



โครงการวิจัย
การวิเคราะห์สะพานเครื่องหนุมนแบบ MGB
เพื่อความเหมาะสมกับกองทัพไทยในปัจจุบัน

The detail study and structural analysis of Main Girder Bridge
for current Army deployment



อาจารย์ที่ปรึกษาโครงการ
ร.อ.ดร.ณัฐพร นุศยสกุล

สมาชิกโครงการ

1. นนร.ปวีตร	ลี้มจีง	เลขที่ 1
2. นนร.ภัทร	โพธิศาสตร์	เลขที่ 7
3. นนร.รัชตะ	มัญชุสุนทรกุล	เลขที่ 11
4. นนร.กิตติภาพ	เดี่ยวไพโรจน์	เลขที่ 15

บทคัดย่อ

เนื้อหาของโครงการวิจัยฉบับนี้เป็นการศึกษาวิจัยเกี่ยวกับสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB ที่มีใช้อยู่ในกองทัพไทย โดยเนื้อหาที่ทำการวิจัยเป็นการดำเนินการศึกษาวิธีการใช้งานและปัญหาของสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB วิเคราะห์โครงสร้างของชิ้นส่วนต่างๆในการรับแรง อีกทั้งศึกษาความเป็นไปได้และออกแบบโครงสร้างของสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB เพื่อยุทธวิธีข้ามลำน้ำโดยคำนึงถึงน้ำหนักบรรทุกและการใช้งานด้านกิจการพลเรือนในประเทศไทย ซึ่งข้อมูลที่นำมาใช้นั้นประกอบด้วยคู่มือการใช้สะพานโครงขนาดกลางแบบ MGB และคู่มือการฝึกของกองร้อยทหารช่างสะพานผสม มีการสำรวจเก็บข้อมูลสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB อย่างละเอียดจากนั้นนำมาวิเคราะห์การรับแรงด้วยโปรแกรมวิเคราะห์โครงสร้าง เพื่อประเมินค่าการรับแรงเปรียบเทียบกับการใช้งานจริงทั้งในด้านการทหาร และเมื่อนำไปใช้ในกิจการอื่น

จากการศึกษาได้ทำการวิเคราะห์และตรวจสอบ พบว่าสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB นั้น สามารถรับน้ำหนักได้มากกว่าที่ใช้งานทั่วไปในประเทศไทย และเพื่อให้สามารถใช้งานได้อย่างมีประสิทธิภาพ สะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGBสามารถถูกออกแบบใหม่โดยลดวัสดุโครงสร้างสะพานลง และออกแบบปรับปรุงโครงสร้างให้เหมาะสมบนพื้นฐานการผลิตในประเทศไทยได้ในอนาคต

ABSTRACT

This research studied the Medium Girder Bridge (MGB) currently in service in the Royal Thai Army (RTA). By studying the operational and design concept, MGB can be investigated for loadings of military and civilian affair usage in Thailand. References include the MGB operation manual and the RTA training manual of MGB. The MGB detailed dimensions are measured and recorded. Detail analyses were performed to investigate the behavior of MGB under various loadings. The forces resulting from loadings of military and civilian usage were compared.

From the studies, the MGB can withstand loading more than typical loading resulting from vehicles in the RTA especially when used in civilian affair. Therefore, it is possible to reduce structural requirements of the MGB for various purposes and design the MGB to be manufactured in Thailand.

สารบัญ

คำนำ

บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความเป็นมาของโครงการ	1
1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ	1
1.3 ขอบเขตของโครงการ	1
1.4 ประโยชน์ที่จะได้รับ	2
บทที่ 2 ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง	3
2.1 ข้อมูลสะพานที่ทำการวิจัย	3
2.1.1 ประวัติย่อ	3
2.1.2 ลักษณะ จีดความสามารถ	3
2.1.3 ข้อดี	4
2.1.4 รูปแบบของสะพาน	5
2.1.5 ชิ้นส่วนประกอบที่สำคัญ	9
2.1.5 ความสามารถในการรับน้ำหนัก	25
2.2 คุณสมบัติของวัสดุที่ใช้ในงานวิจัย	26
2.2.1 คุณสมบัติทั่วไปของโลหะผสมอลูมิเนียม	26
2.2.2 คุณสมบัติทั่วไปของเหล็ก	26
2.2.3 ข้อดีของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก	26
2.2.4 ข้อเสียของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก	26
2.2.5 คุณลักษณะเฉพาะของโลหะผสมอลูมิเนียมที่ใช้ในงานวิจัยนี้	27
2.2.6 คุณลักษณะเฉพาะของเหล็กที่ใช้ในงานวิจัยนี้	28
บทที่ 3 ขั้นตอนการวิจัย	30
3.1 การเขียนแบบโครงสร้างของโครงแผงชั้นบน	30
3.2 การจำลองชิ้นส่วน	32
3.3 การกำหนดน้ำหนักในการวิเคราะห์	35
3.4 การวิเคราะห์สะพานโดยใช้ Staad Pro	37
3.5 การออกแบบชิ้นส่วน	43

บทที่ 4 ผลการวิจัย	44
4.1 การออกแบบโครงแผงชั้นบนใหม่	44
4.2 การออกแบบโครงแผงชั้นบนใหม่โดยใช้ Aluminum alloy 7020 T6	45
4.3 การออกแบบโครงแผงชั้นบนใหม่โดยใช้ Steel SM520	49
บทที่ 5 สรุปผลการวิจัย	53

บทที่ 1

บทนำ

1.1 ความเป็นมาของโครงการ

1. เนื่องจากกองทัพบกเคยสั่งซื้อสะพานเครื่องหนุมน้ำมัน MGB ซึ่งเป็นอุปกรณ์ข้ามลำน้ำจากประเทศอังกฤษในสมัยของ พล.อ.ชวลิต ยงใจยุทธเป็นผู้บัญชาการทหารบก เข้ามาใช้ในยุทธวิธีข้ามลำน้ำของกองทัพบกแล้ว แต่ในปัจจุบันสะพานดังกล่าวได้เกิดความชำรุดและเสียหาย และราคาสะพานเครื่องหนุมน้ำมันในปัจจุบันราคาสูง ยากแก่การจัดหา ทางกลุ่มจึงทำการศึกษาปัญหาและความเป็นไปโดยการวิเคราะห์โครงสร้างสะพานที่กองทัพบกมีอยู่และออกแบบปรับปรุงให้เหมาะสมกับความสามารถในการผลิตในประเทศ รวมทั้งการคำนึงถึงภูมิประเทศของประเทศไทยและน้ำหนักที่เหมาะสมขององค์ประกอบของสะพานเพื่อการประกอบใช้สำหรับกองทัพบกไทย

2. ทหารช่างมีความจำเป็นต้องใช้สะพานที่สามารถประกอบได้รวดเร็วและรับน้ำหนักได้เหมาะสมกับยุทธโศปกรณ์ที่ใช้ เพื่อยุทธวิธีข้ามลำน้ำรวมทั้งใช้ในการฝึกตามวงรอบได้อย่างมีประสิทธิภาพ การศึกษาโครงสร้างวัสดุรวมถึงการออกแบบเพื่อให้เหมาะสมกับภูมิประเทศของประเทศไทยและทหารไทย จะสามารถพัฒนาเทคโนโลยีในการออกแบบสะพานในลักษณะนี้ได้

3. ทหารช่างจำเป็นต้องใช้สะพานเพื่อใช้ในยุทธวิธีข้ามลำน้ำ และในอนาคตกองทัพบกจำเป็นต้องจัดหายุทธโศปกรณ์สะพานข้ามลำน้ำมาทดแทนสะพานเดิมที่ชำรุดเป็นจำนวนมาก หากสามารถปรับปรุงสะพานที่มีอยู่ให้สามารถใช้งานให้เกิดประสิทธิภาพสูงสุดจะสามารถประหยัดงบประมาณได้อย่างมาก

1.2 วัตถุประสงค์ของโครงการ

ศึกษาแบบและแนวความคิดในการออกแบบเครื่องหนุมน้ำมัน MGB โดยการวิเคราะห์และออกแบบโครงสร้างสะพานเครื่องหนุมน้ำมัน MGB เพื่อปรับปรุงสะพานยุทธวิธีข้ามลำน้ำของทหารช่างที่มีอยู่ให้ใช้ประโยชน์ได้สูงสุด

1.3 ขอบเขตของโครงการ

1. วิเคราะห์โครงสร้างของสะพานเครื่องหนุมน้ำมันเพื่อยุทธวิธีข้ามลำน้ำของทหารช่างที่มีอยู่
2. ทำการเขียนแบบสะพานเครื่องหนุมน้ำมันแบบ MGB จากนั้นดำเนินการศึกษาวิธีการใช้งานและแนวคิดในการออกแบบ

3. ศึกษาปัญหาและความเป็นไปได้และออกแบบโครงสร้างของสะพานหุนนมัน เพื่อยุทธวิธีข้ามลำน้ำ โดยคำนึงถึงน้ำหนักบรรทุก ภูมิประเทศ ความสามารถในการเคลื่อนย้ายของทหาร ไทยและความสามารถในการผลิตของประเทศไทย

1.4 ประโยชน์ที่จะได้รับ

1. ได้ทำการวิเคราะห์หลักการทำงาน และการรับแรงของสะพานเครื่องหุนนมันแบบ MGB
2. เข้าใจขีดความสามารถยุทธโศปกรณ์ที่กองทัพไทยมีอยู่
3. สร้างจิตสำนึกในการเป็นนักพัฒนาเทคโนโลยีให้กับบุคลากรในกองทัพบก
4. เป็นการช่วยประหยัดงบประมาณในการสั่งซื้อยุทธโศปกรณ์ของกองทัพบกในอนาคต
5. ได้รับทราบถึงปัญหาในการบำรุงรักษายุทธโศปกรณ์ เพื่อเสนอเป็นงานวิจัยในอนาคต

บทที่ 2 ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

2.1 ข้อมูลสะพานที่ทำการวิจัย

จากการศึกษาฐานสะพานเครื่องหนูน้มนชนิดต่างๆที่กองร้อยทหารช่างสะพานผสม(ช.ร้อย 18) ค่ายบุรฉัตร จ.ราชบุรี พบว่าสะพานเครื่องหนูน้มนแบบโครงแวงขนาดกลางหรือสะพาน MGB (Medium Girder Bridge) เป็นสะพานที่มีน้ำหนักเบา รับน้ำหนักได้มากถึง 60 ตัน ประกอบและขนย้ายได้อย่างรวดเร็ว เหมาะสมในการใช้ประกอบยุทธวิธีข้ามลำน้ำของทหารช่าง อีกทั้งยังสามารถนำไปใช้ในงานด้านการช่วยเหลือประชาชนเมื่อเกิดเหตุภัยพิบัติต่าง ๆ โดยมีรายละเอียดของสะพานดังนี้

2.1.1 ประวัติย่อ สะพานโครงแวงขนาดกลางออกแบบโดย " The British Military And-Engineering Establishment Christchurch " แห่งประเทศอังกฤษ ในขั้นต้นใช้แทนสะพานเบลิช้แบบช่วงเดียว (เอ็ม.2) ต่อมาได้พัฒนาขึ้นเพื่อใช้ราชการทหารและการคมนาคมเร่งด่วนฉุกเฉินรวมทั้งงานบุกเบิกในการสร้างถนน เริ่มนำมาใช้ในกองทัพอังกฤษ เมื่อปี ค.ศ.1971 ปัจจุบันนี้มีประเทศต่าง ๆ ทั่วโลก ประมาณ 20 ประเทศได้ซื้อไปใช้ในราชการทหารได้แก่กลุ่มนาโต้ (NATO) คือประเทศสหรัฐอเมริกา,อังกฤษ,แคนาดา,เดนมาร์ก,เยอรมัน,ฮอลแลนด์และอิตาลี ในย่านตะวันออกไกลได้แก่ ประเทศฟิลิปปินส์,สิงคโปร์,ออสเตรเลีย,ปากีสถาน นอกจากนี้มีประเทศอื่น ๆ ได้แก่สวีเดน,มอริอ็อก-โค,จอร์แดน, เคนยา,เปรู ประเทศในตะวันออกกลางและอัฟริกา

2.1.2 ลักษณะ ชีตความสามารถ

สะพานโครงแวงขนาดกลางเป็นสะพานที่ใช้โครงแวง ซึ่งเป็นคานยาวทอดตามแนวนอนจากหัวไปจรดท้ายสะพาน มีน้ำหนักเบา ประกอบไปด้วยชิ้นส่วนย่อย ๆ ซึ่งถอดแยกออกจากกันได้ง่ายและสามารถประกอบติดตั้งเป็นสะพานได้หลายแบบมีความกว้างประมาณ 4 เมตร การรับน้ำหนักมากน้อยเท่าใดนั้นขึ้นอยู่กับความยาวและแบบของสะพาน สามารถประกอบให้สั้นหรือยาวเป็นร้อยเมตรหรือมากกว่าก็ได้ รับน้ำหนักตามมาตรฐานทางทหารของนาโต้ได้ตั้งแต่ชั้น 16 ถึงชั้น 70 เป็นอย่างสูงน้ำหนักชั้น 70 เทียบได้กับน้ำหนัก รยบ.ประมาณ 70 ตัน ของขบวนพาหนะล้อยางและรับภาระที่บรรทุก หรือเทียบได้กับชั้นน้ำหนักรวมประมาณต่ำกว่า 70 ตัน เล็กน้อยของรถถังสายพานและสัมภาระที่บรรทุก การออกแบบให้รับน้ำหนักได้ในระหว่างชั้น 16 ถึงชั้น 70 ก็เพราะว่าขบวนพาหนะขนาด 2 เพลลา หรือ 3 เพลลาทั่ว ๆ ไปที่ใช้ในการลำเลียงขนส่งนั้นจะมีน้ำหนักรวมประมาณไม่เกิน 16 ตัน และรถสายพานที่ใช้ในการสงครามทั่วไป เช่น T.44 , M.60 , LEOPARD , CHIEFTAIN, CENTURION ต่างก็มีน้ำหนักรวมไม่เกิน 40 – 60 ตัน

2.1.3 ข้อดี

1. ประกอบได้หลายแบบ สะพานโครงแขวนขนาดกลางทุกแบบมีพื้นฐานแบบเดียวกันคือมีสะพานช่องเดียวเป็นสะพานชั้นพื้นฐานซึ่งสะพานอื่น ๆ ต่างก็ดัดแปลงไปจากสะพานช่องเดียวได้โดยใช้สะพานช่องเดียวเป็นหลักแล้วต่อเติมส่วนอื่น ๆ เข้าไปด้วยหลักเกณฑ์ดังกล่าวนี้ชิ้นส่วนของสะพานจึงใช้ร่วมกันได้ สะพานโครงแขวนขนาดกลางจึงมีความคล่องตัวที่จะประกอบติดตั้งเป็นสะพานได้หลายแบบตามสภาพภูมิประเทศ และสถานการณ์ เช่นสามารถประกอบให้เป็นสะพานเครื่องหมุนลอย ที่มีขนาดความยาวมาก ๆ ได้

2. ถอดแยกเป็นชิ้นส่วนย่อยได้ สะพานประกอบด้วยชิ้นส่วนย่อยซึ่งถอดแยกออกจากกันประกอบติดตั้งด้วยมือได้โดยง่ายและรวดเร็วรวมทั้งประหยัดเวลาอีกมากกว่าสะพานชนิดอื่น

3. น้ำหนักเบา ชิ้นส่วนย่อยทำด้วยวัสดุที่พัฒนาขึ้นมาด้วยการนี้โดยเฉพาะเป็นโลหะผสมของอลูมิเนียม (Al), สังกะสี (Zn) และแมกนีเซียม (Mg) ซึ่งมีความแข็งแรงทนทานและมีคุณสมบัติในการเชื่อมที่ดี (WELABLE) ชิ้นส่วนย่อยนี้ส่วนใหญ่มีน้ำหนักน้อยกว่า 200 กิโลกรัมและสามารถยกได้ด้วยคนเพียง 4 คน แต่เฉพาะบางชิ้นส่วนเท่านั้นที่ต้องยกขนด้วยแรงงาน 8 คน การที่มีน้ำหนักเบาถือว่าเป็นคุณสมบัติที่ช่วยให้การประกอบติดตั้งใช้แรงงานน้อย และไม่ต้องใช้ปั้นจั่นหรือเครื่องมือทุ่นแรง ทำงานได้รวดเร็วและเป็นการประหยัดเวลาได้มาก

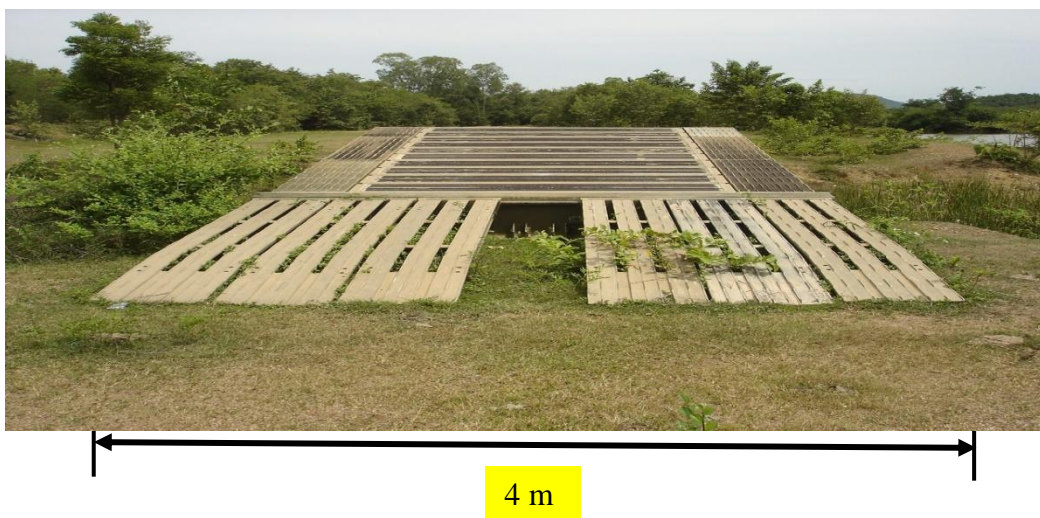
4. ขนส่งง่าย เนื่องจากสามารถถอดแยกออกเป็นชิ้นส่วนย่อยได้ และมีน้ำหนักเบา จึงสามารถขนส่งโดยใช้รถตั้งแต่ขนาด 4 ตัน ขึ้นไปก็ได้ หากใช้เพิ่มรถพ่วง (TAILER) ลาก จะทำให้ประหยัดยิ่งขึ้น อีกทั้งอาจลำเลียงสะพานที่ประกอบแล้วเสร็จทั้งตัวไป โดยแขวนโยงมาใต้ท้องเฮลิคอปเตอร์ก็ได้

