefitted in endblock). also included is 6 m. tendon duct for the 2nd cable in the centre (due to being partly placed in the kicker of the 1st casting step) as shown in the attached sketch.

7.3 End blocks are precast according to the attached drawing in the same class of concrete as the cross beam for which they are intended. They are subject to the same strength restrictions for stripping shuttering and handling as are the cross beams.



- 7.4 End blocks will be normally installed after fixing the reinforcement cage to avoid having to move the stirrup. Tesamoll will be placed on the end block/shutter joint to allow shrinkage and avoid cracks.
- 7.5 Fixing the drainage down pipe blockout in the shutter where required, and Hilti M 12 in the vertical side form for the catwalk connection later.
- 7.6 Fixing the four anchor units for the post tensioning frame.
- 7.7 Checking all inbuilt items, reinforcement connection endblock to cross beam, spacer for ducts to check any deformation during lifting. The reinforcement cage is already checked in the reinforcement area.
Checking horizontal Supports in blockout V Part connection.
Checking vertical position of end block and total length.
- 7.8 Closing mould by fixing side forms.
- 7.9 Casting sequence starting around one Blockout and proceed in two steps to the end and to the centre with the same procedure for the second half. Kicker form work, attached to side forms, moved into position when concrete reaches the final level and then kicker cast.
- 7.10 Remove side forms and kicker forms as soon as possible depending on early strength test results.
- 7.11 24 hours after casting install tendon ducts 2,3 and 4 complete with Endform 0.6, 1.78 m with anchor body and trumpet and including all grouting attachments. Strands will also be installed in the tendon ducts provided grouting can be completed in the in-situ portion within maximum 4 weeks.
- 7.12 After early strength tests indicate the concrete has achieved 80% of Specified 28 days strength the cross beam will be removed from the mould and post tensioned by the following procedure.
- 7.13 Installation of spacer, wedgeplate, wedges on both sides of cable no. 1. Bring one jack HOZ 4000 in position on cable no. 1 (side to the reinforcement area) bring both gantry's in lifting position (spreaderbar on the crane hook, spreaderbar - loop connection).

The detailed method for stressing and lifting is attached as "Cross Beam Precast Component Stressing Operation."
- 7.14 After stressing and lifting, the gantry moves with crossbeam to the storage area.
- 7.15 In the storage area installation of all in-built items in upper web is carried out.
 - launcher holes (pipes)
 - drainage blockout
 - MVA - Pipes



- 7.16 Prepare upper web shutter to enable the embedded items in 7.15 above to be properly fixed to avoid displacement during casting. The upper web shutter of 8 elements will be fully installed.
 - 7.17 Lift the cross beam onto the trailer at about 15 - 20 hours before intended delivery to site in order to fix the catwalk, which is carried out on the trailer.
 - 7.18 Cross beams will normally be moved to site for erection at midnight but will not be transported until the compressive strength of the concrete meets the specified requirements for transportation of 90% of the 28 day compressive strength or as otherwise approved by the Engineer.
8. Separate procedures will be issued for erection, casting the insitu portion of crossbeams and for T Girder manufacture and erection.





Cross Beam Precast Component Stressing Operation

1. General

The cross beams are design as a prestressed structural component. The construction of the cross beams will be executed in two construction stages. The lower part of the cross beam will be constructed as precast component. This precast unit carries during the construction stage on site its dead load and the dead load of the cast-in-situ concrete for the upper cross beam part. The precast unit is designed as a prestressed structural component too. (See structural analysis)

The stressing operation of the one tendon type 5920 (20 strands 0.5") of the precast component shall be executed in the sequence as below mentioned (point 2) in order to keep the concrete tension and compression strengths within the limits established by AASHTO (see enclosures pages 1-5).

2. Tensioning sequence

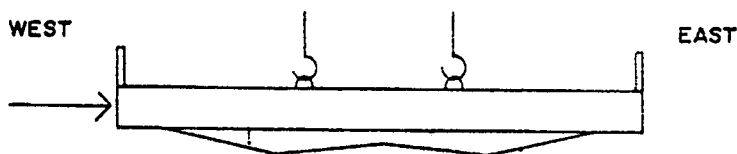
A detailed calculation for each cross beam will be attached to the production report for the steps set out below:

- Step 1: Tensioning at one side (A) 35% of the required tensioning force.
- Step 2: Lifting the cross beam with 50% force of its dead load.
- Step 3: tensioning at one side (A) +50% of the required tensioning force --total 85%.
- Step 4: Lifting the cross beam with +50% force of its dead load - total force 100%.
- Step 5: Tensioning at one side (A) +15% of the required tensioning force - total 100%.
- Step 6: Tensioning at other side (B) 100% of the required tensioning force. See attached sketch.

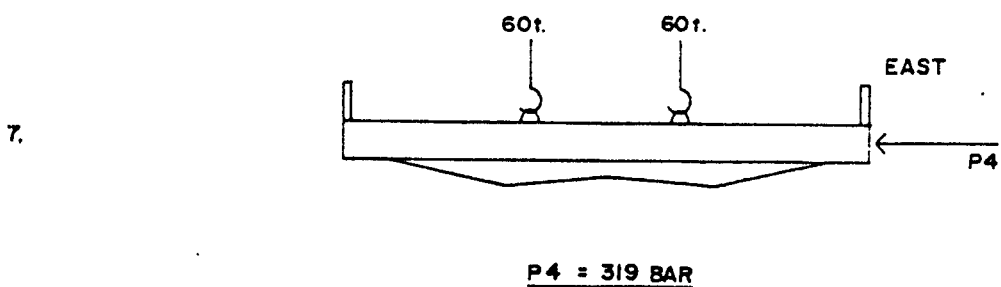
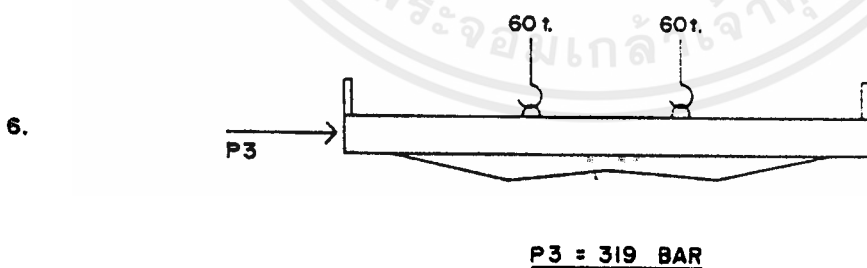
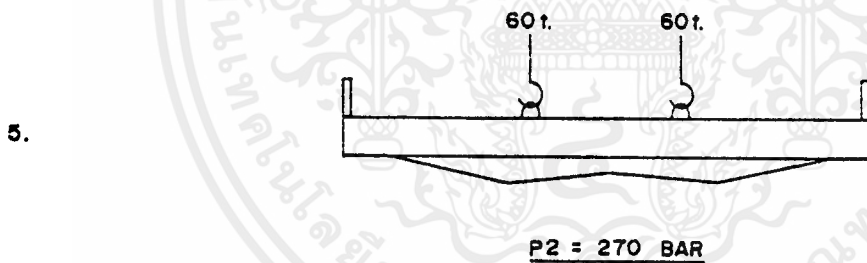
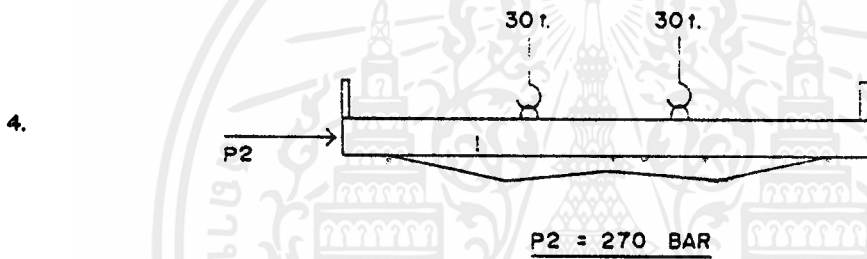
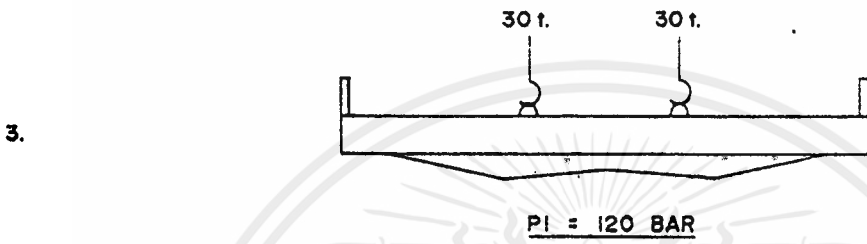
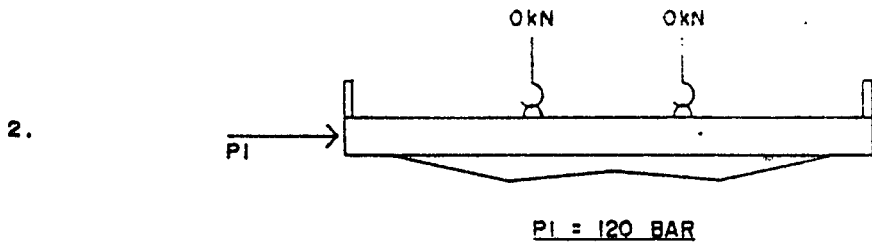
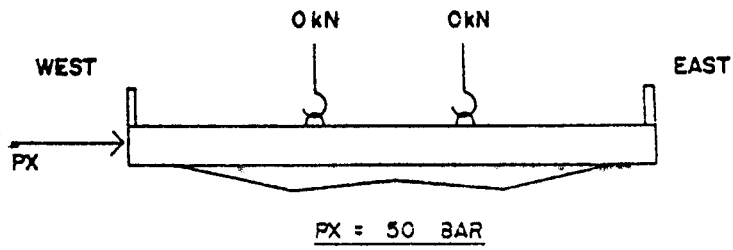
Enclosures:

Determination of concrete stresses and deformations at construction stage 1 - page 1-5.

Calculation of tendon elongation	-	Valid for several equal cross beams.
Prestressing values	-	Valid for several equal cross beams.
Stressing record	-	To be filled in for each cross beam.

Posttensioning / Lifting ProcedureCross Beam Yard :

1. Cable No. 1 West px = 50 bar with Jack HOZ 4000/250
(With 50 bar we get an elongation which includes the slack)
2. Measure the distance from jack body to a reference stand (marked) enter in column 17
calculate required protrusion by adding column 16+17 and enter in 18.
3. Anchor the tendon temporarily (Wedge seating with Hydraulic Wedge seating Position, 20 LN per wedge)
For repositioning the stressing piston must be fully returned for an automatic opening of the stressing wedge inside the jack.
4. Stress up to 120 bar
Measure the distance to the reference strand and proceed like under item 2.
compare actual strand protrusion with required one.
5. Bring each crane hook of the gantry under a load of 30t
 $2 \times 30t = 60t = 50\%$ of 120t
6. Stress up to 270 bar
Measure the distance to the reference strand and proceed like under item 2/4.
7. Bring each crane hook of the gantry under a load so that the cross beam is finally with his total dead load on the hooks ≈ 10 cm above the mould.
Follow with jack (10 cm) the cross beam.
8. Stress up to 319 bar final pressure.
Measure the distance to the reference strand and proceed like under item 2/4/6.
Calculate the partial elongation by subtracting Column 17 from 19 and enter in Column 22.
Use Equation 26 to calculate the obtained elongation without slack and enter in Column 23.
9. Stress cable No. 1 East up to 319 bar.



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งหากมีการนำไปใช้

ผนวก ค.

แบบรายละเอียดการจดบันทึกการตอกเสาเข็ม



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



PILE DRIVING RECORD NO. _____

DATE : _____

PILE TYPE Spun dia. 800 mm

Pile Location Data



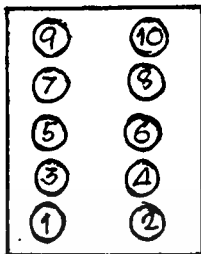
Pile Production Data

Station: _____

Pier No : _____

Pile Position No : _____

Consecutive No : _____



Piece No. _____ Cast-Date Length(m) _____

lower : _____

upper : _____

Pile Driving Data

Hammer Type : Hydraulic

Ram Weight : 12 Ton

Start _____ End _____

Pile Top Elevation : _____

Pre-bore : _____

Pile Tip Elevation : _____

Lower Section : _____

(G.L.ELEV.) _____

Welding : _____

Penetration perblow _____

Upper Section : _____

Average last 3.0 M : _____ mm

last 1.0 M : _____ mm

(follower -25%)

Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count
14.50			20.80			25.00		
15.00			21.00			25.20		
15.50			21.20			25.40		
16.00			21.40			25.60		
16.50			21.60			25.80		
17.00			21.80			26.00		
17.50			22.00			26.20		
18.00			22.20			26.40		
18.20			22.40			26.60		
18.40			22.60			26.80		
18.60			22.80			27.00		
18.80			23.00			27.20		
19.00			23.20			27.40		
19.20			23.40			27.60		
19.40			23.60			27.80		
19.60			23.80			28.00		
19.80			24.00			28.20		
20.00			24.20			28.40		
20.20			24.40			28.60		
20.40			24.60			28.80		
20.60			24.80			29.00		

for Pile driving contractor MCON

for Dywidag Cons.J.V.

for Don Muang tollway co., itd.

Date : _____

Date : _____

Date : _____ (RATIPAN JANLOP)

* Used Follower



PILE DRIVING RECORD NO. _____

DATE : _____

PILE TYPE Spun dia. 600 mm

Pile Location Data

Pile Production Data

Station: _____

Piece No.

Cast-Date Length(m)

Pier No : _____

lower :

Pile Position No : _____

upper :

Consecutive No : _____

Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count
29.20			34.60			40.00		
29.40			34.80			40.20		
29.60			35.00			40.40		
29.80			35.20			40.60		
30.00			35.40			40.80		
30.20			35.60			41.00		
30.40			35.80			41.20		
30.60			36.00			41.40		
30.80			36.20			41.60		
31.00			36.40			41.80		
31.20			36.60			42.00		
31.40			36.80			42.20		
31.60			37.00			42.40		
31.80			37.20			42.60		
32.00			37.40			42.80		
32.20			37.60			43.00		
32.40			37.80			43.20		
32.60			38.00			43.40		
32.80			38.20			43.60		
33.00			38.40			43.80		
33.20			38.60			44.00		
33.40			38.80			44.20		
33.60			39.00			44.40		
33.80			39.20			44.60		
34.00			39.40			44.80		
34.20			39.60			45.00		
34.40			39.80					

for
Pile driving contractor(MCON)

for
Dywidag Cons.J.V.

for
Don Muang Tollway co., ltd.

()
Date :

()
Date :

()
Date :



MPAC

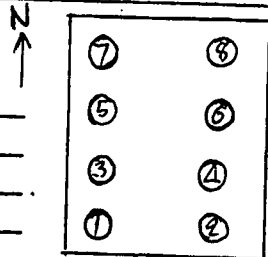
PILE DRIVING RECORD NO.

