

# การทดสอบประสิทธิภาพของเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติก ที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU โดยวิธีการโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ในทันที PERFORMANCE TEST OF GEODETIC GNSS RECEIVER WITH MEMS AND IMU SENSORS USING NETWORK-BASED GNSS RTK METHOD

#### จิตรานุช พัสดุธาร<sup>1,\*</sup> พุทธิพล ดำรงชัย<sup>2</sup> และ เฉลิมชนม์ สถิระพจน์<sup>3</sup>

<sup>1.3</sup> ภาควิชาวิศวกรรมสำรวจ คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย <sup>2</sup> ภาควิชาวิศวกรรมโยธา คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเชียงใหม่ จ.เชียงใหม่ \*Corresponding author; E-mail address: 6370042321@student.chula.ac.th

# บทคัดย่อ

บทความนี้นี้มีวัตถุประสงค์เพื่อศึกษาและทดสอบประสิทธิภาพ เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU ในการกำหนดตำแหน่งทางราบและทางดิ่งเมื่อรังวัดขณะเอียงเสาเครื่องรับ ด้วยมม 15°, 25°, 35° และ 45° โดยวิธีการรังวัดโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ ในทันที กรณีแรกทดสอบในสภาพแวดล้อมที่มีการควบคุมโดยการทดสอบ เครื่องรับจีเอ็นเอสเอสในพื้นที่เปิดโล่งและบนดาดฟ้าอาคาร ซึ่งจุดทดสอบอยู่ห่าง จากผนัง 2 เมตร กรณีที่สองดำเนินการทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ของ กรมที่ดิน ซึ่งทดสอบเก็บข้อมูลทั้งหมด 20 จุดต่อกรณี รวมเป็น 60 จุด โดย การสุ่มตัวอย่างแบบเจาะจง และเปรียบเทียบความถูกต้องระหว่างค่าพิกัด อ้างอิงกับเครื่องรับจีเอ็นเอสเอสที่มีเซนเซอร์ MEMS และเซนเซอร์ IMU การเปรียบเทียบความถูกต้องนั้น ทำการเปรียบเทียบค่าพิกัดทั้งทางราบและ ทางดิ่ง จากการศึกษาพบว่าเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มี เซนเซอร์ IMU ให้ผลลัพธ์ในการกำหนดตำแหน่งถูกต้องสูงกว่าเครื่องรับที่มี เซนเซอร์ MEMS สำหรับการทดสอบในพื้นที่เปิดโล่งที่มีสัญญาณชัดเจนและ สภาพแวดล้อมที่มีสิ่งบดบัง แม้ว่าเครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ IMU จะมี ผลลัพธ์ในการกำหนดตำแหน่งถูกต้องสูงกว่าเครื่องรับที่มีเซนเซอร์ MEMS แต่ผล ค่าความถูกต้องทางตำแหน่งโดยเฉพาะตำแหน่งในทางราบยังไม่สามารถยอมรับ ได้ในทางปฏิบัติ ดังนั้นผู้ใช้งานจะต้องมีความตระหนักในการนำเครื่องรับ สัญญาณไปรังวัดรับสัญญาณด้วยการเอียงเสาในงานรังวัดจริง และสุดท้ายนี้ สำหรับงานวิจัยในอนาคตควรมีการเปรียบเทียบความถูกต้องการกำหนดตำแหน่ง ทางราบและทางดิ่ง ในขณะที่เสาเอียง กับเครื่องรับจีเอ็นเอสเอสยี่ห้อต่างๆ

คำสำคัญ: MEMS, IMU, การรังวัดโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ในทันที, รังวัดขณะเอียงเสา (pole)

### Abstract

This article aims to study and test the performance of the geodetic GNSS receiver equipped with MEMS and IMU sensors for

determining horizontal and vertical positions. The antenna tilt was measured at 15°, 25°, 35° and 45° using Network-based GNSS RTK method. It was firstly tested in controlled environment in which the GNSS receiver was set up in an open space and on the roof that the points were two meters away from the wall. For the second case, was tested on RTK survey marks of the Department of Lands. Data was collected up to twenty points per case with a total of sixty points using a purposive sampling technique. By comparing between the reference coordinates and the GNSS receiver with MEMS and GNSS receiver with IMU, the accuracy comparison was made in both horizontal and vertical components. This study found that GNSS receiver with IMU produced the more accurate positioning results than GNSS receiver with MEMS for both the open area with clear signal and the obstructed environment. Although GNSS receiver with IMU have higher positioning accuracy results than GNSS receiver with MEMS but horizontal positioning accuracy results are practically unacceptable. Therefore, the user must be aware of bringing the receiver to the survey by tilting the antenna in the actual surveying. Finally, the future researches will focus on a comparison of horizontal and vertical positioning accuracy while the pole is tilted with different GNSS receiver brands.

Keywords: MEMS, IMU, NETWORK-BASED GNSS RTK METHOD, tilt pole

### 1. บทนำ

การรังวัดโดยเทคนิคการรังวัดแบบจลน์ในทันที (Real Time Kinematic : RTK) เป็นวิธีที่นิยมใช้ในงานรังวัด เนื่องจากได้ค่าพิกัดในทันที ณ ที่รังวัด [1] โดยไม่ต้องประมวลผลภายหลัง ต่อมาได้มีการพัฒนา RTK เป็นเทคนิคการรังวัดด้วยดาวเทียมจีพีเอสระบบเครือข่ายแบบจลน์ในทันที (Network-Based RTK : NRTK) มีข้อดีคือ มีความถูกต้องทางตำแหน่งใน



ระดับเซนติเมตรเช่นกัน และมีความน่าเชื่อถือของค่าพิกัดสูงโดยความถูกต้อง และความน่าเชื่อถือ ของค่าพิกัดตลอดจนขอบเขตในการทำงานนั้น เป็นอันหนึ่งอันเดียวกันตลอดทั้งโครงข่ายจีพีเอส ทำให้มีพื้นที่ในการทำงาน เพิ่มมากขึ้น [2] ในขณะเดียวกันบริษัทผู้ผลิตเครื่องรับสัญญาณดาวเทียม ได้มีการพัฒนาเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมให้มีความสามารถรองรับการใช้งาน ภายใต้เทคนิคการรังวัดดาวเทียมระบบ NRTK ซึ่งค่าคลาดเคลื่อนส่วนใหญ่ จะเกิดอันเนื่องมาจากระบบ เช่น เกิดจากระบบดาวเทียม การส่งสัญญาณ การรับสัญญาณ และสถานีฐาน หรือเกิดจากตัวผู้รังวัด เช่น การวางตำแหน่ง ของเครื่องรับสัญญาณดาวเทียม การเลือกสถานีอ้างอิง การวัดความสูงของ เสาอากาศ ซึ่งค่าคลาดเคลื่อนที่เกิดจากตัวผู้รังวัด จะทำให้เกิดค่าคลาดเคลื่อน ขนาดใหญ่มากกว่าค่าคลาดเคลื่อนจากระบบ ในงานรังวัดจริงบางจุดไม่สามารถ รังวัดให้เสาตั้งตรงได้ เนื่องจากข้อจำกัดของภูมิประเทศและเครื่องมือ [3] ด้วยเหตุนี้จึงได้มีการหาวิธีสำหรับการคำนวณค่าพิกัดเมื่อรังวัดรับสัญญาณ ขณะเอียงเสา (pole) จากนักวิจัยและมีการพัฒนาเครื่องรับสัญญาณดาวเทียม จากบริษัทผู้ผลิตให้สามารถรังวัดโดยการเอียงเสาของเครื่องรับสัญญาณ ดาวเทียมได้

เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมที่สามารถรังวัดแบบเอียงเสาเริ่มแรกนั้น จะมีระบบชุดเชยการเอียงจากเซนเซอร์เฉื่อยในตัว (Microelectromechanical system: MEMS) และมีฟองกลมอิเล็กทรอนิกส์ซึ่งใช้งานแทนฟองกลม แบบเดิม ทำงานร่วมกับเข็มทิศอิเล็กทรอนิกส์เพื่อรังวัดให้ได้มุมเอียงไม่เกิน ตามที่เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมกำหนดไว้สูงสุด [3] โดยมากจะกำหนดให้ สามารถเอียงเสาได้ไม่เกิน 30 องศา โดยมีงานวิจัยทดสอบความแม่นยำใน การกำหนดตำแหน่งของเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมยี่ห้อ Topcon รุ่น Hiper HR ซึ่งเป็นเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมแบบ MEMS โดยใช้เทคนิค Single base RTK กับ Network base RTK ทำการรังวัดในแนวดิ่ง และ รังวัดในแนวเอียงสี่ทิศทางได้แก่ ทิศเหนือ ทิศใต้ ทิศตะวันออก และ ทิศตะวันตก และนำค่าพิกัดที่รังวัดได้ไปเปรียบเทียบกับค่าพิกัดค้างคิงที่ ได้มาจากการถ่ายค่าพิกัดโดยวิธี total station [1] เครื่องรับประเภทนี้มี ข้อเสียคือ ต้องมีการสอบเทียบก่อนรังวัดซึ่งใช้เวลานาน และไวต่อการรบกวน ของแม่เหล็กที่เกิดจากโลหะ รวมไปถึงการรบกวนของกระแสไฟฟ้าเพื่อ หลีกเลี่ยงข้อเสียข้างต้น ได้มีการนำเทคโนโลยีที่ใช้ในการบินและการเดินเรือ ทางทะเลมาใช้ โดยนำข้อดีจากการประมาณตำแหน่งและความเร็วของ GNSS ทำงานร่วมกับ INS ซึ่งมีเซนเซอร์ IMU ทำหน้าที่บอกความเร่งและ อัตราการหมุน โดยมีการทดสอบประสิทธิภาพการรังวัดของเครื่องรับ สัญญาณดาวเทียม Leica รุ่น GST18 T ซึ่งเป็นเครื่องรับที่มีเซนเซอร์ IMU โดยทำการทดสอบเปรียบเทียบความแม่นยำในการกำหนดตำแหน่งจากการ รังวัดโดยเทคนิค static กับ RTK และรังวัดด้วยเทคนิค RTK ตั้งเสาตรง ในแนวดิ่งเทียบกับการรังวัดแบบเอียงเสาโดยเปรียบเทียบระหว่างเครื่องรับ สัญญาณดาวเทียม Leica รุ่น GS18 T กับเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมทั่วไป ภายใต้ท้องฟ้าเปิดโล่ง และนำไปทดสอบรังวัดกับสภาพแวดล้อมที่มีผลต่อ การรบกวนสัญญาณสูง เช่น ใกล้กับอาคารที่เป็นโครงสร้างเหล็ก การรบกวน สัญญาณจากรถยนต์ เป็นต้น [4]

งานวิจัยที่ผ่านมานั้นล้วนแล้วแต่ทดสอบความถูกต้องในทางราบ จากการรังวัดขณะเอียงเสาของเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมที่มีเซนเซอร์ ชดเซยการเอียงชนิดเดียวกัน และทดสอบเพียงแค่ในพื้นที่เปิดโล่ง พื้นที่ รับสัญญาณได้ยาก และพื้นที่ใกล้ multipath แต่ไม่ได้มีการทดสอบ ประสิทธิภาพในการกำหนดตำแหน่งทั้งในทางราบและทางดิ่งเปรียบเทียบ กับเครื่องรับที่มีเซนเซอร์ชดเชยการเอียงต่างชนิดกัน ในปัจจุบันเครื่องรับ สัญญาณดาวเทียมที่มีเซนเซอร์ชดเชยการเอียงที่รองรับระบบ NRTK มี หลายบริษัทที่เปิดตัวรุ่นล่าสุด ซึ่งเป็นเครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ IMU และสามารถรังวัดโดยการเอียงเสาได้มากกว่า 30°

ดังนั้นงานวิจัยนี้จึงทำการทดสอบประสิทธิภาพความถูกต้องในการ กำหนดตำแหน่งทางราบและทางดิ่งของเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอส เอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU จากการรังวัดด้วยระบบ NRTK โดยเทคนิค VRS (Virtual Reference Station) และใช้สถานีฐานถาวร ของกรมที่ดินรับสัญญาณด้วยเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติก ในพื้นที่ศึกษาอำเภอปากเกร็ด จังหวัดนนทบรี ในกรณีสภาพแวดล้อม ควบคุมจะทดสอบบนดาดฟ้าอาคาร โดยรังวัดขณะเสาตรงมีมุมจากแนวดิ่ง 0° และรังวัดขณะเอียงเสาจากแนวดิ่งด้วยมุม 15°, 25°, 35° และ 45° ทั้งหมดสี่ทิศทาง ได้แก่ ทิศเหนือ ทิศตะวันออก ทิศใต้ และทิศตะวันตก จากเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ สองชนิด ได้แก่ เครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU ซึ่งจะรังวัด ในสภาพแวดล้อมสองกรณี ได้แก่ บริเวณที่มีสิ่งบุดบังโดยทุดสอบห่างจาก ผนังดาดฟ้า 2 เมตร และบริเวณที่โล่ง โดยจะทดสอบกรณีละ 20 หมุด ซึ่งค่า พิกัดอ้างอิงของหมุดทดสอบได้มาจากการรังวัดด้วยเทคนิค static เป็นเวลา หมุดละ 35 นาที สำหรับหมุดที่ทดสอบบริเวณที่โล่ง และ 45 นาที สำหรับ หมุดที่ทดสอบห่างจากผนังดาดฟ้า เพื่อเป็นค่าพิกัดอ้างอิงในการ เปรียบเทียบกับค่าพิกัดที่ได้จากการทดสอบ จากนั้นนำเครื่องรับสัญญาณที่ มีเซนเซอร์เซนเซอร์ทั้งสองชนิด ไปทดสอบรังวัดโดยตรงบนหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน ดำเนินการรังวัดขณะเอียงเสาจากแนวดิ่งด้วยมุม 15°, 25°, 35° และ 45° จำนวน 20 หมุด และใช้ค่าพิกัดของหมุดดาวเทียม RTK เป็น ค่าพิกัดอ้างอิง โดยผลการทดสอบการรังวัดขณะเอียงเสาต้องมีค่าความ เคลื่อนทางราบไม่เกิน 4 เซนติเมตร [5] และความคลาดเคลื่อนทางดิ่งไม่เกิน 10 เซนติเมตร [6]

# 2. วัตถุประสงค์ของงานวิจัย

เพื่อศึกษาและทดสอบประสิทธิภาพในการกำหนดตำแหน่งทางราบ และทางดิ่งของเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มี เซนเซอร์ MEMS และ IMU โดยวิธีการรังวัดโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ ในทันที ในสภาพแวดล้อมที่แตกต่างกัน ได้แก่ ทดสอบบนหมุดที่อยู่ใน สภาพแวดล้อมควบคุม และบนหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน

# 3. ขอบเขตการวิจัย

3.1 พื้นที่ศึกษาวิจัย



ขอบเขตพื้นที่การศึกษาแบ่งพื้นที่ทดสอบเป็น 2 ส่วน ได้แก่ บริเวณ ดาดฟ้าอาคาร 9 ชั้น อาคารรังวัดและทำแผนที่ กรมที่ดิน และบริเวณที่มี หมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน ซึ่งอยู่ในเขตพื้นที่อำเภอปากเกร็ด จังหวัดนนทบุรี

# 3.2 เครื่องมือสำรวจรังวัดที่ใช้ในงานวิจัย

ในงานวิจัยนี้ใช้เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติก ที่มีเซนเซอร์แบบ MEMS (CHC รุ่น i80) และ IMU (CHC รุ่น i90)



ร**ูปที่ 1** เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมยี่ห้อ CHC รุ่น i80



**รูปที่ 2** เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมยี่ห้อ CHC รุ่น i90

# 4. ทฤษฎีที่เกี่ยวข้อง

4.1 วิธีการรังวัดโดยระบบโครงข่ายการรังวัดด้วยดาวเทียมแบบจลน์ (RTK GNSS Network) เทคนิค สถานีอ้างอิงเสมือน (Virtual Reference Station : VRS)

เป็นเทคนิควิธีหนึ่งในการรังวัด RTK GNSS Network ซึ่งประกอบด้วย 3 ส่วน คือ 1) สถานี รับสัญญาณดาวเทียมอ้างอิง (Continuously Operating Reference : CORS) เป็นสถานีรับสัญญาณดาวเทียมติดตั้งถาวร โดยจะรับสัญญาณตลอด 24 ชั่วโมง และส่งสัญญาณที่รับได้ไปยังสถานี ควบคุมผ่านระบบสื่อสารหรือระบบอินเทอร์เน็ต 2) สถานีควบคุม (Control Station) ประกอบไปด้วยเครื่องคอมพิวเตอร์แม่ข่าย (Server) ทำหน้าที่ ประมวลผลข้อมูลสัญญาณดาวเทียมที่ส่งมาจากสถานีรับอ้างอิง (CORS) รวมไปถึงตรวจสอบสิทธิ์การใช้งาน สำรองข้อมูล และให้บริการดาวน์โหลด ข้อมูลสัญญาณดาวเทียมสำหรับใช้คำนวณค่าพิกัด และ 3) ระบบสื่อสาร (Communication System) เป็นระบบสื่อสารที่ใช้ในการติดต่อรับส่งข้อมูล ระหว่างสถานีรับสัญญาณดาวเทียมอ้างอิง กับสถานีควบคุม และระหว่าง สถานีควบคุมกับผู้ใช้งาน โดยมากมักจะใช้ระบบอินเทอร์เน็ตพื้นฐานใน การสื่อสาร [6]



**รูปที่ 3** หลักการทำงานของระบบสถานีอ้างอิงเสมือนโดยระบบโครงข่ายการ รังวัดด้วยดาวเทียมแบบจลน์ (RTK GNSS Network) [6]

ข้อดีของระบบ VRS คือ ใช้เวลาการรังวัดค่อนข้างเร็ว และได้ค่าพิกัด ในทันที สถานีผู้ใช้งานไม่ต้องใช้อุปกรณ์พิเศษหรือซอฟต์แวร์เพิ่มเติม เนื่องจากระบบ VRS จะใช้ซอฟต์แวร์ของสถานีผู้ใช้งานในกระบวนการ ประมวลผลเส้นฐานเพื่อหาค่าตำแหน่งที่ถูกต้องของสถานีผู้ใช้งาน ในส่วน ของข้อจำกัดของระบบ VRS นั้นคือประสิทธิภาพของการรังวัดจะลดลงเมื่อ ระยะห่างระหว่างสถานีฐานเพิ่มขึ้นโดยสาเหตุเกิดจากค่าคลาดเคลื่อนขนิด ต่างๆ และระบบการทำงานของ VRS จำเป็นต้องใช้การสื่อสารแบบสองทาง (Two Way Communication) และใช้ส่วนควบคุมที่มี Server ที่มีประสิทธิภาพ ในการรองรับการทำงาน รวมถึงระบบเครือข่ายสัญญาณในส่วนของระบบการ ติดต่อสื่อสารที่มีความเสถียร เพื่อลดข้อจำกัดในด้านของความผิดพลาด [7]

# 4.2 เครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ MEMS

MEMS (Microelectromechanical system : ระบบเครื่องกลไฟฟ้า ขนาดเล็ก) คือ เซนเซอร์สนามแม่เหล็กขนาดเล็กเป็นอุปกรณ์สำหรับ การตรวจสอบ และการวัดสนามแม่เหล็กซึ่งจะเป็นตัวให้ข้อมูลเข็มทิศและ ใช้กันอย่างแพร่หลายสำหรับการวางแนวการนำทาง และการจัดตำแหน่ง ของวัตถุ [8] เซนเซอร์ MEMS เป็นเซนเซอร์ที่ใช้ในเทคโนโลยีการบิน ซึ่งมี ทิศทางพิกัดและการวางแนวของเครื่องบินดังรูปที่ 4 และมุมของเซนเซอร์เมื่อ เครื่องบินเอียงกับระนาบแนวนอนโดยแรงโน้มถ่วง ดังรูปที่ 5



ร**ูปที่ 4** ทิศทางพิกัด (X, Y, Z) และ การวางแนวของเครื่องบิน (roll, pitch) [9]





**รูปที่ 5** มุมของเซนเซอร์เอียงอ้างอิงกับระนาบแนวนอนโดยแรงโน้มถ่วง [9]

ระยะ pitch และ roll เป็นมุมอ้างอิงระนาบแนวนอนเฉพาะที่วัดตาม เข็มนาฬิกาจากทิศทางเหนือจริง ระยะ pitch กำหนดให้เป็นมุมระหว่าง แกนตามยาวของเครื่องบินกับระนาบแนวนอน และ roll เป็นมุมเกี่ยวกับ แกนตามยาวระหว่างแนวนอนท้องถิ่นและทิศทางการบินจริง ในการกำหนด มุม roll และ ระยะ pitch จะใช้เซนเซอร์ในการตรวจจับทิศทางของแรงโน้มถ่วง ซึ่งได้แก่ มาตรวัดความเร่ง กับ ไจโรสโคป ซึ่งระบบเข็มทิศจะมีเซนเซอร์ แม่เหล็กสามแกนและการเอียงแบบสองแกน และมีการคำนวณชดเชย การเอียงดังรูปที่ 6





ในเครื่องรับสัญญาณตาวเทียมแต่ละรุ่นจะเลือกใช้เซนเซอร์ MEMS ที่มี การทำงานแตกต่างกันซึ่งจะทำงานร่วมกับเครื่องวัดค่าความเข้มข้นของ สนามแม่เหล็ก ช่วยให้สามารถวัดมุมเอียงโดยใช้วิธีการวัดจุดที่มีการชดเซย โดยใช้เซนเซอร์ชดเชยการเอียงและเครื่องมือวัดค่าความเข้มข้นของ สนามแม่เหล็กในเครื่องรับเพื่อคำนวณตำแหน่งปลายขั้ว แต่ข้อเสียของ เครื่องรับประเภทนี้คือหากบริเวณโดยรอบเครื่องรับมีคลื่นแม่เหล็กไฟฟ้า รบกวนค่าความถูกต้องทางตำแหน่งจะลดลง จึงต้องมีการสอบเทียบก่อน การใช้งาน ซึ่งในเครื่องรับสัญญาณมี electronic bubble เพื่อแทนที่ ฟองอากาศแบบเดิมเพื่อแสดงมุมเอียงของเครื่องรับและใช้ร่วมกับเข็มทิศ อิเล็กทรอนิกส์ เรียกว่า eBubble (ฟองกลมอิเล็กทรอนิกส์) ซึ่งสร้างมาจาก เซนเซอร์ที่ใช้ MEMS [3]

