

เอกสารอ้างอิง

ชลประทาน, กรม "แผนผังและภารกิจงานว่างร่องโครงการพิษสุกโภก", กองสำรวจฯ-  
ธมปะเทศ ปี พ.ศ. 2519-2521

\_\_\_\_\_ (2525), "เปื้อนเรื่อง-โครงการชลประทานพิษสุกโภก" เอกสารเผยแพร่ ศูนย์ไฮยังาน  
ประชาสัมพันธ์, กทม.,

\_\_\_\_\_ (2510), "แผนที่ระหว่างโครงการอุดตีมท-พิษสุกโภก ช.ร. 10979" กองสำรวจฯ-ธมปะเทศ  
นนทบุรี

ที่กิน, กรม (2510) "ตารางใช้ในการเปลี่ยนพิกัดภูมิศาสตร์ เป็นพิกัดจากและจากพิกัดจากเป็น  
พิกัดภูมิศาสตร์" ขั้กพิมพ์โดยส่วนราชการที่กิน, กรุงเทพฯ

แผนที่ทาง, กรม (2518) "ผลการค้านวณงานว่างร่องโครงการพิษสุกโภก", กองวางแผนทุ่งหญ้าสูง  
(ชป.)

วิชา จิราศัย (2524), "การค้านวณปรับแก้", เอกสารประกอบการสอนหมายเลขอ. 24-03  
ภาควิชาวิศวกรรมสำรวจ คณะวิศวกรรมศาสตร์, จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ุลลท์, พอด. อาร์ (2523), "การสำรวจด้วยภาพถ่าย", แปลโดย วิชา จิราศัย และ ปรีชา  
ธีระภัณนาสรัสต์ โรงเรียนทั่วไปร่วงค์, กทม.

สมกรวงศ์ พันธ์กษัณฑ์ (2523), "ตารางพิกัดแผนที่", เอกสารในการประชุมทางวิชาการและ  
นิทรรศการ การสำรวจและแผนที่ จัดโดย ภาควิชาวิศวกรรมสำรวจ  
คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Blachut, T.J.; Chrzanowski, A., and Saastamoinen, J.H. (1979). Urban  
Surveying and Mapping, Springer-Verlag, New York.

- Bomford, A.G. (1971) Geodesy, 3rd ed., Oxford University Press, London
- Brinker, D.M. (1978) "Basic Information that Land Surveyors need to Knows About Control Surveys", Technical Papers from the ACSM Program, The American Congress on Surveying and Mapping, New Mexico..
- Brinker, R.C., and Wolf, P.R. (1977) Elementary Surveying, 5th. ed., IEP., Thomas Y. Crowell Co., New York.
- Clark, D. (1963) Plane and Geodetic Surveying, 2 Vols., 5th. ed., Published by Constable and Co., London.
- Cooper, M.A.R. (1981) "A Priori and A Posteriori Analyses, or Game and Guess.", Survey Review Vol.26, No.201, PP.137-140
- Department of the Army (1970) "Geodetic and Topographic Survey.", Technical Manual TM 5-441, U.S. Dept. of Defense, Washington, D.C.
- Federal Geodetic Control Committee (F.G.C.C., 1974) "Classification, Standard of Accuracy, and General Specifications of Geodetic Control Surveys", U.S. Dept. of Commerce, NOAA, NOS, Rockville, Md.
- (F.G.C.C. 1975) "Specifications to Support Classification, Standard of Accuracy, and General Specifications of Geodetic Control Surveys", U.S. Dept. of Commerce, NOAA, NOS, Rockville, Md.

Hamilton, W.C. (1964) Statistics in Physical Science, The Ronald Press Co., New York.

Hydrographic Department (1965) Admiralty Manual of Hydrographic Surveying-Vol.1, Published by the Hydrographer of the Navy, England.

Mikhail, E.M. (1976) Observations and Least Squares, IEP., A Dun-Donnelly Publisher, New York.

Mikhail, E.M., and Gracie, G. (1971) Analysis and Adjustment of Survey Measurements, Van Nostrand Reinhold Co., New York.

Mueller, I.I., and Ramsayer, K.H. (1979) Introduction to Surveying, Frederick Umgar Publishing Co., New York.

Olliver, J.G., and Clendinning, J. (1978) Principles of Surveying-Vol.1, 4th. ed., Van Nostrand Reinhold Co., Wokingham, Berkshire

Ordnance Survey (1954), Constants, Formulae and Methods Used by the Ordnance Survey for Computing in the Transverse Mercator Projection, H.M. Stationary Office, London.

Pope, A.J. (1976) "The Statistics of Residuals and the Detection of Outliers". NOAA Technical Report NOS 65 NGS 1, U.S. Dept. of Commerce, Rockville, Md.

Rapp, R.H. (1974), Geometric Geodesy, Vol.1, Dept. of Geodetic Science, The Ohio State University, Columbus.

- Richardus, P., and Adler, R.K. (1972) Map Projections for Geodesists, Cartographers and Geographers, North-Holland/American Elsevier, New York.
- Stephenson, R.B. (1978) "Using Your Coordinate System", Technical Papers from the ACSM Program, The American Congress on Surveying and Mapping, New Mexico.
- Thomas, P.D. (1952) Conformal Projections in Geodesy and Mapping. Special Publication No.251, U.S. Dept. of Commerce, Washington, D.C.
- Wolf, P.R. (1980) Adjustment Computations, 2nd. ed., P.E.L. Publishing Co., Wisconsin.

ภาคผนวก ก.\*

โครงการชลประทานพิษณุโลก

ก.1 คำนำ

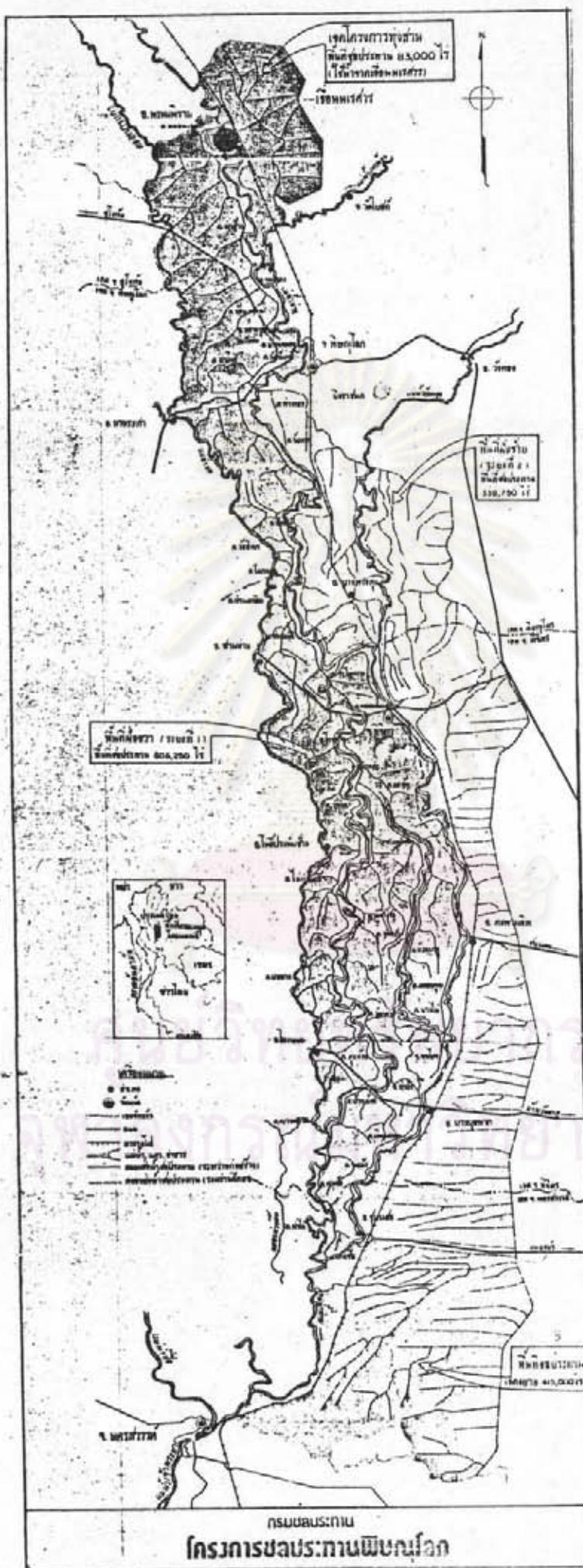
โครงการชลประทานพิษณุโลก เป็นโครงการขุดท่าน้ำใช้ในการเพาะปลูกบนที่ดินส่องฟังของแม่น้ำน่าน ในเขตจังหวัดพิษณุโลก จังหวัด และนครสวรรค์ตอนบน โดยสร้างเขื่อนทดน้ำ และคลองลั่งน้ำเข้ามาซึ่งที่ทำการเกษตร นับเป็นโครงการระดับที่สองของงานพัฒนาอุ่มน้ำน่าน ซึ่งดำเนินการต่อจาก การพัฒนาอุ่มน้ำน่านระดับที่หนึ่งที่ ก่อสร้างเขื่อนเก็บกักน้ำสีริกิต จังหวัดอุตรดิตถ์ โครงการชลประทานพิษณุโลกจะอำนวยประโยชน์ในการเพ่งน้ำช่วยเหลือการเพาะปลูก การ พัฒนาในแปลงไว่นา การบรรเทาอุทกภัย และเป็นสถานที่พักผ่อนหย่อนใจสำหรับประชาชน