DATE: _____

PILE TYPE: Tubular Steel dia. 800 mm

File Location Data

Station: _____
 Pier No: _____
 File Position No: _____
 Consecutive No: _____



File Production Data

Piece No.	Cast-Date	Length(m)
lower :	-	-
mid :	-	-
upper :	-	-

File Driving Data

Hammer Type : Hydraulic

Ram Weight : 12.00 Ton

Pre-bore : _____
 Lower Section : _____
 Welding : _____
 Middle Section : _____
 Welding : _____
 Upper Section : _____

Start	End

Pile Top Elevation : _____
 Pile Tip Elevation : _____
 (GLELEV.)
 Penetration perblow : _____
 Average last 3.0 M : _____ mm
 last 1.0 M : _____ mm
 (follower -25%)

Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count	Pile Depth m	Drop Height m	Blow Count
16.50			31.40			38.20		
17.00			31.60			38.40		
17.50			31.80			38.60		
18.00			32.00			38.80		
18.50			32.20			39.00		
19.00			32.40			39.20		
19.50			32.60			39.40		
20.00			32.80			39.60		
20.50			33.00			39.80		
21.00			33.20			40.00		
21.50			33.40			40.20		
22.00			33.60			40.40		
22.50			33.80			40.60		
23.00			34.00			40.80		
23.50			34.20			41.00		
24.00			34.40			41.20		
24.50			34.60			41.40		
25.00			34.80			41.60		
25.50			35.00			41.80		
26.00			35.20			42.00		
26.50			35.40			42.20		
27.00			35.60			42.40		
27.50			35.80			42.60		
28.00			36.00			42.80		
28.50			36.20			43.00		
29.00			36.40			43.20		
29.50			36.60			43.40		
30.00			36.80			43.60		
30.20			37.00			43.80		
30.40			37.20			44.00		
30.60			37.40			44.20		
30.80			37.60			44.40		
31.00			37.80			44.60		
31.20			38.00			44.80		

for
File Driving Contractor (MPAC)

for
Dywidag Cons.J.V.

for
Don Muang Tollway co., ltd.

(
Date:

(
Date:

(
Date:

* Used Follower

ผนวก ง.**PILE DATA SHEET**

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



บริษัท ดอนเมืองโทลล์เวย์ จำกัด
Don Muang Tollway Co., Ltd.

PILE DATA SHEET

Project Name _____

Date _____

Client _____

Rig No. _____

Contract No. _____

Operator _____

FILE NO. _____

	<u>Description of stata</u>
Ground level _____ Pile diameter _____ Boring commenced _____ Boring completed _____ Bored depth _____ m. Length of bore cased _____ m. Deviation of verticality _____	
<u>Concrete</u> Start _____ Finished _____ Volume of concrete _____ cu.m. Cut - off level of pile _____ Actual concreted length _____ m.	
<u>Reinforcement</u> Main rft. _____ _____ _____	
<u>Helical</u> Time consumed in lowering cage _____ Start _____ Finished _____	

Obstruction & Standing time:

Remarks:

_____ for Engineer

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ผนวก จ.

บทความเรื่องปัญหาการทุบสะพานลอยบางเขนและหลักสี่

หนังสือพิมพ์อัครนิเวศ

ฉบับที่ 132 วันที่ 8-14 กุมภาพันธ์ 2536

• อินเดีย : โจรสลัดเหิมอำนาจ / วันนี้ผู้พิชิตนาฬิกาฟรังก์แวร์ระดับโลก •

หนังสือพิมพ์ **อีคอนนิวส์** ECON NEWS

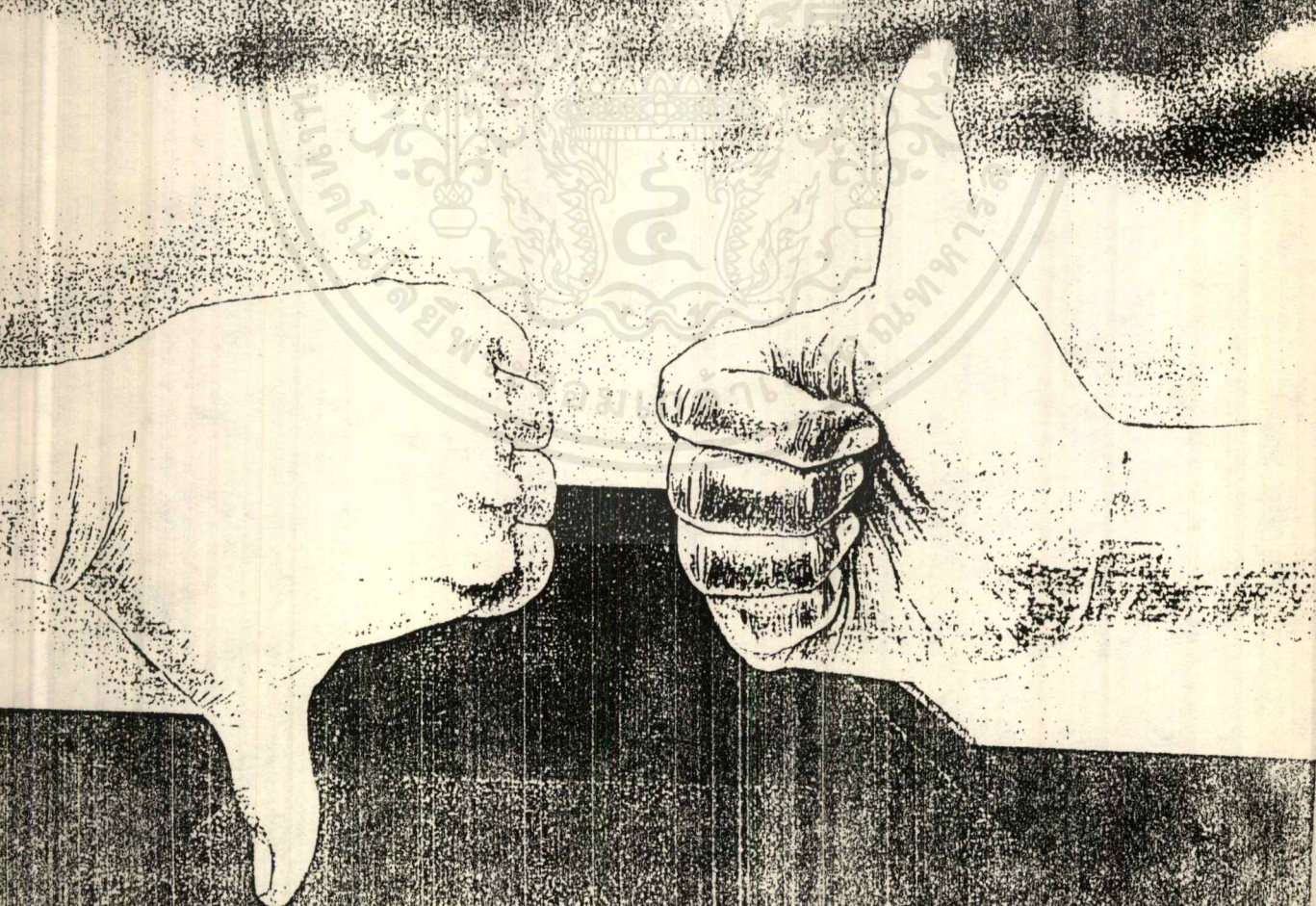
SSN 0858-0731

ฉบับที่ 132 วันที่ 8-14 กุมภาพันธ์ 2536

หนังสือพิมพ์เศรษฐกิจรายสัปดาห์

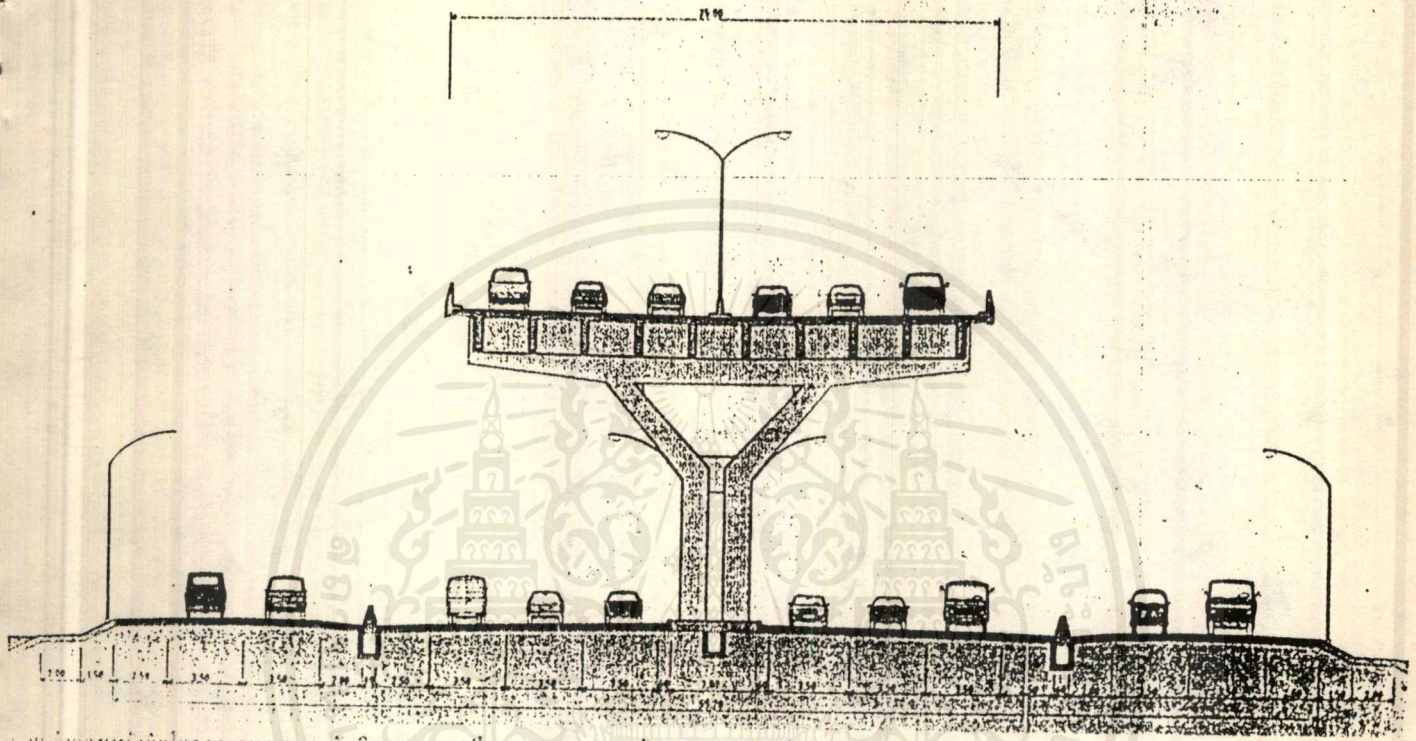
30 บาท

ระบบเงินของ ไทย กับเรื่องที่ถูกมองข้าม?



'คู่สามคนจับ' หลังต้มตุ๋นกวาง

ทูลสะพานลอยวิภาวดีฯ คนกรุงได้หรือเสีย ?



หน้าตาดูหน้าตัดโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง สูง 11 เมตร กว้าง 26 เมตร 6 ช่องทางจราจร ระยะทาง 15.4 กิโลเมตร

ไม่ว่าจะถ่านหรือไม้ถ่าน ไม่ว่าจะสับสนหรือ
เข้าใจ ดอนเมืองโทลเวย์ ยังคงยืนยันที่จะเดิน
หน้าต่อไป

นั่นคือการทูลสะพานลอยบนถนน
วิภาวดีรังสิต ทั้งสะพานลอยบางเขตตัดถนน
งามวงศ์วาน และสะพานลอยหลักสี่ตัดถนน
แจ้งวัฒนะ เพื่อให้โครงการทางยกระดับดินแดง-
ดอนเมือง เปี๊ยะไปตามแผนงานที่ได้วางไว้

ทูลเพื่อสร้างโอกาสที่ดีกว่าแก่ผู้บริหาร
โครงการ

หรือทูลเพื่อให้โอกาสที่ดีกว่าแก่ประ-
ชาชนคนเมืองหลวงต่อปัญหาการจราจร

แต่เกิดสงสัยซึ่งวันเนี่ยงไม่มีข้อยุติที่ชัดเจน

ที่มาของทางด่วนยกระดับ

กรมทางหลวง ได้ทำการศึกษาวิธีแก้
ปัญหาจราจรบนถนนวิภาวดีรังสิตในปี 2529-
2530

พบว่าปริมาณรถมากถึง 150,000
คันต่อวัน โดยมีอัตราเฉลี่ยเพิ่มขึ้นร้อยละ 12

ต่อปี บนถนนที่มีความยาวเพียง 15.4 กิโลเมตร
สายนี้

แต่ปัจจุบันในชั่วโมงเร่งด่วน จะมีปริมาณ
การจราจรหนาแน่นไม่ต่ำกว่า 200,000 คัน

แนวทางแก้ไขด้วยวิธีการขยายผิวการ
จราจรจาก 10 ช่อง ให้กว้างขึ้น เป็น 14 หรือ
16 ช่อง อาจทำได้ แต่ไม่สมเหตุผลเพราะสอง
ข้างทางมีสาธารณูปโภค เช่นคลองระบายน้ำ
ตามโครงการป้องกันน้ำท่วมของ กทม. และ
สิ่งปลูกสร้าง เช่น อาคารสำนักงานและหน่วย
งานราชการต่างๆ โดยเฉพาะในช่วงหน้าวัด
เสมียนนารีถึงดอนเมือง ยังมีทางรถไฟ การ
โยกย้ายมีปัญหายุ่งยากเป็นเรื่องใหญ่

อีกแนวทางหนึ่งคือการสร้างถนน
หลวงสายใหม่ ซึ่งก็อาจทำได้เช่นกัน แต่จะพบ
กับปัญหาถึง 2 ด้านใหญ่คือ งบประมาณแท้
จะต้องมีทั้งค่าก่อสร้างและค่าเวนคืน กับ
ปัญหาเรื่องการเวนคืนที่ดินจากชาวบ้าน
ตั้งเท่าที่ได้เกิดขึ้นกับถนนหลายโครงการ
ให้เมืองหลวงนี้หนาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของ
ถนนวิภาวดีรังสิตเดิมได้ แต่เนื่องจากสภาพ

แนวทางสุดท้ายคือเพิ่มพื้นผิวการจราจร
ด้วยวิธีสร้างถนนยกระดับ แนวทาง
ดังกล่าวมีความเป็นไปได้ ถ้าสามารถหา
เอกชนมารับภาระค่าใช้จ่ายในการลงทุนด้วย
ระบบสัมปทาน และถ้าสามารถหาเทคโนโลยี
ในการก่อสร้างที่จะไม่ทำให้การจราจรบน
ถนนวิภาวดีเกิดสลิบค หรือยังคงใช้งานได้

กรมทางหลวงจึงได้ตั้งโครงการทางยก
ระดับดินแดง-ดอนเมือง โดยมีวัตถุประสงค์ 4 ข้อ

1. เพิ่มขีดความสามารถในการรองรับ
การจราจรของถนนวิภาวดีรังสิต ให้มากกว่า
ที่เป็นอยู่ในปัจจุบัน ทั้งการจราจรจากใจกลาง
กทม. ไปยังภาคเหนือ, ภาคตะวันออก และ
ภาคตะวันออกเฉียงเหนือ และรองรับการ
จราจรขาเข้าจากภาคเหล่านี้ สู่อีกกลาง กทม.
2. แยกการจราจรของรถยนต์ที่ต้องการ
ใช้ความเร็วสูงและเดินทางระยะไกลออก
จากเขตยานที่วิ่งในอัตราความเร็วปกติภายใน
เมือง และเดินทางระยะใกล้ ซึ่งอาจให้เส้นทาง
ถนนวิภาวดีรังสิตเดิมได้ แต่เนื่องจากสภาพ

การจราจรบนถนนวิภาวดีรังสิตในปัจจุบัน ได้หมดสภาพการเป็นทางด่วนอันเป็นวัตถุประสงค์หลักของการก่อสร้างถนนสายนี้ไปแล้ว