# 4.3 เครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ IMU

IMU (Inertial Measurement Unit : หน่วยวัดแรงเฉื่อย) คือ อุปกรณ์ หลักที่ใช้ใน INS (Inertial Navigation System) ซึ่งอยู่ในเทคโนโลยีที่ใช้ใน เครื่องบิน ยานอวกาศ และเรือ ประกอบด้วย 2 ส่วนหลักได้แก่ มาตรความเร่ง (accelerometers) 3 ทิศทางและไจโรสโคป (gyroscopes) 3 ทิศทาง ซึ่งจะ ทำงานโดยการตรวจจับอัตราการเร่ง รวมไปถึงการเปลี่ยนแปลงการหมุน pitch, roll และ yaw [10] เทคโนโลยีการบินจะเป็นการทำงานร่วมกันของ ระบบ GNSS และ INS โดย GNSS จะใช้สัญญาณจากดาวเทียมเพื่อคำนวณ ตำแหน่ง เวลา และความเร็ว ซึ่งมีความแม่นยำสูง เมื่อรับสัญญาณจาก ดาวเทียมได้มากกว่า 4 ดวงขึ้นไป แต่ถ้าหากสัญญาณดาวเทียมขาดหายอัน เกิดจากสิ่งบดบังเช่น ต้นไม้ อาคาร จะทำให้ค่าพิกัดไม่น่าเชื่อถือและไม่ สามารถนำทางได้ ด้วยเหตุนี้จึงได้นำระบบ INS มาทำงานร่วมกับระบบ GNSS ซึ่งระบบ INS จะใช้ข้อมูลการหมุนและเร่งความเร็วจาก IMU ซึ่งจะ ประกอบด้วยเซนเซอร์เสริมที่จัดเรียงบนมุมฉากสามแกน ในแต่ละแกนทั้งสาม จะมีมาตรวัดความเร่ง (accelerometers) เพื่อวัดความเร่งเชิงเส้น และ ไจโรสโคป (gyroscopes) วัดความเร่งในการหมุน ถ้าหากสัญญาณ ดาวเทียมระบบ GNSS ขาดหายระบบ INS จะรับสัญญาณที่หายไปแปลง เป็นพิกัดเชิงมุม roll, pitch, yaw (azimuth) ทำให้สามารถนำทางต่อได้ จนกว่า GNSS จะดีขึ้น แต่ในขั้นตอนเริ่มต้นจะต้องใช้ข้อมูลจากระบบ GNSS ที่มีข้อมูลที่ถูกต้องแม่นยำระบุตำแหน่งให้กับระบบ INS ก่อน ดังรูปที่ 7



ร**ูปที่ 7** แผนภาพการทำงานร่วมกันของระบบ INS/GNSS และตัวกรองคามาลในระบบ [11]

ในเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมระบบ tilt sensor แบบ IMU ได้พัฒนา มาจากเทคโนโลยีการบินและเดินเรือทางทะเล [4] และปัจจุบัน IMU ถูกพัฒนา ให้ ทำงานร่วมกับเครื่องวัดค่าความเข้มข้นของสนามแม่เหล็ก (Magnetometer) เพื่อวัดทิศทางสนามแม่เหล็กแบริ่ง ทำให้สามารถช่วย ปรับปรุงการทำงานของไจโรสโคปได้ ซึ่ง IMU ประเภทนี้จะประกอบไปด้วย มาตรวัดความเร่ง ไจโรสโคป และเครื่องวัดค่าความเข้มข้นของ สนามแม่เหล็ก ทำให้พัฒนาจาก 3 แกน เป็น 9 แกน ซึ่งเครื่องวัดค่าความเข้มข้น ของสนามแม่เหล็กจะนำไปใช้ในการวัดการหมุนของมุมเอียง ดังนั้นจึง สามารถปรับเทียบข้อมูลดังกล่าวกับไจโรสโคปได้เพื่อลดความคลาดเคลื่อน จากการเคลื่อนที่ [10] ดังรูปที่ 8



**รูปที่ 8** การทำงานของ IMU ที่มีเซนเซอร์สามประเภทในระบบ [12]



IMU ประเภทนี้เหมาะสำหรับการใช้งานแบบเคลื่อนที่ มีข้อเสียคือ การนำไปใช้งานสภาพแวดล้อมที่มีโลหะ อาจจะได้รับผลกระทบเนื่องจาก การรบกวนของสนามแม่เหล็ก [12]

# 5. วิธีดำเนินการวิจัย

### 5.1 การทดสอบในสนาม

2.2.1 พื้นที่ดาดฟ้าอาคาร 9 ชั้น อาคารรังวัดและทำแผนที่ กรมที่ดิน

บริเวณดาดฟ้าดำเนินการรังวัดด้วยวิธี Network RTK เทคนิค VRS จากเครื่องรับที่มีเซนเซอร์แบบ IMU (CHC i90) และเครื่องรับที่มี เซนเซอร์ MEMS (CHC i80) บนหมุดทดสอบที่มีค่าพิกัดอ้างอิงจากการรังวัด static โดยการตั้งเสา สูง 2 เมตร กับ Bipod บนหมุดทดสอบและรังวัด ด้วยการเปิดโหมดเอียงในเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมและดำเนินการ การเอียงเสาด้วย มุม 0°, 15°, 25°, 35° และ 45° ดังรูปที่ 9 และบันทึก ข้อมูลทุกๆ 1 วินาที รับสัญญาณดาวเทียมทั้งหมด 60 วินาที 3 ครั้ง และต้อง Fixed Ambiguity ตามระเบียบการรังวัดของกรมที่ดิน [5] โดยรังวัดทั้งหมด 4 ทิศทาง ได้แก่ ทิศเหนือ ทิศตะวันออก ทิศใต้ และ ทิศตะวันตก



**รูปที่ 9** การรังวัดขณะเอียงเสาบนดาดฟ้า 0°, 15°, 25°, 35° และ 45' (รูปเรียงจากซ้ายไปขวาตามลำดับ)

# 2.2.2 บริเวณหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดินในเขตอำเภอปากเกร็ด จังหวัดนนทบุรี

ทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน และรังวัดด้วยวิธี Network RTK เทคนิค VRS จากเครื่องรับที่มีเซนเซอร์แบบ IMU (CHC i90) และแบบ MEMS (CHC i80) โดยการตั้ง pole สูง 2 เมตร บนหมุดดาวเทียม และรังวัดโดยเปิดโหมดเอียงในเครื่องรับสัญญาณ ดาวเทียมด้วยการเอียงเสามุม 15°, 25°, 35° และ 45° บันทึกข้อมูล ทุกๆ 1 วินาที รับสัญญาณดาวเทียม 60 วินาที 3 ครั้ง และต้อง Fixed Ambiguity ตามระเบียบของกรมที่ดิน [5] ทั้งนี้การเอียงเสาขณะ ทดสอบรับสัญญาณจะเป็นการเอียงเสาในทิศทางที่ผู้วิจัยสะดวกต่อการ รับสัญญาณ และทิศทางนั้นต้องเป็นทิศทางที่หลีกเลี่ยงการเกิด multipath และเกิดการรบกวนของสัญญาณขณะรังวัด โดยพิจารณา ทิศทางการเอียงเสาตามวิจารณญาณของผู้วิจัย