เพื่อเป็นการเผยแพร่ทราบให้ทราบโดยทั่วไป กรมชลประทานจึงขอหารายงานน้ำเขื่อนทดน้ำ ซึ่งเป็นหัวใจของโครงการชลประทานพิษณุโลก ตามพระบรมราชโองการ สยามเต็จพระนเรศวรมหาราช ได้ทรงพระกรุณาโปรดเกล้าฯ โปรดฯ ให้ราษฎรทั่วประเทศมีส่วนร่วม พระราชทานพระบรมราชโองการ มุขชาตให้ขานน้ำดื่มเช่นแต่เดิมไว้ เชื่อนเรือรา เมื่อวันที่ 19 พฤษภาคม พุทธศักราช 2523 กรมชลประทานได้ทรงทำพิธีเปิด เมื่อวันที่ 25 กุมภาพันธ์ พุทธศักราช 2525

ก.2 สภาพล้านนา

แม่น้ำน่านซึ่งมีต้นกำเนิดจากดอยอูดว่าในทิวเขาหลวงพระบาง ในท้องที่ อำเภอป่าสัก จังหวัดน่าน มีความยาว 615 กิโลเมตร ไหลผ่านที่ราบกว้างใหญ่ชั้นอุดมสมบูรณ์ของจังหวัดในภาคเหนือ ที่ส่องฟังแม่น้ำรวมประมาณกว่าสามล้านไร่ เบรียบเนินอันเป็นที่ริมของเกษตรกร เนหารอย่างปั้งในเขตจังหวัดอุตรดิตถ์ พิษณุโลก จังหวัด และนครสวรรค์ ซึ่งประกอบอาชีพหลักด้วยการทำนา

\* เอกสารเผยแพร่เชิง "เชื่อนเรือรา - โครงการชลประทานพิษณุโลก" กรมชลประทาน (2525)



รูปที่ ก.๑

สาขาใหญ่ส้ายแรกที่อ น้ำป่าต า ใหมมานารชบททางฝั่งซ้ายและเมื่อไหลเข้าสู่รังหัวศิษย์โลก ผ่าน อ า เกอพรมหิราน จะมีแม่น้ำแควน้อย ซึ่งเป็นล้าน้ำสาขาใหญ่ที่สุดใหมมานารชบททางนี้ และ เมื่อแม่น้ำน่านไหลผ่าน อ า เกอบางกระสูง เข้าสู่ริเวณรังหัวศิษย์คร จะมีแม่น้ำรังทอง ซึ่งเป็น ล้าน้ำสาขาใหญ่ส้ายสุดท้ายใหมมานารชบททางฝั่งซ้าย จากนั้นแม่น้ำน่านซึ่งไหลเข้าสู่รังหัวศิษย์โลกค ครัวรัตน์

ซึ่งตั้งแต่รังหัวศิษย์โลกเป็นต้นไป ทางฝั่งขวาของแม่น้ำน่านจะมีล้าน้ำแม่ใหมมานารชบที่อยู่ ลงมา และได้เข้ามาบรรจบรวมกันเป็นแม่น้ำน่านที่ อ า เกอชุมแสง รังหัวศิษย์ครัวรัตน์ จากนั้นแม่น้ำ น่านซึ่งไหลผ่านบึงบริพัดทางฝั่งซ้ายก่อนที่จะไหลเข้ารวมกับแม่น้ำปิงที่ บ้านแควใหญ่ อ า เกอเมือง รังหัวศิษย์ครัวรัตน์ ซึ่งเป็นจุดเริ่มต้นของแม่น้ำเจ้าพระยา

ซึ่งแม้ว่าที่นี่ที่สองฝั่งแม่น้ำน่านจะมีที่ราบกว้างใหญ่มากกว่าสามอันไว ซึ่งนับได้ว่าเป็น ที่ราบสินใหญ่ที่สำคัญที่สุดอีกแห่งหนึ่งของประเทศไทย แต่สิ่งที่สำคัญที่สุดก็คือ แม่น้ำน่านที่เป็นริเวณ รังหัวศิษย์โลกนี้ ตัวแม่น้ำมีความชุลคลงเหลือเชิงประمامากครึ่งหนึ่งของปริมาณความชุลค์ที่รังหัว ฉุครัตน์ ทั้งยังมีแม่น้ำแควน้อยใหมมานารชบททางฝั่งซ้าย และมีแม่น้ำยอมอยู่ทางฝั่งขวาซึ่งตัวแม่น้ำ น่านไหลต่อไปเป็นรังหัวศิษย์คร ปริมาณความชุลของตัวแม่น้ำน่านก็ยังลดลงไปมาก จนนั้นในที่สุดแม่น้ำซึ่ง ไหลน้ำเข้าไปหัวแม่น้ำที่ ซึ่งอยู่หักจากตัวแม่น้ำน่านที่ส่องเข้าไป นับตั้งแต่ที่นี่ที่เป็นริเวณรังหัวศิษย์โลก ลง ไปเรื่อยๆจะเป็นประจำชาุกปี ที่นี่ที่ราบในบริเวณหักก ทำวิจิ ในการเพาะปลูกไม่ได้เต็มที่ ทางจะแสร้ง หาประโยชน์ด้านการเกษตร จ า เป็นจะต้องพึ่งพาอุ่มน้ำอุ่มน้ำน่าน ตลอดจนการควบคุมเรื่องน้ำท่วมให้ได้

### ก.3 ความเป็นมา

เนื่องจากผลกระทบข้าว และการเพิ่มของผลเมืองไทยมีอัตราส่วนใกล้เทียงกันมาก ซึ่ง จำเป็นต้องเร่งปรับปรุงที่เพาะปลูกที่มีอยู่แล้วให้ใช้ประโยชน์ได้อย่างเต็มที่ ซึ่งแหล่งผลิตข้าวที่ สำคัญของประเทศไทยส่วนใหญ่ก็ ได้มาจากที่ราบหุ่งเจ้าพระยา ที่นี่ที่ห่างจากที่กรุงเทพฯประมาณ ได้ คำแนะนำการพัฒนาอุ่มน้ำเจ้าพระยาตอนล่าง โดยให้ที่นี่ที่ราบหุ่งเจ้าพระยาตั้งแต่รังหัวศิษย์ครัวรัตน์ ลงมาจนถึงชายทะเลได้เป็นอุ่มน้ำอุ่นรักษ์ของไทยแล้ว และเพื่อให้โครงสร้างเจ้าพระยาใหญ่ที่มีมนูญต์ยังคง ใช้ได้ทางแผนพัฒนาแควทั้งสี่ของแม่น้ำเจ้าพระยาที่อ ปี รัง บม และน่านต่อไป

โครงการขนาดใหญ่ที่กรมชลประทานได้เริ่มดำเนินการอยู่ในขณะนี้คือ โครงการพัฒนา อุบลรัตน์ ซึ่งแบ่งงานออกเป็น 3 ระยะดัง