5. ความแข็งแรงและความปลอดภัย สามารถรับน้ำหนักได้สูงสุดถึงชั้น 70 ตัน และได้ออกแบบเพื่อไว้มาก เพื่อความปลอดภัยได้ค้นคว้าทดลองจากของจริงกันเป็นพิเศษเป็นเวลาหลายปีในเรื่องความปลอดภัยโดยใช้สถานที่และภูมิประเทศที่แตกต่างกันหลายแห่ง ทั้งในประเทศอังกฤษ, สหรัฐ, เยอรมัน, สวิตเซอร์แลนด์, ออสเตรเลีย และนิวซีแลนด์ จนได้ผลเป็นที่ยอมรับเชื่อถือได้ตัวอย่างที่พอจะเห็นได้ง่ายในเรื่องนี้ได้แก่ความปลอดภัยของโครงแขวน โครงแขวนแต่ละท่อนต่อเข้าด้วยกันโดยเขี้ยว (JAWS) 6 ตัวนั้นหากมีการชำรุดสึกหรอ ก็จะเกิดขึ้นกับเขี้ยวตัวริมนอกก่อน ซึ่งในชั้นต้นนั้นจะไม่เป็นเรื่องอันตรายที่ร้ายแรงแต่อย่างไร เนื่องจากเป็นเขี้ยวตัวริมนอกสุด จึงสังเกตเห็นรอยชำรุดได้ง่าย และสามารถปรับซ่อมได้ทันการก่อนที่เขี้ยวตัวที่สองซึ่งอยู่ถัดเข้าไปข้างในจะเริ่มชำรุด ซึ่งตามปกติจะกินเวลาอีกนานมาก

6. ไม่ต้องเตรียมพื้นที่ ในการติดตั้งสะพานไม่จำเป็นต้องปรับแต่งพื้นที่หรือเตรียมฐานราก ก่อสะพาน สามารถติดตั้งบนฝั่งซึ่งเป็นพื้นที่ขรุขระหรือพื้นดินอ่อนได้

7. ฝึกรวมง่าย การประกอบติดตั้งไม่สลับซับซ้อน จึงฝึกสอนเจ้าหน้าที่ให้เข้าใจได้ง่าย

8.การบำรุงรักษา แต่ละชิ้นส่วนมีความแข็งแรงทนทานมาก งานซ่อมบำรุงรักษาจึงมีน้อย การชำรุดสึกหรอจะเกิดจากการประกอบผิดพลาดและความลื่นล่อเป็นส่วนใหญ่



รูปที่ 1 แสดงลักษณะของสะพาน MGB ด้านหน้า

2.1.4 รูปแบบของสะพาน สะพานโครงแขวนขนาดกลาง ประกอบติดตั้งเป็นแบบต่าง ๆ ได้ดังนี้-

- สะพานช่วงเดียว (Single Span Bridge)
- สะพานหลายช่วง (Multi Span Bridge)

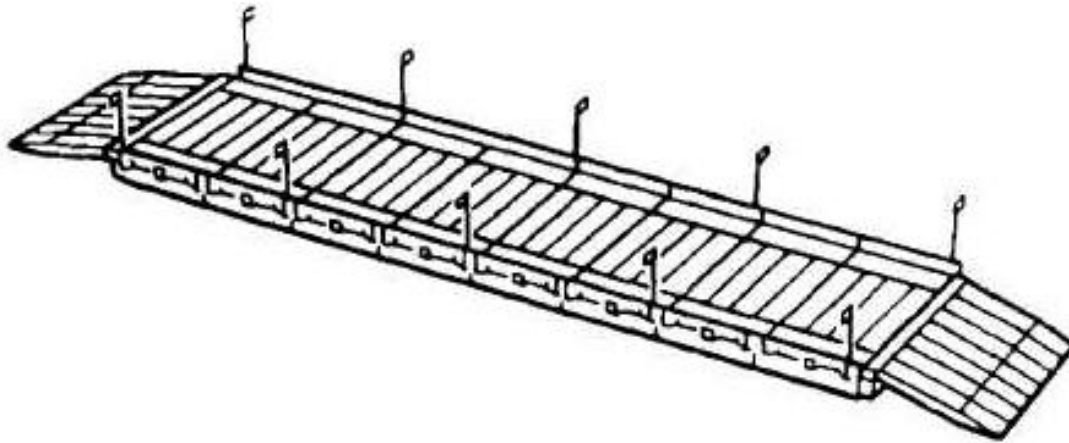
โดยสะพานที่ทำการศึกษาเป็นสะพานแบบสะพานช่วงเดียว

สะพานช่วงเดียว (SINGLE SPAN BRIDGE) สะพานช่วงเดียว เป็นสะพานขึ้นพื้นฐานซึ่งตัดแปลงต่อเติมเป็นสะพานแบบอื่น ๆ ได้ สะพานช่วงเดียวมีความยาวไม่เกิน 50 เมตร ลักษณะเป็นช่วงเดียวกันตลอดและไม่มีตอม่อรองรับกลางแม่น้ำ นอกจากนี้ใช้เป็นสะพานขึ้นพื้นฐานเพื่อการตัดแปลงเป็นสะพานแบบอื่นได้แล้วข้อเด่นชัดของสะพานช่วงเดียวก็คือ ประกอบติดตั้งได้ง่ายรวดเร็วมาก แต่ใช้แรงงานน้อย

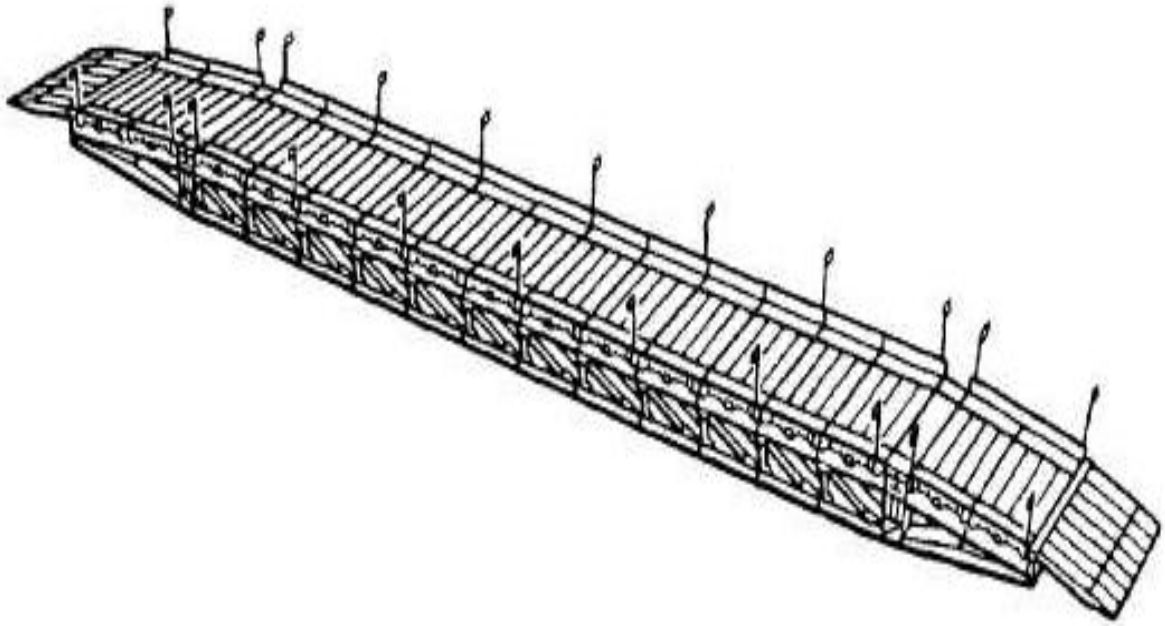
สะพานช่วงเดียวประกอบให้เป็นชั้นเดียว (SINGLE STOREY) หรือสองชั้น (DOUBLE STOREY) ก็ได้ สะพานชั้นเดียวประกอบให้ยาวที่สุดได้ 22 เมตร และรับน้ำหนักได้เพียงชั้น 16 แต่ถ้าประกอบให้สั้นเพียง 9 เมตร จะสามารถรับน้ำหนักได้ถึงชั้น 60 สะพานสองชั้นนั้นแข็งแรงกว่าสะพานชั้น

เดี่ยว จึงประกอบให้ยาวที่สุดได้ถึง 49 เมตร เพื่อรับน้ำหนักชั้น 16 แต่ถ้าประกอบให้สั้นเพียง 20 เมตร จะสามารถรับน้ำหนักได้ถึงชั้น 60

ก. สะพานช่วงเดียวชั้นเดียว (SINGLE SPAN,SINGLE STOREY)



ข. สะพานช่วงเดียวสองชั้น (Single Span Double Storey) เป็นสะพานที่ดัดแปลงมาจากสะพานชั้นเดียว โดยต่อเติมโครงแผงชั้นล่าง (Bottom Panel) เข้าไปอีกชั้นหนึ่ง เป็นโครงแผงสองชั้น เพื่อให้แข็งแรงยิ่งขึ้น การประกอบติดตั้งใช้หลักเกณฑ์เหมือนกับสะพานชั้นเดียว แต่มีอุปกรณ์ช่วยเพิ่มขึ้นจากเดิม

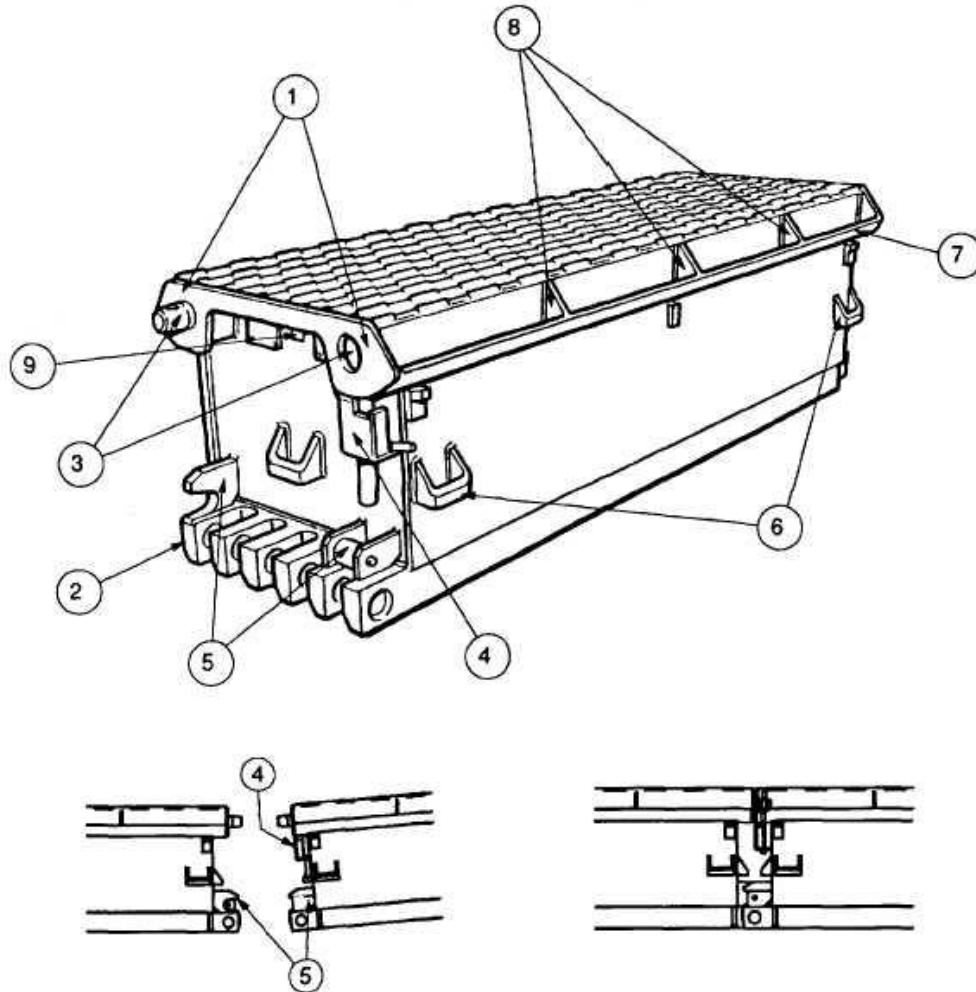


ค. สะพานช่วงเดียวสองชั้นเสริมความแข็งแรง (Single Span Double Storey With-Reinforcing Kit) เป็นแบบพิเศษช่วงเดียว โดยการตัดแปลงสะพานช่วงเดียวสองชั้น ซึ่งยาว 49.4 เมตร และรับน้ำหนักได้แค่เพียงชั้น 16 ให้สามารถรับน้ำหนักได้ถึงชั้น 60 จึงนับได้ว่าเป็นสะพานช่วงเดียวขนาดยาวที่รับน้ำหนักได้มากแต่ใช้ชิ้นส่วนน้อยทำให้ประหยัดทั้งในด้านการลำเลียงขนส่ง และระยะเวลาที่ใช้ในการประกอบติดตั้งเหมาะสมกับภูมิประเทศที่มีฝั่งแม่น้ำสูง หรือระดับน้ำลึกมากจนไม่สามารถติดตั้งต่อม่อสำหรับสะพานหลายช่วงได้ ส่วนสำคัญในการตัดแปลงหรือการเพิ่มชุดเสริมโครงสร้างเข้าที่ใต้ท้องสะพาน



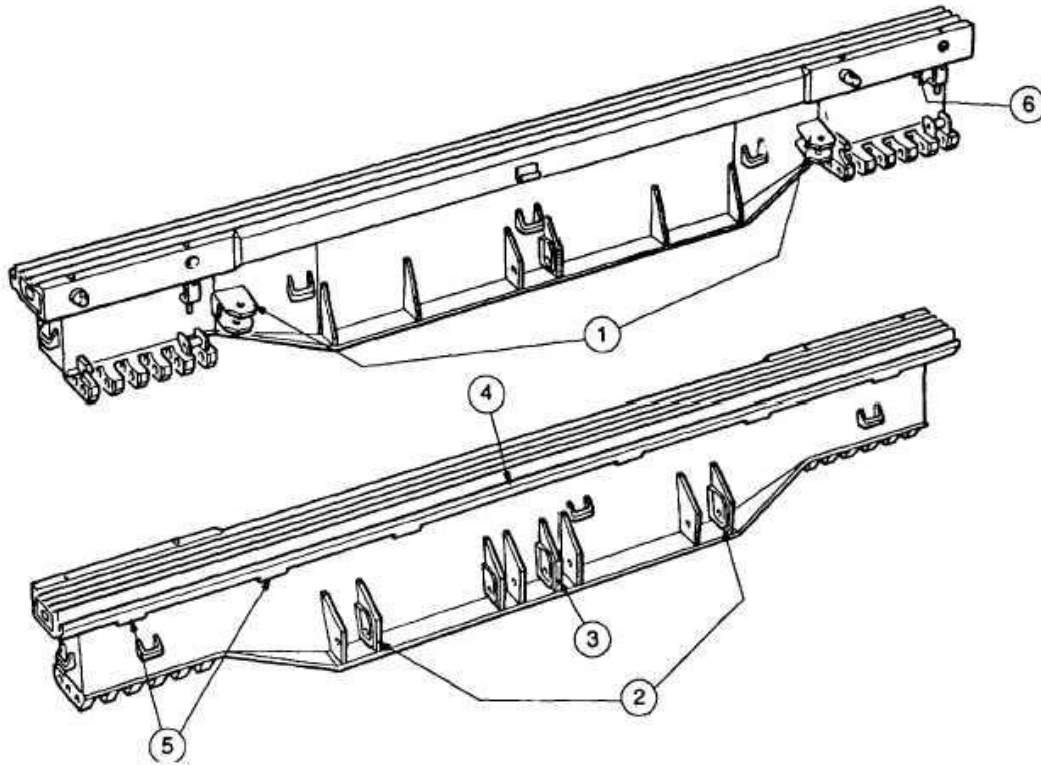
2.1.5 ชิ้นส่วนประกอบที่สำคัญ ได้แก่

1. โครงแผงชั้นบน (TOP PANEL)



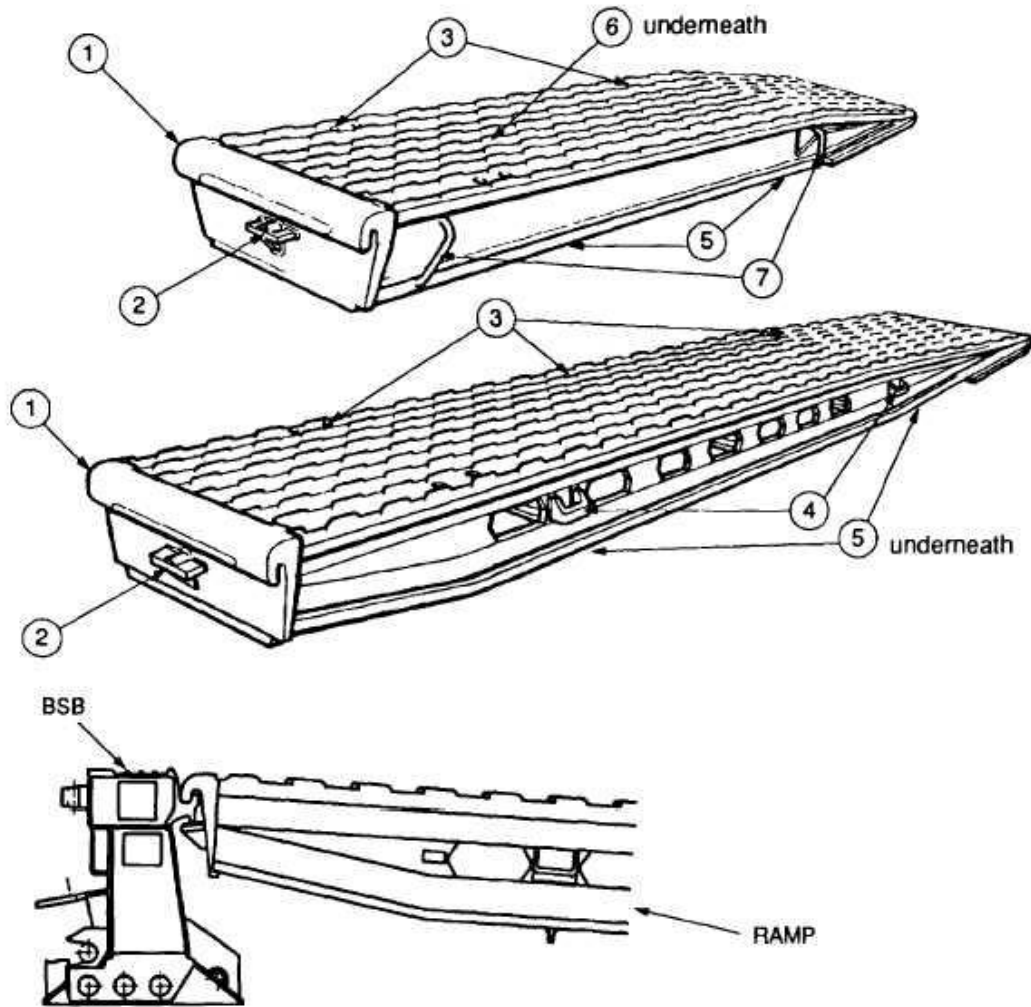
เป็นคานยาวสองตัวทอดคู่ขนานกันไปตามแนวของสะพานข้างละตัวจรดสองฝั่ง หน้าตัดของคานเป็นรูปสี่เหลี่ยม (BOX SHAPE) โครงบนเป็นชิ้นส่วนหลักของโครงร่างสะพาน และสามารถถอดแยกโครงบนออกเป็นท่อน ๆ ได้ยาวท่อนละประมาณ 1.83 เมตร