3. เป็นทางเชื่อมโดยตรงระหว่างชุมชนย่านใจกลางเมืองกับการทำอากาศยานกรุงเทพฯ

4. เพิ่มความคล่องตัวของการจราจรบนถนนวิภาวดีรังสิต โดยการออกแบบเป็นทางด่วนที่เสถียรตลอดสายโดยคำนึงถึงทิศทางการขยายตัวของเมืองตามแนวดถนน ซึ่งเหมาะสมกว่าสภาพของเส้นทางในปัจจุบัน

โครงการหมื่นล้าน

กันยายน 2530 กรมทางหลวงได้ออกประกาศเชิญชวนภาคเอกชนยื่นข้อเสนอเพื่อรับสัมปทานผลปรากฏว่า กลุ่มบริษัท Dickerhoff & Widmann AG แห่งเยอรมัน, ศรีนครการโยธา และ GTMI แห่งฝรั่งเศส เป็นผู้ได้สัมปทาน

21 สิงหาคม 2532 กลุ่มดังกล่าวในนามบริษัททางยกระดับดอนเมือง(Don Muang Tollway) ได้ลงนามในสัญญาสัมปทาน ค่า-

เนินโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง โดยมีระยะเวลาสัมปทาน 25 ปี นับจากวันลงนามในสัญญาและมีมูลค่าโครงการประมาณ 10,000 ล้านบาท

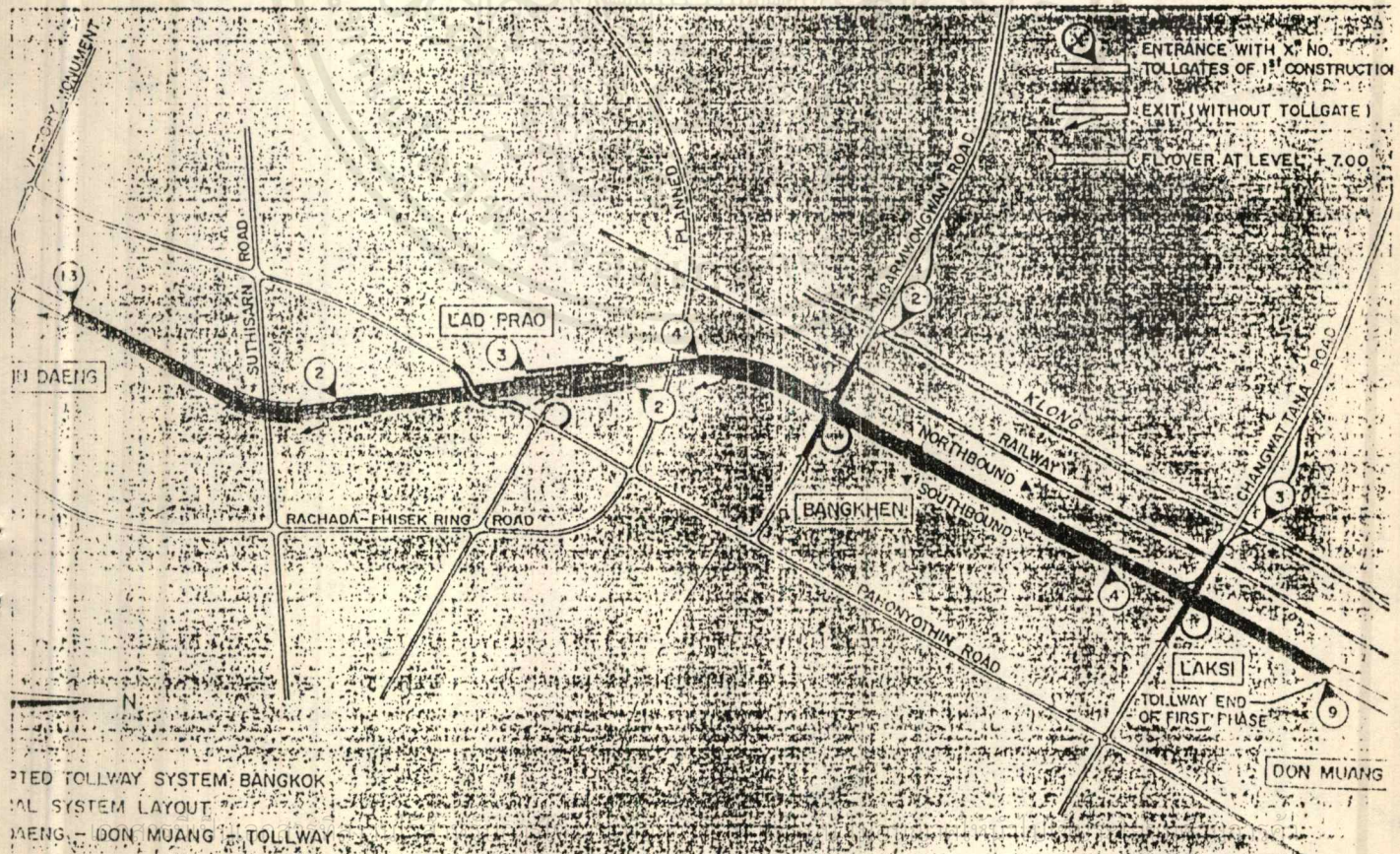
รูปแบบ เป็นทางยกระดับสูงเหนือผิวจราจรถนนวิภาวดีฯ 14 เมตร กว้าง 25 เมตร 6 ช่องทาง แบ่งเป็นขาออก 3 ช่องทางขาเข้า 3 ช่องทาง รวมระยะทางจากดินแดงไปยังดอนเมือง 15.4 กิโลเมตร

ทางขึ้นและด่านเก็บเงินมีทั้งหมด 10 จุด ได้แก่

- 1.) ช่องทางขึ้นขาออกที่ดินแดง, สุทธิสาร, พหลโยธิน, รัชดาภิเษก และวิภาวดีหน้ามหาวิทยาลัยเกษตร (ในระยะต่อไป)
 - 2.) ช่องทางขึ้นขาเข้าที่ดอนเมือง, แจ้งวัฒนะ, หลักสี่ (แนวหน้า), งามวงศ์วาน และรัชดาภิเษก (พหลโยธิน)
- ทางลงมีทั้งหมด 10 จุด ได้แก่
- 1.) ช่องทางลงขาออกที่รัชดาภิเษก, งามวงศ์วาน, หลักสี่ (แนวหน้า), แจ้งวัฒนะ และดอนเมือง
 - 2.) ช่องทางลงขาเข้าที่ วิภาวดีหน้า

มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ (ในระยะต่อไป), รัชดาภิเษก, พหลโยธิน, สุทธิสาร และดินแดง การเก็บค่าธรรมเนียมนำผ่านทาง แบ่งรถออกเป็น 2 ประเภท ได้แก่

1. รถยนต์นั่ง และรถบรรทุกเบาสี่ล้อ
 - 1.1. ปีที่ 1-8 เก็บค่าธรรมเนียมนำ
 - ที่ด่านดินแดงขาออก, สุทธิสารขาออก, ดอนเมืองขาเข้า และแจ้งวัฒนะขาเข้า 20 บาทต่อคัน
 - ที่ด่านพหลโยธินขาออก, รัชดาภิเษกขาออก, แจ้งวัฒนะขาเข้าและหลักสี่(แนวหน้า) ขาเข้า 15 บาท
 - ที่ด่านวิภาวดีหน้ามหาวิทยาลัยเกษตรขาออก และรัชดาภิเษกขาเข้า 10 บาท
 - 1.2. ปีที่ 9-13 เก็บเพิ่ม 5 บาท เป็น 25 บาท
 - 1.3. ปีที่ 14 จนถึงอายุสัมปทานเก็บเพิ่มอีก 5 บาท
2. รถโดยสาร และรถบรรทุกตั้งแต่หกล้อขึ้นไป
 - 2.1. ปีที่ 1-8 เก็บค่าธรรมเนียมนำ
 - ที่ด่านดินแดงขาออก, สุทธิ-



สารขาออก, คอนเมืองขาเข้า, และแจ้ง-
เวียนขาเข้า 30 บาทต่อคัน

-ที่ด่านพหลโยธินขาออก,
รัชดาภิเษกขาออก, แจ้งวัฒนะขาเข้า
และหลักสี่ (แนวหน้า) ขาเข้า 25 บาท

-ที่ด่านเวียงจันทน์ขาเข้า,
พญาภิเษกขาออก, และรัชดาภิเษก
ขาเข้า 20 บาท

หากโครงการก่อสร้าง เป็นทางยก
ระดับบนเสาตอม่อสะพานรูปตัว Y วาง

คานขวางคอนกรีตอัดแรงบนเสาตอม่อเพื่อ
รองรับคานพื้นทางยกระดับ ส่วนเสาตอม่อ
สะพานช่วงคร่อมสะพานลอยเดิม ก่อสร้าง
เป็นตอม่อสองเสาคร่อมสะพานลอยเดิม

สะพานลอยเจ้าปัญหา

โครงการทางยกระดับดินแดง-คอนเมือง
เกิดขึ้นในยุครัฐบาล พล.อ.ชาติชาย ชุณหะวัณ
โดยมี ม.นริศ พงษ์พานิช เป็นรัฐมนตรีว่าการ
กระทรวงคมนาคม

ตามสัญญา จะต้องทุบสะพานลอยบน
ถนนวิภาวดีฯ เพื่อสร้างกลับทิศทาง 2 แห่ง
คือสะพานลอยบางเขนตัดถนนงามวงศ์วาน
และสะพานลอยหลักสี่ตัดถนนแจ้งวัฒนะ
แต่รัฐบาลอานันท์ ปันยารชุน ไม่ยินยอมเพราะ
เกรงว่าจะทำให้เกิดปัญหาการจราจรหนักขึ้น
หาตั้งกล่าวได้แก่

1. การจราจรติดขัดที่แยกบางเขนใน
ระหว่างการก่อสร้าง และเมื่อการก่อสร้างแล้ว
เสร็จ แม้จะมีสะพานลอยกลับทางช่วยให้รถบน
ถนนงามวงศ์วานที่วิ่งข้ามถนนวิภาวดีฯ จะขึ้น
สะพานใหม่ตรงไปได้เลยแต่รถบนถนน
วิภาวดีฯ เห็นล่างจะต้องคิดการจราจรที่แยก
ไฟแดงค้างคั้งเพราะยังมีรถเลี้ยวขวาจากทุกแยก

2. การจราจรติดขัดที่แยกหลักสี่ ด้วย
เหตุผลเดียวกันกับข้อ 2.

วิธีที่จะไม่ให้รถไปติดการจราจรที่แยก
ไฟแดงก็คือ

- 1.) ไม่ทุบสะพานลอยเดิมโดยสร้างทาง
ยกระดับคร่อมสะพานลอยเดิม หรือ..
- 2.) การให้คนกรุงยอมเสียเงินขึ้น
ทางด่วนยกระดับ เพราะมีทางขึ้นลงที่ทุกแยก
ดังกล่าว ข้อนี้ทำให้เกิดแนวร่วม เพราะมี
ความรู้สึกว่า เป็นการบังคับให้ผู้ใช้รถต้อง



อานันท์ ปันยารชุน



สมบัติ พานิชชิวะ

ยอมเสียเงินเพื่อหนีภาวะจลาจลของจรรยา
รัฐบาลอานันท์เลือกเอาทางแรก โดย
ได้ให้กรมทางหลวงไปเจรจากับคอนเมือง
โทลเวย์ แต่ไม่สำเร็จ คงได้แต่เฉพาะสะพานลอย
ลาดพร้าวเท่านั้น

เพียงครั้งเดียวที่ สมบัติ พานิชชิวะ
ประธานคณะกรรมการบริหาร คอนเมือง
โทลเวย์ได้ออกมาแถลงข่าวต่อสื่อมวลชน
อย่างเป็นทางการเมื่อ 8 ธันวาคม 2535
หลังจากต้องเลื่อนจากวันที่ 19 พฤศจิกายน
ก่อนหน้านั้นเพราะ พ.อ.วินัย สมพงษ์ รัฐมนตรี
ว่าการกระทรวงคมนาคม ได้เดินทางมาตรวจ
เยี่ยมโครงการ และสมบัติ ต้องเตรียมการ
ต้อนรับ

โดยสรุป บริษัทฯ ยืนยันแน่ที่ผ่านมา
ว่าจะทำการก่อสร้างกลับทิศทางสะพานลอย
ที่ทางแยกบางเขนและทางแยกหลักสี่ทั้งสอง
แห่งให้เป็นไปตามสัญญาสัมปทานฯ ที่ได้ทำไว้
กับกรมทางหลวง และยังยืนยันให้รัฐบาล
ปฏิบัติตามสัญญาสัมปทานฯ เพราะบริษัทฯ

ได้ดำเนินการก่อสร้างก้าวหน้าไปมาก
เกินกว่า ที่จะให้มีการเปลี่ยนแปลงใดๆ
โดยเฉพาะบริษัทฯ มีข้อผูกพันกับ ก.ม.
กับการเงินต่างๆ ที่ได้ให้เงินกู้ 7,400
ล้านบาท โดยมีหลักประกันเพียงสัญญา
สัมปทาน ที่บริษัทฯ ได้ลงนามกับรัฐบาล

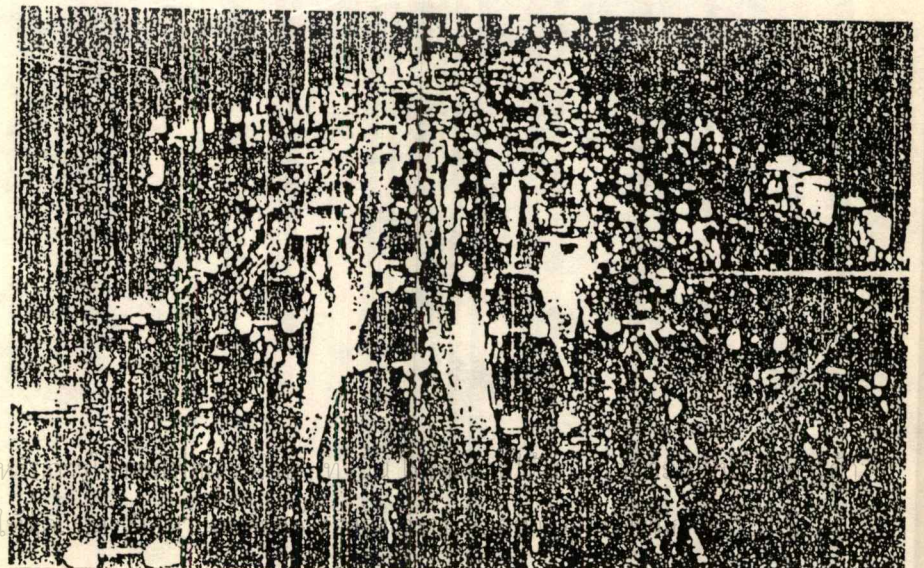
เหตุผลทางวิชาการ

เหตุผลสำคัญของการ ต้องทุบทิ้ง
สะพานลอยบางเขนและหลักสี่ ที่คอนเมือง

โทลเวย์หีบยกขึ้นมาชี้แจง ได้แก่

1. กรมทางหลวงมีโครงการขยาย
ถนนงามวงศ์วานและถนนแจ้งวัฒนะ เป็น 8
ช่องทางการจราจร หากไม่ปรับปรุงทางแยก
ทั้งสองแห่งเพื่อรองรับรถยนต์ที่จะเพิ่มขึ้น ก็
จะมีสภาพการจราจรแออัดมากยิ่งขึ้น จึงจำเป็น
ที่จะต้องปรับปรุงทางแยก ด้วยการปรับหัน
ทิศทางสะพานลอยซึ่งทอดไปตามแนวเหนือ-ใต้
ให้กลับไปทอดตามแนวตะวันออก-ตะวันตก
อันจะช่วยให้การจราจรทุกทิศทางคล่องตัวขึ้น
วิธีการดังกล่าว ทางคอนเมืองโทลเวย์เห็นว่าเป็น
การสนับสนุนโครงการขยายถนนของ
กรมทางหลวง