#### ระยะที่ 1 โครงการเขื่อนสิริกิตติ์

กรมชลประทานได้สร้างเขื่อนเทบกันวัดสิริกิตติ์ ซึ่งเป็นเขื่อนดินที่สูงที่สุดในประเทศไทย กันอุบลรัตน์ ตอนที่เข้าประจิตรเข้าหากันที่แม่น้ำป่าสัก อำเภอท่าปลา จังหวัดอุตรดิตถ์ เริ่มสร้างเมื่อ พ.ศ. 2511 และเสร็จใน พ.ศ. 2515 เขื่อนนี้เก็บกักน้ำสูงสุดได้ 10,550 ล้านลูกบาศก์เมตร มีเนื้อที่ผืนน้ำเนื้อเชื่อน 13,300 ตารางกิโลเมตร ขณะนี้การไฟฟ้าฝ่ายผลิตแห่งประเทศไทย ได้รับใบอนุญาตให้ดำเนินการด้านบำรุงรักษา และหักดิบเครื่องกำเนิดไฟฟ้า

#### ระยะที่ 2 โครงการชลประทานพิษณุโลก

เป็นงานสร้างเขื่อนน้ำแคว ซึ่งเป็นเขื่อนทคน้ำในแม่น้ำน่านอยู่ห่างจากเขื่อนสิริกิตติ์ ลงมาตามด้าน้ำประมาณ 176 กิโลเมตร ที่บ้านหาดใหญ่ อำเภอพรหมพิราม จังหวัดพิษณุโลก และสร้างระบบส่งน้ำ เพื่อนำไปหล่อเสียงทันทีที่เพาะปลูกสองฝั่งแม่น้ำน่านจำนวน 1,443,000 ไร่ บริเวณที่น้ำที่ในเขตจังหวัดพิษณุโลก ทิศใต้ และนครสวรรค์ ได้เริ่มก่อสร้างงานชลประทานบนที่ ฝั่งขวาของแม่น้ำน่านตั้งแต่ปี 2519 และก่อหนดเสร็จในปี 2528

#### ระยะที่ 3 โครงการชลประทานอุตรดิตถ์

เป็นงานสร้างเขื่อนทคน้ำอุตรดิตถ์ ในแม่น้ำน่านที่บริเวณบ้านพาราจุ อำเภอเมือง จังหวัดอุตรดิตถ์ ซึ่งอยู่เหนือเขื่อนน้ำแควซึ่งมีประมาณ 128 กิโลเมตร แล้วขุดคลองส่งน้ำ เพื่อกันน้ำล่วงให้แก่ทันทีที่เพาะปลูกบนสองฝั่งแม่น้ำน่าน ประมาณ 873,000 ไร่ ในเขตจังหวัด อุตรดิตถ์ และบางส่วนของจังหวัดพิษณุโลก โดยจะดำเนินการหลังจากที่โครงการระยะที่ 2 เสร็จเช่นร้อยแล้ว

#### ก.4 โครงการชลประทานพิษณุโลก

โครงการชลประทานพิษณุโลก ประกอบด้วย เขื่อนทวนวันเรศวร งานระบบส่งน้ำ งานระบบระบายน้ำ และงานบรรเทาอุทกภัย และงานพัฒนาในแปลงไว่นา โดยจะแบ่งการค่าใช้จ่าย การออกแบบ 4 ระบบ ดัง

ระบบที่ 1 เพื่อช่วยเหลือที่ที่เพาะปลูกทางฝั่งขวาของแม่น้ำน่าน จำนวน 606,250 ไร่

ระบบที่ 2 เพื่อช่วยเหลือที่ที่เพาะปลูกทางฝั่งซ้ายของแม่น้ำน่าน จำนวน 338,750 ไร่

ระบบที่ 3 เพื่อช่วยเหลือที่ที่เพาะปลูกบริเวณฝั่งซ้ายของแม่น้ำน่านตอนล่าง ซึ่งจะได้รับการขยายตัวที่เพาะปลูกเพิ่มเติม จำนวนทั้งสิ้น 415,000 ไร่

ระบบที่ 4 เพื่อช่วยเหลือที่ที่เพาะปลูกบริเวณฝั่งซ้ายตอนบนหรือที่เรียกว่า บริเวณทุ่งล้าน 83,000 ไร่

ลักษณะรายละเอียดลักษณะโครงการมีดังนี้

##### 1. เขื่อนเรศวร

ลักษณะทั่วไปของเขื่อนเป็นเขื่อนหินขนาดใหญ่ สร้างกันล้านวันที่บ้านหาดใหญ่ อำเภอทุ่งสง จังหวัดพิษณุโลก ผู้ร่วมก่อสร้างเป็นหินทรายก้อนโตในแม่น้ำน่านให้มีระดับสูงพอที่จะส่งน้ำให้แก่ที่ที่ไม่ใช่ระบบส่งน้ำได้ตลอดเวลาที่ต้องการ

หัวเขื่อนเป็นหินคอนกรีต สร้างในช่องลึกของแม่น้ำน่านสูง 17.00 เมตร ยาว 155.60 เมตร มีช่องระบายน้ำกว้าง 12.50 เมตร 5 ช่อง ห้องม่อหัวที่สูงที่สุด 17.00 เมตร ปีกด้วยบานระบายน้ำเหล็กโถง 5 บาน สามารถระบายน้ำสูงสุด 1,600 ลูกบาศก์เมตรต่อวินาที มีสะพานข้ามแม่น้ำเขื่อน ชั้งสามรถรับน้ำหนักได้ 21 ตัน ระดับน้ำเก็บกัก 47.80 ร.ท.ก. ระดับน้ำสูงสุด 51.35 ร.ท.ก.

## 2. ระบบส่งน้ำ

เป็นงานน้ำที่ไปให้สิ่งที่น้ำที่เพาะปลูกทั้งสองฝั่งของแม่น้ำน่าน ในเขตโครงการไฮดรอิโภ  
างานระบบส่งน้ำได้สร้างชั้นทึ่งฝั่งซ้ายและฝั่งขวาของแม่น้ำ โดยแต่ละฝั่งจะมีคลองส่งน้ำสายใหญ่ 1  
สาย พร้อมด้วยคลองขอยและคลองแยกขอยตามความเหมาะสม

รวมทั้งสองฝั่งจะมีชั้นวนคลองทั้งสิ้นประมาณ 167 สาย ความยาวประมาณ 1,396  
กิโลเมตร มีอาคารบังคับน้ำในคลองและอาคารประกอบตามจุดต่าง ๆ ประมาณ 3,446 แห่ง<sup>ก</sup>  
คลองส่งน้ำจะเป็นคลองศิ้นทึ่งที่น้ำ ยกเว้นบางตอนที่เป็นคลองลอดมาก ๆ หรือบริเวณที่น้ำอาจรุ่วซึ่ง  
ให้ จึงจะลากด้วยคอนกรีตเป็นตอน ๆ ไป

## 3. งานระบบระบายน้ำและงานบำรุงรักษาอุทกภัย

งานระบบระบายน้ำ สำคัญเป็นระบบแกนน้ำซึ่งมีมาก เกินความต้องการออกจากที่น้ำที่  
เพาะปลูกให้เหลือจำนวนพอเหมาะสมต่อการเพาะปลูกพิช ประกอบด้วยคลองระบายน้ำที่บุกเข้าใหม่  
และทางน้ำธรรมชาติเติมโดยปรับปรุงให้เหมาะสม ทั้งสองฝั่งมีคลองระบายน้ำรวม 142 สาย  
ความยาว 894 กิโลเมตร มีอาคารในคลองระบายน้ำ 224 แห่ง<sup>ก</sup>

งานบำรุงรักษาอุทกภัย เป็นงานสร้างหันกันน้ำเพื่อกันน้ำจากแม่น้ำแม่ คลองบางแก้ว  
และจากแม่น้ำน่าน ไม่ให้ไหลเข้าไปท่วมที่น้ำที่เพาะปลูก ประกอบด้วยหันกันน้ำ 3 สาย ยาว  
311.300 กิโลเมตร

## 4. งานพัฒนาในแปลงไว่น้ำ

เป็นงานที่สำคัญเป็นที่มีระบบส่งน้ำ และระบบระบายน้ำในแปลงนาแต่ละแปลงหลายไร่  
ที่สูด เป็นงานขันสูดท้ายที่ขันน้ำจากระบบส่งน้ำใหญ่ก่อน จากคลองส่งน้ำสายใหญ่ หรือสายขอยกที่ตาม<sup>ก</sup>  
ไปที่ที่นาแต่ละแปลงให้ได้จำนวนพอเพียง และที่น้ำที่ต้องการ งานพัฒนาในแปลงไว่น้ำในราย  
แรกนี้ ได้ขาดร่างทางฝั่งขวาของแม่น้ำน่าน ประกอนด้วยงานรัฐบาลที่ดิน งานปรับระดับที่น้ำที่ งาน