2.คานตั่งหรือคานคอสะพาน (Bank Seat Beam)



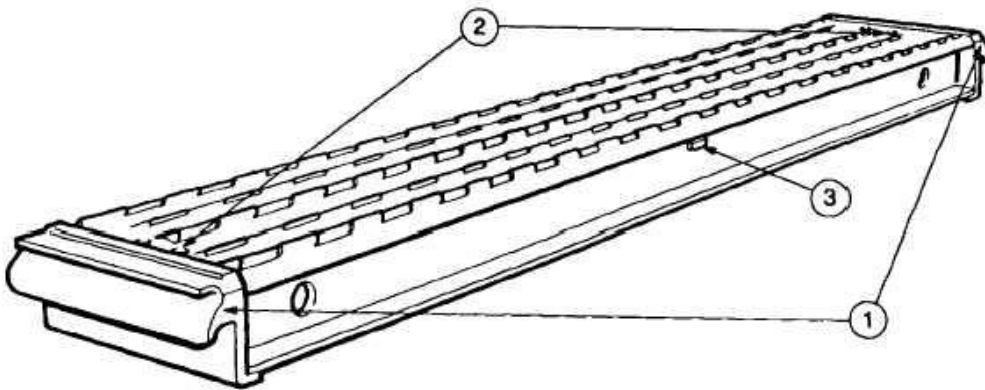
เป็นคานขึ้นเดี่ยวดลอด ยาวประมาณ 4 เมตรเศษ ซึ่งประมาณเท่ากับความกว้างของสะพานคานคอสะพานวางขวางเชื่อมปลายทั้งคู่ของโครงบนเข้าด้วยกันบนฝั่งข้างละตัว

3. ลาดขึ้นลงสะพาน (Ramp Unit)



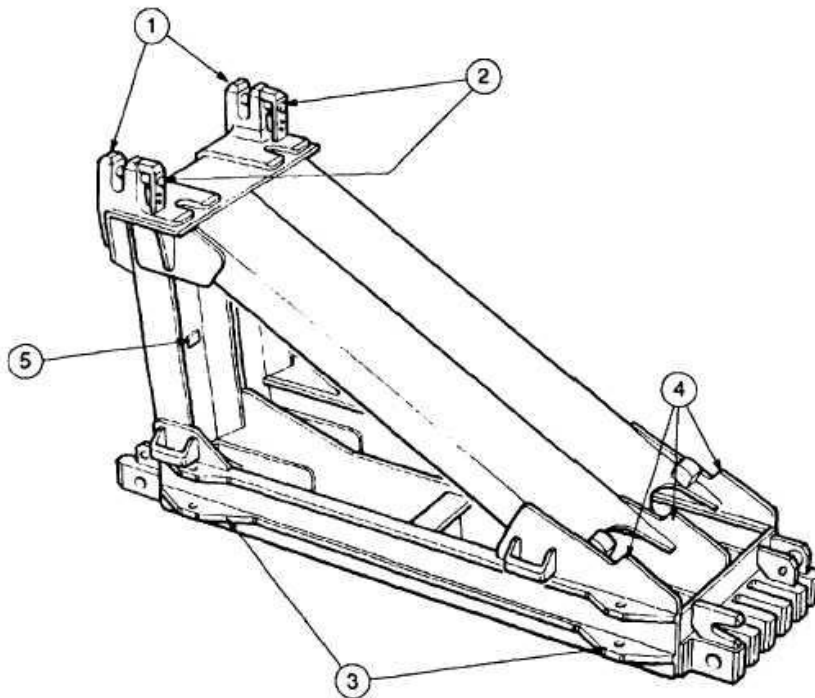
เป็นส่วนที่ ต่อกับคานคอสระพานเป็นทางลาดลงสู่พื้นดินเพื่อใช้เป็นทางขึ้นลง ของขบวนพาหนะ

4. พื้นสะพาน (Deck)



ประกอบด้วยแผงเป็นแผ่น ๆ วางอยู่ระหว่างโครงแผงทั้งคู่ โดยวางตัวอยู่ในลักษณะคล้ายกับไม้หมอนรถไฟที่วางต่อชิดกันตลอดแผงจะเรียงกันเป็นพื้นสะพานจากคานคอสสะพานหนึ่งไปถึงคานคอสสะพานฝั่งตรงข้าม

5. โครงแผงชั้นล่าง (Bottom Panel)

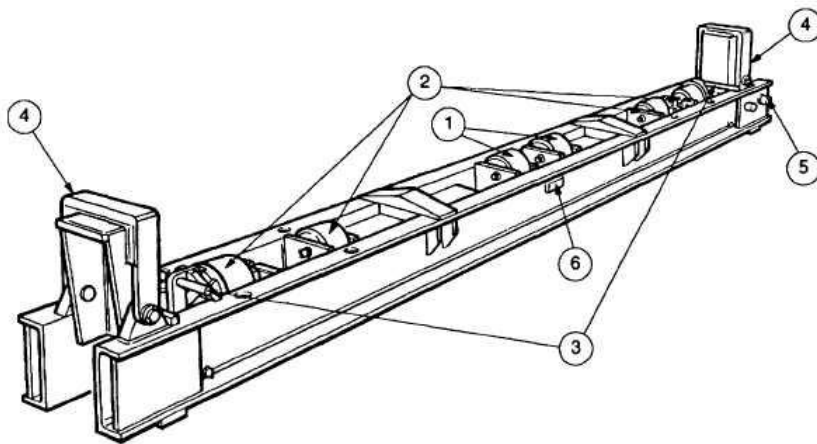


มีลักษณะรูปร่างเป็นโครงสามเหลี่ยมวางประกบกัน ต่อเข้ากับด้านล่างของโครงบนเพื่อเพิ่มความแข็งแรงให้กับสะพาน สามารถถอดแยกออกเป็นตอน ๆ ได้ เหมือนกับโครงแผงชั้นบน

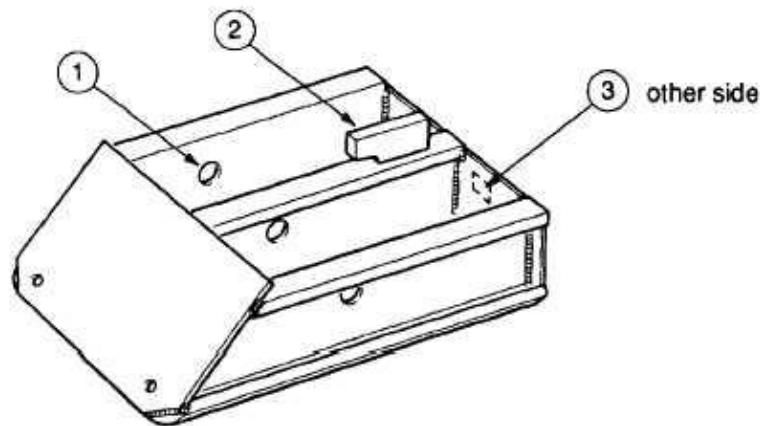
6. อุปกรณ์ช่วย อุปกรณ์สำคัญที่ใช้ช่วยในระหว่างการประกอบติดตั้ง ได้แก่

6.1 ชุดรางส่ง (Roller Beam & Baseplate)

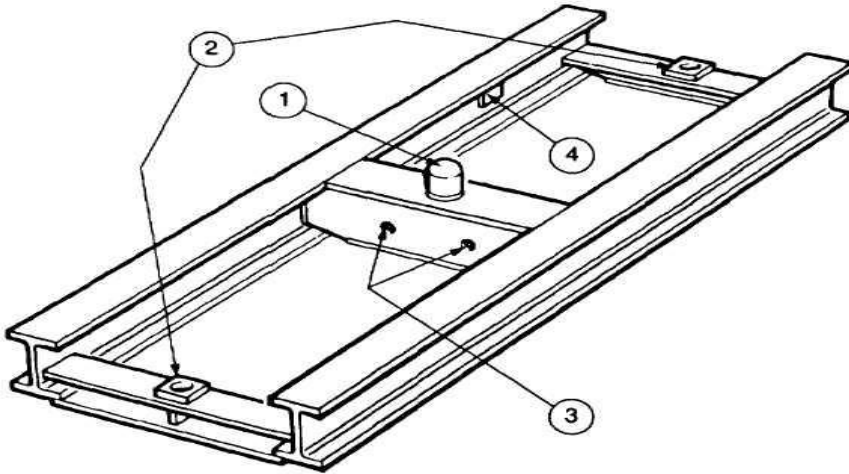
-Roller Beam



-Single Story Baseplate



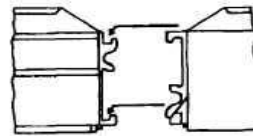
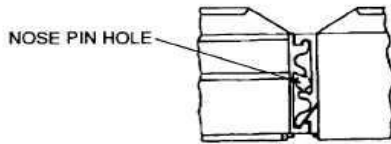
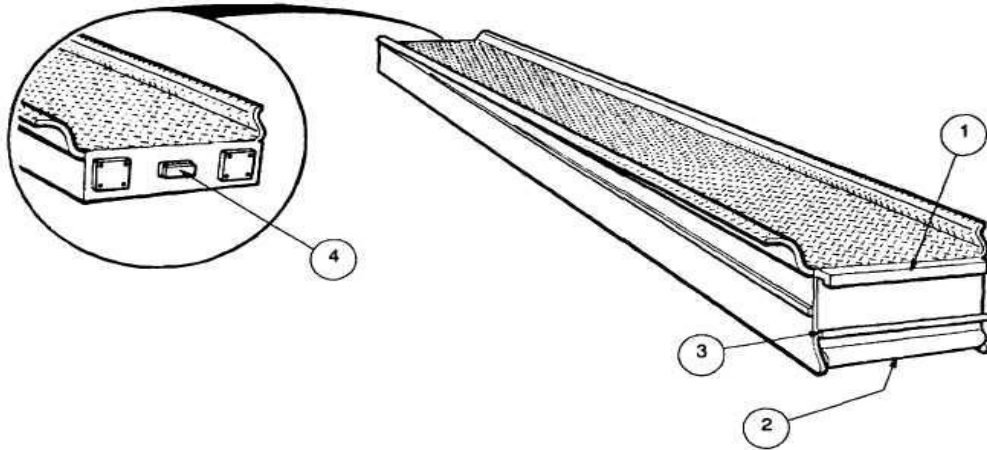
-Double Story Baseplate



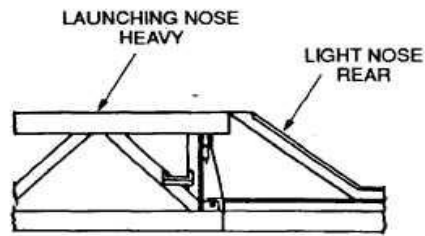
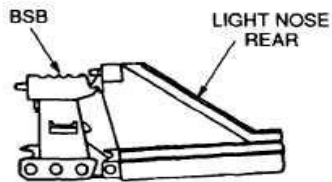
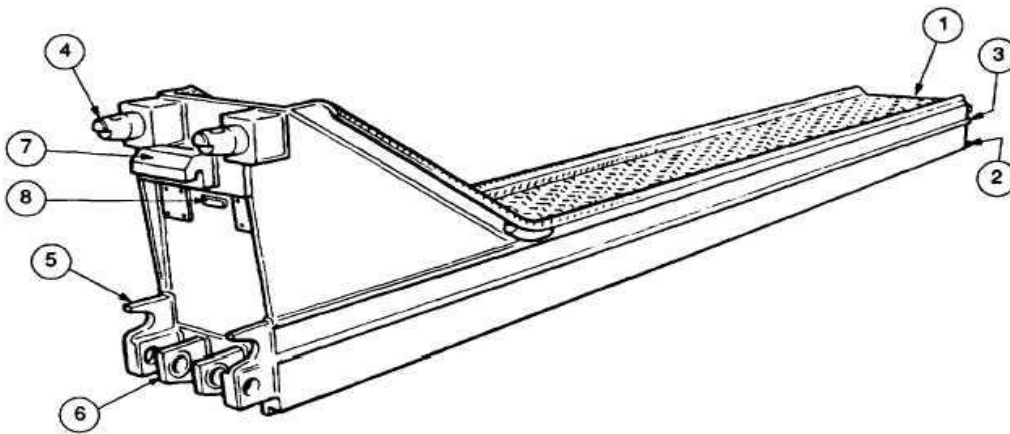
6.2 จมูกสะพาน (Launching Nose)

- **Light Launching Nose**

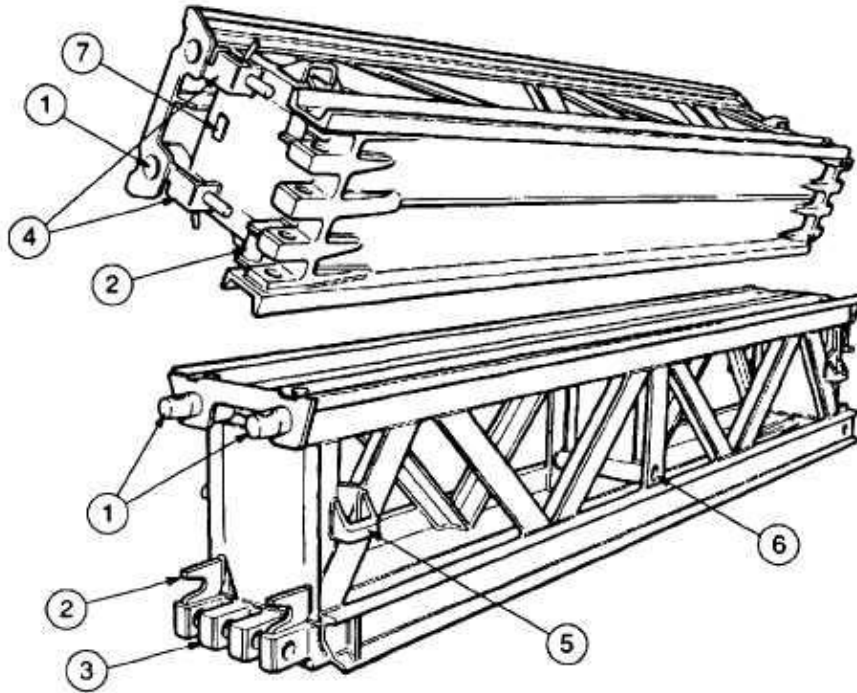
Front Section



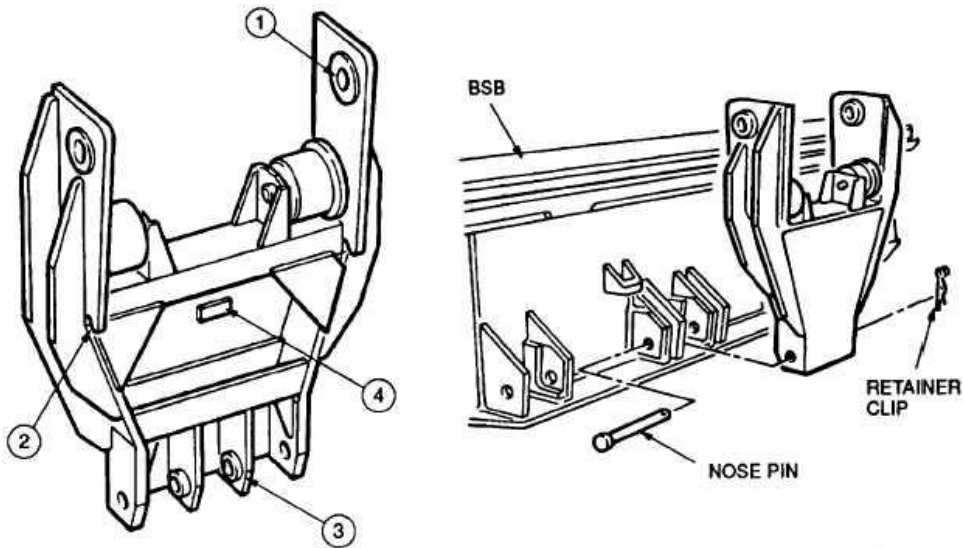
Rear Section



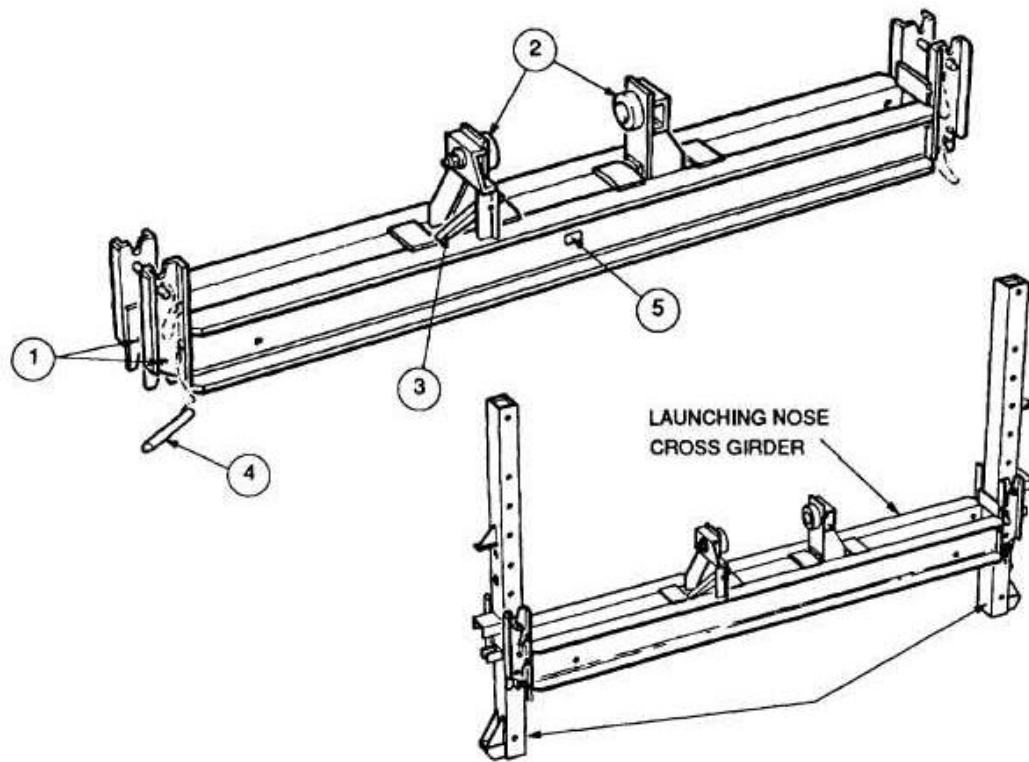
- Launching Nose Heavy (LNH)