2. ทางด่วนตามหลักสากลถือว่าเป็น
ระบบ Grade Separated Traffic System
ซึ่งแบ่งชั้นของถนนเป็นทางเอก ทางโท
คอนเมืองโทลเวย์จึงถือว่าถนนวิภาวดีรังสิต
เป็นทางเอก ถนนงามวงศ์วานและถนน
แจ้งวัฒนะเป็นทางโท ทางยกระดับดินแดง-
คอนเมืองที่ก่อสร้างสูง 14 เมตร จะเป็นทางเอก



โดยผู้ใช้ทางเอกในระดับพื้นราบ (ชั้นล่าง) ไม่
 ว่าจะเดินทางตรงไปหรือจะเลี้ยวไปในทิศทางใด
 จะเป็นผู้ที่เดินทางในระยะสั้น (Local Traffic)
 ที่ตั้งอยู่ในละแวกใกล้เคียง รถจะวิ่งช้า สามารถ
 ควบคุมการจราจรด้วยระบบไฟสัญญาณตาม
 ทางแยกได้ ส่วนรถวิ่งทางไกล จะมีโอกาสใช้
 ความเร็วสูงได้โดยใช้บริการทางด่วนยกระดับ
 เท่ากับว่า พื้นที่การจราจรในทางเอกเพิ่มขึ้น
 นั้นหมายถึงการลดปัญหา ส่วนรถที่วิ่งทางโท
 จะสามารถวิ่งตรงไปบนสะพานลอยใหม่สูง 7
 เมตร ข้ามทางรถไฟ และข้ามทางเอกบนพื้น
 รราบไปได้โดยสะดวกเช่นกัน หลักการนี้
 ดอนเมืองโทลเวย์จึงยืนยันว่า จะสามารถแก้
 ปัญหาการจราจรได้อย่างชัดเจนด้วยการเพิ่ม
 พื้นที่การจราจรบนถนนวิภาวดีรังสิตให้มาก
 ขึ้นเพื่อผลักดันให้การจราจรสามารถเคลื่อนตัว
 ได้สะดวกขึ้น ส่วนการจราจรบนถนนงาม
 วงศ์วานและแจ้งวัฒนะตามแนวตะวันออก
 และตะวันตก จะสามารถเคลื่อนไปตามแนวตรง
 ได้เลย เพราะทำสะพานข้ามทางรถไฟและข้าม
 ถนนวิภาวดี สูง 7 เมตร ลอดใต้ทางยกระดับ
 ที่สูง 14 เมตร จึงไม่ติดรถไฟและสัญญาณ
 ไฟจราจรอีกเลย รถที่ต้องการจะเลี้ยวซ้ายจาก
 ทุกทิศทาง จะสามารถเลี้ยวได้สะดวกขึ้น
 เพราะการจราจรแบ่งเบาลง สำหรับรถที่จะ
 เลี้ยวขวาในทิศทางตรงกันข้าม จะสามารถ
 เลี้ยวได้ในจังหวะไฟเขียวขวาเดียวกัน เพราะ
 หลังจากกั้นทิศทางของสะพานลอยเดิมแล้ว
 ทางสะพานลอยใหม่และช่วงทางยกระดับจะ
 ยาวกว่าช่วงสะพานลอยเดิมสองเท่า ทำให้
 เนื้อที่การจราจรตรงทางแยก มีเพิ่มขึ้นเท่าตัว
 จนสามารถให้รถเลี้ยวขวาจากทิศทางตรงกัน

ข้ามผ่านไปพร้อมกันได้ และยังสามารถลด
 เวลาการกักรถให้ทยอยลงได้ ซึ่งดอนเมืองโทล
 เวย์แจ้งว่า จะลดเวลาติดไฟสัญญาณลงได้มาก

3. การกั้นทิศทางของสะพานลอย
 บางเขนและหลักสี่ จะเป็นการเพิ่มประสิทธิภาพ
 ในการจัดจราจรบริเวณทางแยกทั้งสองแห่ง
 ให้ได้ประสิทธิผลสูงสุด โดยคำนึงถึงความ
 สมดุลของการจราจรจากทิศทางต่างๆ กัน
 ตามหลักของวิศวกรรมจราจร (Traffic
 Engineering) และถ้าหากว่า ไม่มีมีการกั้น
 ทิศทางของสะพานลอยปัจจุบัน เมื่อโครงการ
 ก่อสร้างทางยกระดับดินแดงฯ แล้วเสร็จและ
 ใช้บริการแล้ว การจราจรบนถนนวิภาวดี
 ไปตามแนวทิศเหนือ-ใต้ จะมีความคล่องตัว
 สูงขึ้น เพราะมีพื้นที่สำหรับการจราจรเพิ่มขึ้น
 แต่การจราจรตามแนวทิศทางตะวันออก-
 ตะวันตกบนถนนงามวงศ์วาน และถนน
 แจ้งวัฒนะ ซึ่งเดิมมีปัญหาติดขัดอยู่แล้ว จะ
 ยิ่งทวีการติดขัดมากขึ้น เพราะจะเกิดสภาพ
 แออัดสะสมมากขึ้นตรงทางแยกดังกล่าว
 เพราะไม่ได้รับการแก้ไขและยังจะส่งผลกระทบต่อ
 ไปถึงการจราจรบนถนนวิภาวดีฯ ในที่สุด
 อีกด้วย

4. ข้อเท็จจริงของถนนวิภาวดีฯ อันเป็น
 ที่ทราบกันโดยทั่วไปในวันนี้ ได้แก่การหมัก
 สภาพเป็นทางด่วน เพราะการจราจรที่ติดขัด
 ถึงขั้นวิกฤตการเคลื่อนไหวของรถบนถนน
 สายนี้จึงมีสภาพเช่นเดียวกับถนนในเมือง
 ทั่วไปที่ติดขัดจนไม่มีกำหนดเวลาที่แน่นอน
 อันเนื่องมาจากการขยายเขตเมืองกว้างออก
 ไปเรื่อยๆ อย่างไม่มีที่สิ้นสุด การจราจรก็
 เช่นกันที่เพิ่มขึ้นทวีคูณ ความเร็วของรถที่วิ่ง

บนถนนวิภาวดีฯ ได้ลดต่ำลง จนไม่แตกต่าง
 ไปจากความเร็วของรถบนถนนย่านเขตการ
 จราจรหนาแน่นในตัวเมือง แม้กระทั่งบน
 สะพานลอยที่รถขึ้นไปติดรถ เมื่อรวมปัญหา
 การจราจรบนถนนงามวงศ์วานและถนน
 แจ้งวัฒนะ จึงยากเกินกว่าจะแก้ไขใดๆ ด้วย
 สภาพของถนนเดิม

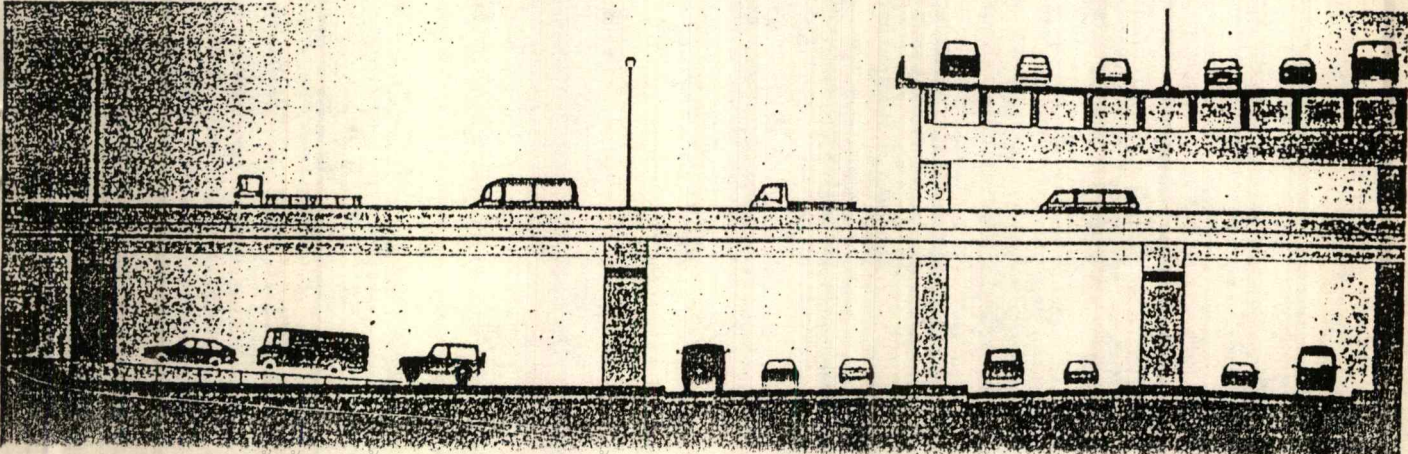
5. ดอนเมืองโทลเวย์เห็นว่า ทุกบริษัท
 ที่จะเข้ามาดำเนินการไม่ว่าจะเป็นใคร ต่ ำเน
 การก่อสร้างด้วยระบบใด หรือรูปแบบใด ก็คง
 จะจัดให้มีช่องทางจราจรเท่าที่มีตามปกติคือ 10
 ช่อง ทางบนถนนวิภาวดีฯ และ 4 ช่องทาง
 บนถนนงามวงศ์วานและแจ้งวัฒนะ

ถนนกรุงได้หรือเสีย?

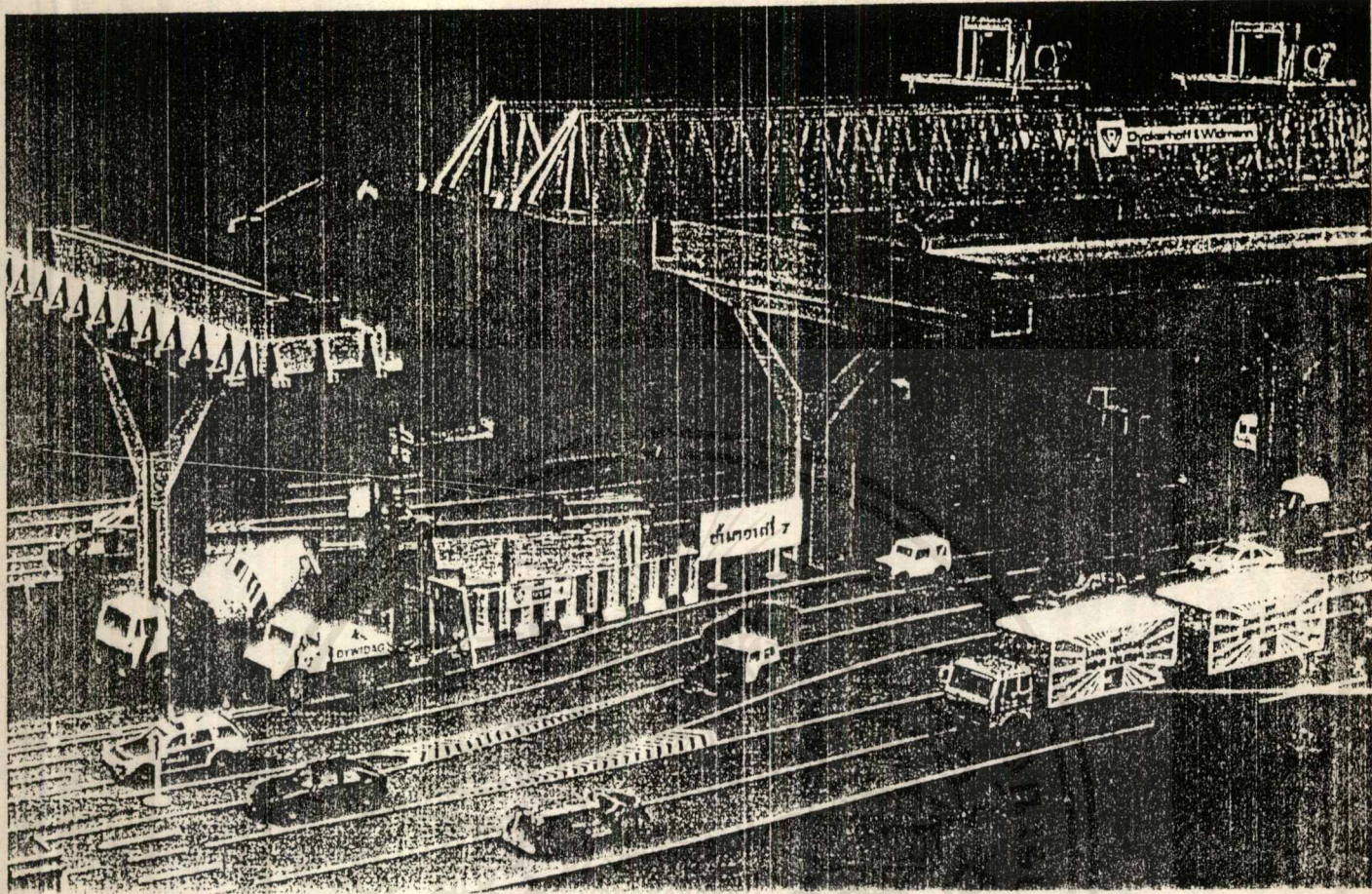
กล่าวโดยสรุป ได้เกิดการมองต่างมุม
 ต่อการทุบสะพานลอยเป็น 2 ด้านคือ

1. ถ้าทุบสะพานลอยทั้งสองแห่ง ดอน
 เมืองโทลเวย์เห็นว่า จะสามารถคลี่คลายปัญหา
 การจราจรลงได้ และยังเป็นไปตามหลัก
 วิชาการอีกด้วย ในขณะที่ยังมีผู้คัดค้านเพราะ
 เห็นว่าจะก่อให้เกิดปัญหามากขึ้น โดยประ
 ชาชนอีกเป็นจำนวนมากที่ยังไม่ทราบข้อ
 เท็จจริงและยังสงสัยหนักขึ้นจากกรณีดังกล่าว
 เป็นไปได้ว่าประชาชนจำนวนหนึ่งอาจมีความ
 เห็นคล้อยตามเสียงของผู้นำการคัดค้าน
 เพราะเกิดความไม่มั่นใจว่าการทุบสะพานลอย
 เดิมเพื่อกลับทางใหม่ จะช่วยให้การจราจรดีขึ้น

2. ถ้าไม่ทุบสะพานลอย ฝ่ายที่คัดค้าน
 มีความเชื่อว่า การจราจรบนถนนวิภาวดี
 สำหรับผู้ใช้ทางพื้นราบจะดีขึ้น หรืออย่าง
 น้อยก็ไม่เลวลง ในขณะที่ดอนเมืองโทลเวย์



รูปแสดงภาพรวมของแผนและหลักสี่แสดงทางยกระดับพร้อมสะพานลอยวิ่งใหม่ลัดข้ามลอยข้ามทางรถไฟเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



ภาพจำลองการประกอบภาคเหนือและภาคใต้ของโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง โดยใช้โครงเหล็กหิ้ง (Launching Truss) เป็นตัวอุ้มวาง และจัดเรียงให้เข้าที่จนเป็นเห็นถนนเดิมที่ช่วยให้กระทบต่อสภาพการจราจรน้อยกว่าการก่อสร้างโดยทั่วไป