ก่อสร้างหินและอุปกรณ์ ฐานราก ฯลฯ ตามในแบบงบฯ ไทยจะดำเนินการก่อสร้างประมาณ 458,000 ไร่

#### 5. งานส่งเสริมการเกษตร

เพื่อช่วยเหลือเกษตรกรในด้านวิชาการเกี่ยวกับการเกษตรในด้านต่าง ๆ เช่น การใช้ที่ดิน การจัดทำเมล็ดพันธุ์พืช การใช้ปุ๋ย การจัดตั้งสมาคมผู้ใช้น้ำ และสหกรณ์เอนกประสงค์ ตลอดจนการซักหาเงิน เพื่อให้ชาวนาได้ไปลงทุนทางด้านการเกษตรต่อไป ซึ่งงานเหล่านี้ได้รับความร่วมมือและการประสานงานระหว่างหน่วยราชการต่าง ๆ ที่เกี่ยวข้องคือ กรมส่งเสริมการเกษตร กรมวิชาการเกษตร กรมพัฒนาที่ดิน กรมส่งเสริมสหกรณ์ ธนาคารเพื่อการเกษตรและสหกรณ์-การเกษตร

#### ๙.๕ ผลประโยชน์ที่จะได้รับ

1. เมื่อสร้างโครงการชลประทาน ระยะที่ 1 และ 2 เสร็จแล้วจะสามารถปลูกผัก ให้แก่พื้นที่เพาะปลูกทางฝั่งขวาอย่างแม่นยำ 606,250 ไร่ และฝั่งซ้ายแม่นยำ 338,750 ไร่ รวมเป็นพื้นที่ 945,000 ไร่

2. เกษตรกรในเขตโครงการ จะสามารถเพิ่มผลผลิตเป็นมูลค่าปีละ 1,150 ล้านบาท และทำให้ครองครัวเกษตรกรในเขตโครงการ 16,000 ครอบครัวมีรายได้เฉลี่ยเพิ่มขึ้นจากครอบครัวละ 21,800 บาท เป็น 47,500 บาทต่อปี ความต้องการในการใช้แรงงานเพื่อการเกษตรในเขตโครงการเพิ่มขึ้น 42,500 คน

3. มีถนนเพื่อขนส่งผลผลิตสู่ท้องตลาด และเพื่อการคมนาคมเป็นระยะทาง 1,400 กิโลเมตร และมีถนนในแปลงไว้ร้อยละ 3,500 กิโลเมตร

4. ช่วยบรรเทาอุทกภัยในเขตโครงการ

5. เป็นสถานที่พักผ่อนหย่อนใจของประชาชน

## ภาคผนวก ข.

### การแปลงค่าพิกัด

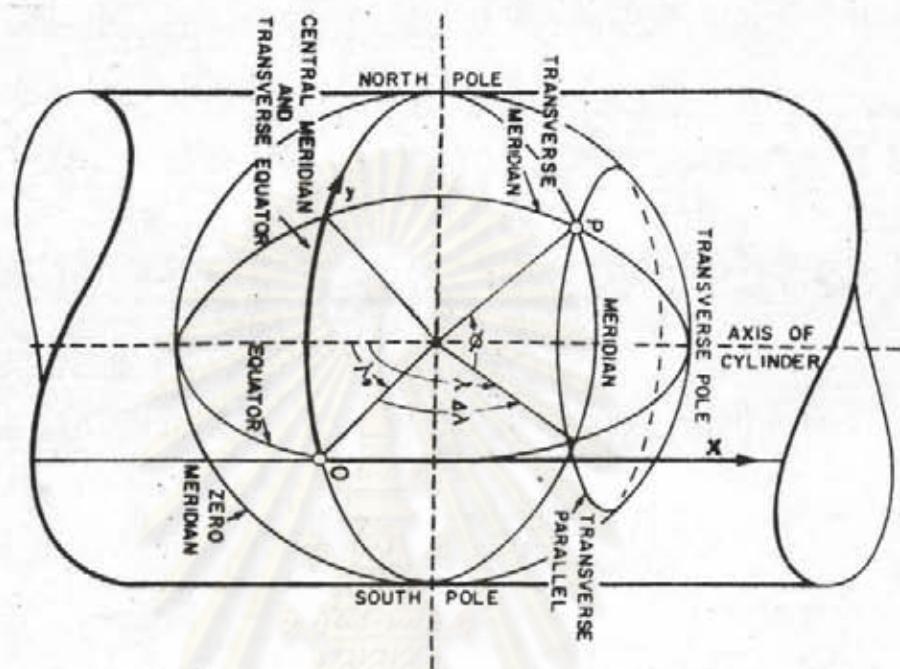
#### ช.1 กล่าวว่า

ระบบการฉาย (Projection) ใช้ในการถ่ายทอดค่าพิกัดจาก Datum Surface (Spheroid หรือ Sphere) ลงบน Projection Surface (Cone, Cylinder หรือ Plane) โดยมีความสัมพันธ์ระหว่างพื้นผิวทั้งสองเรียกว่า Mapping Equations การที่พื้นผิวของการฉายเป็น Cone หรือ Cylinder ก็ต้องน่าไปคลื่นขยายของ ไปเป็นแผ่นแบน และสร้างเส้นตารางที่เรียกว่า ตารางพิกัดกริดที่อยู่ในแนวแกนตั้ง (แกน y) จะเป็นค่า Northing และในแนวแกนนอน (แกน x) เป็นค่า Easting การแสดงค่าแทนที่ในระบบกริดนี้ เหมาะสำหรับแผนที่ที่ใช้ในกิจกรรมทาง งานสำรวจ งานดูแลเมือง ฯลฯ ซึ่งจะสะดวกกว่าการใช้พิกัดภูมิศาสตร์

ในระบบการฉายไม่สามารถจะหลีกเลี่ยงความเพี้ยบ (Distortions) ได้ แต่ระบบจะมีอุปกรณ์ที่ประการใดประการหนึ่งใน 3 ประการดัง

1. รักษาส่วน (Conformal)
2. รักษาระยะ (Equidistant)
3. รักษาพื้นที่ (Equal Area)

ในรูปที่ ช.1 เป็นรักษณะของ Transverse Cylindric Projection ที่ใช้ Cylinder แทน Sphere ในแนว Central Meridian ที่กำหนดชื่น เมื่อนำ Cylinder ไปคลื่นขยายก็จะได้แผ่นที่แบบแบน



รูปที่ ๔.๑ Transverse Cylindric Projection

Transverse Cylindric Projection ที่มีคุณสมบัติรักษาระยะป่าง เป็นระบบที่ใช้กันมาก มีลักษณะคล้าย Transverse Mercator Projection แต่ถ้ามีคุณสมบัติรักษาระยะจะมากกว่า Cassini-Soldner Projection หรือ Cassini Projection

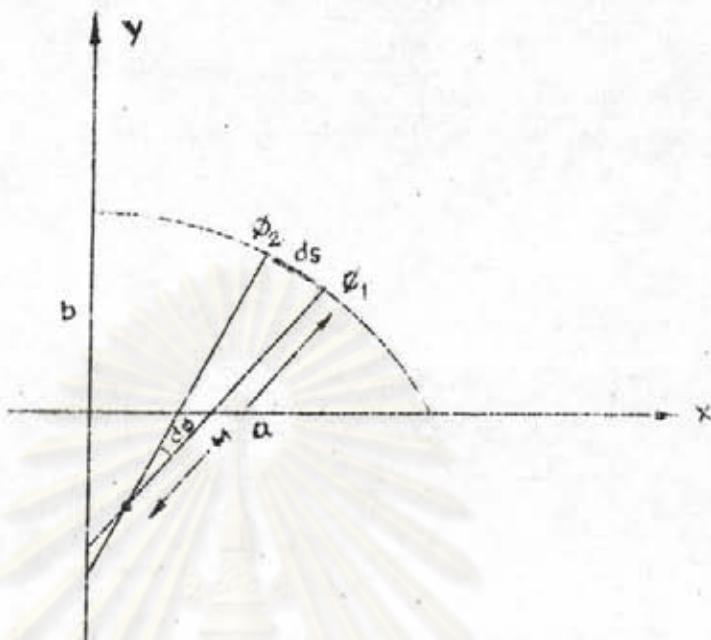
#### ๔.๒ ความยาวโค้งเมืองเดือน

เมื่อต้องการหาความยาวโค้งของเส้นเมืองเดือนระหว่างจุด 2 จุด ที่มีละตitud  $\phi_1$  และ  $\phi_2$  ตามลักษณะทั่วไปในรูปที่ ๔.๒ จะได้

$$ds = Md\phi \quad (4-1)$$

$$S\phi = S\phi_2 - S\phi_1$$

$$\begin{aligned} &= \int_{\phi_1}^{\phi_2} M d\phi \\ &= a(1 - e^2) \int_{\phi_1}^{\phi_2} (1 - e^2 \sin^2 \phi)^{-\frac{3}{2}} d\phi \quad (4-2) \end{aligned}$$