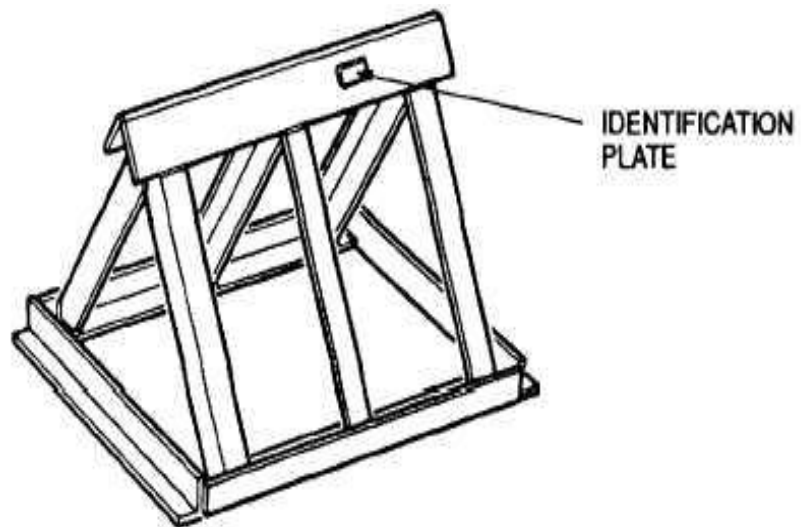
- Launching Nose Roller (LNR)



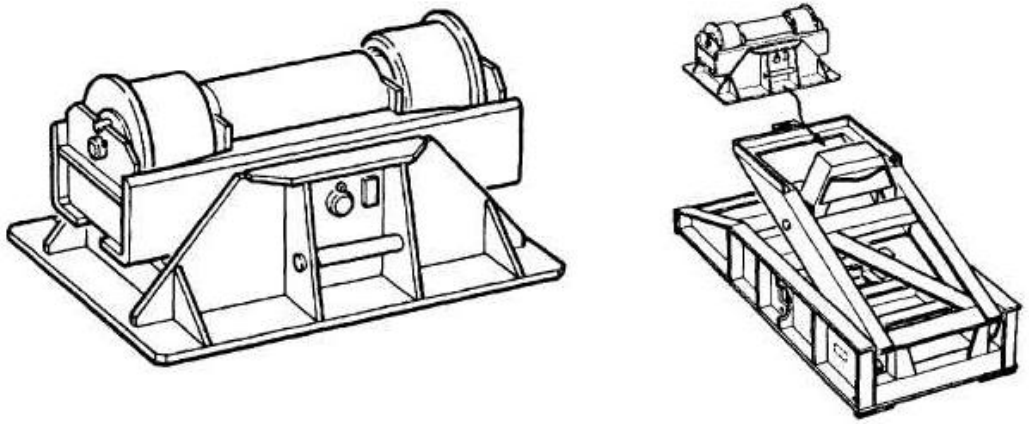
-Launching Nose Cross Girder (LNCG)



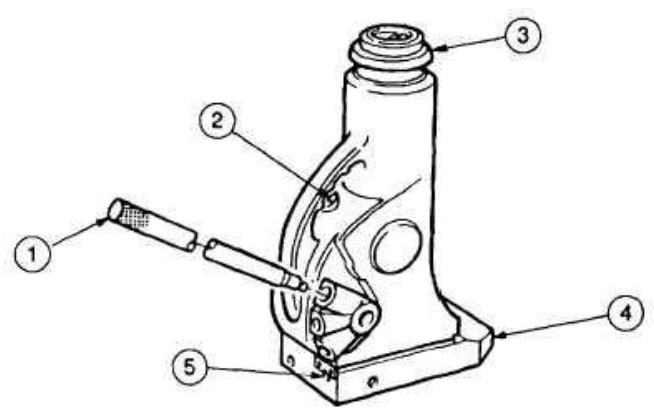
แท่นรองโครงสะพาน (Building Pedestal)



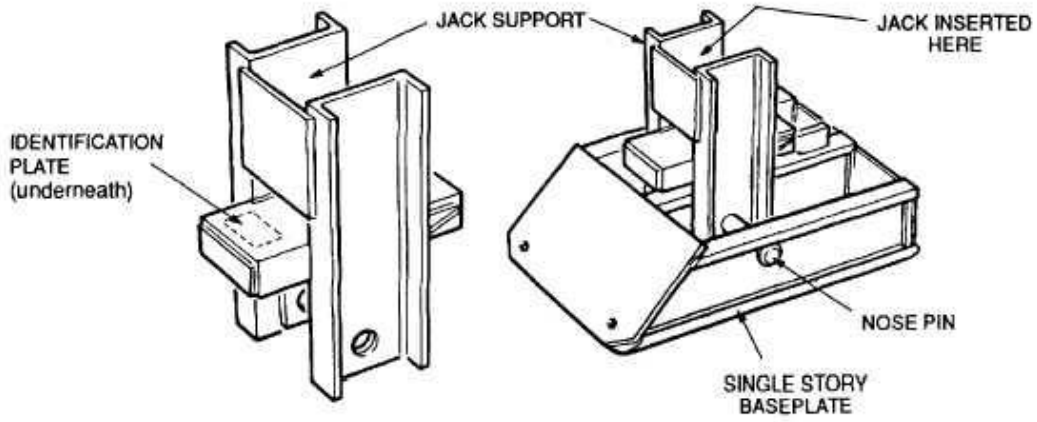
วางรับ (Landing Roller)



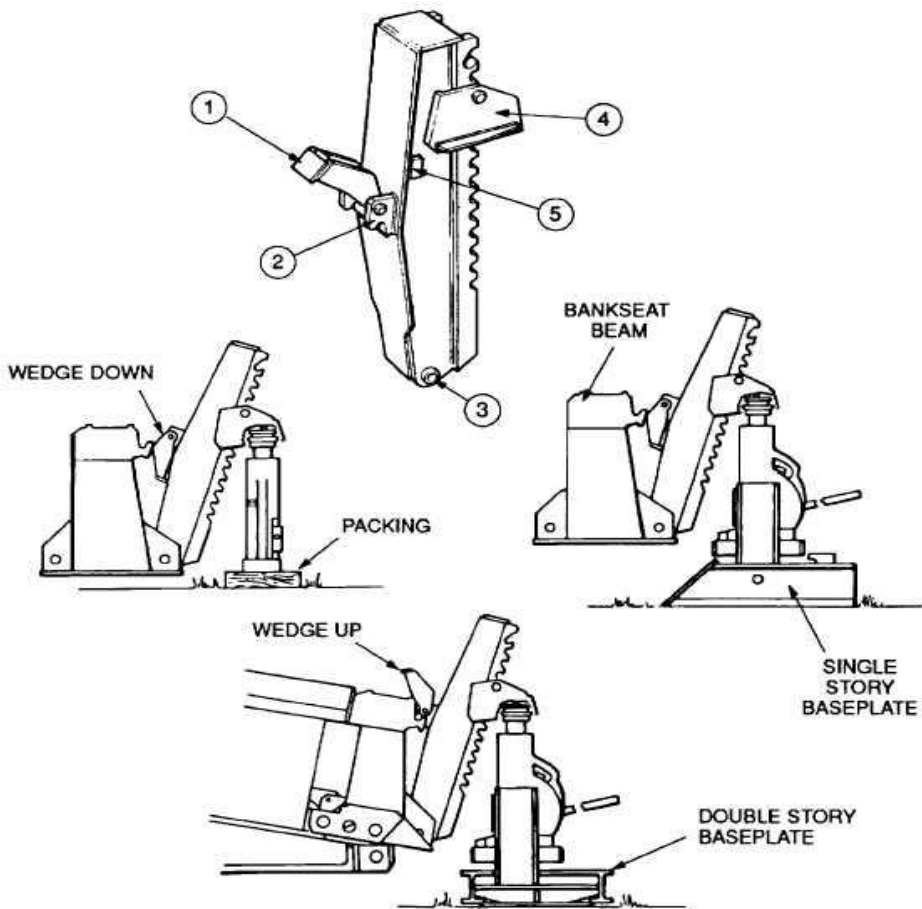
แม่แรง (Jack)



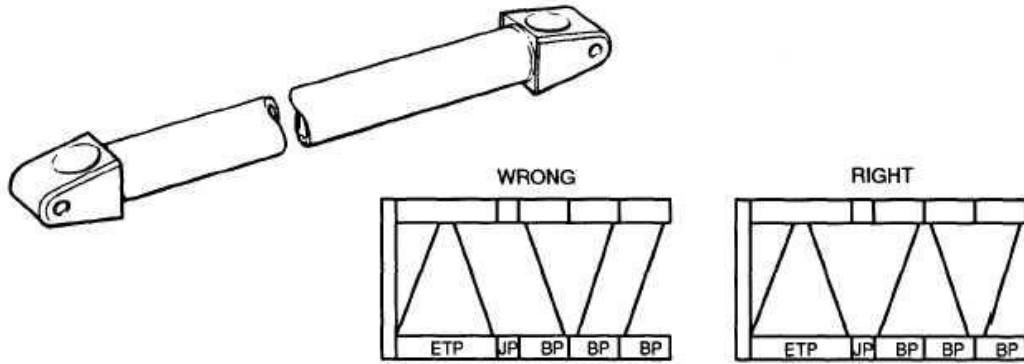
Jack Support



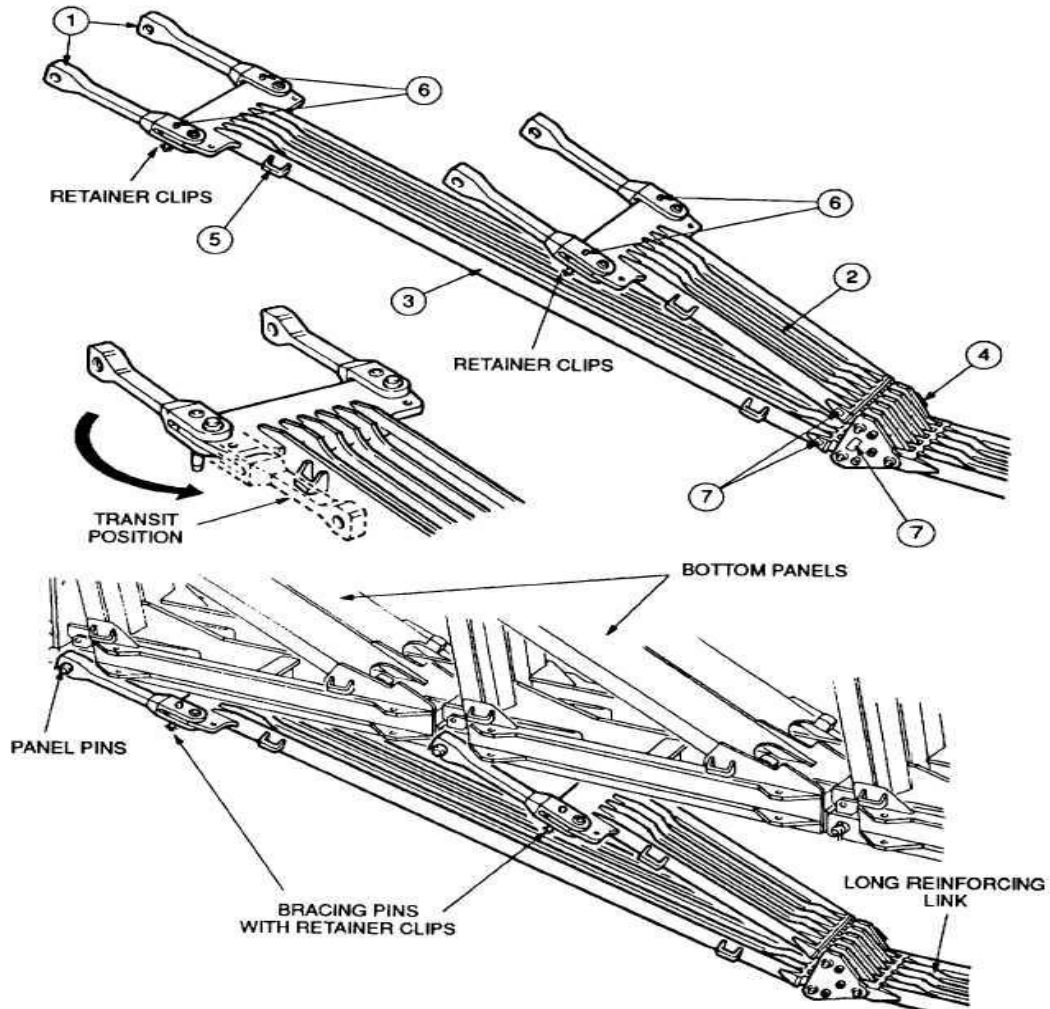
JACK POST



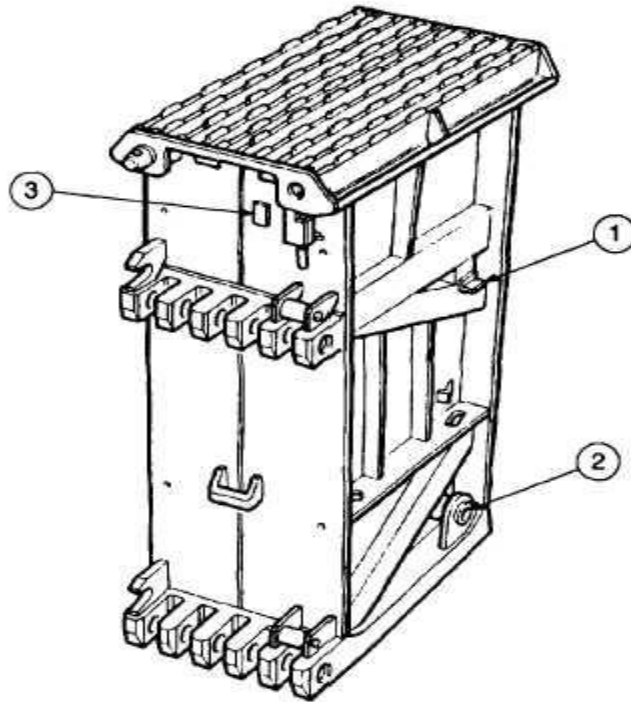
ก้านยึดกัน โครงหรือแกงแนง (Sway Brace)



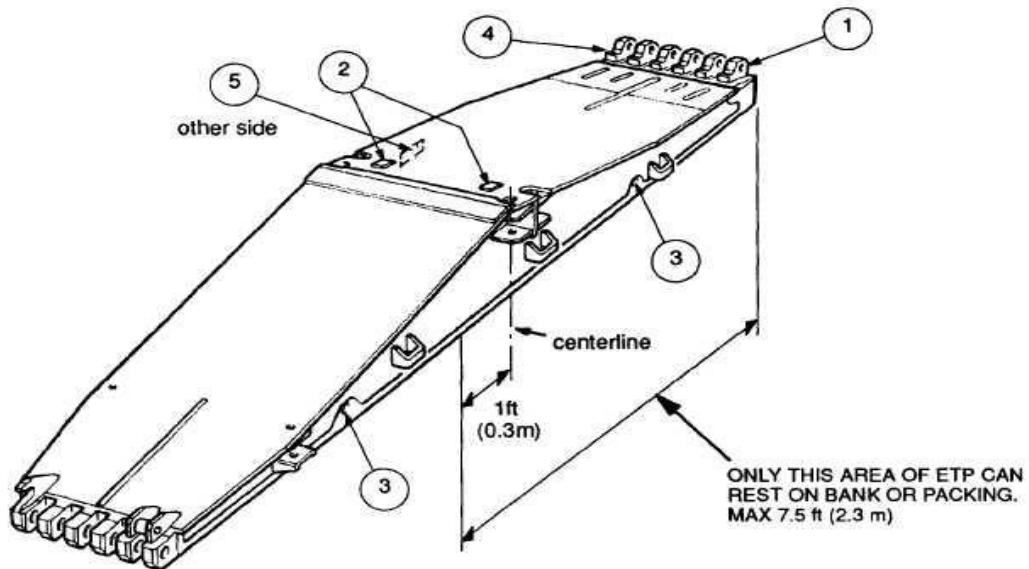
ชุดเสริมโครงร่าง

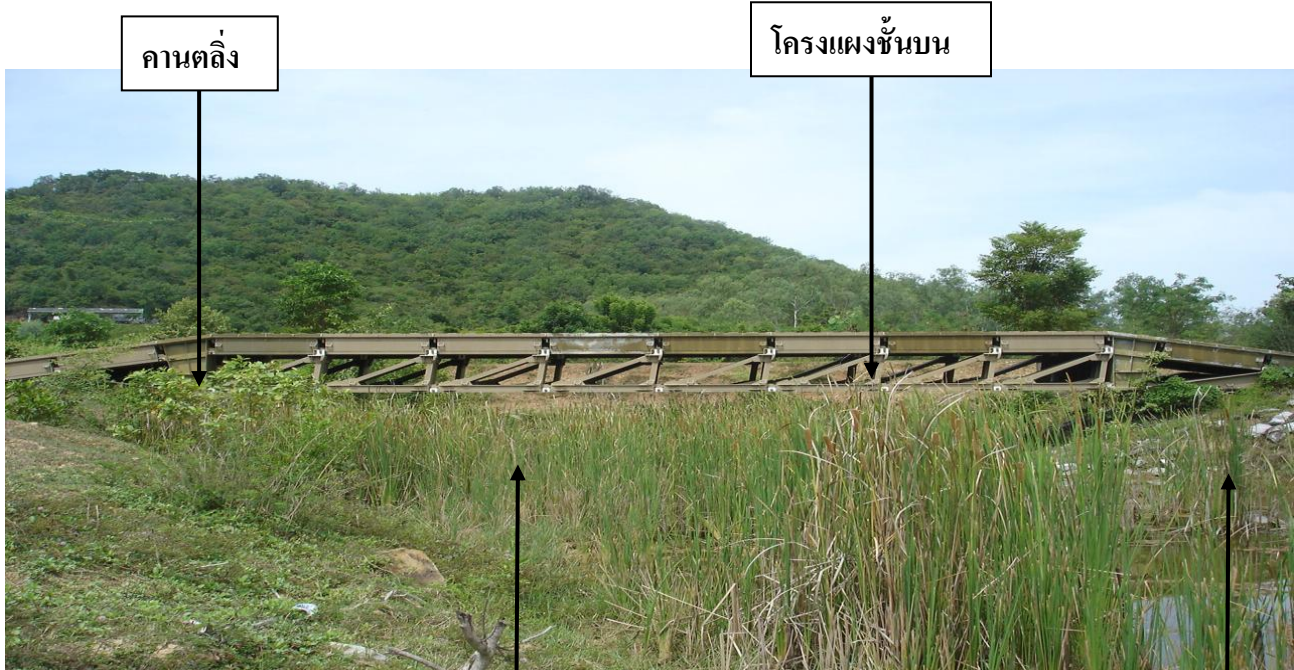


คอต่อ (Junction Panel)