ร**ูปที่ 10** การรังวัดโดยการเอียงเสา ด้วยมุมขนาด 0°, 15°, 25°, 35° และ 45°

5.2 การหาค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (Root Mean Square Error - RMSE)

นำผลที่ได้จากการรังวัดในสนามมาคำนวณค่าความถูกต้องในตำแหน่ง ทางราบซึ่งสามารถคำนวณได้จากสมการที่ 1 และความถูกต้องทางดิ่ง คำนวณได้จากสมการ

$$\mathbf{RMSE}_{\mathrm{H}} = \mathrm{sqrt}\left[\sum H_{\mathrm{data},i} - H_{\mathrm{check},i}^{2} / n\right]$$
(1)

$$RMSE_{z} = sqrt\left[\sum Z_{data,i} - Z_{check,i}^{2} / n\right]$$
(2)

 $f H_{data,i}$  และ  $f Z_{data,i}$  คือ ค่าพิกัดอ้างอิ่งในการตรวจสอบข้อมูล  $f H_{check,i}$  และ  $f Z_{check,i}$  คือ ค่าพิกัดของจุดทดสอบ

n คือ จำนวนจุดทดสอบทั้งหมด

เมื่อ

i คือ จำนวนจุดทดสอบตั้งแต่จุดที่ 1 ถึง n

### 5.3 เปรียบเทียบความถูกต้องทางตำแหน่งทางราบและทางดิ่ง

หลังจากคำนวณค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) เรียบร้อยแล้วจากนั้นนำไปเปรียบเทียบความถูกต้องในการกำหนด ดำแหน่งทางราบและทางดิ่ง ระหว่างค่าพิกัดอ้างอิงที่ได้จากการรับสัญญาณ ด้วยวิธี static นาน 35 นาทีสำหรับทดสอบในที่โล่ง และ 45 นาทีสำหรับ ทดสอบห่างจากผนัง 2 เมตร กับค่าพิกัดที่ได้จากการรังวัดด้วยวิธี Network RTK เทคนิค VRS สำหรับกรณีรับสัญญาณบนดาดฟ้า ซึ่งการ ประมวลผลค่าพิกัดอ้างอิงจากการรังวัดด้วยวิธี static จะประมวลผลโดยวิธี Single base static โดยใช้สถานีฐานถาวร PKKT เป็น Base station เนื่องจากระยะห่างของสถานีฐานถาวรดังกล่าวห่างจากบริเวณที่ทดสอบ เพียง 5 ถึง 30 เมตร ส่วนการทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดินนั้น จะเปรียบเทียบค่า RMSE ในทางราบและทางดิ่ง ระหว่างค่าพิกัดจริงของ หมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดินที่ทำการรังวัดในปี พ.ศ. 2559, พ.ศ. 2564 และ พ.ศ. 2565 กับค่าพิกัดที่ได้จากการรังวัดด้วยวิธี Network RTK เทคนิค VRS ระหว่างเครื่องรับที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU ในขณะเอียงเสา โดยการทดสอบทั้งหมดทดสอบภายใต้กรอบพิกัดอ้างอิง ITRF2005

ซึ่งทั้งสองการทดสอบจะเปรียบเทียบผลความถูกต้องของค่า RMSE ทั้ง ในทางราบและทางดิ่ง ขณะที่มุมการรังวัดขณะเอียงเสามีขนาดเพิ่มมากขึ้น จาก 0° และมีการเปลี่ยนทิศทางการรังวัดในกรณีทดสอบบนดาดฟ้า นอกจากนี้จะเปรียบเทียบประสิทธิภาพของเครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU จากเกณฑ์ค่าความถูกต้องซึ่งกำหนดให้ในทางราบต้อง ไม่เกิน 4 เซนติเมตร [5] และในทางดิ่งต้องไม่เกิน 10 เซนติเมตร [6]

# 6. ผลการวิจัย

จากการหาค่าความถูกต้องในตำแหน่งทางราบและทางดิ่งที่ได้จากคำนวณ ค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ในสมการที่ 1 และ 2 และการหาร้อยละของข้อมูลรายจุดที่มีความถูกต้องในทางราบไม่เกิน 4 เซนติเมตร และความถูกต้องในทางดิ่งไม่เกิน 10 เซนติเมตร มีผลดังนี้

6.1 พื้นที่ดาดฟ้าอาคาร 9 ชั้น อาคารรังวัดและทำแผนที่ กรมที่ดิน



การทดสอบการเอียงเสาเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติก ที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU ด้วยมุม 15°, 25°, 35°, และ 45° บนหมุด ทดสอบที่สร้างขึ้นบนดาดฟ้าโดยแบ่งการทดสอบเป็น 2 ส่วนได้แก่ ทดสอบ ในพื้นที่โล่ง และทดสอบห่างจากผนังเป็นระยะ 2 เมตร ทดสอบรับสัญญาณ ตั้งแต่วันที่ 7 ธันวาคม 2564 ถึงวันที่ 13 มกราคม 2565 ในช่วงเวลา 8.30 ถึงเวลา 15.00 น. มีผลการทดสอบดังต่อไปนี้

### 6.1.1 การทดสอบในที่โล่ง

ตารางที่ 1 ค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ทางราบ กรณีทดสอบในที่โล่ง

ค่า RMSE ทางราบ หน่วย เมตร					
พิสการรังวัด	สบิดเครื่องรับ	สนิอเอรื่องรับ			
111111997961	019619190090	15°	25°	35°	45°
เหลือ	MEMS (i80)	0.061	0.095	0.123	0.148
EN RO	IMU (i90)	0.040	0.067	0.103	0.098
ตะวันออก	MEMS (i80)	0.037	0.060	0.091	0.124
	IMU (i90)	0.038	0.101	0.116	0.096
ใต้	MEMS (i80)	0.059	0.084	0.110	0.134
691	IMU (i90)	0.072	0.148	0.110	0.134
	MEMS (i80)	0.105	0.164	0.214	0.249
rig 9 Phili	IMU (i90)	0.026	0.049	0.088	0.081

**ตารางที่ 2** เปรียบเทียบร้อยละความถูกต้องทางราบรายจุด กรณีทดสอบในที่โล่งบน ดาดฟ้า ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่ที่มีเช่นเซอร์ MEMS และ IMU

		Horizontal < 4 เซนติเมตร			
มุมรังวัด	ชนิดเครื่องรับ	เหนือ	ตะวันออก	ใต้	ตะวันตก
		(%)	(%)	(%)	(%)
15°	MEMS (i80)	17	63	32	0
	IMU (i90)	72	75	88	92
25°	MEMS (i80)	7	32	17	0
	IMU (i90)	60	63	63	68
35°	MEMS (i80)	10	5	13	0
	IMU (i90)	60	65	58	52
45°	MEMS (i80)	10	5	8	7
	IMU (i90)	58	53	55	52