เห็นว่า จะไม่สามารถคลี่คลายปัญหาการจราจร
ลงได้เพราะความไม่สมดุล และยังจะมีผล
กระทบในเชิงพาณิชย์อันได้แก่

2.1 คอนเมืองโทลเวย์ ได้นำสัญญา
สัมปทานไปเป็นเอกสารที่แจกแก่ 26 สถาบัน
การเงิน ทั้งในและต่างประเทศ ถึงความเป็น
ไปได้ที่จะเอื้อประโยชน์กลับคืนแก่โครงการ
จนกระทั่งได้รับการสนับสนุนเงินกู้เป็นจำนวน
7,400 ล้านบาทโดยไม่ได้ขอความร่วมมือหรือ
ความช่วยเหลือจากรัฐบาลแต่อย่างใด

2.2 การดำเนินการที่ผิดไปจากข้อ
ความซึ่งปรากฏในสัญญา จะเป็นการผิด
เงื่อนไขที่บริษัทฯ นำไปเจรจากับแหล่งเงินทุน
เช่นการเปลี่ยนแปลงโดยไม่กลับทิศทาง
สะพานลอย เท่ากับเป็นการเริ่มต้นการเจรจา
ใหม่ ซึ่งต้องใช้เวลาเป็นแรมปีอีก การหยุด
ชะงักของโครงการ อาจทำให้เกิดผลกระทบ
ต่อความเชื่อถือของสถาบันการเงิน และอาจ
ส่งผลต่อไปถึงต้นทุนในการก่อสร้างอย่าง
รุนแรงถึงขั้นต้องล้มโครงการ

อย่างไรก็ตาม ข้อยุติอันเป็นที่แน่ชัดใน
เบื้องต้นก็คือ สะพานลอย 2 แห่งจะต้องมีการ
ทุบทิ้ง เพราะสัญญาที่รัฐบาลได้ทำไว้กับ
คอนเมืองโทลเวย์

สำหรับประชาชนทั่วไป ยากที่จะ
คาดเดาได้ว่าการทุบสะพานลอยเดิม จะทำให้
ปัญหาการจราจรคลี่คลาย แต่ก็ยากที่จะ
คาดเดาได้อีกเช่นกันว่าถ้าไม่ทุบทิ้งแล้วจะดีกว่า
ไม่ว่าจะทุบหรือไม่ทุบ ที่แน่นอนก็คือ
อัตราการเพิ่มของขบวนยานมีมากขึ้นตาม
อัตราการเติบโตของถนนและภาวะเศรษฐกิจ
ก็น่าห่วงใยเป็นอย่างยิ่ง

ข้อสังเกตประการหนึ่งก็คือยังไม่
ปรากฏผู้คัดค้าน รวมทั้งรัฐบาลอันเห็นก่อน
หน้านี้ ได้ทำการศึกษาผลเสียของการทุบ
สะพานลอยอย่างจริงจัง จึงขาดโอกาสที่จะ
นำผลการศึกษาของสองฝ่ายมาพิจารณา
เปรียบเทียบให้เห็นได้อย่างชัดเจน นอกจากนี้
เสียงคัดค้านว่าไม่ดีเท่า นั้น เท่านั้น ไม่อนุญาต
ข้อสังเกตประการต่อไปได้แก่ กรมทาง

หลวงซึ่งเป็นหน่วยราชการคือเจ้าของโครงการ
มีหน้าที่และความรับผิดชอบโดยตรงกับเรื่อง
ของถนนหนทาง ผิดถูกก็คือหน่วยงานที่
ประชาชนต้องพึ่งพาอาศัย

เหตุของสถาปนิกนี้ เพราะ 'อีคอนนิวส์'
เห็นว่า ที่ผ่านมามีการตีแผ่ภาพ
ที่ชัดเจนของโครงการนี้ ในขณะที่มีแต่ความ
สงสัยโดยทั่วไป หากโครงการดังกล่าวเป็น
สิ่งที่ดี การปล่อยให้อาจจะบานปลายจนเกิด
ความเสียหายหนักขึ้นจากความไม่เข้าใจ

จึงขึ้นอยู่กับวิจารณ์เฉพาะของผู้อ่านแล้ว
แม้จะเลือกไม่ได้ และยังไม่รู้ว่าจะคลี่
คลายปัญหาการจราจรในบริเวณดังกล่าวได้
หรือไม่ การรับรู้ และความเข้าใจหากมีขึ้น
คือหน้าที่ของ 'อีคอนนิวส์'

และวันพรุ่งนี้ ยังคงคำตอบสำหรับ
อดีตรัฐบาลอาานันท์ ปันยารชุน, ผู้คัดค้าน,
กรมทางหลวง และคอนเมืองโทลเวย์ว่า ใน
ความเป็นจริง คนกรุงได้หรือเสีย

ฝ่าแผนทบสะพานลอย

ขั้นตอนสำคัญในการก่อสร้างสะพานลอยถนนวิภาวดีฯ ตัดถนนงามวงศ์วาน (แยกบางเขน) และตัดถนนแจ้งวัฒนะ (แยกหลักสี่) "อีคอนเน็ท" ได้รับการเปิดเผยถึงเทคนิคและแผนการดำเนินงานจากเกียรติ จวงรมณี ผู้จัดการฝ่ายธุรกิจและพัฒนาโครงการ บริษัททางยกระดับดอนเมือง (ดอนเมืองโทลเวย์) ว่า บริษัทฯ ได้วางนโยบายไว้ 4 ข้อด้วยกันคือ



เกียรติ จวงรมณี

1. การดำเนินงานก่อสร้าง จะต้องส่งผลกระทบต่อจราจรให้น้อยที่สุด
2. จะต้องมีความปลอดภัยต่อผู้ใช้รถใช้ถนนในระหว่างการก่อสร้าง

3. การก่อสร้างจะต้องดำเนินการโดยระบบที่สามารถเร่งรัดให้เร็วได้
4. ระบบการก่อสร้างจะต้องเอื้ออำนวยแก่การพัฒนาทางหลวงสายงามวงศ์วานและแจ้งวัฒนะในอนาคตเป็นอย่างดี

- ขั้นตอนการดำเนินงาน สรุปได้ดังนี้
1. ทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง
 - 1.1. จะก่อสร้างทางยกระดับฯ ให้พร้อมสะพานลอยเดิมตามทิศทางเหนือ-ใต้ แบบเดียวกับที่กำลังสร้างพร้อมสะพานลอยลาดพร้าวให้แล้วเสร็จ ระหว่าง

การก่อสร้าง สะพานลอยเดิมยังคงใช้งานได้เป็นปกติ

- 1.2. คับการจราจรจากวิภาวดีที่หน้าบับ ขึ้นไปวิ่งบนทางยกระดับข้ามแยกบางเขนและหลักสี่ โดยไม่เก็บค่าธรรมเทียม (ถ้าขึ้นและลงเพื่อการผ่านทางแยกเท่านั้น)

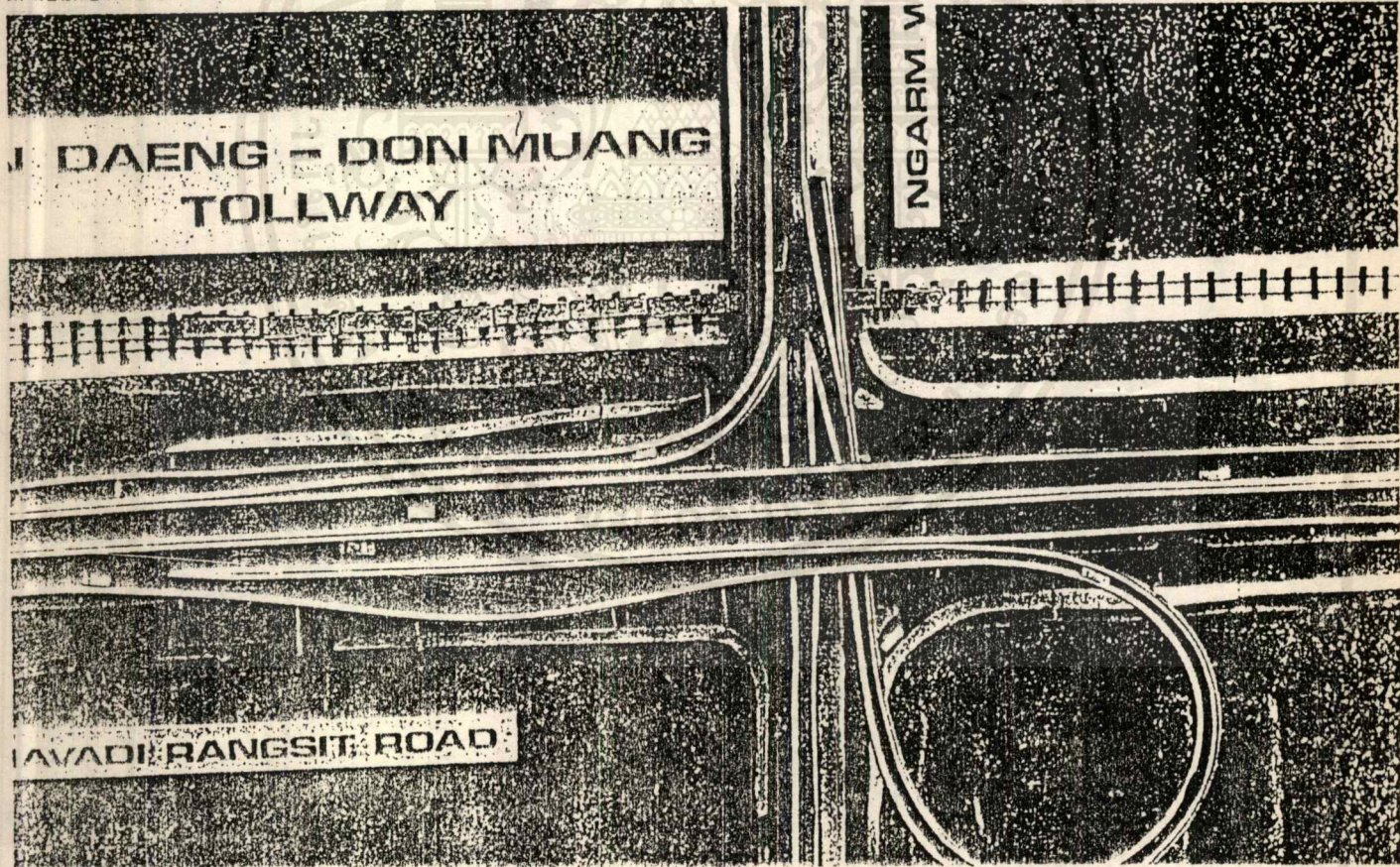
2. สะพานลอยใหม่

- 2.1. เมื่อสร้างทางยกระดับผ่านแยกทั้งสองแห่งแล้ว จึงจะเริ่มสร้างสะพานใหม่ โดยตั้งต้นจากทิศตะวันตกและทิศตะวันออกพร้อมกัน ถ้าเป็นถนนงามวงศ์วานทางตะวันออกจะเริ่มสร้างจากบริเวณหน้าโรงพยาบาลวิภาวดีมาที่สี่แยก และทางทิศตะวันตกจะสร้างจากบริเวณหน้าการไฟฟ้าส่วนภูมิภาค ข้ามทางรถไฟไปที่สี่แยก

- 2.2. สะพานใหม่ทั้งสองด้านจะมาจรดสะพานลอยเดิม โดยมีช่องว่างห่างกัน 30 เมตร

- 2.3. เสาคานามาพาดสะพานลอยใหม่ หลังจากที่ได้รื้อถอนสะพานลอยเดิมตรงช่วงที่กีดขวางการก่อสร้าง ใช้เวลา 1 เดือน โดยการจราจรพื้นล่างยังคงเปิดใช้ในช่วงการก่อสร้างเป็นปกติ

- 2.4. เปิดใช้ให้รถบนถนนงามวงศ์วาน หรือถนนแจ้งวัฒนะ วิ่งขึ้นสะพานลอยใหม่ข้ามถนนวิภาวดีได้ทันทีที่ดำเนินการแล้วเสร็จ



สะพานลอยใหม่หลังการปรับปรุงแล้วที่ทางแยกถนนงามวงศ์วาน (บางเขน) การก่อสร้างจะสร้างทางยกระดับข้ามงามวงศ์วานจนเสร็จ จากนั้นจะสร้างสะพานลอยยกระดับต้นบนถนนงามวงศ์วานจากตะวันตกและตะวันออกข้ามทางรถไฟเข้ามาชนสะพานลอยเดิมบนถนนวิภาวดีต่อไปจึงทบช่วงกลางของสะพานลอยเดิม โดยทำนั้งร้านรองรับใต้สะพานลอยเดิม การจราจรบนที่ราบที่แยกนี้จะใช้งานได้เป็นปกติ เพราะจะทบพื้นจากค้ำบน แล้วใช้รถเครน 2 ตัวยกคานออก ระหว่างการทบช่วงกลางของสะพานลอยเดิมนั้น จะมีการจราจรบนถนนวิภาวดีที่หน้าบับ ขึ้นมาวิ่งบนทางยกระดับสำหรับรถที่วิ่งข้ามทางแยกบางเขนทั้งขาเข้าและขาออก เมื่อเชื่อมสะพานลอยใหม่ที่กลับด้านเสร็จแล้ว จะเปิดให้รถบนงามวงศ์วานวิ่งข้ามวิภาวดี ที่เหลือเป็นการทบสะพานลอยเดิมต่อไป, สร้างทางขึ้น (Loop Ramp) จากงามวงศ์วาน ไปดินแดงและทางลงถนนยกระดับเดียวกันข้ามงามวงศ์วาน และเคลียร์พื้นที่ ที่นึ่งที่การจราจรจะเสียกาะกลางบนถนนวิภาวดีขณะสร้างสะพานลอยยกระดับที่ลงเสา

3. สะพานลอยเดิม

3.1. หลังดำเนินการจรวจบนถนนวิภาวดีพื้นราบที่วิ่งไปมาเหนือใต้ผ่านแยกบางเขนและหลักสี่ขึ้นไปวิ่งบนทางยกระดับแล้ว จึงลงมือรีดสะพานลอยเดิมเฉพาะช่วงที่เกิดขวางการก่อสร้างสะพานลอยใหม่ โดยทำงัดรื้อเปิดใต้สะพานลอยจากใต้ที่รถเครนวิ่งขึ้นไปบนสะพานลอยเดิมทางทิศเหนือ ตัว ทิศทิศใต้ อีก 1 ตัว ดำเนินการทุบทิ้งสะพานช่วงกลางจากด้านเหนือ โดยใช้เวลา 1 เดือน ทิ้งไว้ทั้งกลางวันและกลางคืน ในขณะที่ยกพื้นราบ การจรวจทิ้งให้งานเริ่มเปิดกิจการที่เร็วแล้ว จะมอบให้กรมทางหลวงนำไปใช้สร้างสะพานแยกแห่งอื่นได้

3.2. รื้อถอนสะพานลอยเดิมส่วนที่เหลืออยู่ยกทั้งหมด ภายหลังจากการเอาความผาสะพานลอยใหม่ และหล่อพื้นแล้วเสร็จ ทิ้งส่วนคานสะพานลอยเดิมส่งมอบกรมทางหลวงเพื่อใช้ในโครงการอื่นต่อไป

4. บริเวณสี่แยกบนพื้นราบ

4.1. ปรับผิวจราจรบนพื้นราบบริเวณสี่แยกทั้งสองแห่งที่ตีเส้นแบ่งท้องจราจรซึ่งกว้างขึ้นเนื่องจากมีช่องว่างของสะพานลอยใหม่ที่ห่างถึง 28 เมตร ทำให้พื้นที่ให้รถยนต์บริเวณสี่แยกได้สะพานมีปริมาณมากขึ้น ช่วยให้