รูปที่ ข.2 ความยาวโค้งเมทริคเทียน

จาก Rapp. (1974) PP. 20-29 ความยาวโค้งเมทริคเทียนจากอิเลวเตอร์สิงจุดที่มี  
ละตitud φ จะเป็น

$$S\phi = a(1 - e^2) \left[ A\phi^* - \frac{B}{2} \sin 2\phi + \frac{C}{4} \sin 4\phi - \frac{D}{6} \sin 6\phi + \frac{E}{8} \sin 8\phi - \frac{F}{10} \sin 10\phi \right] \quad (\text{ข-3})$$

ค่าผู้มีประพิทักษ์ A, B, C, D, E, และ F มีความหมายดังนี้

$$\begin{aligned} A &= 1 + \frac{3}{4} e^2 + \frac{45}{64} e^4 + \frac{175}{256} e^6 + \frac{11025}{16384} e^8 + \frac{43659}{65536} e^{10} \\ B &= \frac{3}{4} e^2 + \frac{15}{16} e^4 + \frac{525}{512} e^6 + \frac{2205}{2048} e^8 + \frac{72765}{16384} e^{10} \\ C &= \frac{15}{64} e^4 + \frac{105}{256} e^6 + \frac{2205}{4096} e^8 + \frac{10395}{16384} e^{10} \end{aligned} \quad (\text{ข-4})$$

\* φ เป็น Radians

$$D = \frac{35}{512} e^6 + \frac{315}{2048} e^8 + \frac{31185}{131072} e^{10}$$

$$E = \frac{315}{16384} e^8 + \frac{3465}{65536} e^{10}$$

$$F = \frac{693}{131072} e^{10}$$

ค่า A, B, C, D, E และ F ของ Everest Spheroid ดังนี้

$$A = 1.0050095666$$

$$B = 5.0199941683 \times 10^{-3}$$

$$C = 1.0447810484 \times 10^{-5}$$

$$D = 2.029474707 \times 10^{-8}$$

$$E = 3.8006303080 \times 10^{-11}$$

$$F = 6.81332922525 \times 10^{-14}$$

ในทางปฏิบัติความยาวโดยเมริเดียนจากศูนย์ส่วนที่ไม่เท่ากันของวงกลมที่วุฒิ φ หาได้จากการคำนวณของแต่ละ Spheroid

ในทางกลับกัน ถ้าทราบค่าพิกัดของจุด A ในระบบพิกัดจากด้วยค่า X(Easting) และค่า Y(Northing) จากอุปกรณ์ที่เกิด 0 ที่สามารถคำนวณหาด้วย φ\_A ได้จาก

$$\phi_A = \int_0^Y_A M^{-1} ds \quad (\text{eq-5})$$

โดยที่  $Y_A$  เป็นความยาวโดยเมริเดียนที่นับจากศูนย์ส่วนที่ไม่เท่ากันของวงกลมที่วุฒิ φ ใน การคำนวณไม่สามารถหาได้โดยตรง ต้องใช้วิธี Successive Approximation ดังนี้ (Blachut, Chrzanowski and Saastamoinen, 1979, P.19)

$$\phi_{(1)} = \frac{C^*}{A} \cdot Y_A$$

\*  $C = b^2/a$

ผลรวมค่า  $\phi_{(1)}$  ในแผนที่สูตร (ข-3) จะได้  $s_{(1)}$

$$\phi_{(2)} = \phi_{(1)} + \frac{C}{A} (Y_A - s_{(1)})$$

นำ  $\phi_{(2)}$  ในแผนที่สูตร (ข-3) จะได้  $s_{(2)}$

$$\phi_{(3)} = \phi_{(2)} + \frac{C}{A} (Y_A - s_{(2)})$$

(ข-6)

$$\phi_{(n)} = \phi_{(n-1)} + \frac{C}{A} (Y_A - s_{(n-1)})$$

นำ  $\phi_{(n)}$  ในแผนที่สูตร (ข-3) จะได้  $s_{(n)}$

$$\phi_{(n+1)} = \phi_{(n)} + \frac{C}{A} (Y_A - s_{(n)})$$

$$\text{เมื่อ } s_{(n)} = Y_A$$

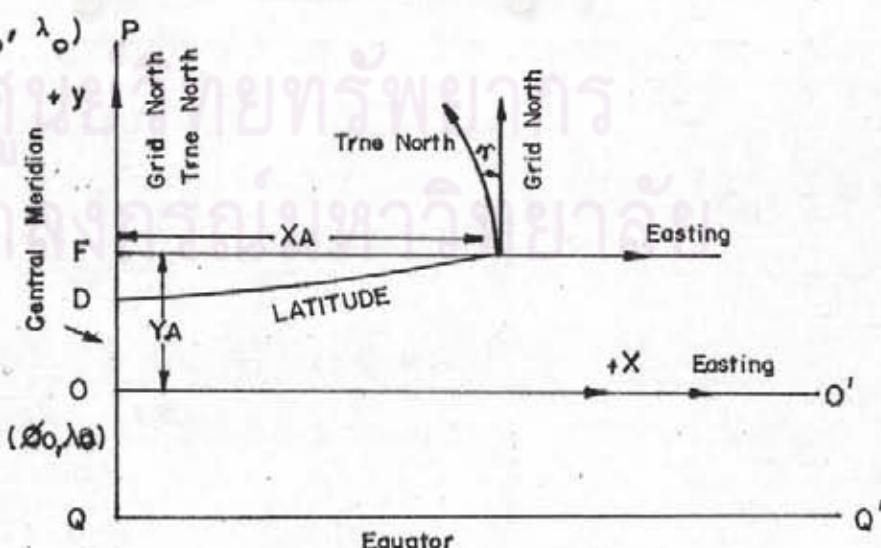
$$\text{ดังนั้น } \phi_A = \phi_{(n)}$$

ซึ่งวิธีนี้จะต้อง  $\phi_A$  หาได้ด้วยการ Interpolate จากตารางฟ้าเรื่องความยาว  
โลกเมื่อเดิน โดยใช้  $Y_A$  เป็น Argument

### ข.3 ทราบส่วนร่องเมอร์กेतอฟ์ไปร์เซ็คชัน

#### ข.3.1 การแปลงพิกัดภูมิศาสตร์ เป็นพิกัดทราบส่วนร่องเมอร์กेतอฟ์

จุด A ที่ทราบค่าพิกัดภูมิศาสตร์  $(\phi, \lambda)$  หันในรูปที่ ข.3 ๐ เป็นอุปกรณ์ก้าเนคเม  
พิกัดภูมิศาสตร์  $(\phi_0, \lambda_0)$



รูปที่ ข.3 Transverse Mercator Grid



PQ	เป็นเมริเดียนกล่องที่ผ่านจุดศูนย์ก้ามีนีค 0
O	เป็นจุดศูนย์ก้ามีนีของระบบกริด
F	เป็นจุดที่ลากจากจุด A มาตั้งฉากกับเมริเดียนกล่อง
A	เป็นจุดที่ทราบค่าพิกัดภูมิศาสตร์ ( $\phi_A$ , $\lambda_A$ )
$x_A, y_A$	เป็นค่าพิกัด TM. GRID ของจุด A ที่นับจากจุด O
n	เป็น Ordinate of Curvature
γ	เป็น Convergence of Meridian
QD	เป็นความยาวโค้งเมริเดียนจากเส้นวงกลมขนาน (Parallel Circle) ที่ผ่านจุด A มีค่าเท่ากับ $s\phi_A$
OD	เป็นความยาวโค้งเมริเดียนจากจุดศูนย์ก้ามีนีคึ่งวงกลมขนานที่ผ่านจุด A
k	เป็น Scale Factor