**ตารางที่ 3** ค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ทางดิ่ง กรณีทดสอบในที่โล่ง

ค่า RMSE ทางดิ่ง หน่วย เมตร						
พิสการรังวัด	สบิดเครื่องรับ	มุมรังวัด				
11111337381	0136191190790	15°	25°	35°	45°	
เหมือ	MEMS (i80)	0.016	0.016	0.010	0.012	
เทนย	IMU (i90)	0.026	0.021	0.022	0.031	
ตะวันออก	MEMS (i80)	0.015	0.010	0.014	0.019	
	IMU (i90)	0.018	0.020	0.033	0.031	
ใต้	MEMS (i80)	0.017	0.012	0.010	0.016	
PAI	IMU (i90)	0.016	0.018	0.021	0.025	
	MEMS (i80)	0.021	0.017	0.013	0.016	
rio 9 19111	IMU (i90)	0.016	0.020	0.023	0.028	

ตารางที่ 4 เปรียบเทียบร้อยละความถูกต้องทางดิ่งรายจุดกรณีทดสอบในที่โล่งบน ดาดฟ้า ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่ที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU

		Vertical < 10 เซนติเมตร			
มุมรังวัด	ชนิดเครื่องรับ	ทิศเหนือ	ทิศ	ทิศใต้	ทิศ
		(%)	ตะวันออก	(%)	ตะวันตก
			(%)		(%)
15°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	98	100	100	100
25°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	100	100	100
35°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	98	100	100
45°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	100	100	100

6.1.2 การทดสอบห่างจากผนัง 2 เมตร

ตารางที่ 5 ค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ทางราบ กรณีทดสอบห่างจากผนัง 2 เมตร

ค่า RMSE ทางราบ หน่วย เมตร					
พิสการรังวัด	สมิดเครื่องรับ	มุมรังวัด			
NILII I 9 9 9 9 9 1	0 1361911 9 60 9 0	15°	25°	35°	45°
งสับ เข้ายางไว	MEMS (i80)	0.118	0.211	0.293	0.387
11 11 10 10 10 10	IMU (i90)	0.069	0.090	0.057	0.211
พังวามเมื่อ	MEMS (i80)	0.119	0.195	0.265	0.329
NROOLMRA	IMU (i90)	0.035	0.058	0.043	0.033
หันขนานผนัง	MEMS (i80)	0.068	0.109	0.160	0.200
ด้านที่ 1	IMU (i90)	0.053	0.094	0.043	0.049
หันขนานผนัง	MEMS (i80)	0.143	0.230	0.318	0.395
ด้านที่ 2	IMU (i90)	0.028	0.048	0.047	0.043

ตารางที่ 6 เปรียบเทียบร้อยละความถูกต้องทางราบรายจุดกรณีทดสอบห่างจากผนังสอง เมตร ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่ที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU

		Horizontal < 4 เซนติเมตร			
มุมรังวัด	ชนิดเครื่องรับ	หันเข้า	หันออก	หันขนาน	หันขนาน
		ผนัง	ผนัง	ผนัง 1	ผนัง 2
		(%)	(%)	(%)	(%)
15°	MEMS (i80)	12	30	50	25
	IMU (i90)	72	90	85	85
25°	MEMS (i80)	7	25	50	22
	IMU (i90)	59	75	68	73
35°	MEMS (i80)	2	25	35	21
	IMU (i90)	50	73	80	73
45°	MEMS (i80)	0	25	27	21
	IMU (i90)	27	84	80	57



ตารางที่ 7 ค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ทางดิ่ง กรณีทดสอบห่างจากผนัง 2 เมตร

ค่า RMSE ทางดิ่ง หน่วย เมตร					
พิสอารรังวัด	สมิญครื่างรับ	มุมรังวัด			
NIMILI 1997961	0136126136730	15°	25°	35°	45°
จรัง มีการจัง	MEMS (i80)	0.051	0.044	0.052	0.055
	IMU (i90)	0.042	0.048	0.071	0.387
าหังเออกยาบัง	MEMS (i80)	0.019	0.017	0.017	0.024
NROOLMRA	IMU (i90)	0.032	0.029	0.024	0.027
หันขนานผนัง	MEMS (i80)	0.026	0.022	0.023	0.036
ด้านที่ 1	IMU (i90)	0.025	0.025	0.029	0.035
หันขนานผนัง	MEMS (i80)	0.034	0.031	0.030	0.035
ด้านที่ 2	IMU (i90)	0.020	0.033	0.037	0.041

ตารางที่ 8 เปรียบเทียบร้อยละความถูกต้องทางดิ่งรายจุด กรณีทดสอบห่างจากผนังสอง เมตร ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่ที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU

		Vertical < 10 เซนติเมตร			
มุมรังวัด	ชนิดเครื่องรับ	หันเข้า	หันออก	หันขนาน	หันขนาน
		ผนัง	ผนัง	ผนัง 1	ผนัง 2
		(%)	(%)	(%)	(%)
15°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	98	100	100	100
25°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	100	100	100
35°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	98	100	100
45°	MEMS (i80)	100	100	100	100
	IMU (i90)	100	100	100	100

# 6.2 บริเวณหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดินในเขตอำเภอปากเกร็ด จังหวัดนนทบุรี

การทดสอบการเอียงเสาเครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสยีออเดติกที่มี เซนเซอร์ MEMS และ IMU ด้วยมุม 15°, 25°, 35°, และ 45° บนหมุด ดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน ทดสอบรับสัญญาณตั้งแต่วันที่ 18 เมษายน 2565 ถึง วันที่ 23 เมษายน 2565 ในช่วงเวลา 8.30 ถึงเวลา 17.00 น. มีผล การทดสอบดังต่อไปนี้

**ตารางที่ 9** ค่า RMSE ทางราบและทางดิ่ง กรณีทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ MEMS และ IMU

มุม	ชนิดเครื่องรับ	RMSE	RMSE
รังวัด		Horizontal	Vertical
		(เมตร)	(เมตร)
15°	MEMS (i80)	0.297	0.253
	IMU (i90)	0.056	0.233
25°	MEMS (i80)	0.257	0.244
	IMU (i90)	0.096	0.236
35°	MEMS (i80)	0.290	0.242
	IMU (i90)	0.121	0.201
45°	MEMS (i80)	0.424	0.231
	IMU (i90)	0.145	0.254

ตารางที่ 10 เปรียบเทียบร้อยละความถูกต้องทางราบและทางดิ่งรายจุด ก	เรณีทดสอบ
บนหมุดดาวเทียม RTK ระหว่างเครื่องรับสัญญาณที่มีเซนเซอร์ MEMS และ II	MU

ม่ม	ชนิดเครื่องรับ	Horizontal น้อย	Vertical
รังวัด		กว่า 4 cm. (%)	น้อยกว่า 10 cm.
			(%)
15°	MEMS (i80)	18	49
	IMU (i90)	39	53
25°	MEMS (i80)	5	54
	IMU (i90)	14	53
35°	MEMS (i80)	11	56
	IMU (i90)	32	47
45°	MEMS (i80)	5	54
	IMU (i90)	26	47

# 7. สรุปผลการวิจัย ข้อจำกัด และข้อเสนอแนะ

### 7.1 สรุปผลการวิจัย

จากการศึกษาและทดสอบประสิทธิภาพในการกำหนดตำแหน่งทางราบ และทางดิ่งของเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มี เซนเซอร์ MEMS และ IMU โดยวิธีการรังวัดโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ ในทันที (NRTK) โดยการทดสอบบนหมุดที่อยู่ในที่โล่ง หมุดที่อยู่ห่างจากผนัง สองเมตร และหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดิน ทดสอบภายใต้กรอบพิกัด อ้างอิง ITRF2005 พบว่า