- มีปริมาณรถมาอสังกฤตไฟได้มากขึ้น
- อาจปล่อยรถได้หมดภายในสัญญาณไฟ 1 จังหวะ
- ไม่เสียเวลามาก จากเดิมที่จะต้องใช้เวลาในการปล่อยรถถึง 3 ครั้ง

4.2. เปิดการจราจรทุกทิศทางให้เป็นปกติ

5. การจัดการก่อสร้างสะพานลอยใหม่ ยังคงใช้ระบบการก่อสร้างเช่นเดียว

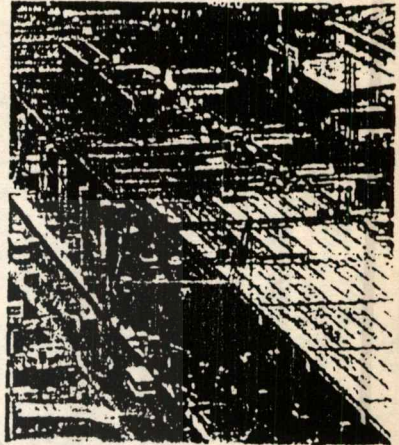
กับกับการก่อสร้างทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง

5.1. จัดพื้นที่ก่อสร้าง โดยติดตั้งรั้วชั่วคราว

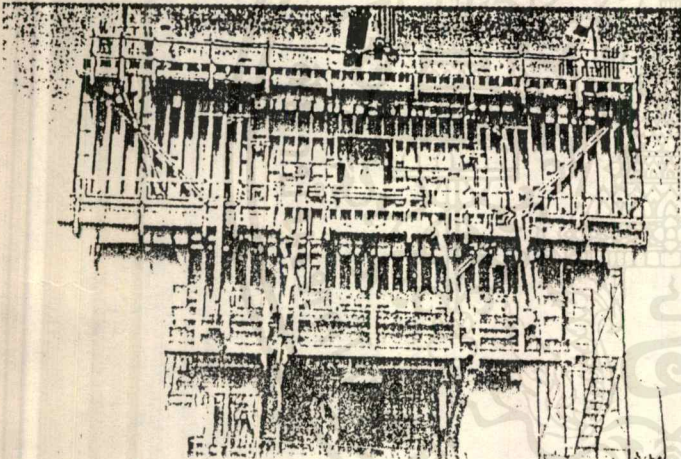
5.2. จัดช่องทางจราจรให้คงไว้จำนวนเท่าเดิม ในส่วนนี้ กรมทางหลวงจะเป็นผู้ดำเนินการขยายพื้นผิวของถนนตามวงกว้างและแจ้งวิชนะในบริเวณสี่แยกทั้งสองแห่งเพื่อให้รถทุกคันที่สัญจรสามารถเลี้ยวซ้ายได้ตลอด โดยเฉพาะที่แยกบางเขนกับสี่แยกบางเขนไปโครงการถนนแยกแวง.1 ก่อสร้างเชื่อมถนนแวงวงกว้างทางตรงสามแยกแวงทวไปทะลุถนนสุขาภิบาล 1 และ 2

5.3. ติดตั้งป้ายและสัญญาณ แะนำ เดือน และบังคับครบถ้วน พร้อมทั้งจัดบุคลากรคอยอำนวยความสะดวกการจราจร

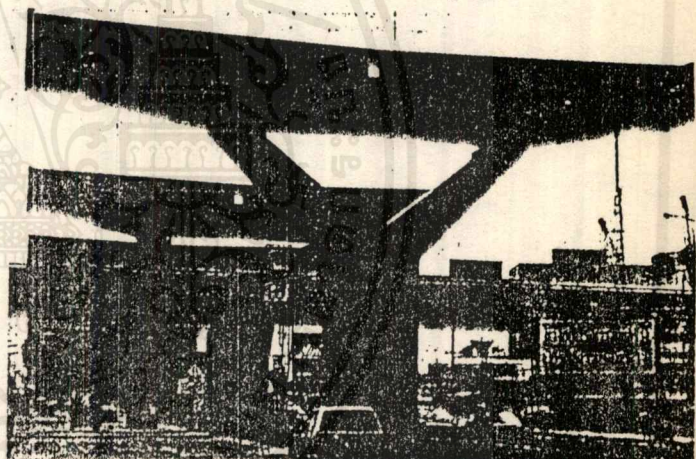
5.4. จัดระบบงานก่อสร้างภาคสนามให้มีปริมาณน้อยที่สุดเท่าที่จะทำได้ โดยให้งานส่วนใหญ่เป็นการผลิตชิ้นส่วนโครงสร้างสำเร็จรูปที่โรงงาน



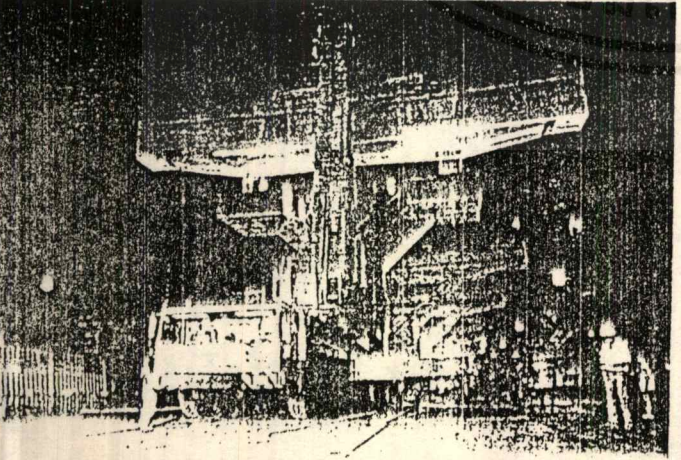
ภาพเห็นสะพานรูปตัว T ที่กำลังติดตั้งเป็นตัวถนนยกระดับที่ Lo.3 หน้าอาคารการปิโตรเลียมฯ



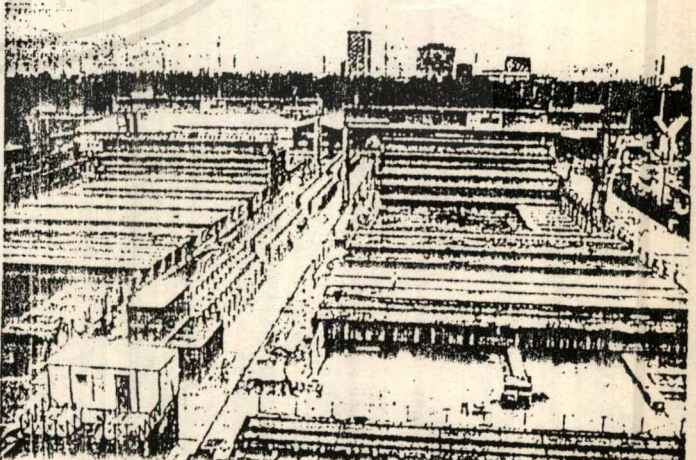
การหลั่งเสาตอม่อสะพานรูปตัววาย ใต้แม่พิมพ์สำเร็จรูปเป็นแบบหล่อโดยไม่ติดติดผนังร้านในสนามก่อสร้าง



การเขว่งหลังการติดตั้ง สูง 14 เมตร จึงไม่ต้องทุบสะพานแยกคนเดินข้าม



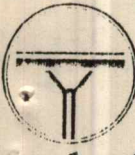
การเขว่งที่หนักจากโรงงานจะยกมาติดตั้งที่ทางยกระดับระหว่างเวลา 23.00-04.00 น. ตัวรถเครนขนาดใหญ่ ตั้งบนเสาตอม่อรูปตัววาย การติดตั้งแต่ละครั้งใช้เวลา 2 ชั่วโมง



ภาพเห็นสะพานรูปตัว T (T-girders) ทำการผลิตจากโรงงานแล้วนำไปติดตั้งที่สนามที่งานแล้วใหญ่ร้อยละ 70 ผลิตจากโรงงานที่ถนนกำแพงเพชร 3 ที่เขลียงรถและ 30 ผลิตที่สนามก่อสร้าง นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

บริษัท ทางยกระดับดอนเมือง จำกัด

Don Muang Tollway Co., Ltd.



หลังการได้รับเลือกให้ดำเนินการสัมปทานโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง กลุ่มร่วมค้า ดิคเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิตมานน์ และศรีนครการโยธา ได้ก่อตั้งบริษัท ทางยกระดับดอนเมือง หรือดอนเมืองโทลเวย์เมื่อ 18 เมษายน 2531 ด้วยทุนจดทะเบียน 1,965 ล้านบาท เพื่อเป็นบริษัทคู่สัญญาสัมปทานกับกรมทางหลวง โดยทำพิธีเซ็นสัญญาเมื่อ 21 สิงหาคม 2532

ในอนาคต บริษัทฯ จะมีทุนจดทะเบียนตามมติพิเศษ 2,436 ล้านบาท หรือร้อยละ 25 ของค่าใช้จ่ายในการลงทุน 10,000 ล้านบาท

16 พฤศจิกายน 2533 ได้ลงนามในสัญญากู้เงิน 2 ฉบับ วงเงินรวม 7,400 ล้านบาท แบ่งเป็น:-

1. เงินกู้จากสถาบันการเงินในประเทศ 3,880 ล้านบาท โดยมีธนาคารกรุงไทย, ธนาคารศรีนคร และบริษัทเงินทุนหลักทรัพย์ทีเอสโก้ ร่วมกันเป็นแกนนำในการจัดหาเงินกู้ และมีสถาบันการเงิน 8 แห่งให้การสนับสนุน ได้แก่ ธนาคารนครหลวงไทย, สหธนาคาร, ธนาคารนครธน, บงล.สากล, บงล.อาเซียทรัสต์, บงล.ทุนพัฒนา, บงล.สหชนกิจไทย และ Hongkong and Shanghai Banking Corporation สาขากรุงเทพฯ

2. เงินกู้จากสถาบันการเงินต่างประเทศ 3,640 ล้านบาท โดยมี Wardly Capital สาขากลุ่มธนาคารฮ่องกง เป็นผู้จัดหาเงินกู้ มีธนาคารฮ่องกงและเซี่ยงไฮ้, Commerz AG และ International Luxemburg BIL(Asia) ร่วมกันรับประกันการกู้ และมีสถาบันการเงิน 11 แห่งให้การสนับสนุน ได้แก่ British Bank of Middle East, BFCE (ธนาคารพาณิชย์แห่งประเทศฝรั่งเศส), Banque National de Paris, Banque Parisbas, National Westminster PLC Bank, NMB Post Bank NV, ออสเตอร์ริชส์เชอร์ แลนด์เคอร์แบงก์, สวิสคอบสเซอร์แลนด์เคสแบงก์, Asian Finance Corporation, เมมเบอร์ริชเชอร์แลนด์เคสแบงก์ และ Development Bank of Singapore

16 พฤษภาคม 2534 ได้รับบัตรส่งเสริมการลงทุน จากคณะกรรมการส่งเสริมการลงทุน

บริษัทฯ ได้ว่าจ้างกิจการร่วมค้า Dywidag Consortium J.V. ประกอบด้วย ดิคเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิตมานน์, จีทีเอ็มไอ และ ศรีนครการโยธา เป็นผู้ก่อสร้าง

ปัจจุบันบริษัทฯ มีผู้ถือหุ้นประกอบด้วย

1. บริษัท ดิคเกอร์ฮอฟฟ์ แอนด์ วิตมานน์ (Dywidag) แห่งเยอรมัน ผู้เชี่ยวชาญในการออกแบบและก่อสร้างสะพานโลกที่ยาวนานแก่ทางด่วนยกระดับสี่ชั้นในเนเธอร์แลนด์, สะพานข้ามแม่น้ำไรน์ ในเยอรมัน, สะพานเฟลิสเซอร์ (Flosser) ในแฟรงก์เฟิร์ต เยอรมัน และสะพานแขวนเป็งเป็งเชื่อมระหว่างเกาะปีงังกับมาเลเซีย ระยะทาง 13.5 กิโลเมตร

2. บริษัท ศรีนครการโยธา จำกัด ผู้ก่อสร้างห้างสรรพสินค้าเซ็นทรัลชิดลม, วัดศรีกุรุสิงห์สภา พายุหัด และอาคารศรีนครเกียรติธานี สุขุมวิท 31

3. บริษัท จีทีเอ็มไอ แห่งฝรั่งเศส ผู้ออกแบบและก่อสร้างระบบทางหลวงในฝรั่งเศสยาว 800 กิโลเมตร และเป็นผู้ออกแบบก่อสร้างทางยกระดับเหนือถนนอัยยรรพราช ในสิงคโปร์ เป็น



สมบัติ ฟานิชชิวะ

ทางยกระดับที่มีลักษณะโครงสร้างคล้ายกับโครงการทางยกระดับดินแดง-ดอนเมือง

4. กลุ่มศรีเฟื่องฟุ้ง/ฟานิชชิวะ ผู้ผลิตกระดาษ-ใหญ่อาชาฮี
5. กลุ่มบริษัทเคอร์เทรคดิง/ไทยรุ่งเรือง
6. กลุ่มบริษัทเจริญโภคภัณฑ์
7. กลุ่มเดอะไพบูลย์ ประกอบกิจการธนาคาร, เวลด์เทรคเซ็นเตอร์, เบียร์, ฯลฯ

8. กลุ่มไทยสมุทรประกันภัย

9. กลุ่มสถาบันการเงินต่าง ๆ

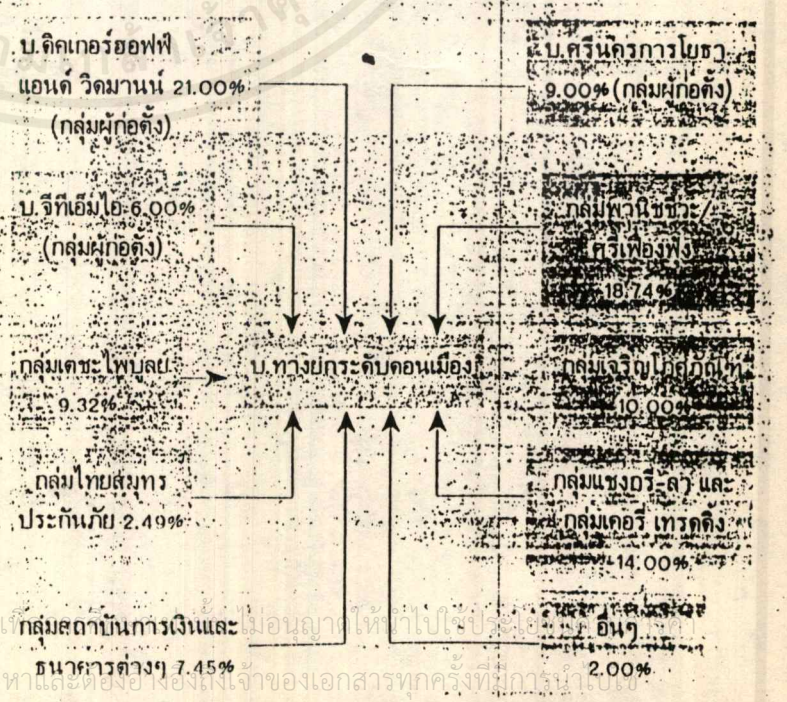
คณะกรรมการบริษัทประกอบด้วย อูเทน เดอะไพบูลย์ ประธาน, ไพบูลย์ ฟานิชชิวะ, สมบัติ ฟานิชชิวะ, ปลิว มังกรกนก, Thomas Lui Man Shing, อัจฉรา เดอะไพบูลย์, กำสิน เสธฐภักดิ์, Heinz O. Roth, เฉลิม สุวรรณกิตติ, Jean Pierre Vigny, Rainer Bern Trapp