ฐานรองคอสะพาน (End Taper Panel)





คานตลิ่ง

โครงแผงชั้นบน

โครงแผงชั้นล่าง

ลาดขึ้นลงสะพาน

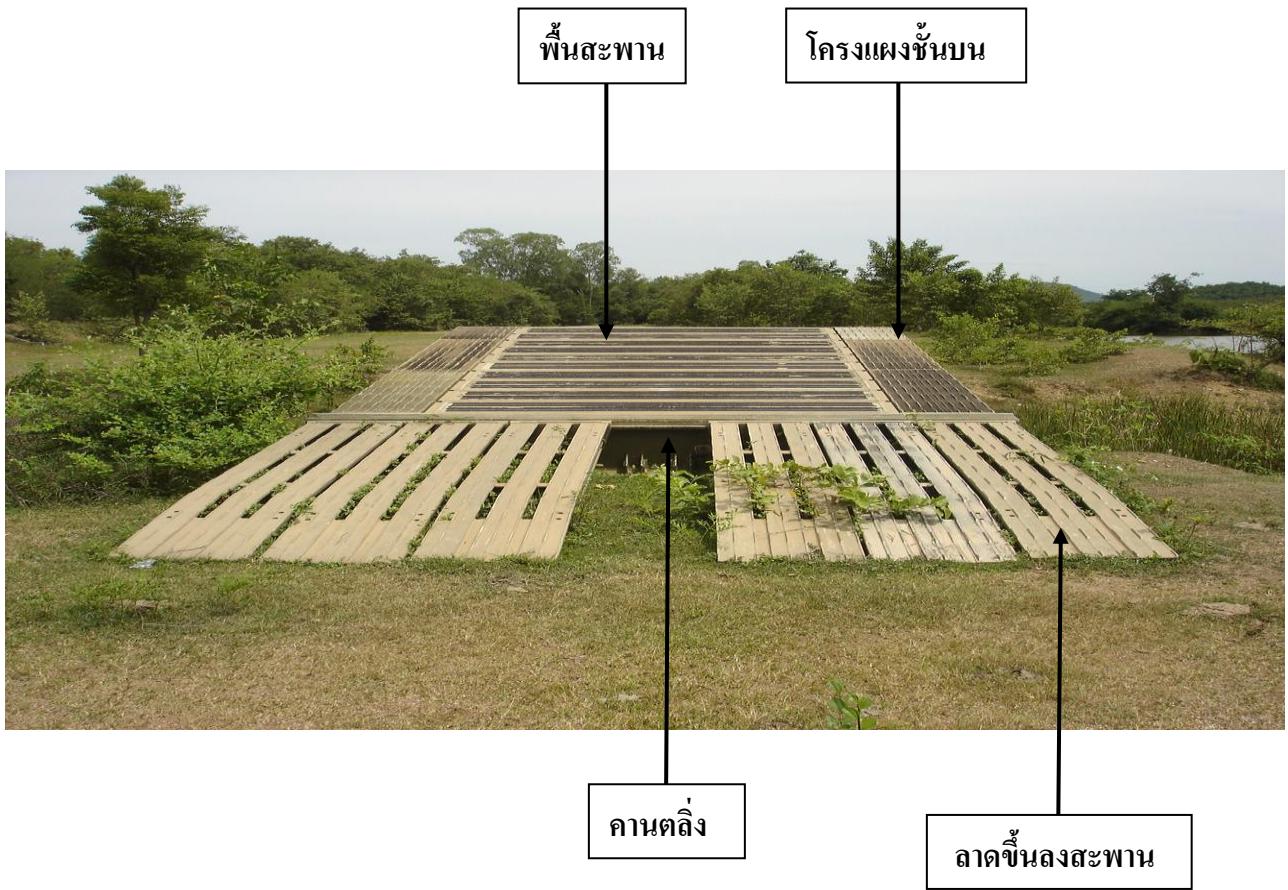


คานตลิ่ง

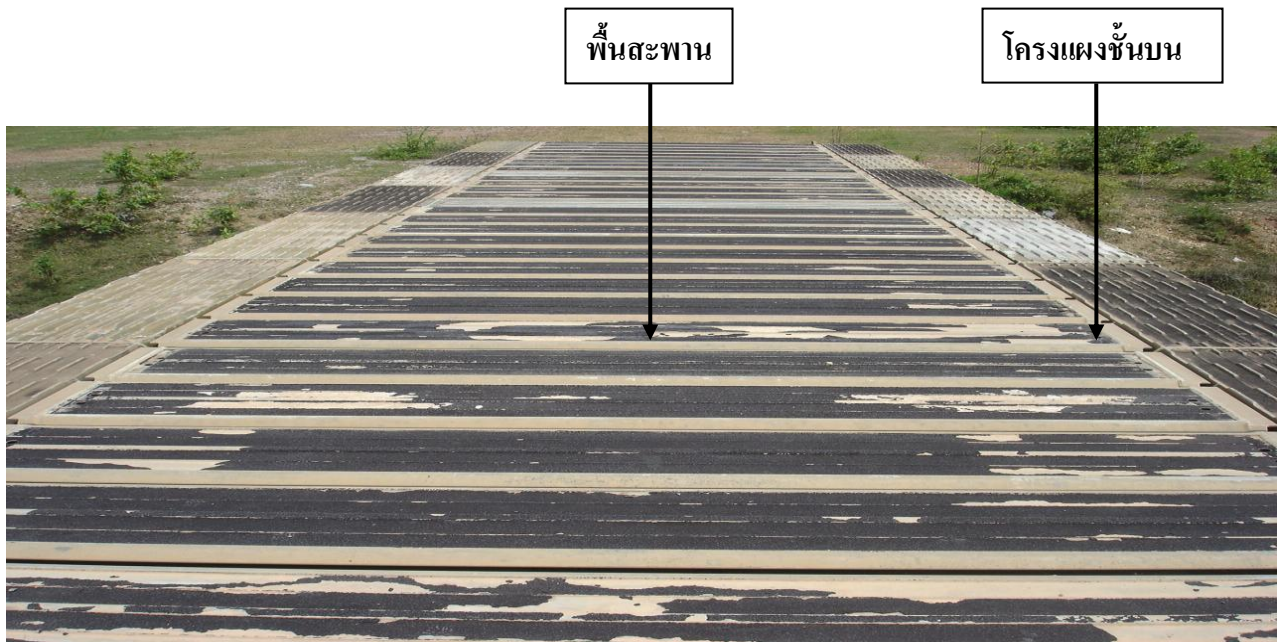
โครงแผงชั้นบน

โครงแผงชั้นล่าง

รูปแสดงชิ้นส่วนต่างๆ ของสะพาน ด้านข้าง



รูปแสดงชิ้นส่วนต่าง ๆ ของสะพาน ด้านหน้า



รูปแสดงชิ้นส่วนต่าง ๆ ของสะพาน ด้านบน

ก้านยึดกัน โครงหรือแกงแนง



รูปแสดงชิ้นส่วนต่าง ๆ ของสะพาน ด้านล่าง



รูปแสดง จุดเสริมโครงสร้างของสะพานช่วงเดียวสองชั้นเสริมความแข็งแรง

จุดเสริมโครงสร้าง

จมูกสะพาน



รูปแสดง อุปกรณ์ช่วยในการประกอบสะพาน

2.1.5 ความสามารถในการรับน้ำหนัก

ความยาว	แบบ	ชั้นน้ำหนัก	แรงงาน	ระยะเวลาที่ใช้ในการประกอบติดตั้ง
8 เมตร	ชั้นเดียว	60	8 คน	20 นาที
11.6 เมตร	ชั้นเดียว	40	8 คน	23 นาที
22.6 เมตร	ชั้นเดียว	16	10 คน	30 นาที
31.1 เมตร	สองชั้น	60	24 คน	60 นาที
38.6 เมตร	สองชั้น	40	28 คน	65 นาที
44 เมตร	สองชั้น	16	24 คน	75 นาที
49.4 เมตร	สองชั้นเสริมความแข็งแรง	60	31 คน	100 นาที

2.2 คุณสมบัติของวัสดุที่ใช้ในงานวิจัย

2.2.1 คุณสมบัติทั่วไปของโลหะผสมอลูมิเนียม

1.ค่าความหนาแน่น (ρ)	2.67-2.80	g/cm^3 (มักใช้ค่า 2.7)
2.ค่าโมดูลัสของยังก์ (Young's Modulus, E)	69	kN/mm^2
British Standard, BS 8118	70	kN/mm^2
3.อัตราส่วนโพซอง (Poisson's ratio)	0.33	

2.2.2 คุณสมบัติทั่วไปของเหล็ก

1.ค่าความหนาแน่น (ρ)	7.9	g/cm^3
2.ค่าโมดูลัสของยังก์ (Young's Modulus, E)	205	kN/mm^2
3.อัตราส่วนโพซอง (Poisson's ratio)	0.3	

2.2.3 ข้อดีของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก

- น้ำหนักเบาหนักเพียง 1 ใน 3 ของน้ำหนักเหล็ก
- ไม่ขึ้นสนิมจึงไม่ต้องการการทาสีกันสนิม โลหะผสมอลูมิเนียมกำลังสูงอาจจะสึกกร่อนในสภาวะการใช้งานที่เจอสภาวะแวดล้อมที่รุนแรงและอาจต้องการการป้องกัน
- การผลิตนั้นหลากหลายกว่าการผลิตเหล็ก
- สามารถเชื่อมได้และเร็วกว่าการเชื่อมเหล็ก
- ใช้งานได้ดีกว่าเหล็กในช่วงอุณหภูมิที่ต่ำคือไม่เสี่ยงต่อปรากฏการณ์ที่เรียกว่า "brittle fracture"
- ราคาโลหะผสมอลูมิเนียมที่ใช้แล้วจะขายได้ราคาคงเหลือ (scrap value) ดีกว่า

2.2.4 ข้อเสียของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก

- ราคาสูงกว่าเหล็กประมาณ 1.5 เท่าเมื่อเทียบปริมาตรต่อปริมาตร
- ค่าการรับน้ำหนักเนื่องจากการ โกงเดาะต่ำกว่าของเหล็กเนื่องจากค่าโมดูลัสของยังก์ที่ต่ำกว่า
- ความแข็งแรงลดลงอย่างรวดเร็วที่อุณหภูมิสูง อย่างเช่น 100 องศาเซลเซียสขึ้นไป
- ความแข็งแรงลดลงอย่างมากที่บริเวณรอบจุดเชื่อม (Heat-Affected Zone, HAZ)
- มีความเป็นไปได้ในการวิบัติจากความล้า (Fatigue) มากกว่าเหล็ก
- มีค่าระยะแ่อนมากกว่าของเหล็กเนื่องจากโมดูลัสของยังก์ที่ต่ำกว่าโดยเฉพาะเมื่อออกแบบคาน

2.2.5 คุณสมบัติเฉพาะของโลหะผสมอลูมิเนียมที่ใช้ในงานวิจัยนี้

จากกรณีการใช้งานสะพานทางทหารทางยุทธวิธี ซึ่งต้องการสร้างและส่งยุทธโศปกรณ์ข้ามภูมิประเทศอย่างรวดเร็วที่สุดในยามสงคราม จึงทำให้สะพานทางทหารจะใช้ 7xxx-series aluminum alloy เป็นมาตรฐาน และข้อกำหนด

Aluminum alloy 7020 T6

- จุดคราก (yield stress) 290 MPa
- หน่วยแรงดึงประลัย (ultimate tensile stress) 350 MPa
- จัดเป็นอลูมิเนียมในซีรีส์ 7000 ส่วนผสมหลักคือ Zn 4.5% และ Mg 1% เมื่อมาทำ heat treat ด้วยกรรมวิธี T6 จะให้ความแข็งแรงได้เหนือกว่า 6061 T6 ถึง 20% และพอจะจัดได้ว่าเป็น weldable aluminum alloy ที่แข็งที่สุดในขณะนี้ก็ว่าได้ อย่างไรก็ตามก็ยังคงเห็นใช้กับเฟรมที่ไม่ได้มีการตัดโค้งงอ คล้ายๆกับ 7005 เช่นกัน
- Heat treat T6

T6 เป็นรหัสของการทำ Heat treat ซึ่งจะแตกต่างกันไปในแต่ละซีรีส์ และแต่ละยี่ห้อ ซึ่งส่วนใหญ่จะเป็นความลับทางการค้า ยกเว้นบางค่ายที่ยอมเปิดเผย เช่น 6061 T6 ของ ค่าย Easton จะใช้วิธีการอบเฟรมทันทีหลังจากที่เชื่อมเรียบร้อยแล้ว โดยจะทำ 2 ขั้นตอนคือ

- 1) Solution Heat Treatment ใช้อุณหภูมิ 980 องศาฟาเรนไฮต์ เป็นเวลา 30 นาที แล้วจะถูกทำให้เย็น โดยการจุ่มลงไปใต้น้ำ หรือ สารละลายน้ำ+glycol โดยจะต้องรักษาอุณหภูมิของน้ำที่จุ่มไม่ให้เกิน 100 องศาฟาเรนไฮต์ (step นี้เรียกว่า T4 บางครั้งเรียกว่า bath) หลังจากนั้นจะต้องรีบทำการ minor alignment เฟรม เช่น แก้ไขการโค้ง ดัดแก้การงอเล็กน้อย ทำเกลียวที่ BB shell ซึ่งจะต้องทำให้เสร็จภายใน 8 ชม. หลังจากขึ้นจากน้ำ หลังจากนั้นจะทิ้งไว้ที่อุณหภูมิห้องอย่างน้อย 72 ชม. จึงจะนำมาอบต่ออีกครั้ง หรือ artificial aging
- 2) artificial aging โดยใช้อุณหภูมิ 350 องศา บวกลบไม่เกิน 10 องศาฟาเรนไฮต์ เป็นเวลา 8 ชม. จากนั้นก็จะทิ้งไว้ให้เย็นลงเองที่อุณหภูมิห้อง

ในขณะที่ 7005 ของ Easton ไม่ต้องใช้วิธี Solution Heat Treatment แต่จะต้องรีบทำ minor alignment เฟรมทันทีหลังจากที่เชื่อมเสร็จเรียบร้อยแล้วไม่เกิน 6 ชม. จากนั้นก็จะนำทำ artificial aging โดยการนำเฟรมมาอบที่อุณหภูมิ 200 บวกลบไม่เกิน 10 องศาฟาเรนไฮต์ เป็นเวลา 6 ชม. แล้วอบต่อที่อุณหภูมิ 320 บวกลบไม่เกิน 10 องศาฟาเรนไฮต์ เป็นเวลาอีก 4 ชม. จึงจะเห็นว่ากระบวนการ Heat treat ของ 6000 series ยุ่งยากและสิ้นเปลืองแรงงานมากกว่า 7000 series (ใน

7005 ของบางยี่ห้อ อาจจะเพิ่ม T4 ขึ้นมาเหมือนกับ T6 เพื่อเพิ่มความแข็งแรงขึ้นไปอีก) ings ที่ค่า Strength ของ 6000 series เป็นรอง 7000 series (เมื่อเปรียบเทียบกับขนาดที่เท่ากัน) แต่เนื่องจาก 7000 series ไม่เหมาะสำหรับเฟรมที่ต้องค้ำอง หรือ มีรอยเชื่อมมากนัก เนื่องจากความแข็งแรง บริเวณรอยเชื่อมและบริเวณรอยค้ำ ค้อยกว่า 6000 series เราจึงพบเห็น เฟรมFS ด้ๆ แพงๆ ที่ทำมาจาก 6000 Series เสมอ

2.2.6 คุณสมบัติเฉพาะของเหล็กที่ใช้ในงานวิจัยนี้

เหล็ก (Steel) SM520

- จุดคราก (yield stress) 365 MPa
- หน่วยแรงดึงประลัย (ultimate tensile stress) 520 MPa
- เป็นเหล็กโครงสร้างรูปพรรณรีดร้อน (Hot Rolled Structural Steel Sections)

มีหน้าตัดเป็นรูปลักษณะต่างๆ ใช้ในงาน โครงสร้าง การรีดร้อนและแปรรูปที่อุณหภูมิสูงกว่า อุณหภูมิวิกฤตให้เป็นเหล็กโครงสร้างรูปพรรณ มี 7 ชั้นคุณภาพ ตามส่วนประกอบทางเคมีและสมบัติ ทางกล คือ