การทดสอบบนดาดฟ้าบริเวณที่โล่งไม่มีการบดบังสัญญาณและทดสอบ ห่างจากผนังสองเมตรในขณะรังวัดด้วยการเอียงเสา เครื่องรับที่มีเซนเซอร์ IMU มีความถูกต้องในการกำหนดตำแหน่งทางราบสูงกว่าเซนเซอร์ MEMS ซึ่ง พิจารณาจากค่าต่างรากที่สองของค่าคลาดเคลื่อนกำลังสองเฉลี่ย (RMSE) ให้ค่า RMSE ทางราบไม่เกิน 4 เซนติเมตร ขณะเอียงเสาด้วยมุม 15° คิด เป็นร้อยละค่าความถูกต้องในทางราบที่มีค่าไม่เกิน 4 เซนติเมตรเฉลี่ยเท่ากับ 82% ซึ่งการเพิ่มมุมรังวัดขณะเอียงเสา การเปลี่ยนทิศทางการรังวัด และ multipath ใกล้กับหมุดทดสอบจะมีผลต่อค่าความถูกต้องในทางราบ แต่ไม่มี ผลโดยตรงต่อค่าความถูกต้องในทางดิ่งเมื่ออยู่ในสภาพแวดล้อมเดียวกัน สอดคล้องกับงานวิจัยของ [13] ซึ่งค่าความถูกต้องในทางดิ่ง เครื่องรับที่มี เซนเซอร์ IMU และ MEMS มีค่า RMSE ทางดิ่งใกล้เคียงกัน และมีค่าไม่ ้เกิน 10 เซนติเมตร คิดเป็นร้อยละค่าความถูกต้องในทางดิ่งที่มีค่าไม่เกิน 10 เซนติเมตรจะอยู่ในช่วง 98% ถึง 100% แต่เมื่อนำเครื่องรับสัญญาณที่ มีเซนเซอร์ทั้งสองแบบไปทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ของกรมที่ดินซึ่ง ้อยู่ริมถนนทำให้สภาพแวดล้อมโดยรอบมีการรบกวนสัญญาณสูง เนื่องจาก การรบกวนสัญญาณจากรถยนต์โดยเฉพาะบางจุดที่สภาพแวดล้อมโดยรอบ มีการสัญจรไปมาของรถยนต์ตลอดเวลา และในบางจุดอยู่ใกล้กับอาคาร คอนกรีตและเสาไฟฟ้า ทำให้ค่าความถูกต้องในทางราบมีค่ามากกว่า 4 เซนติเมตรและในทางดิ่งมีมากกว่า 10 เซนติเมตร ผลค่าความถูกต้อง ในทางราบไม่สอดคล้องกับงานวิจัยของ [1, 4] เนื่องจากเป็นการทดสอบกับ ้เครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกต่างยี่ห้อกัน และความ หนาแน่นของสภาพแวดล้อมโดยรอบหมุดทดสอบมีความแตกต่างกันมาก



แต่ค่าความถูกต้องในทางดิ่งสอดคล้องกับงานวิจัยของ [14] กรณีที่มีสิ่ง ปกคลุมหนาแน่น จากการทดสอบด้วยระบบ NRTK เทคนิค VRS โดยตั้ง เครื่องรับสัญญาณดาวเทียมอยู่บนสามขาในแนวดิ่ง ให้ค่าความถูกต้อง ในทางดิ่งมากกว่า 19 เซนติเมตร และกรณีทดสอบโดยตรงที่หัวหมุดหลัก เขตที่ดิน ที่มีอุปสรรคจากสิ่งปลูกสร้างโดยรอบหมุดหลักเขตที่ดิน มีค่า ความถูกต้องทางดิ่งมากกว่า 20 เซนติเมตร

แม้ว่าประสิทธิภาพโดยรวมการใช้งานจริงในสนามของเครื่องรับสัญญาณ ที่มีเซนเซอร์ IMU สามารถ Fixed Ambiguity ได้รวดเร็วและให้ผลค่าความ ถูกต้องในการกำหนดตำแหน่งทางราบและทางดิ่งที่มีความถูกต้องสูงกว่า เครื่องรับที่มีเซนเซอร์ MEMS แต่ผลค่าความถูกต้องทางตำแหน่งโดยเฉพาะ ในทางราบ ส่วนใหญ่มีค่าการกำหนดตำแหน่งทางราบมากกว่า 4 เซนติเมตร ซึ่งไม่เป็นไปตามเกณฑ์ของกรมที่ดิน แม้ว่าจะเอียงเสาด้วยมุมน้อยที่สุดในการ ทดสอบ คือ 15° บนดาดฟ้าอาคารยังมีความถูกต้องทางราบผ่านเกณฑ์ไม่ถึง 95% ตามที่คาดหวังซึ่งข้อมูลจากการทดสอบมีการคุมตัวแปรผลการรังวัด ในสนามตามเกณฑ์การรับสัญญาณในสนามของกรมที่ดิน ซึ่งตามคุณลักษณะ ของเครื่องรับสัญญาณเมื่อนำไปใช้งานรับสัญญาณด้วยการเอียงเสาจะต้องมี ้ค่าความถูกต้องทางราบน้อยกว่า 3 เซนติเมตร แต่ผลการทดสอบการรังวัด ด้วยการเอียงเสาในที่โล่งจากงานวิจัยมีค่ามากกว่าที่กำหนด และโดยเฉพาะ การทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK ซึ่งเป็นสภาพแวดล้อมการใช้งานจริง เมื่อพิจารณาที่มุม 15° จะมีความถูกต้องทางราบผ่านเกณฑ์มากที่สุดเพียง 39% ซึ่งยอมรับไม่ได้ในทางปฏิบัติ เพราะฉะนั้นจึงยังไม่แนะนำให้รับ ้สัญญาณด้วยการเอียงเสาเครื่องรับสัญญาณดาวเทียมที่มีเซนเซอร์ IMU และ MEMS ในสภาพแวดล้อมที่มีต้นไม้และสิ่งก่อสร้างบดบัง หรือหมุดอยู่ ชิดริมกำแพง ควรจะรับสัญญาณในที่โล่งและทำการถ่ายค่าพิกัดไปยังหมุดที่ อยู่ในพื้นที่ ๆ ต้องการรับสัญญาณ ทั้งนี้ผู้ใช้งานควรจะต้องมีความตระหนัก ในการนำเครื่องรับสัญญาณไปรังวัดด้วยการเอียงเสาในงานรังวัดจริงด้วย

### 7.2 ข้อจำกัด

7.2.1 เครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ MEMS (i80) ขณะรับสัญญาณด้วยการเอียงเสา โดยหน้าจออยู่ใน Compensate mode จะปรากฏเพียงฟองกลมอิเล็กทรอนิกส์เท่านั้น แต่จะไม่ปรากฏค่า มุมขณะที่กำลังเอียง เหมือนกับเครื่องรับที่มีเซนเซอร์ IMU (i90) ผู้วิจัยต้อง เปิดดูค่ามุมใน project และต้องเปิดดูค่ามุมหลังจากการรับสัญญาณทุก ครั้งให้ตรงตามที่กำหนดในงานวิจัยทำให้เกิดความล่าซ้าในสนาม