คณะกรรมการบริหารประกอบด้วย สมบัติ ฟานิชชิวะ ประธาน, กำสิน เสธฐภักดิ์, Thomas Lui Man Shing และ Peter Martin Kramer

ผู้บริหารประกอบด้วย สมบัติ ฟานิชชิวะ ประธานคณะกรรมการบริหาร, ปีเตอร์ มาร์ติน แครมเมอร์ ที่ปรึกษาอาวุโส, ไฮเนส โอ โรส ผู้จัดการทั่วไป, เกียรติ จนวนรมณ์ ผู้จัดการฝ่ายธุรกิจและพัฒนาโครงการ, สุขปริดา พงษ์เมย์ ผู้จัดการฝ่ายการพาณิชย์

สถานที่ทำการ เลขที่ 1769 อาคารเดลด้า เซ็นเตอร์ ชั้น 4 ถนนเพชรบุรีตัดใหม่ เขตห้วยขวาง กทม. 10310 โทรศัพท์ 254-4143 - 5 โทรสาร 255-5417

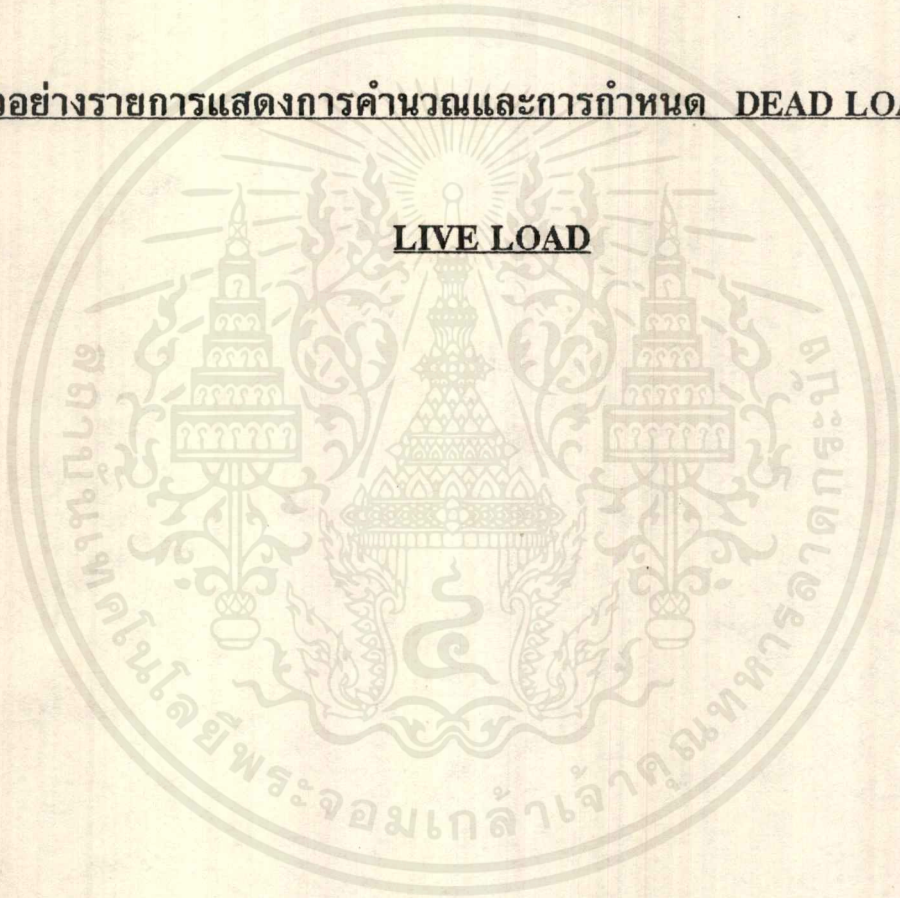
กลุ่มผู้ถือหุ้น บริษัททางยกระดับดอนเมือง



ผนวก ฉ.

ตัวอย่างรายการแสดงการคำนวณและการกำหนด DEAD LOAD และ

LIVE LOAD



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

DON MUANG TOLLWAY PROJECT

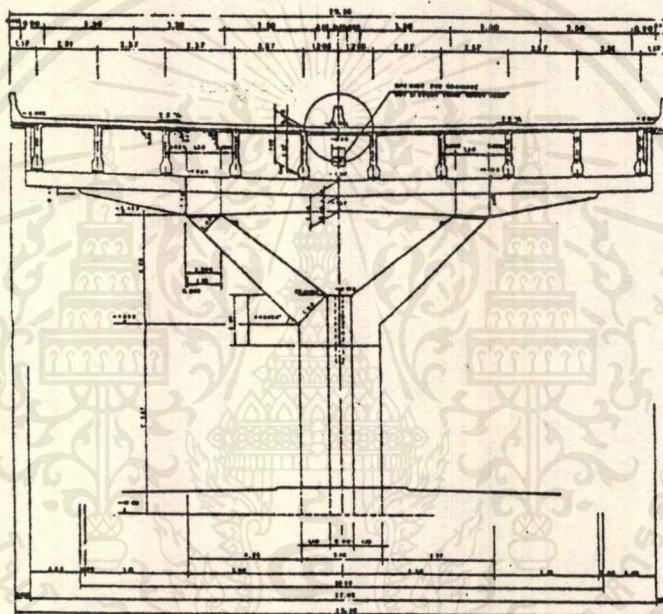
SUBSTRUCTURE TYPE 1.0

CATALOG ID P-1, (1.00, 1.01 and 1.02)

Supplementary Check for Height = 17.90 m and Unbalanced Span
(Structural Modelling and Analysis, Design of Crossbeam, Diagonals and Pier)

Note:

This Calculation shall be read in conjunction with the following drawings:
SS - 0 - 401 through 404, SS - 0 - 501 through 503.



สมชาย นว. 254594
น.อ. 254497

CATALOG ID.	TYPE	SPAN	SPECIAL SLOPE	APPLICABLE LOT 1/1 (NO)	APPLICABLE LOT 1/1 (NO)	APPLICABLE LOT 4 (NO)	APPLICABLE LOT 1/2 (NO)	X-MEM. L/MEM.	COLUMN SPACING	LEWD SPAN	SHORT SPAN	STATUS	PRIORITY
1	SUBSTRUCTURE 1.0			1.30-17.3.70 22	1.01-1.00 1	4.00-4.10 1	1.37-1.40 10						
NOTES: A = simple/total slope; P = vertical slope; A1, A2, = intermediate I.L.L.; P1 = intermediate span ending 20; P1a = modified P1 sub-group													
P1		1.0				4.00-4.10 1	1.37-1.40 10		13.700	0.00	20.000	20.000	check
						4.10-4.20 1			23.700	0.00	27.204	27.204	
						4.20 1			23.700	0.00	27.204	29.424	
						4.20-4.30 3			23.700	0.00	20.424	20.424	
							1.36 1		23.700	0.00	26.144	26.116	
P1a	1.0a	(S/S)	1-SLOPED			4.20-4.40 14			23.700	0.00	20.424	20.424	check
	1.0a	(S/S)	VARIABLE			4.27-4.28 2			23.700	0.00	20.424	20.424	check
	1.0a	(S/S)				4.10A.10 2			23.700	0.00	26.000	26.424	check
	1.0a	(S/S)				4.10A.14 2			23.700	0.00	26.000	26.700	check
1.00						4.10 1			23.700	0.00	26.424	26.424	check
						4.11 1			23.700	0.00	26.700	26.700	check

Prepared by :

THAI ENGINEERING CONSULTANTS CO., LTD.,

37/1 Soi Petchaburi 15, Petchaburi Road, Bangkok 10400, Thailand.

Cable TECOM Bangkok 10400, Telex 82061 TEC Th, Fax. No. (66-02) 2534283, Tel. 2523879-80, 2524884-6, 2510092.

14 March 1992.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

PIER No 4.11, FRAME TYPE 1.0 (Unbalanced Span)
(Final Stage)

>>> BEARING REACTIONS TRANSFERRED TO CROSS BEAM [kN]

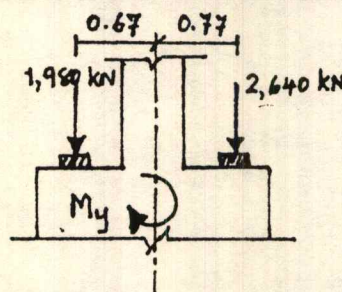
- 1) DL2 : Dead load of P.C. Girders + Slab (20 cm)
- 2) DL3 : Dead load of Curbs + Drainage
- 3) DL4 : Dead load of Asphaltic overlay (5 cm)

SUMMARY OF BEARING REACTION DUE TO DEAD LOAD
(South Span = 30.0 m)

P.C. no.	1	2	3	4	5
DL2	417.7	446.6	452.3	454.9	455.8
DL3	117.1	8.0	6.2	16.5	53.9
DL4	36.2	42.4	43.7	44.3	44.5
SUM =	571.0	497.0	502.2	515.7	554.2
SUM South Span =					2640.2 kN

SUMMARY OF BEARING REACTION DUE TO DEAD LOAD
(North Span = 22.4315 m)

P.C. no.	1	2	3	4	5
DL2	313.3	334.9	339.2	341.2	341.8
DL3	87.8	6.0	4.7	12.4	40.4
DL4	27.2	31.8	32.8	33.2	33.4
SUM =	428.3	372.8	376.7	386.8	415.6
SUM South Span =					1980.1 kN



$$M_y = 2 [2,640(0.67) - 1,950(0.67)]$$

$$= \underline{1,412 \text{ kN}\cdot\text{m}}$$

FILE : 411BDL.WK1
DATE : 01-Mar-92

LIVE LOAD

PIER 4.11

FRAME TYPE 1.0

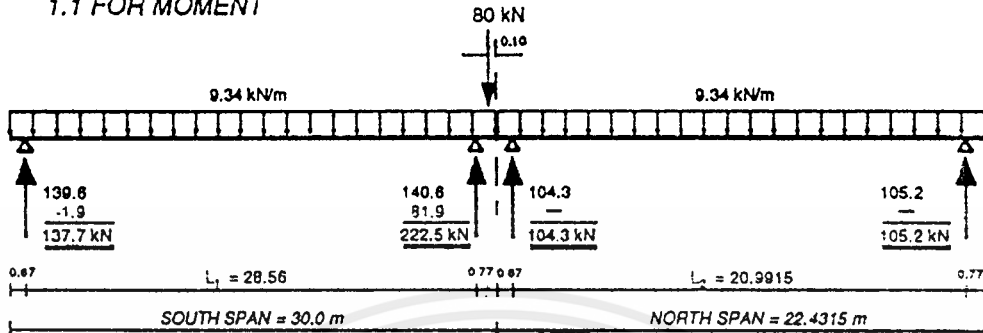
North Span = 22.4315 m

South Span = 30.0 m

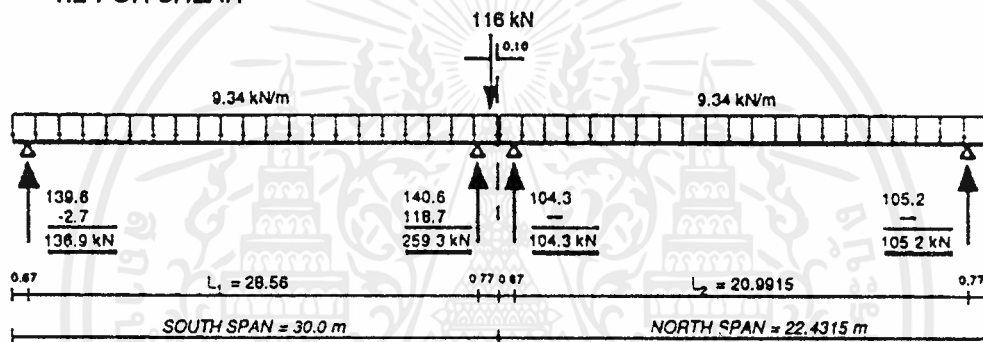
- NO SIDEWALK LOAD
- TRAFFIC LOAD (HS20-44) :

(1) UNIFORM AND CONCENTRATED LOAD (UCL)

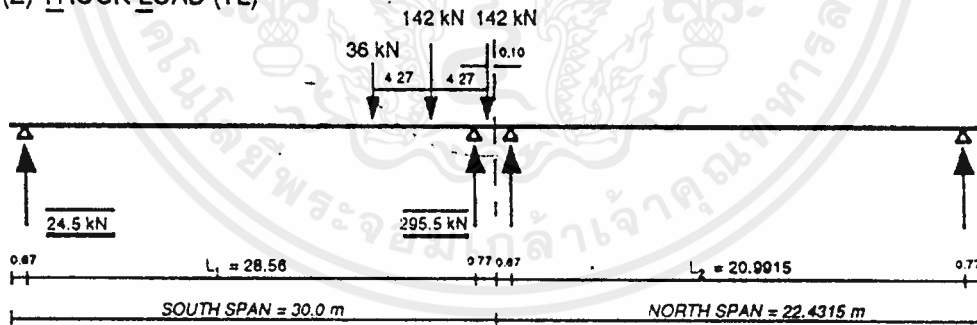
1.1 FOR MOMENT



1.2 FOR SHEAR



(2) TRUCK LOAD (TL)



(3) IMPACT FRACTION

$$I = \frac{15.24}{(L + 38)} = \frac{15.24}{(28.56 + 38)} = 0.229 < 0.30 \text{ for South Span}$$

$$= \frac{15.24}{(20.9915 + 38)} = 0.258 < 0.30 \text{ for North Span}$$

FILE : 411LL.DRW

MULTIPLIER FACTORS

(FINAL STAGE ONLY)

File : 411factr.wk1

32-Mar-92

Following are the Multiplier Factors used to calculate all action effects of Pier no 4.11 (Frame Type 1.0, Unbalanced Spans) due to various loads compared to the Typical Frame Type 1.0 (span 30 m).