ความยาวโค้งเมริเดียน OD, QD คำนวณได้จากสูตร (ข-3) หรือจากตารางสำหรับ  
ค่าพิกัด TM. GRID ของจุด A ทางไทรัสตัน (Thomas, 1952 และ Hydrographic  
Depart., 1965)

$$OD = QD - QO$$

$$y_A = OD + n \quad (\text{ข-7})$$

$$n = \frac{1}{2} N\delta^2 \tan\phi_A + \frac{1}{24} N\delta^4 \tan\phi_A (5 - \tan^2 \phi_A) \quad (\text{ข-8})$$

$$x_A = N\delta + \frac{N}{6} \delta^3 (1 - \tan^2 \phi_A + e'^2 \cos^2 \phi_A) \\ + \frac{N}{120} \delta^5 (5 - 18 \tan^2 \phi_A + \tan^4 \phi_A) \quad (\text{ข-9})$$

$$k = 1 + \frac{\Delta\lambda^2 \cos^2 \phi_A}{2} (1 + e'^2 \cos^2 \phi_A) \\ + \frac{\Delta\lambda^4 \cos^4 \phi_A}{24} (5 - 4 \tan^2 \phi_A) \quad (\text{ข-10})$$

$$\gamma'' = \Delta\lambda'' \sin \phi_A \left[ 1 + \frac{\delta^2}{3} (1 + 3e'^2 \cos^2 \phi_A) + \frac{\delta^4}{15} (2 - \tan^2 \phi_A) \right] \quad (\text{ข}-11)$$

เมื่อ

$$\delta = \Delta\lambda'' \cos \phi_A \sin l''$$

### ข.3.2 การแปลงพิกัด TM. GRID เป็นพิกัดภูมิศาสตร์

จากกฎที่ ข.3 จะได้

$$\phi_A = \phi_F - n \quad (\text{ข}-12)$$

โดยที่  $\phi_F$  เป็นละติจูดของ Foot Point F หาได้จากตารางส่วนเร็ว โดยใช้  $(y_A + QO)$  เป็น Argument หรืออัลกอริธึมคำนวณโดยวิธี Successive Approximation ตามวิธีในสูตร (ข-6)

$$n = \frac{x_A^2 \tan \phi_F}{2N_F M_F \sin l''} - \frac{x_A^4 \tan \phi_F}{24N_F^3 M_F \sin l''} (5 + 3 \tan^2 \phi_F) \quad (\text{ข}-13)$$

$$\lambda_A = \lambda_o + \Delta\lambda \quad (\text{ข}-14)$$

$$\begin{aligned} \Delta\lambda'' &= \frac{1}{\cos \phi_F \sin l''} \left[ \frac{x_A}{N_F} - \frac{1}{6} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^3 (1 + 2\tan^2 \phi_F + e'^2 \cos^2 \phi_F) \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{120} \frac{x_A^5}{N_F} (5 + 28\tan^2 \phi_F + 24\tan^4 \phi_F) \right] \end{aligned} \quad (\text{ข}-15)$$

$$k = 1 + \frac{1}{2} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^2 (1 + e'^2 \cos^2 \phi_F) + \frac{1}{24} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^4 (1 + 6e'^2 \cos^2 \phi_F) \quad (\text{ข}-16)$$

$$Y_u = \frac{\tan \phi_F}{\sin 1''} \left[ \frac{x_A}{N_F} - \frac{1}{3} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^3 (1 + \tan^2 \phi_F - e'^2 \cos^2 \phi_F) \right. \\ \left. + \frac{1}{15} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^5 (2 + 5 \tan^2 \phi_F + 3 \tan^4 \phi_F) \right] \quad (u-17)$$

ส่วนค่า Arc to Chord Coorection หรือ (t-T) Correction ระหว่างจุด

A( $x_A, y_A$ ) กับจุด B( $x_B, y_B$ ) หากให้ดังนี้

$$(t_A - T_A) = - \frac{(y_B - y_A) (x_L + 2 x_A)}{6 R_m^2 \sin 1''} \quad (u-18)$$

$$(t_B - T_B) = - \frac{(y_A - y_B) (x_A + 2 x_B)}{6 R_m^2 \sin 1''} \quad (u-19)$$

เมื่อ  $R_m$  เป็น Mean Radius of Curvature มีค่าเท่ากับ  $\sqrt{NM}$

#### ข.4 ระบบพิกัด Cassini

Cassini Projection เป็น Transverse Cylindric Projection ที่มีความคล้ายกับ Transverse Mercator Projection มาก ค่างกันที่ระบบ TM มีคุณสมบัติรักษาองศาเร็ว ส่วน ระบบ Cassini มีคุณสมบัติรักษาระยะ

ความผิดเพี้ยนระหว่างระบบ TM และระบบ Cassini (Clark, 1963)

$$Y_M = Y_C \quad (u-20)$$

$$X_M = X_C + \frac{x_C^3}{6 R_m^2} + \frac{x_C^5}{24 R_m^4}$$

$$Y_C = Y_M \quad (u-21)$$

$$X_C = X_M - \frac{x_M^3}{6 R_m^2} + \frac{x_M^5}{24 R_m^4}$$

เมื่อ  $R$  เป็น Mean Radius of Curvature ที่ Foot Point Latitude

ศักข์กับส่วนล่างขวา N แทนค่าพิกัดในระบบ TM

ศักข์กับส่วนล่างขวา C แทนค่าพิกัดในระบบ Cassini

ตารางที่ ช.1 แสดงค่า  $x^3/6R_m^2$  หรือ  $x^3_C/6R_m^2$  ที่ Latitude  $0^\circ$ ,  $16^\circ$  และ  $17^\circ$

ตามฉบับ จะเห็นว่าเมื่อระบบห่างจากเมริเดียนกลางเพิ่มขึ้นค่าแก้ระหว่าง 2 ระบบมีจำนวนมากขึ้น  
ขณะที่ค่า Northing จะเท่ากัน

ตารางที่ ช.1 ค่าแก้ในการแปลงจากระบบ Cassini เป็นระบบ TM หรือกันกัน

True Easting in Meters	$x^3_M/6R_m^2$ or $x^3_C/6R_m^2$		
	Latitude $0^\circ$	Latitude $16^\circ$	Latitude $17^\circ$
10000	0.004	0.004	0.004
20000	0.033	0.033	0.033
20000	0.111	0.111	0.111
40000	0.264	0.264	0.264
50000	0.516	0.515	0.515
60000	0.891	0.890	0.890
70000	1.415	1.413	1.413
80000	2.112	2.110	2.110
90000	3.007	3.004	3.004
100000	4.125	4.121	4.121
110000	5.491	5.485	5.485
120000	7.129	7.122	7.121
130000	9.064	9.054	9.053
140000	11.320	11.309	11.307
150000	13.923	13.909	13.908

ในการคำนวณ  $x^5/24R_m^4$  เพราจะมีค่าน้อย

#### ช.4.1 การแปลงพิกัดภูมิศาสตร์เป็นพิกัด Cassini

จากบท ช.3

$$x_A = OD + \eta$$

$$= OD + \frac{1}{2} N_A \delta^2 \tan^2 \phi_A + \frac{1}{24} N_A \delta^4 \tan \phi_A (5 - \tan^2 \phi_A) \quad (\text{ช}-22)$$

$$x_A = N_A \delta - \frac{1}{6} N_A \delta^3 \tan^2 \phi_A - \frac{1}{120} N_A \delta^5 \tan^2 \phi_A (8 - \tan^2 \phi_A) \quad (\text{ช}-23)$$

$$\begin{aligned} Y'' &= \Delta\lambda'' \sin \phi_A + \frac{1}{3} \delta^3 \tan \phi_A \cosec 1'' \\ &\quad + \frac{1}{15} \delta^5 \tan \phi_A (2 - \tan^2 \phi_A) \cosec 1'' \end{aligned} \quad (\text{ช}-24)$$

$$\text{เมื่อ } \delta = \Delta\lambda'' \cos \phi_A \sin 1''$$

#### ช.4.2 การแปลงพิกัด Cassini เป็นพิกัดภูมิศาสตร์

$$\phi_A = \phi_F - \eta$$

$$= \phi_F - \frac{x_A^2 \tan \phi_F}{2N_F^2 M_F \sin 1''} + \frac{x_A^4 \tan \phi_F}{24N_F^3 M_F \sin 1''} (1 + 3 \tan^2 \phi_F) \quad (\text{ช}-25)$$

$$\lambda_A = \lambda_o + \Delta\lambda \quad (\text{ช}-26)$$

$$\begin{aligned} \Delta\lambda &= \frac{1}{\cos \phi_F \sin 1''} \left[ \frac{x_A}{N_F} - \frac{1}{3} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^3 \tan^2 \phi_F \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{15} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^5 \tan^2 \phi_F (1 + 3 \tan^2 \phi_F) \right] \end{aligned} \quad (\text{ช}-27)$$

$$\gamma'' = \frac{\tan \phi_F}{\sin 1''} \left[ \frac{x_A}{N_F} - \frac{1}{6} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^3 \tan \phi_F (1 + 2 \tan^2 \phi_F) \right. \\ \left. + \frac{1}{120} \left( \frac{x_A}{N_F} \right)^5 \tan \phi_F (1 + 20 \tan^2 \phi_F + 24 \tan^4 \phi_F) \right] \quad (\text{eq-28})$$