- 1) SM 400, SM 4490, SM520, SM 570 (เป็นชั้นคุณภาพที่เหมาะสมสำหรับการเชื่อม) และ SS 400, SS 490, SS 540

Classifications		Chemical Compositions				
		C(max.)	Si (max.)	Mn	P (max.)	S (max.)
TIS 1227	SM400	0.20	0.35	0.60-1.40	0.035	0.035
	SM490	0.18	0.55	1.6 max.	0.035	0.035
	SM520	0.20	0.55	1.6 max.	0.035	0.035
	SS400	-	-	-	0.050	0.050
	SS490	-	-	-	0.050	0.050

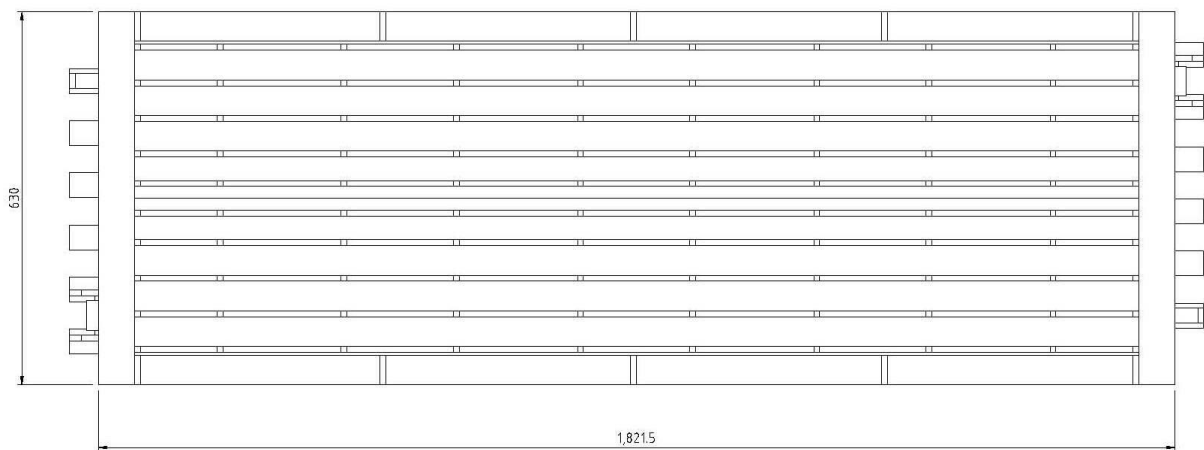
- 2) แบ่งตามรูปภาคตัดออกเป็น 5 แบบ คือ เหล็กฉาก angle steel (ขาเท่ากัน equal angle และขาไม่เท่ากัน unequal angle), เหล็กทรงรางน้ำ channel steel, เหล็กรูปตัวเอช H-section steel, เหล็กรูปตัวไอ I-section steel, เหล็กรูปตัวที T-section steel ความยาวมาตรฐาน 6 เมตร

บทที่ 3 ขั้นตอนการวิจัย

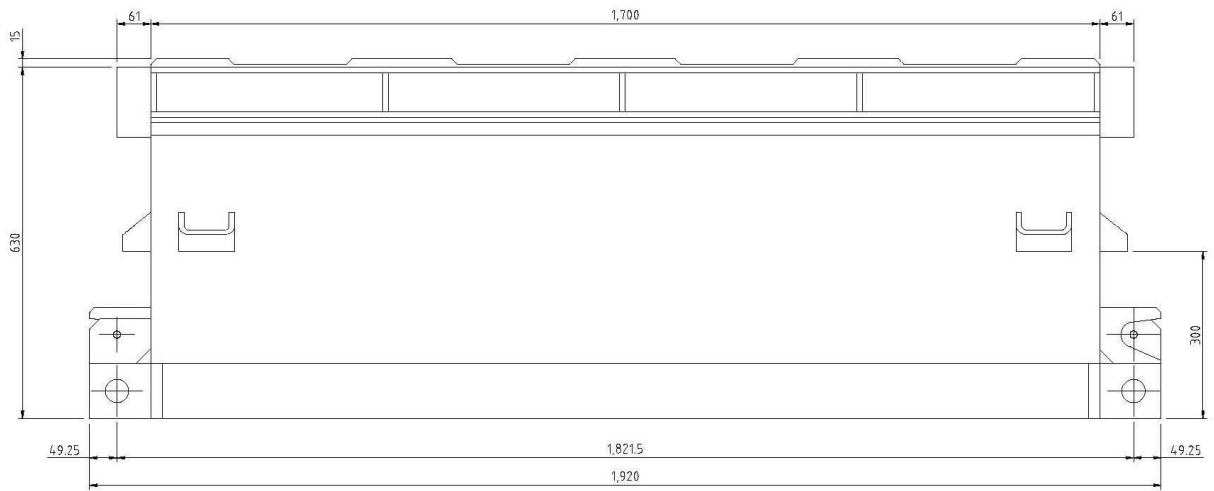
การวิจัยครั้งนี้ได้ทำการวิจัยเฉพาะสะพานสะพานช่วงเดียวชั้นเดียว (SINGLE SPAN,SINGLE STOREY) ซึ่งมีชิ้นส่วนหลักคือ โครงแผงชั้นบน (Top Panel)

3.1 การเขียนแบบโครงสร้างของโครงแผงชั้นบน

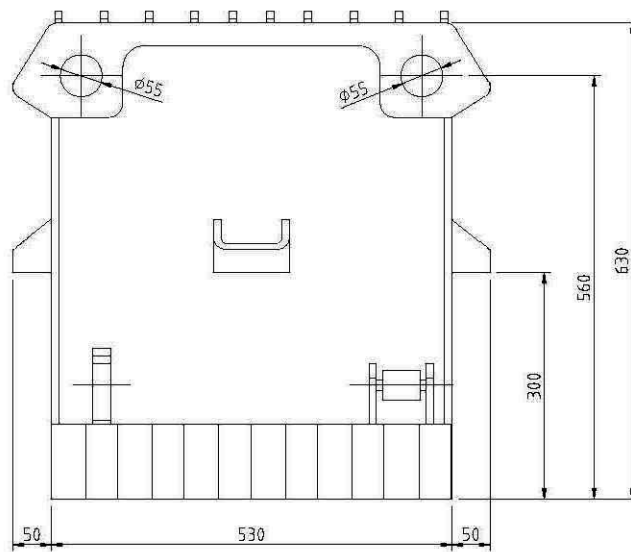
กลุ่มผู้วิจัยได้ไปทำการวัดขนาดของชิ้นส่วนโครงแผงชั้นบนของสะพาน MGB ที่ ช.ร้อย 18 ค่าย
บุรฉัตร อ.เมือง จ.ราชบุรี และนำมาเขียนแบบโดยใช้โปรแกรม AutoCad



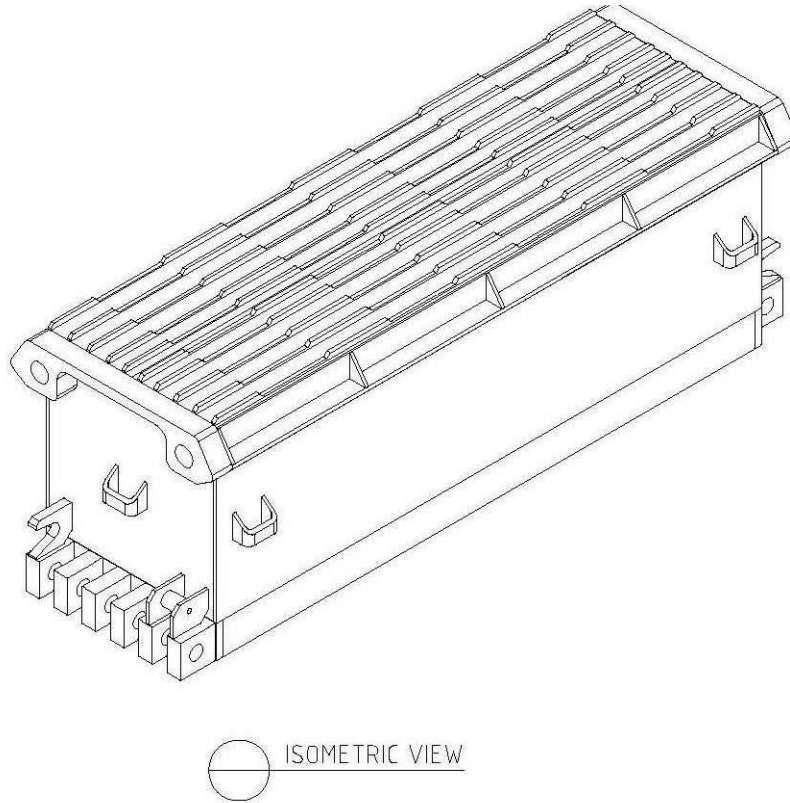
PLAN
1:5



ELEVATION
 15



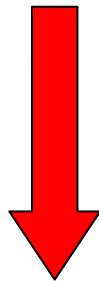
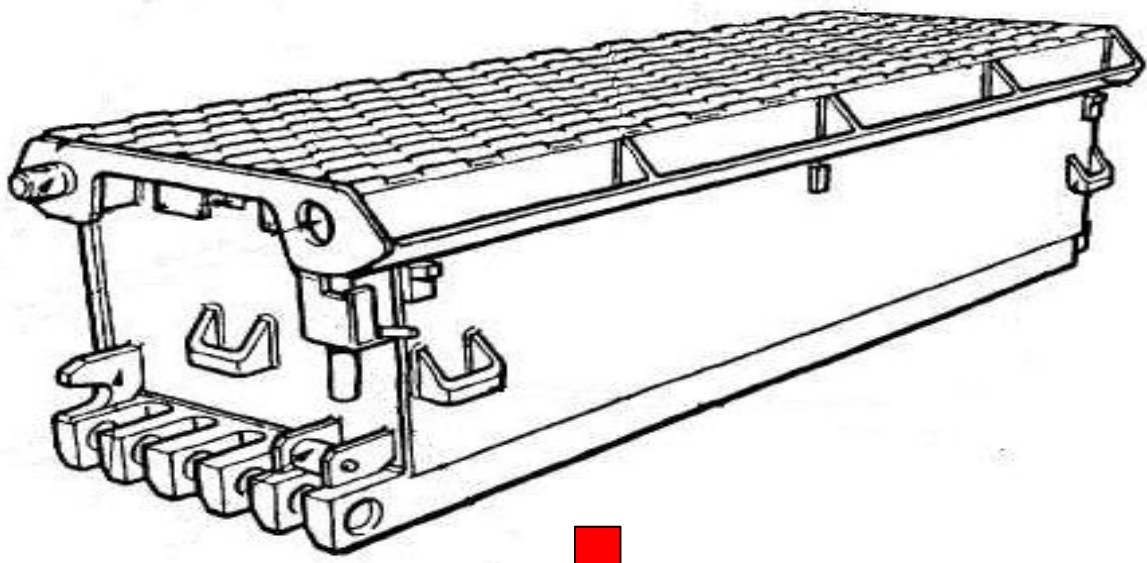
SIDE VIEW



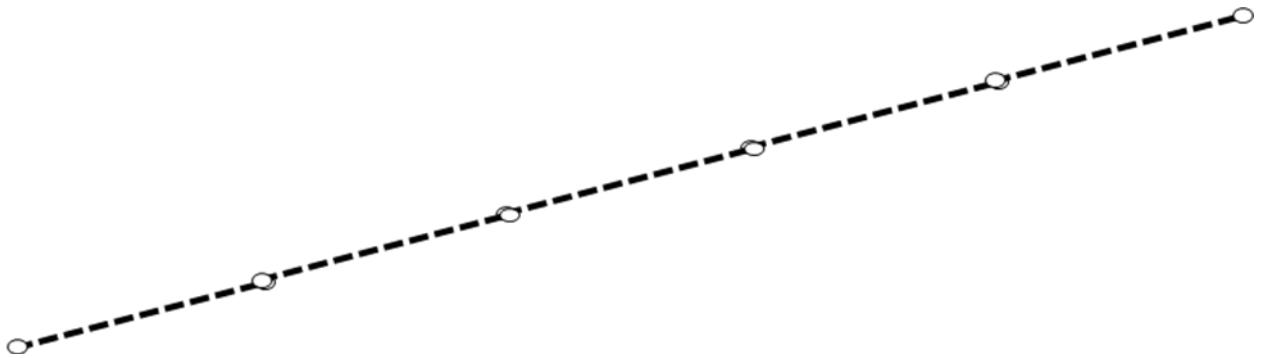
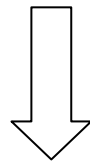
รูปที่ 3.1 การเขียนแบบโครงสร้างของโครงแข็งชั้นบน

3.2 การจำลองชิ้นส่วน

เนื่องจาก โครงแข็งชั้นบนมีลักษณะคล้ายกล่องที่ปิดทึบทุกด้าน ไม่สามารถที่จะทำการวัดความหนาของชิ้นส่วนได้ การวิเคราะห์โครงสร้างโดยใช้โปรแกรม Staad Pro นั้น จึงจำเป็นต้องจำลองโครงแข็งชั้นบนออกมาในลักษณะของ **Beam Element** ซึ่งมีลักษณะเป็นเส้นตรง มีจุดบริเวณหัวท้ายแสดงขอบของแต่ละชิ้นส่วน



รูปที่ 3.2-1 การจำลองแบบโครงแผงชั้นบนแต่ละชิ้นส่วน



รูปที่ 3.2-2 การจำลองแบบโครงแห่งชั้นบนเมื่อต่อเป็นสะพาน

3.3 การกำหนดน้ำหนักในการวิเคราะห์

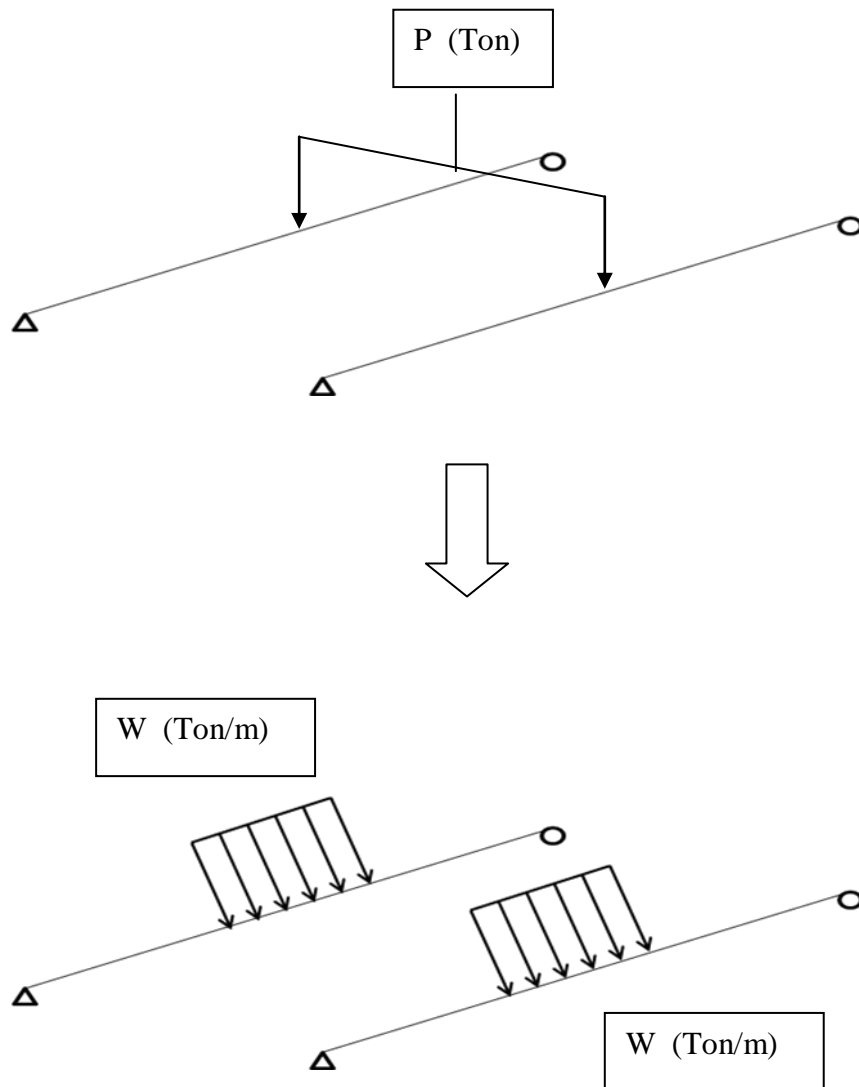
จะกำหนดน้ำหนักตามขีดความสามารถในการรับน้ำหนักของสะพานแต่ละช่วงความยาวดังนี้

ความยาวสะพาน 8 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 60 ตัน

ความยาวสะพาน 11.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 40 ตัน

ความยาวสะพาน 22.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 16 ตัน

จากนั้นจะทำการคำนวณเพื่อเปลี่ยนค่าน้ำหนักสูงสุดที่เป็นน้ำหนักแบบจุดให้เป็นน้ำหนักแบบแผ่ โดยกำหนดให้ความยาวของน้ำหนักแบบแผ่ = 5 เมตร ซึ่งเป็นค่าเฉลี่ยของความยาวของดินตะขาบถถึงที่มีใช้ อยู่ในกองทัพบกไทย และกำหนดให้น้ำหนักดังกล่าวอยู่บริเวณกึ่งกลางคาน ซึ่งจะเป็จุดที่มีค่าโมเมนต์ดัดสูงสุด