7.2.2 เครื่องรับสัญญาณจีเอ็นเอสเอสแบบยีออเดติกที่มีเซนเซอร์ IMU (i90) เป็นเครื่องรับที่ขณะใช้งานในโหมดการเอียง จะต้องมีการสั่นของหัว เครื่องรับเล็กน้อยถ้าหากมีการหยุดนิ่งเครื่องรับจะฟ้องในหน้าจอให้ทำการ ปรับเทียบใหม่ ซึ่งการปรับเทียบเพียงโยกเสาไปมาสามสิบองศาจน สัญลักษณ์โหมดการเอียงเป็นสีเขียวก็เป็นอันใช้งานได้ ด้วยเหตุนี้จึงทำให้ เมื่อรังวัดบนดาดฟ้าโดยการติดตั้งบน Tripod จะต้องมีการสั่นสะเทือนหัว ของเครื่องรับเบา ๆ อย่างต่อเนื่อง 7.2.3 การทดสอบบนหมุดดาวเทียม RTK เนื่องจากเป็นทองเหลือง ค่อนข้างเรียบไม่มีจุดกึ่งกลางสำหรับยึดกับปลายเสา เมื่อรังวัดบนหมุดใน บางครั้งทำให้เสาลื่นหลุดออกจากหมุดได้

7.2.4 การทดสอบในแต่ละกรณีนั้น ไม่ได้ทดสอบในช่วงวันและเวลา เดียวกัน ซึ่งแต่ละวันมีการเปลี่ยนแปลงในเรื่องของสภาพอากาศ และ อุณหภูมิ รวมไปถึงจำนวนดาวเทียมที่เครื่องสามารถรับได้ ซึ่งส่งผลต่อค่า ความคลาดเคลื่อนในแต่ละหมุด

### 7.3 ข้อเสนอแนะ

การศึกษาในอนาคตควรมีการเปรียบเทียบประสิทธิภาพในการกำหนด ตำแหน่งทางราบและทางดิ่งในสภาพแวดล้อมที่แตกต่างกัน ระหว่างเครื่องรับที่ มีเซนเซอร์แบบ MEMS และ IMU จากบริษัทผู้ผลิตยี่ห้ออื่น เพื่อเป็นการ เปรียบเทียบประสิทธิภาพของเครื่องรับสัญญาณต่างยี่ห้อกัน และควรมี เกณฑ์แบ่งพื้นที่ศึกษาให้ชัดเจน ทั้งนี้อาจจะแบ่งเกณฑ์ตามจำนวนดาวเทียม ที่สามารถรับได้หรือสร้างสภาพแวดล้อมจำลองขึ้นมา เนื่องจากความ แตกต่างในการใช้วิจารณญาณของแต่ละบุคคลมีความแตกต่างกัน

### กิตติกรรมประกาศ

ผู้เขียนขอขอบพระคุณกองเทคโนโลยีทำแผนที่ กรมที่ดิน ที่ได้ให้ ความอนุเคราะห์ในการเข้าใช้ระบบโครงข่ายดาวเทียมแบบจลน์ในทันที และเครื่องมือสำหรับการทำวิจัยในครั้งนี้ และขอขอบพระคุณเจ้าพนักงานที่ดิน สำนักงานที่ดินจังหวัดนนทบุรี สาขาปากเกร็ด ที่ได้ให้ความอนุเคราะห์ในการ ติดตามซ่างรังวัดเข้าไปทดสอบรังวัดบนหมุดหลักเขตที่ดินในแปลงที่ดิน

### เอกสารอ้างอิง

- [1] Šugar, D., Zalović, L., and Ž. Bači (2018). Analysis of Positioning Results Obtained by a Single Base Rtk with Autonomous Base Start and Tilt Option. *САВРЕМЕНА ТЕОРИЈА И ПРАКСА У ГРАДИТЕЉСТВУ*, vol. 13, no. 1, doi: 10.7251/stp1813231z.
- [2] ธีรทัต เจริญกาลัญญูตา และ เฉลิมชนม์ สถิระพจน์ (2552). การ ประเมินค่าความถูกต้องจากการรังวัดด้วยดาวเทียมจีพีเอส แบบ จลน์ในทันทีโดยอาศัยระบบเครือข่ายสถานีฐานจีพีเอสระบบแรกใน ประเทศไทย : ผลการทดสอบเบื้องต้น. *วิศวกรรมสาร มก.,* ปีที่ 22, ฉบับที่ 70, หน้า 45-56
- [3] Nie, B., Chen, G. and Liu, B. (2019). Research on RTK tilt position measurement method based on UKF. *IET Radar, Sonar & Navigation,* 13, pp. 2102-2106, doi: 10.1049/ietrsn.2019.0128.
- [4] LUO, X., SCHAUFLER, S., CARRERA, M. and CELEBI, I. (2018). High-Precision RTK Positioning with Calibration-Free Tilt Compensation. the Embracing our smart world where the continents connect: enhancing the geospatial maturity of societies, Istanbul, Turkey



- [5] กรมที่ดิน (2562). ระเบียบกรมที่ดินว่าด้วยการรังวัดทำแผนที่โดยวิธี แผนที่ชั้นหนึ่งด้วยระบบโครงข่ายการรังวัดดาวเทียมแบบจลน์ (RTK GNSS Network) พ.ศ.๒๕๖๒, หน้า 10 - 12
- [6] กรมที่ดิน (2563). แนวทางการรังวัดโดยระบบโครงข่ายการรังวัด ด้วยดาวเทียมแบบจลน์ (RTK GNSS Network). กองการพิมพ์ กรม ที่ดิน, หน้า 22 - 60
- [7] นำพล ศักดิ์สนิท (2562). การประเมินระยะเวลาและค่าความถูกต้อง ที่ได้จากสถานีอ้างอิงเสมือน สำหรับการรังวัดด้วยโครงข่าย ดาวเทียมแบบจลน์ในเวลาจริง สำหรับประเทศไทย. วิทยานิพนธ์ ปริญญามหาบัณฑิต, จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, กรุงเทพฯ
- [8] Henkel, P. (2017). Calibration of Magnetometers with GNSS Receivers and Magnetometer-Aided GNSS Ambiguity Fixing. *Sensors (Basel)*, vol. 17, no. 6, doi: 10.3390/s17061324.
- [9] Caruso, M. J. (2000). Applications of Magnetic Sensors for Low Cost Compass Systems. *IEEE* 2000. *Position Location* and Navigation Symposium (Cat. No.00CH37062), San Diego, CA, USA, 13-16 March 2000, pp. 177-184. doi: 10.1109/PLANS.2000.838300.
- [10] Hazry, D., Sofian, M., and Zul Azfar, A. (2009). Study of Inertial Measurement Unit Sensor. Proceedings of the International Conference on Man-Machine Systems (ICoMMS), Batu Ferringhi, Penang, MALAYSIA, 11 – 13 October 2009, pp. 5A8-1 - 5A8-4.
- [11] KANIEWSKI, P. (2006). AIRCRAFT POSITIONING WITH INS/GNSS INTEGRATED SYSTEM. *Molecular and Quantum Acoustics*, 27, pp. 149 - 168
- [12] Ahmad, N., Ghazilla, R. A. R., Khairi, N. M. and Kasi, V. (2013) Reviews on Various Inertial Measurement Unit (IMU) Sensor Applications. *International Journal of Signal Processing Systems*, pp. 256-262, doi: 10.12720/jjsps.1.2.256-262.
- [13] Mekik, C. and Can, O. (2010). Multipath Effects in RTK GPS and A Case Study. *Journal of Aeronautics, Astronautics* and Aviation, 42, pp. 231 - 240.
- [14] เจนพิธีกร สุนทรรัตน์ (2560). การทดสอบประสิทธิภาพระบบ โครงข่ายดาวเทียมจีเอ็นเอสเอสแบบจลน์ในทันทีสำหรับงานรังวัด ที่ดิน. วิทยานิพนธ์ปริญญามหาบัณฑิต, จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, กรุงเทพฯ