Arc to Chord Correction จากจุด A ( $x_A, y_A$ ) ไปยังจุด B ( $x_B, y_B$ )

$$(\beta - \alpha) = - \frac{(x_B^2 + x_B x_A + x_A^2)}{6R_m^2 \sin 1''} \sin \alpha \cos \alpha - \frac{(y_B - y_A)(2x_A + x_B)}{6R_m^2 \sin 1''} \quad (\text{eq-29})$$

Scale Factor

$$k = 1 + \frac{\cos^2 \alpha}{6R_m^2} (y_B^2 + y_A y_B + y_A^2) \quad (\text{eq-30})$$

ศูนย์วิทยบรังษยการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๔

ข้อมูลที่นำมาใช้ในการปรับแก้

ศูนย์วิทยาศาสตร์  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ค.1 ข้อมูลที่น่ามาใช้ในการปรับแก้ด้วยสิทธิ์สแคร์

รายการที่	ความต่างพิกัดในระบบ		SP **	ความต่างพิกัดในระบบ TR		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนหมุน	น้ำหนักของค่าสั่งเก็ต	
	ΔN	ΔE		ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
1	- 1246.549	- 1021.772	- 1246.709	- 1021.753	1.936	4	374.9	163.4	
2	854.595	- 4763.591	854.463	- 4763.991	6.195	7	17.1	20.6	
3	840.865	5372.801	841.016	5373.136	22.710	32	4.1	1.6	
4	- 2577.799	- 189.109	- 2578.011	- 189.125	2.731	3	10.6	12.1	
5	3432.453	- 4574.256	3432.754	- 4574.661	8.414	16	12.2	13.4	
6	- 3963.338	- 2246.653	- 3963.708	- 2246.862	5.976	8	42.6	28.9	
7	- 2196.017	4630.427	- 2196.222	4630.859	5.435	6	21.4	29.0	
8	577.152	91.164	577.200	91.172	0.584	1	605.7	672.8	
9	5582.988	- 2474.780	5583.457	- 2474.990	7.021	16	24.9	9.5	
10	- 675.505	3823.792	- 675.559	3824.089	4.981	11	28.1	75.9	
11	- 1897.425	- 3465.518	- 1897.603	- 3465.842	6.314	8	21.1	28.6	
12	- 4457.077	7598.269	- 4437.485	7598.957	9.006	16	4.5	9.8	
13	4158.772	497.924	4159.114	497.963	5.601	14	71.8	14.3	
14	- 3069.179	926.055	- 3069.433	926.131	3.615	5	34.1	16.5	

ตารางที่ ก.1 (ต่อ)

ค่าสังเกต	ความคล่องตัวที่กัดในระบบ SP **		ความคล่องตัวที่กัดในระบบ TM		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนบุคคล	น้ำหนักของค่าสังเกต	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
15	- 1835.293	965.172	- 1835.445	965.252	2.112	5	58.4	64.8
16	- 1835.133	965.222	- 1835.304	965.312	16.526	22	3.5	15.8
17	- 1797.928	945.273	- 1798.067	945.346	2.031	2	127.5	229.9
18	- 1860.218	1996.362	- 1860.351	1996.506	2.788	3	207.4	148.7
19	- 2322.035	3046.497	- 2322.203	3046.717	4.010	9	92.3	4.0
20	- 9010.021	- 4487.680	- 9010.823	- 4488.045	17.723	23	8.5	2.3
21	1375.879	3318.386	1375.993	3318.661	3.714	3	219.3	190.5
22	2527.017	2192.094	2527.217	2192.262	3.520	7	58.1	59.0
23	467.549	3992.729	467.581	3993.018	9.241	19	9.5	22.6
24	3246.549	973.823	3246.796	973.872	5.121	7	24.9	42.7
25	- 1820.183	- 6253.348	- 1820.353	- 6253.932	6.726	9	19.3	25.6
26	5826.778	-10964.691	5827.508	-10965.927	14.910	29	1.4	2.0
27	14874.709	- 4709.633	14876.052	- 4709.776	23.724	47	0.7	0.5
28	2441.095	9443.646	2441.395	9444.807	10.631	12	2.8	13.1

ตารางที่ ก.1 (ต่อ)

ค่าสั่งเก็ตที่	ความต่างพิกัดในระบบ SP **		ความต่างพิกัดในระบบ TM		ระยะห่างรอบ (กม.)	จำนวนหมุน	น้ำหนักของค่าสั่งเก็ต	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
29	- 1154.294	6534.266	- 1154.422	6534.998	6.714	11	8.8	25.6
30	7449.573	- 8871.611	7449.956	- 8872.831	13.195	17	3.7	3.1
31	7426.059	4161.478	7426.515	4162.072	11.779	17	10.2	3.8
32	3660.097	1946.391	3660.600	1946.652	4.904	6	33.6	21.2
33	- 1218.644	7497.256	- 1218.738	7498.194	12.661	21	4.0	12.3
34	- 5333.901	- 4238.229	- 5334.783	- 4238.907	9.342	18	5.9	13.5
35	21031.413	- 3538.832	21034.956	- 3539.427	28.188	47	3.4	0.2
36	- 4611.902	13890.023	- 4612.277	13892.190	20.284	27	12.8	3.7
37	21029.967	- 3539.676	21034.040	- 3540.155	45.657	62	0.6	0.7
38	- 4713.558	4638.072	- 4713.999	4638.505	7.654	16	11.5	9.8
39	- 2325.104	- 6826.613	- 2325.298	- 6827.179	10.837	14	8.1	25.6
40	- 5584.731	1893.502	- 5585.178	1893.652	9.545	15	15.3	9.9
41	- 5322.982	4299.502	- 5323.368	4299.814	8.289	15	13.8	10.5
42	216.790	714.390	216.807	715.032	1.026	5	999.0	952.7

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	ความค่างพิกัดในระบบ SP **		ความค่างพิกัดในระบบ TM		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนหมุน	น้ำหนักของค่าสังเกต	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
43	- 6790.146	7603.255	- 6790.656	7604.200	17.541	32	3.6	10.2
44	- 3792.521	- 3522.912	- 3792.802	- 3523.125	6.976	13	28.9	20.2
45	- 4013.750	1455.088	- 4014.006	1455.241	4.790	5	15.7	61.0
46	- 962.683	3983.812	- 962.568	3983.978	4.291	12	18.4	63.3
47	- 3882.339	- 1369.144	- 3882.635	- 1369.208	4.403	5	37.9	31.6
48	-11850.750	1671.649	-11851.649	1671.819	16.880	26	5.3	1.1
49	- 3018.485	7565.393	- 3018.688	7565.882	9.077	12	9.1	16.5
50	354.274	1513.221	354.293	1513.306	1.560	4	371.3	160.5
51	629.192	728.869	629.228	728.912	0.974	4	872.6	805.1
52	-14515.273	10749.744	-14516.179	10750.480	28.698	56	2.4	1.0
53	- 7419.790	- 3101.327	- 7420.339	- 3101.467	9.686	13	21.3	5.7
54	- 4400.594	-10667.124	- 4400.896	-10667.862	14.282	19	2.2	9.9
55	- 5907.057	4651.853	- 5907.492	4652.194	8.392	14	15.8	6.9
56	10066.832	6276.458	10067.458	6276.698	13.464	14	3.9	1.9