การคำนวณน้ำหนัก

1. ความยาวสะพาน 8 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 60 ตัน

$$W = (P/2) / 5$$
$$= (60/2) / 5 = 6 \text{ t/m} = 60 \text{ kN/m}$$

2. ความยาวสะพาน 11.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 40 ตัน

$$W = (P/2) / 5$$
$$= (40/2) / 5 = 4 \text{ t/m} = 40 \text{ kN/m}$$

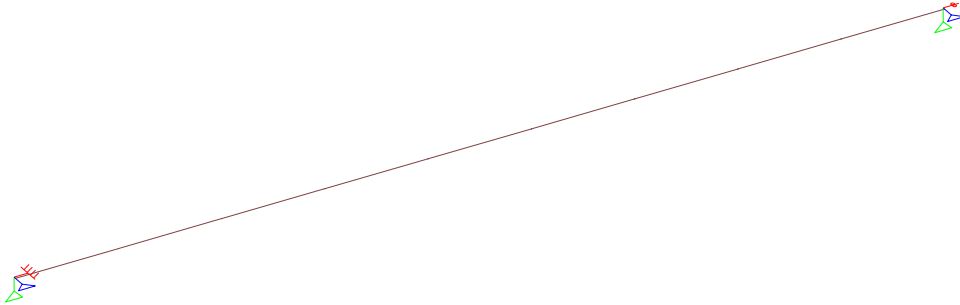
3. ความยาวสะพาน 22.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 16 ตัน

$$W = (P/2) / 5$$
$$= (16/2) / 5 = 1.6 \text{ t/m} = 16 \text{ kN/m}$$

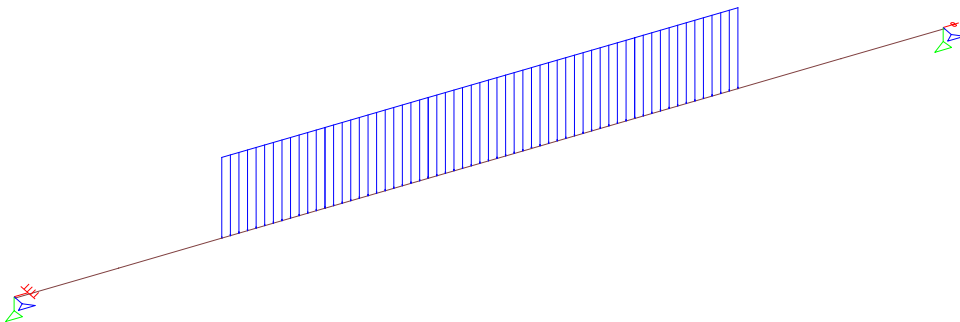
3.4 การวิเคราะห์สะพานโดยใช้ Staad Pro

1. สะพาน 8 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 60 ตัน

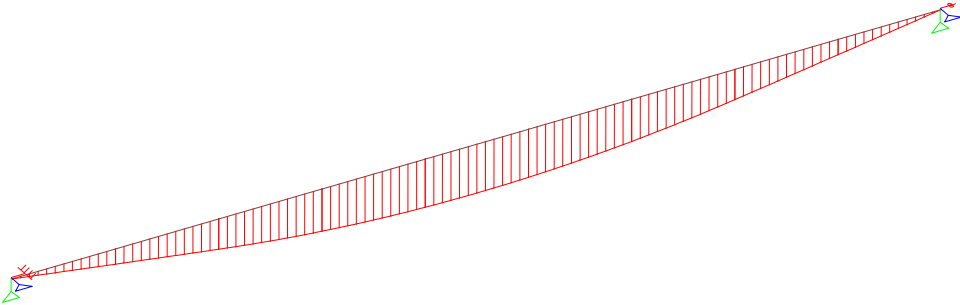
Model geometry



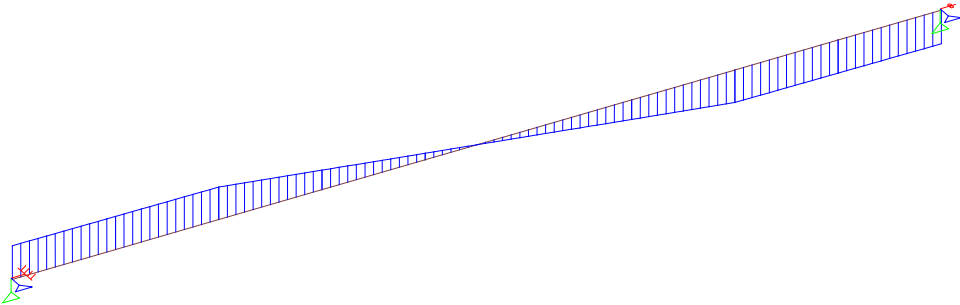
Load configuration



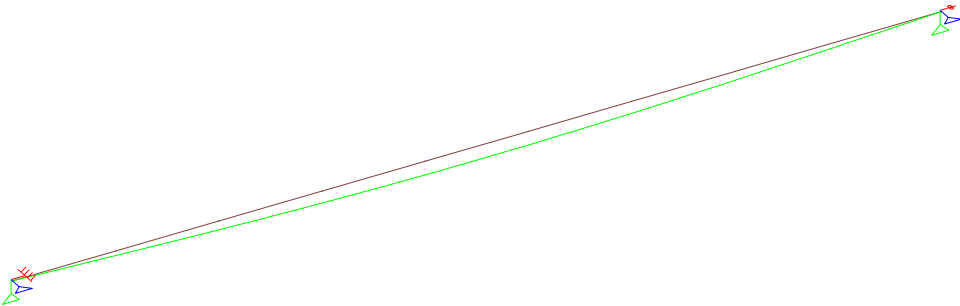
Bending Moment Diagram



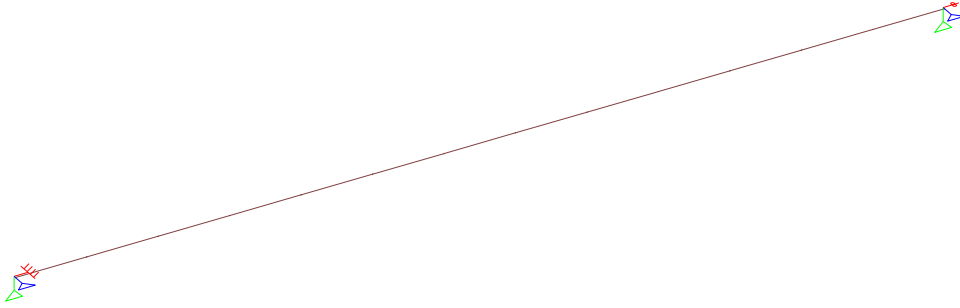
Shear Force Diagram



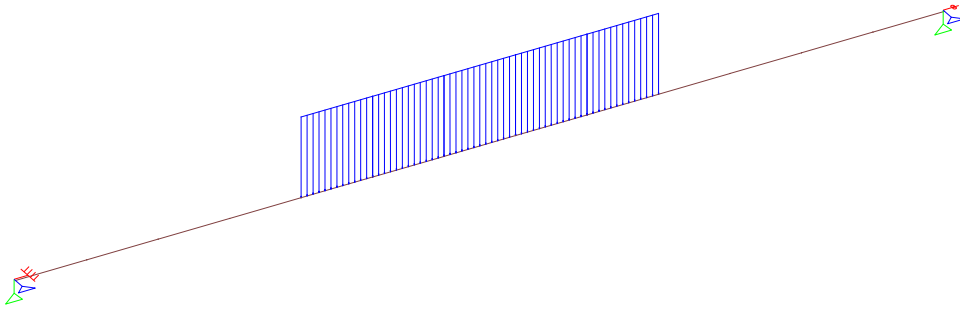
Deflection



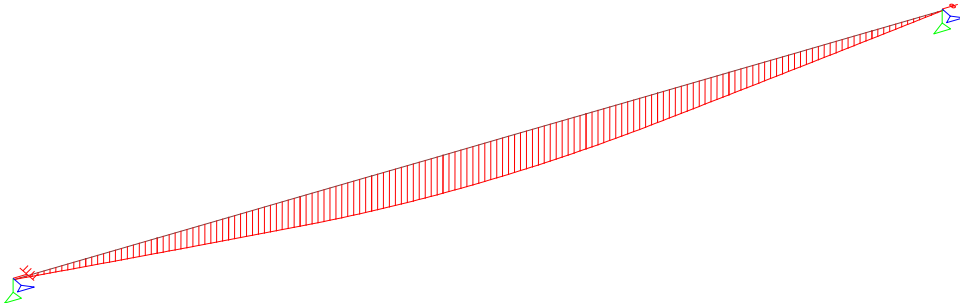
2.สะพาน 11.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 40 ตัน
Model geometry



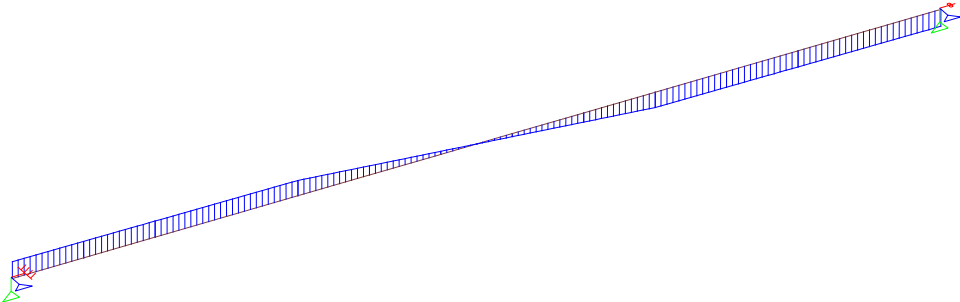
Load configuration



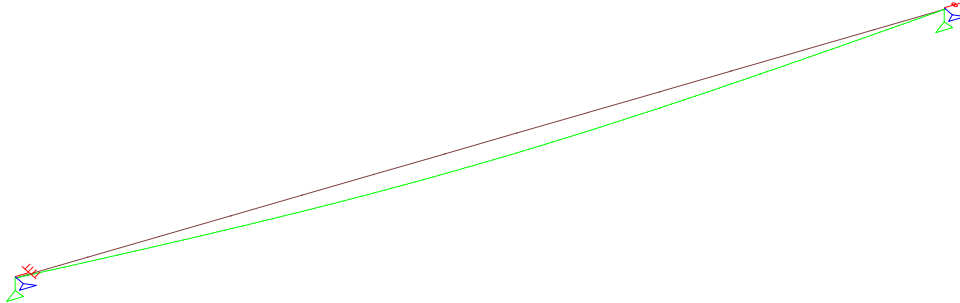
Bending Moment Diagram



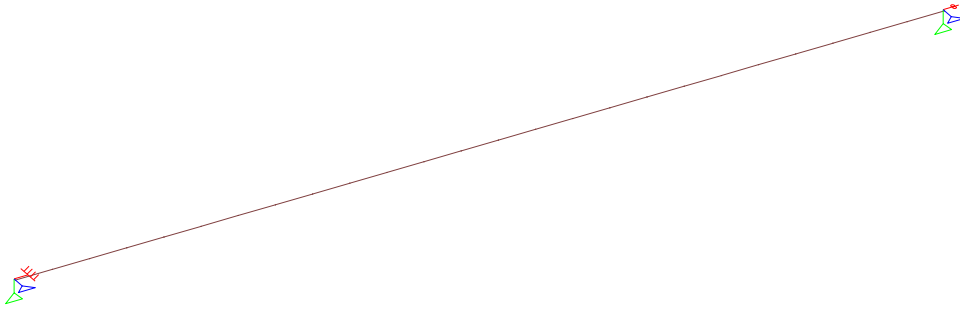
Shear Force Diagram



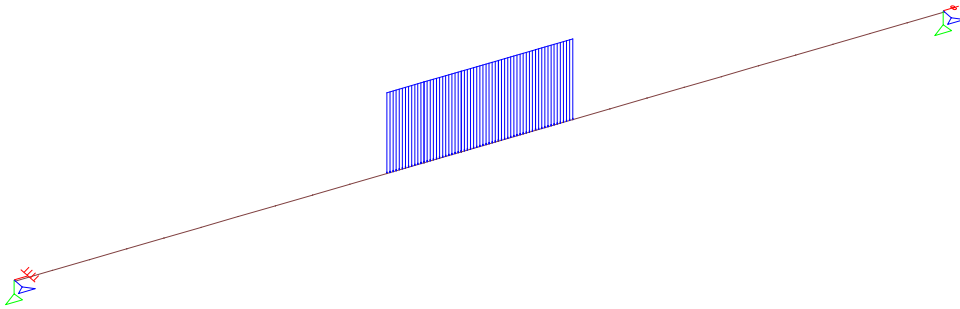
Deflection



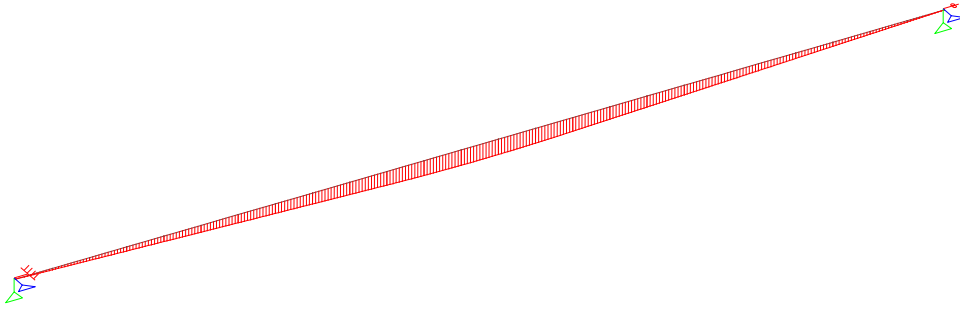
3.สะพาน 22.6 เมตร รับน้ำหนักได้มากที่สุด 16 ตัน
Model geometry



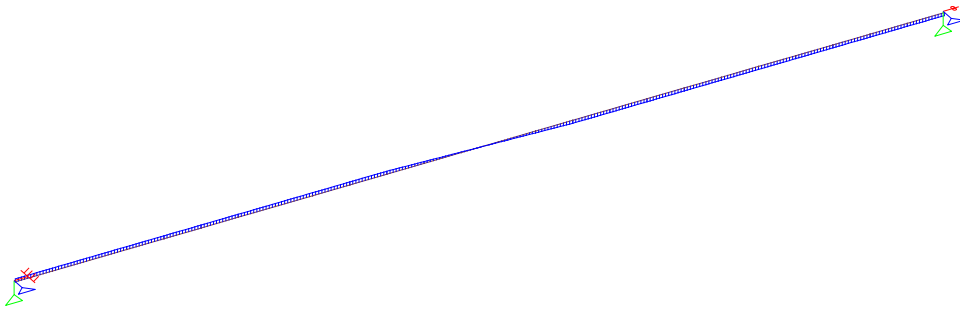
Load configuration



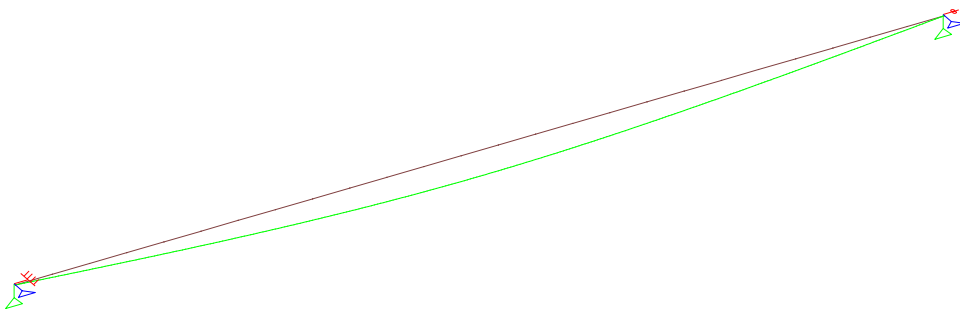
Bending Moment Diagram



Shear Force Diagram



Deflection



ตารางสรุปค่าที่ได้จากการวิเคราะห์ชิ้นส่วนด้วยโปรแกรม Staad Pro

Span Parameter	8 m	11.6 m	22.6 m	หน่วย
น้ำหนัก	60	40	16	kN/m
โมเมนต์ค้ด	431	488	555	kN m
แรงเฉือน	148	108	68	kN
การโก่ง	1.19	2.46	8.86	mm

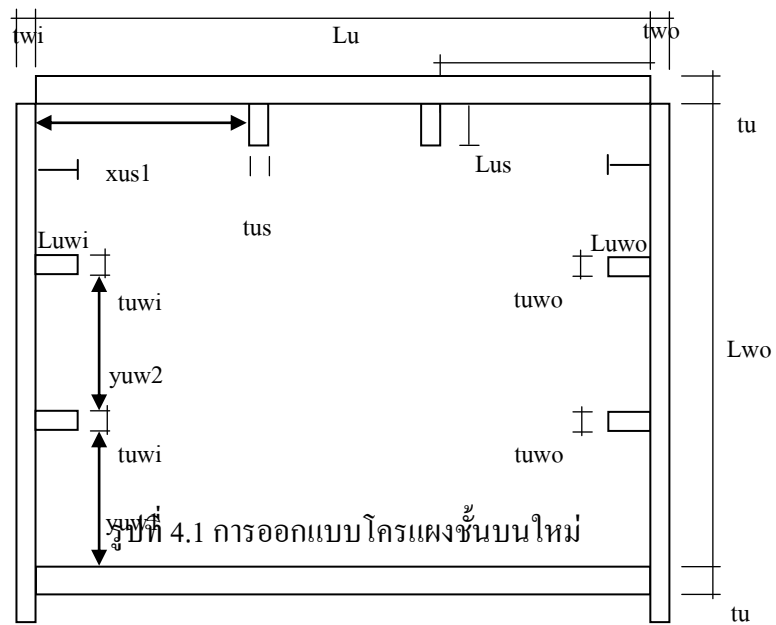
3.5 การออกแบบชิ้นส่วน

ทำการออกแบบชิ้นส่วนโครงแขงชั้นบนใหม่โดยนำค่าโมเมนต์ค้ดสูงสุดที่ได้จากโปรแกรม Staad Pro ไปใช้เพื่อกำหนดความหนาของชิ้นส่วน