Note : Pier 4.11, North Span = 22.4315 m, Impact Factor = 1.258
South Span = 30.0 m, Impact Factor = 1.229

Item	Action Effects	Pier 4.11, Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans)	Frame Type 1.0 (Typical)
1	N, V, Mx (DL)	0.874 $((30+22.4315)/2)/30$	1.0
2	My, Torsion (DL)	2.675 $(0.77-0.75*0.67)/(0.77-0.67)$	1.0
3	N, V, Mx (UCL)	0.912 $(259.3+104.3)/(259.3+139.6)$	1.0
4	My, Torsion (UCL)	1.295 $(259.3-104.3)/(259.3-139.6)$	1.0
5	N, V, Mx, My (TL)	1.0	1.0

SUBSTRUCTURE (Final Stage)

Date : 03/03

PIER 4.11

Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans)

North Span = 22.4315 m

South Span = 30.0 m

ACTION EFFECTS (N,V,M) IN THE CROSS BEAM DUE TO DEAD LOADS

- 1) DL1 : Dead load of Y + Cross beam ($w = 25 \text{ kN/m}^2$)
- 2) DL2 : Dead load of T-Girders + Slab (20 cm)
- 3) DL3 : Dead load of Curbs + Drainage
- 4) DL4 : Dead load of Asphaltic overlay (5 cm)

SECTN	DL - 1			DL - 2			DL - 3			DL - 4				SUM Dead Loads		
	N1 [kN]	V1 [kN]	M1 [kN-m]	N2 [kN]	V2 [kN]	M2 [kN-m]	N3 [kN]	V3 [kN]	M3 [kN-m]	N4 [kN]	V4 [kN]	M4 [kN-m]	N	V	M	
21B	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
21A	-3	-121	-123	-20	-730	-1019	-6	-205	-286	-2	-63	-88	-30	-1119	-1515	
20	-65	-119	-148	-352	-635	-1164	-99	-181	-327	-31	-56	-101	-546	-990	-1740	
19	-24	-197	-301	-87	-725	-1833	-24	-203	-514	-8	-63	-159	-143	-1188	-2806	
18	-37	-296	-620	-187	-1498	-3774	-27	-217	-795	-17	-137	-336	-267	-2148	-5525	
17	-47	-406	-1074	-175	-1501	-5715	-25	-217	-1076	-16	-137	-513	-264	-2260	-8377	
16	-52	-454	-1301	-261	-2286	-6923	-26	-228	-1196	-24	-213	-625	-364	-3181	-10045	
10-L	0	-517	-1617	0	-2302	-8420	0	-230	-1345	0	-214	-764	0	-3262	-12146	
10-R	1069	456	-669	3896	1592	-4631	400	123	-855	366	155	-416	5730	2326	-6571	
11	1069	388	-357	3896	1592	-3453	400	123	-764	366	155	-301	5730	2259	-4875	
12	1063	345	-111	3871	1652	-2371	398	128	-678	364	161	-195	5696	2287	-3357	
13	1069	216	239	3896	787	-1348	400	94	-558	366	78	-85	5730	1185	-1762	
14	1069	106	447	3896	787	-324	400	94	-437	366	78	5	5730	1075	-310	
15-Mid	1069	-0	515	3896	0	-324	400	0	-437	366	-0	5	5730	0	-241	

SUBSTRUCTURE (Final Stage)

Date : 03/03

PIER 4.11

Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans)

ACTION EFFECTS (N,V,M) IN THE CROSS BEAM DUE TO PRESTRESSING FORCES

North Span = 22.4315 m
South Span = 30.0 m

- 5) DL5 : Prestressing Tendon #1
- 6) DL6 : Prestressing Tendon #2
- 7) DL7 : Prestressing Tendon #3
- 8) DL8 : Prestressing Tendon #4

(w/o Losses)

SECTN	Tendon #1			Tendon #2			Tendon #3			Tendon #4			SUM 4 Tendons		
	N1 [kN]	V1 [kN]	M1 [kN-m]	N2 [kN]	V2 [kN]	M2 [kN-m]	N3 [kN]	V3 [kN]	M3 [kN-m]	N4 [kN]	V4 [kN]	M4 [kN-m]	N	V	M
21B	-2569	89	-1403	-2568	117	653	-2568	117	1809	-2569	85	2966	-10273	409	4025
21A	-2569	89	-1237	-2568	117	871	-2568	117	2027	-2569	85	3124	-10273	409	4784
20	-2228	1281	-945	-2204	1324	1173	-2211	1313	2325	-2256	1228	3405	-8898	5147	5958
19	-2546	355	-617	-2539	404	1545	-2541	990	2694	-2553	299	3681	-10178	1448	7293
18	-2550	319	-205	-2514	538	2236	-2529	459	3276	-2547	346	4129	-10139	1662	9436
17	-2559	237	102	-2528	485	2842	-2554	299	3655	-2554	289	4503	-10194	1291	11102
16	-2557	254	236	-2562	220	2964	-2566	147	3726	-2566	147	4574	-10250	769	11500
10-L	-2568	-72	189	-2564	-190	2833	-2556	-268	3538	-2552	-307	4349	-10240	-837	10910
10-R	-2480	-72	413	-2587	-415	2594	-2621	-482	3143	-2666	-514	3781	-10354	-1483	9931
11	-2480	-72	359	-2587	-415	2287	-2621	-482	2787	-2666	-514	3400	-10354	-1483	8833
12	-2477	-136	270	-2552	-595	1871	-2578	-672	2305	-2624	-681	2899	-10231	-2093	7344
13	-2471	-223	-16	-2529	-683	967	-2569	-703	1362	-2590	-901	1808	-10159	-2408	4143
14	-2454	-372	-491	-2582	-445	422	-2618	-499	777	-2657	-555	1161	-10311	-1869	1868
15-Mid	-2476	-168	-713	-2618	-128	287	-2661	-168	580	-2706	-245	880	-10461	-707	1015

PIER No 4.11

Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans)

North Span = 22.4315 m

South Span = 30.0 m

MAXIMUM SHEAR FORCE (V) IN CROSS BEAM DUE TO UCL

(with Impact Factor = 1.229)

Date : 03-Mar

NO	SECTION	Corr.N [kN]	Max.V [kN]	Corr.M [kN-m]	Loading Pattern	Reduc. Factor
	21B	0	0	0	-	-
2	21A	-8	-308	-430	1	1.00
5	20	-37	-306	-492	1	1.00
7	19	-71	-569	-774	1+2	1.00
9	18	-67	-570	-1511	1+2	1.00
11	17	-100	-874	-2248	1+2	1.00
13	16	0	-879	-2709	1+2	1.00
14	10-L	0	-879	-3281	1+2	1.00
15	10-R	595	787	-2738	1+8+9	0.90
16	11	595	787	-2156	1+8+9	0.90
18	12	583	797	-1633	1+8+9	0.90
20	13	595	534	-948	1+8+9	0.90
22	14	585	534	-262	1+8+9	0.90
24	15-Mid	529	468	-932	1+2	1.00

MAXIMUM MOMENT (M) IN CROSS BEAM DUE TO UCL

(with Impact Factor = 1.229)

Date : 03-Mar

No	SECTION	Corr.N [kN]	Corr.V [kN]	Max.M(-) [kN-m]	Loading Pattern	Reduc. Factor	Corr.N [kN]	Corr.V [kN]	Max.M(+) [kN-m]	Loading Pattern	Reduc. Factor	SECTION
	21B	0	0	0	-	-	-	-	-	-	-	21B
	21A	-8	-308	-430	1	1.00	-	-	-	-	-	21A
	20	-37	-306	-492	1	1.00	-	-	-	-	-	20
	19	-71	-569	-774	1+2	1.00	-	-	-	-	-	19
	18	-67	-570	-1511	1+2	1.00	-	-	-	-	-	18
1	17	-100	-874	-2248	1+2	1.00	-	-	-	-	-	17
3	16	0	-879	-2709	1+2	1.00	-	-	-	-	-	16
4	10-L	0	-879	-3281	1+2	1.00	-	-	-	-	-	10-L
5	10-R	529	483	-3417	1+2	1.00	633	-381	1581	4+5+6	0.90	10-R
6	11	529	483	-3059	1+2	1.00	633	-381	1299	4+5+6	0.90	11
8	12	522	493	-2736	1+2	1.00	634	-70	1132	3+5+6	0.90	12
10	13	529	468	-2135	1+2	1.00	469	237	1202	9+10+11	0.90	13
2	14	744	127	-1697	1+2+6	0.90	469	237	1507	9+10+11	0.90	14
4	15-Mid	596	0	-1543	1+6	1.00	317	0	1495	9+10	1.00	15-Mid

411SumULwk1

7

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

PIER No 4.11

Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans)

North Span = 22.4315 m

South Span = 30.0 m

CROSS - BEAM Torsional Effects

TORSION DUE TO DEAD LOADS

Date : 06-Mar-92

SECTION T
[kN-m]

21B	0
21A	-152
20	-134
19	-152
18	-284
17	-284
16	-417
10-L	-420
10-R	286
11	286
12	286
13	147
14	147
15	0

MAXIMUM TORSION DUE TO TRUCK LOAD (HS20-44)

(with Impact Factor = 1.229)

Date : 06-Mar-92

NO	SECTION	Max. T [kN]	Corr.V [kN]	Corr.M [kN-m]	Loading Pattern	Reduc. Factor
	21B	0	0	0		
2	21A	-181	-251	-350	1	1.00
4	20	-158	-200	-397	1	1.00
6	19	-179	-249	-629	1	1.00
8	18	-387	-537	-1324	1+2	1.00
10	17	-387	-537	-2019	1+2	1.00
12	16	-626	-719	-2196	1+2+3	0.90
14	10-L	-630	-724	-2666	1+2+3	0.90
15	10-R	365	298	484	8/12	0.75
16	11	365	298	704	8/12	0.75
18	12	365	307	905	8/12	0.75
20	13	238	207	987	9/11	0.90
22	14	238	207	1253	9/11	0.90
24	15-Mid	-217	114	380	7/9	0.90

File: 411Tor.wk1

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ELEMENTARY LOADS
FOR
STRUCTURAL MEMBER DESIGN

FRAME TYPE : 1.0 (Unbalanced Span)

PIER No : 4.11

North Span = 22.4315 m

South Span = 30.0 m

PROJECT :
DATE :

DON MUANG TOLLWAY
STRUCTURAL ENGINEER TEAM, TEC.
02/03/92

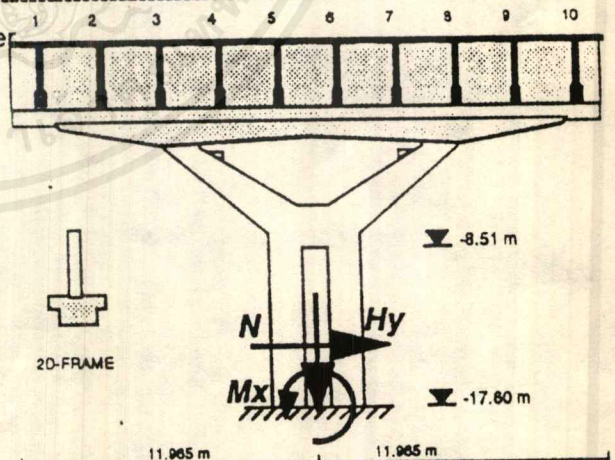
UB STRUCTURE : Type : 1.0 (Unbalanced) Pier No : 4.11 Location : Support

ELEMENTARY LOADS FOR STRUCTURAL MEMBER DESIGN : FINAL STAGE ONLY

LOAD CASE	AASHTO CODE	COMMENTARY	Factor B	N KN	Hx KN	Hy KN	Mx KN-M	My KN-M	Mz KN-M	Remark
1	D.1	G+S		7,787						
2	D.2	A+C+D		1,444						
3	D.3	CB+COL		3,435						
2	SUM D			12,666		-	-	1,412		
	P	Prestress		-		-	-	-		Loss =%
	SS1	Nu (Settlement)		-		-	-	-		
	SS2	Mx (Settlement)		-		-	-	-		
1	L1	Nucl		1,637		-	1,259	503		without Impact Factor (I = 1.244)
2	L2	Mxucl		984		-	6,944	302		
3	L3	Mxtl		798		-	5,969	574		
4	L4	Mytl		1,330		-	1,561	957		
	CF									
	W1	ALONE		-340	25	130	4,169	327		
	W2	W.WIND		-730	54	279	8,946	702		
	WL				13	44	867	201		
	LF				76			1,199		
	R+S+T									

NOTE:

- G = Precast prestressed concrete T-Girder
- S = Reinforced concrete deck slab
- A = Asphaltic wearing surface
- C = Curbs (Exterior & Median)
- D = Drainage
- CB = Prestressed concrete CrossBeam
- COL = Reinforced concrete column (Pier)
- CF = Centrifugal force
- W1 = Wind load on Superstructure alone
- W2 = Wind load on Structure
- WL = Wind load on Live load alone
- LF = Longitudinal force from live load
- Nucl = Max. Axial due to Uniform+Concentrate Load
- Mxucl = Max. Mx due to Uniform+Concentrate Load
- Mxtl = Max. Mx due to Truck Load
- Mytl = Max. My due to Truck Load



FRAME 1.0 (Unbalanced Span) : Pier 4.11

@ Support

V - DIAGONAL : Z = 0.00 m Frame Type 1.0 (Unbalanced Spans) Pier No. 4.11

LOAD FACTOR COMBINATION

N (-) : Compression

$Bd = 1.0$

N (+) : Tension

LOAD CASE	AASHTO CODE	COMMENTARY	Factor β	N kN	Vx kN	Vy kN	Mx kN-m	My kN-m	Tz kN-m	Remark
2.1	D.1	G+S		-5494		-407	1043			
2.2	D.2	A+C+D		-1052		-47	111			
2.3	D.3	CB+COL		-1478		-78	377			
SUM D				1.0	-8024	-532	1531	549	461	
	P	Prestressing	1/1.3	155		-134	596			with losses
	RE	Restriaining eff.	1/1.3	0		0	0			See (1)
	SS	Sup. Settlement	1.0							
V1	L1	Nucl(-)	1.67	-1533		-243	434	480	390	with Impact Factor = 1.229
		Nucl(+)	1.67	-13		442	-571	41	69	
V2	L2	Vyucl	1.67	-1517		-792	1015	424	269	included
V3	L3	Mxucl(-)	1.67	-96		700	-864	83	139	
		Mxucl(+)	1.67	-1517		-792	1015	424	269	

CONSTRUCTION STAGE : PLACING CROSS BEAM

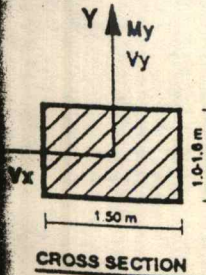
LOAD CASE	AASHTO CODE	COMMENTARY	Factor β	N kN	Vx kN	Vy kN	Mx kN-m	My kN-m	Tz kN-m	Remark
V1	C.1	Dead L.	1.0	-39		-45	0			
V2	C.2	Formwork	1.67	0		0	0			
V3	C.3	Impact	1.0	-12		-14	0			0.3(c1+c2)
C*1.3					-66	-76	0			

LOAD COMBINATION = $1.3*(DL+1.67LL+SS) + 1.0*(P+RE)$

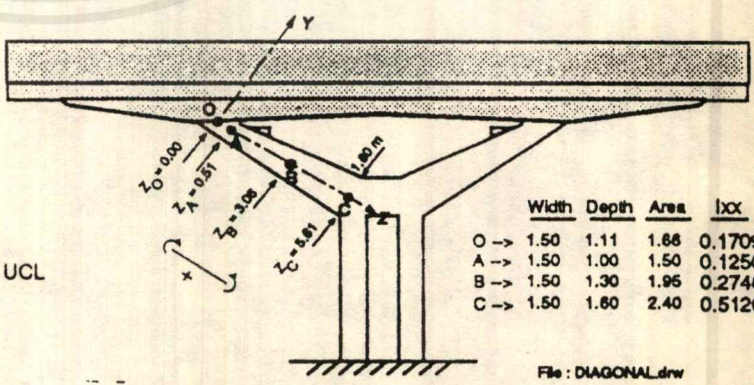
I	Max N(-)*1.3	-13604	-1353	3529	1756	1446
	Max N(+)*1.3	-10304	134	1347	803	749
II	Max Vy*1.3	-13570	-2545	4790	1634	1183
III	Max Mx(-)*1.3	-10485	694	711	894	901
	Max Mx(+)*1.3	-13570	-2545	4790	1634	1183

(1) Restraining effect = $0.9*(\text{Construct. stage} - \text{Final stage})$; consider only worst components.
 = $0.9*(C.1 - D.3)$; Major loads are C.1 (construction) & D.3 (final)

NOTE :



- G = Precast T-Girder
- S = Deck Slab
- A = Asphaltic wearing surface
- C = Curbs, (Exterior & Median)
- D = Drainage
- CB = Cross Beam
- COL = R.C. Column (PIER)
- Nucl = Max. Axial force due to UCL
- Mxucl = Max. Moment about x due to UCL



411gonal.wk1

File: DIAGONAL.drw