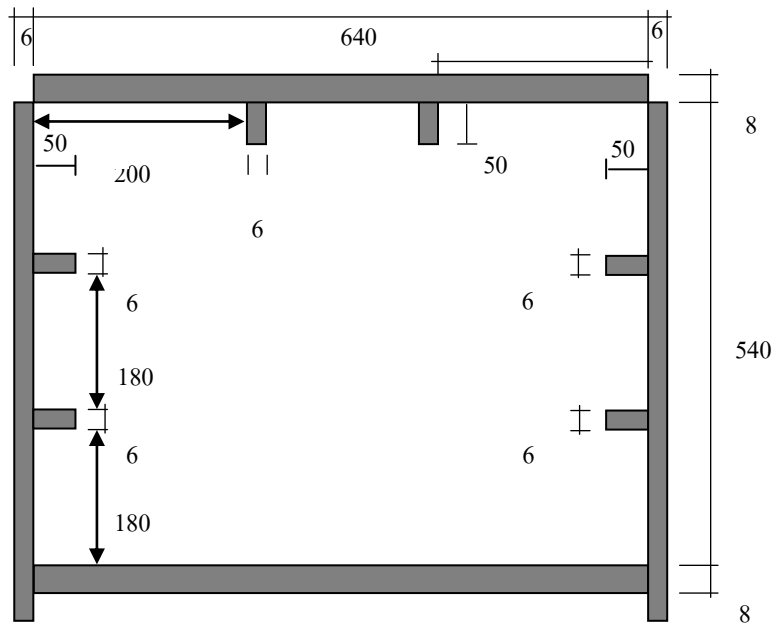
บทที่ 4 ผลการวิจัย

4.1 การออกแบบโครงสร้างชั้นบนใหม่

จากการวิเคราะห์การรับน้ำหนักของสะพาน MGB แบบชั้นเดียว และนำค่าโมเมนต์ดัดสูงสุดที่ได้คือ 555 kN m และบวกด้วยค่าโมเมนต์จากน้ำหนักของตัวชิ้นส่วนเองประมาณ 15 kN m จะทำให้ได้ค่าโมเมนต์สูงสุดในการออกแบบเท่ากับ 570 kN m โดยจะออกแบบให้มีขนาดภายนอกเท่าเดิม



4.2 การออกแบบโครงแผงชั้นบนใหม่โดยใช้ Aluminum alloy 7020 T6



การออกแบบโครงสร้างขั้นต้นของท่อเหล็กAluminum alloy 7020 T6

Section Properties

Girder Geometry and Sectional Properties

G-1001

Main Plate		Web Plate inner		Web Plate outer	
tu	= 8 mm	twi	= 6 mm	two	= 6 mm
Lu	= 640 mm	Lwi	= 540 mm	Lwo	= 540 mm
Au	= 5120 mm ²	Awi	= 3240 mm ²	Awo	= 3240 mm ²
Iyu	= 027.3E+3 mm ⁴	Iywi	= 078.7E+6 mm ⁴	Iywo	= 078.7E+6 mm ⁴
Izu	= 174.8E+6 mm ⁴	Izwi	= 009.7E+3 mm ⁴	Izwo	= 009.7E+3 mm ⁴
Lower Plate		Web Plate outer			
tl	= 8 mm	two	= 6 mm		
Ll	= 640 mm	Lwo	= 540 mm		
Al	= 5120 mm ²	Awo	= 3240 mm ²		
Iyl	= 027.3E+3 mm ⁴	Iywo	= 078.7E+6 mm ⁴		
Izl	= 174.8E+6 mm ⁴	Izwo	= 009.7E+3 mm ⁴		

Stiffeners		Web stiffener inner		Web Stiffener outer	
tus	= 6 mm	twi	= 6 mm	two	= 6 mm
Lus	= 50 mm	Lwi	= 50 mm	Lwo	= 50 mm
Aus	= 300 mm ²	Awi	= 300 mm ²	Awo	= 300 mm ²
Iyus	= 062.5E+3 mm ⁴	Iywi	= 900.0E+0 mm ⁴	Iywo	= 900.0E+0 mm ⁴
Izus	= 900.0E+0 mm ⁴	Izwi	= 062.5E+3 mm ⁴	Izwo	= 062.5E+3 mm ⁴

Location of Stiffeners	
yuw0	= 0 mm
yuw1	= 180 mm
yuw2	= 180 mm
xus1	= 200 mm
xus2	= 200 mm

Total Depth = 0.548 m
Total Width = 0.652 m

Cross Sectional Constant **G-1001**

Plate No.	Description	Area, A (mm ²)	dz (mm)	dy (mm)	Izi (mm ⁴)	Iyi (mm ⁴)
1	Upper plate	5120	544	326	1.75E+08	2.73E+04
2	Lower Plate	5120	4	326	1.75E+08	2.73E+04
3	Inner Web Plate	3240	270	3	9.72E+03	7.87E+07
4	Outter Web Plate	3240	270	649	9.72E+03	7.87E+07
5	Upper Stiffener	300	515	209	9.00E+02	6.25E+04
6	Upper Stiffener	300	515	443	9.00E+02	6.25E+04
7	Inner Web Stiffener	300	377	31	6.25E+04	9.00E+02
8	Outter Web Stiffener	300	377	621	6.25E+04	9.00E+02
9	Inner Web Stiffener	300	191	31	6.25E+04	9.00E+02
10	Outter Web Stiffener	300	191	621	6.25E+04	9.00E+02

Cross Sectional Area

A =

0.019 m²

zb =

0.281 m

yl =

from bottom of web plate
from left edge of inner web

Iz =

0.326 m

Iy =

0.001 m⁴

Sz =

0.001 m⁴

Sy =

0.000 m³

Zz =

0.000 m³

Zy =

0.003 m³

J =

0.003 m³

Center of Gravity

Moment of Inertia

Section Modulus

Plastic Modulus

Torsional Constant

about vertical axis
about horizontal axis
about vertical axis
about horizontal axis
about vertical axis
about horizontal axis

ค่าที่ได้จากการออกแบบ

$$\text{Max Moment} = 570 \text{ kN m}$$

$$\text{MCI (for top fiber)} = 160 \text{ Mpa}$$

$$\text{MCI (for bottom fiber)} = 169 \text{ Mpa}$$

$$\text{Limiting Stress for Steel SM520} = 210 \text{ Mpa}$$

$$\text{MCI max} < \text{Limiting Stress for Steel} \quad \text{ปลอดภัย}$$

ปริมาตรที่ได้จากการออกแบบ

$$V = \{ [2(640 \times 8) + 2(540 \times 6) + 6(50 \times 6)] \times 1830 \} + \{ [2(540 \times 6) + 4(50 \times 6)] \times 640 \}$$

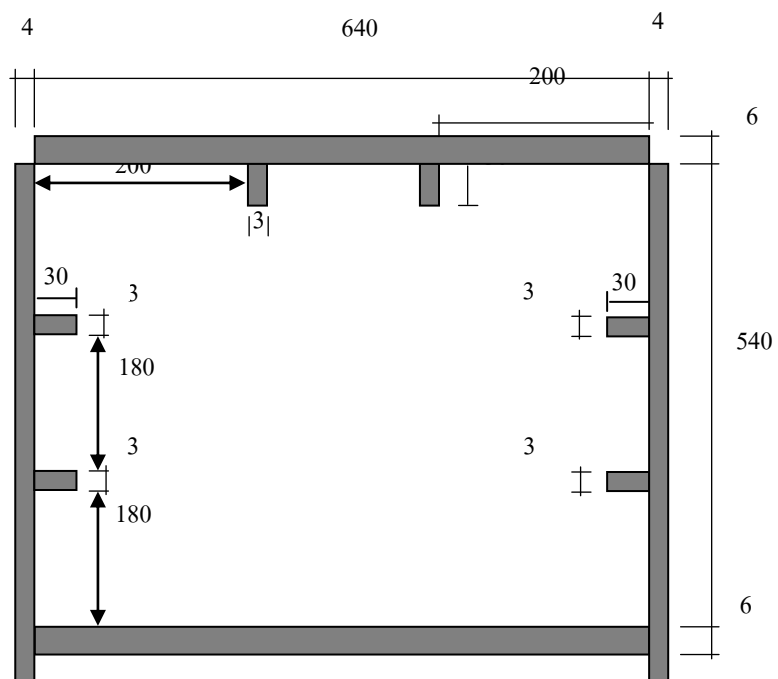
$$= 38,806,800 \text{ mm}^3$$

$$= 0.0388068 \text{ m}^3$$

น้ำหนักของชิ้นส่วน

$$W = 0.0388068 \times 2700 = 104.78 \text{ kg}$$

4.3 การออกแบบโครงแผงชั้นบนใหม่โดยใช้ Steel SM520



การออกแบบโครงสร้างเหล็กด้วย Steel SM520

Section Properties

Girder Geometry and Sectional Properties

G-1001

Main Plate

Upper Plate		Web Plate inner	
tu =	6 mm	twi =	4 mm
Lu =	640 mm	Lwi =	540 mm
Au =	3840 mm ²	Awi =	2160 mm ²
Iyu =	0.11.5E+3 mm ⁴	Iywi =	0.52.5E+6 mm ⁴
Izu =	1.31.1E+6 mm ⁴	Izwi =	0.02.9E+3 mm ⁴
Lower Plate		Web Plate outer	
tl =	6 mm	two =	4 mm
Ll =	640 mm	Lwo =	540 mm
Al =	3840 mm ²	Awo =	2160 mm ²
Iyl =	0.11.5E+3 mm ⁴	Iywo =	0.52.5E+6 mm ⁴
Izl =	1.31.1E+6 mm ⁴	Izwo =	0.02.9E+3 mm ⁴

Stiffeners

Upper stiffener		Web stiffener inner	
tus =	3 mm	tuwi =	3 mm
Lus =	30 mm	Luwi =	30 mm
Aus =	90 mm ²	Auwi =	90 mm ²
Iyus =	0.06.8E+3 mm ⁴	Iyuwi =	0.67.5E+0 mm ⁴
Izus =	0.67.5E+0 mm ⁴	Izuwi =	0.06.8E+3 mm ⁴
		Web Stiffener outer	
		tuwo =	3 mm
		Luwo =	30 mm
		Auwo =	90 mm ²
		Iyuwo =	0.67.5E+0 mm ⁴
		Izuwo =	0.06.8E+3 mm ⁴

Location of Stiffeners

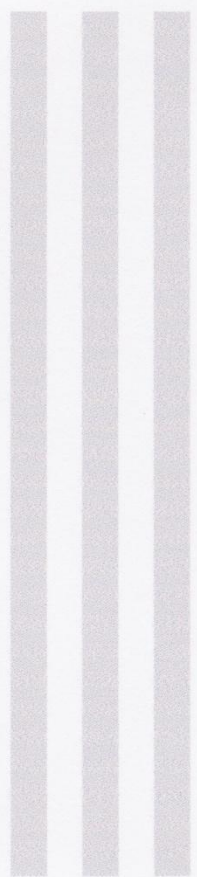
yuw0 =	0 mm
yuw1 =	180 mm
yuw2 =	180 mm
xus1 =	200 mm
xus2 =	200 mm

Total Depth = 0.546 m

Total Width = 0.648 m

Cross Sectional Constant [G-1001](#)

Plate No.	Description	Area, A (mm ²)	dz (mm)	dy (mm)	Izi (mm ⁴)	Iyi (mm ⁴)	Cross Sectional Area Center of Gravity	A =	0.013 m ²
1	Upper plate	3840	543	324	1.31E+08	1.15E+04	from bottom of web plate	zb =	0.276 m
2	Lower Plate	3840	3	324	1.31E+08	1.15E+04	from left edge of inner web	yl =	0.324 m
3	Inner Web Plate	2160	270	2	2.88E+03	5.25E+07	about vertical axis	Iz =	0.001 m ⁴
4	Outer Web Plate	2160	270	646	2.88E+03	5.25E+07	about horizontal axis	Iy =	0.001 m ⁴
5	Upper Stiffener	90	525	206	6.75E+01	6.75E+03	about vertical axis	Sz =	0.000 m ³
6	Upper Stiffener	90	525	443	6.75E+01	6.75E+03	about horizontal axis	Sy =	0.000 m ³
7	Inner Web Stiffener	90	371	19	6.75E+03	6.75E+01	about vertical axis	Zz =	0.002 m ³
8	Outer Web Stiffener	90	371	629	6.75E+03	6.75E+01	about horizontal axis	Zy =	0.002 m ³
9	Inner Web Stiffener	90	188	19	6.75E+03	6.75E+01	about horizontal axis	J =	0.001 m ⁴
10	Outer Web Stiffener	90	188	629	6.75E+03	6.75E+01			



ค่าที่ได้จากการออกแบบ

$$\text{Max Moment} = 570 \text{ kN m}$$

$$\text{MC/I (for top fiber)} = 227 \text{ Mpa}$$

$$\text{MC/I (for bottom fiber)} = 231 \text{ Mpa}$$

$$\text{Limiting Stress for Steel SM520} = 250 \text{ Mpa}$$

$$\text{MC/I}_{\text{max}} < \text{Limiting Stress for Steel} \quad \text{ปลอดภัย}$$

ปริมาตรที่ได้จากการออกแบบ

$$V = \{ [2(640 \times 6) + 2(540 \times 4) + 6(30 \times 3)] \times 1830 \} + \{ [2(540 \times 4) + 4(30 \times 3)] \times 640 \}$$

$$= 25,943,400 \text{ mm}^3$$

$$= 0.0259434 \text{ m}^3$$

น้ำหนักของชิ้นส่วน

$$W = 0.0259434 \times 7900 = 204.95 \text{ kg}$$

บทที่ 5

สรุปผลการวิจัย

จากการศึกษาและ การวิจัยของ นักเรียนนายร้อยชั้นปีที่ ๔ กองวิชาวิศวกรรมโยธา ในเรื่อง การวิเคราะห์ สะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB เพื่อความเหมาะสมกับกองทัพไทยในปัจจุบัน โดยจะเห็นได้ว่าในตอนี้เกิด เหตุภัยพิบัติต่างๆมากมายเกิดขึ้นในประเทศไทยจึงได้ทำให้ถนน และเส้นทางหลาย ๆ แห่งได้เกิดความชำรุดและ เสียหายเป็นอย่างมาก ซึ่งจากเหตุการณ์ดังกล่าวทำให้ทางกองทัพไทยได้นำสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB มาช่วยเหลือในเหตุการณ์ดังกล่าว แต่ตอนนี้สะพานได้เกิดความชำรุดและเสียหายทางกลุ่มจึงได้ทำการศึกษา เกี่ยวกับเรื่องของขีดความสามารถในการรับแรงของสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB และ ศึกษาเกี่ยวกับวัสดุ ที่จะสามารถนำมาแทนวัสดุเดิมซึ่งชำรุดและ หาซื้อได้ยากในปัจจุบัน เพื่อที่จะนำมาใช้พัฒนาสะพานดังกล่าว ให้สามารถนำมาใช้ได้เช่นเดิม

ทางกลุ่มได้ทำการศึกษาวิจัยแล้วพบว่า สะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB ที่ได้มีอยู่ในปัจจุบันนั้นมีการ ชำรุดเสียหายเป็นอย่างมากโดยวัสดุที่จะนำมาซ่อมแซมชิ้นส่วนของสะพานนั้นหาได้ยาก และมีราคาแพง ดังนั้น ทางกลุ่มจึงได้ศึกษาความสามารถในการรับน้ำหนักของสะพาน และพบว่าสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB ที่ ใช้อยู่ในปัจจุบันนั้นสามารถรับน้ำหนักได้เกินความจำเป็นที่จะนำมาใช้กับยานพาหนะหรือยุทโธปกรณ์ใน ประเทศไทย โดยสะพานเครื่องหมุนมันแบบ MGB สามารถประกอบให้สั้นหรือยาวเป็นร้อยเมตรหรือมากกว่า ก็ได้ รับน้ำหนักตามมาตรฐานทางทหารของนาโต้ได้ตั้งแต่ชั้น 16 ถึงชั้น 70 เป็นอย่างสูงซึ่งน้ำหนักชั้น 70 เทียบได้กับน้ำหนัก รยบ.ประมาณ 70 ตัน ของขบวนพาหนะล้อยางและรับภาระที่บรรทุก หรือเทียบได้ กับชั้นน้ำหนักรวมประมาณต่ำกว่า 70 ตัน และจากการศึกษาเราจะพบว่า ยานพาหนะหรือยุทโธปกรณ์ใน ประเทศไทยนั้นมีน้ำหนักที่มากที่สุดประมาณ 60 ตันเท่านั้น

ดังนั้นทางกลุ่มจึงได้ทำการศึกษาวัสดุที่จะนำมาใช้แทนวัสดุชนิดเดิม (อลูมิเนียมอัลลอย) แต่มีคุณภาพ ใกล้เคียงกัน คือเหล็ก ซึ่งจะพบว่า คุณสมบัติของเหล็กไม่ต่างจากอลูมิเนียมอัลลอยมากนัก และถ้าพิจารณาใน หลายๆด้านจะพบข้อดีและข้อเสียของวัสดุทั้งสองคือ

ข้อดีของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก

๑. น้ำหนักเบา หนักเพียง 1 ใน 3 ของน้ำหนักเหล็ก
๒. ไม่ขึ้นสนิมจึงไม่ต้องการการทาสีทากวั้น โลหะผสมอลูมิเนียมกำลังสูงอาจจะสึกกร่อนในสภาวะการใช้งานที่เจอสภาวะแวดล้อมที่รุนแรงและอาจต้องการการป้องกัน
๓. การผลิตนั้นหลากหลายกว่าการผลิตเหล็ก
๔. สามารถเชื่อมได้และเร็วกว่าการเชื่อมเหล็ก
๕. ใช้งานได้ดีกว่าเหล็กในช่วงอุณหภูมิที่ต่ำคือไม่เสี่ยงต่อปรากฏการณ์ที่เรียกว่า “brittle fracture”
๖. ราคาโลหะผสมอลูมิเนียมที่ใช้แล้วจะขายได้ราคาคงเหลือ (scrap value) ดีกว่า

ข้อเสียของโลหะผสมอลูมิเนียมเมื่อเปรียบเทียบกับเหล็ก

- ราคาสูงกว่าเหล็กประมาณ 1.5 เท่าเมื่อเทียบปริมาตรต่อปริมาตร
- ค่าการรับน้ำหนักเนื่องจากการโค้งเดาะต่ำกว่าของเหล็กเนื่องจากค่าโมดูลัสของยังก์ที่ต่ำกว่า
- ความแข็งแรงลดลงอย่างรวดเร็วที่อุณหภูมิสูง อย่างเช่น 100 องศาเซลเซียสขึ้นไป
- ความแข็งแรงลดลงอย่างมากที่บริเวณรอบจุดเชื่อม (Heat-Affected Zone, HAZ)
- มีความเป็นไปได้ในการวิบัติจากความล้า (Fatigue) มากกว่าเหล็ก
- มีค่าระยะแอนมากกว่าของเหล็กเนื่องจากโมดูลัสของยังก์ที่ต่ำกว่า โดยเฉพาะเมื่อออกแบบคาน

และจากข้อสรุปดังกล่าวทำให้เหล็กเป็นอีกทางเลือกหนึ่งที่น่ามาเปลี่ยนแปลงแทน โลหะผสมอลูมิเนียม อันเนื่องมาจาก ข้อดี และเสีย ที่ได้ศึกษามาข้างต้น