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

ค่าสั่งเกทที่	ความต่างศิริกในระบบ SP **		ความต่างศิริกในระบบ TM		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนผู้ เดินทาง	น้ำหนักของค่าสั่งเกท	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
57	241.064	-261.207	241.079	-261.224	0.355	2	999.0	999.0
58	-4980.217	972.584	-4980.475	972.640	9.129	10	27.2	9.6
59	287.070	6656.967	287.075	6657.376	7.509	13	9.5	26.7
60	15002.284	-1614.722	15003.113	-1614.815	16.462	19	4.2	1.0
61	458.264	5927.126	458.280	5927.397	5.945	1	46.3	6.4
62	14303.338	-7281.376	14303.988	-7281.814	22.937	32	2.2	0.8
63	2649.815	1112.317	2649.930	1112.371	3.483	3	24.7	111.3
64	-3810.713	-2945.579	-3810.982	-2945.788	5.898	6	23.0	22.1
65	4555.963	15529.763	4556.116	15530.642	24.674	25	0.6	1.1
66	-23591.330	7307.121	-23592.959	7307.437	31.816	58	0.8	0.2
67	-17876.107	-6105.564	-17877.221	-6105.886	40.958	106	3.4	1.3
68	327.990	-4037.369	328.005	-4037.550	4.317	6	44.3	74.2
69	717.503	-1380.777	717.517	1380.816	1.614	5	278.3	425.5
70	-10177.920	-1433.045	-10178.379	-1433.080	12.946	20	19.9	2.1

ตารางที่ ค.1 (ต่อ)

ค่าสัมบูรณ์	ความต่างศีริภูมิในระบบ SP **		ความต่างศีริภูมิในระบบ TM		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนหมุน	น้ำหนักของค่าสัมบูรณ์	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P(N)	P(E)
71	- 41.950	316.266	- 41.952	316.279	0.319	1	999.0	999.0
72	- 90.826	7.149	- 90.331	7.149	0.091	1	999.0	999.0
73	1147.676	1533.440	1147.727	1533.509	2.235	6	125.0	111.0
74	-10505.225	2605.416	-10505.728	2605.542	19.621	43	2.8	1.2
75	- 3305.938	6213.098	- 3306.122	6213.444	7.183	10	8.6	21.8
76	-10633.875	- 2813.375	-10634.357	- 2813.501	13.249	22	10.6	1.9
77	- 304.968	813.624	- 304.985	813.669	1.466	4	663.1	263.2
78	-17657.555	- 2431.713	-17658.717	- 2431.864	26.553	55	5.9	0.2
79	-14352.245	- 8643.902	-14353.123	- 8644.412	20.155	30	2.8	0.7
80	- 831.631	1767.373	- 831.684	1767.488	2.009	5	224.3	134.2
* 81	-10082.594	5087.698	-10083.488	5088.149	14.446	21	1.1	0.3
* 82	-14945.148	3467.906	-14946.233	3468.158	15.611	20	11.7	1.2
* 83	- 457.256	- 27.373	- 457.289	- 27.375	0.458	1	999.0	999.0
* 84	-13685.551	724.088	-13686.477	724.137	13.838	18	16.6	1.5

ตารางที่ ก.1 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	ความต่างศักดิ์ในระบบ SP**		ความต่างศักดิ์ในระบบ TM		ระยะทางรอบ (กม.)	จำนวนปุ่ม	น้ำหนักของค่าสังเกต	
	ΔN	ΔE	ΔN	ΔE			P (N)	P (E)
85 *	- 8985.689	1201.690	- 8986.352	1201.777	9.190	12	28.5	5.2
86 *	-16805.447	6127.716	-16806.459	6128.085	18.063	24	4.7	0.7
87 *	-12877.766	6413.760	-12878.368	6414.060	16.342	22	5.6	1.1
88 *	-13967.235	2189.712	-13967.829	2189.805	14.469	20	16.2	1.5
89 *	- 8445.870	- 956.812	- 8446.229	- 956.853	8.501	10	30.8	9.4
90 *	-11995.354	- 3540.510	-11995.886	- 3540.667	12.636	16	10.2	2.5
91 *	-14880.164	- 7689.477	-14880.976	- 7689.896	16.841	23	3.6	1.0

\* ค่าสังเกตที่เพิ่มเข้าไปในการปรับแก้โดยสิทธ์แคลว์ตามกราฟที่ 2 และกราฟที่ 3

ΔN, ΔE : หน่วยเมตร

P(N), P(E) : หน่วย  $1/m^2$

\*\* Simple Plane Coordinate System

ตารางที่ ก.2 ผลการคำนวณวงรอบโภบตชิกภูเมืองทิศ

ลำดับที่	วงรอบสาย	หมุกออกงาน	หมุกเข้าบรรจุ	ความยาวสายวง (กม.)	ความคลาดเคลื่อนเข้าบรรจุ			จำนวนผู้
					ระบบ SP.	ระบบ TM		
1	A	AZ.1.*	BMP.OFF*	30.841	1/184553	1/415655	43	
2	C	BMR.2(J4)	A.5(J2)	11.144	1/52711	1/32438	19	
3	B	C.5(J3)	C.5(J3)	34.065	1/29741	1/30095	62	
4	BB	RID.717(J4)	RID.722(J7)	5.436	1/14583	1/13467	6	
5	Q	RID.723(J5)	AZ.3*	4.981	1/8667	1/9464	11	
6	F	RID.728(J6)	AZ.6*	14.556	1/7417	1/19422	24	
7	N	F.5(J9)	F.8(J10)	16.528	1/39171	1/174650	22	
8	P	F.10(J11)	BMP.77*	34.198	1/39429	1/78998	52	
9	PB	RID.738(J15)	F.13(J12)	5.121	1/7394	1/12628	7	
10	U	RID.745(J14)	BMP.75NE	18.859	1/17065	1/30842	35	
11	AB	U.24(J26)	BMP.911*	16.056	1/31965	1/44219	30	
12	T	P.18(J13)	RID.778(J27)	31.920	1/15928	1/29189	57	
13	AA	U.13(J24)	T.45(J25)	10.837	1/33147	1/35050	14	
14	AF	RID.779(J28)	ST.55*	34.075	1/20398	1/18236	65	

ตารางที่ ค.2 (ต่อ)

ลำดับที่	วงรอบรายการ	หมุดออกงาน	หมุดเข้าบรรจุ	ความยาวสายวาง- (กม.)	ความคงคลังเครื่องเสื้อในเข้าบรรจุ			จำนวนบุคคล
					ชนบท SP	ชนบท TM		
15	AG	AG.1(J29)	AF.49(J33)	27.517	1/26641	1/25315	45	
16	AL	RID.809(J30)	RID.808(J32)	31.898	1/106509	1/36777	43	
17	AO	RID.808(J32)	RID.856(J31)	13.927	1/29483	1/17848	19	
18	AQ	RID.849(J35)	AZ.14*	26.065	1/13466	1/17558	27	
19	AR	RID.813(J37)	RID.808(J32)	16.105	1/26002	1/18170	19	
20	BF	BM.1(J38)	AL.31(J34)	22.936	1/74314	1/26891	32	
21	BA	RID.854(J36)	BM.1(J38)	34.053	1/30616	1/40871	34	
22	AC	AZ.16A*	AZ.19*	55.534	1/46753	1/30428	131	
23	FM	RID.847(J39)	RID.901(J45)	31.814	1/19911	1/29706	58	
24	BM	RID.400(J40)	BMP.967*	15.590	1/32768	1/72790	28	
25	DM	RID.875(J41)	B.14(J42)	19.621	1/12802	1/13976	43	
26	EM	B.15(J43)	RID.15(J46)	13.249	1/19255	1/13824	22	
27	J	RID.915(J46)	BMP.963*	22.164	1/10262	1/17488	35	
28	LM	RID.901(J45)	J.21(J47)	26.553	1/9389	1/14184	55	

ตารางที่ ค.2 (ต่อ)

ลำดับที่	วงรอนสาย	หมุกออกงาน	หมุกเข้าบาร์เจน	ความคลาดเคลื่อนเข้าบาร์เจน (ม.)	จำนวน		จำนวนหมุน
					ระบบท	SP	
29	AX	RID.872(J16)	BMP.955(J5)	55.979	1/14461	1/30420	99
30	GX	RID.1014(J17)	RID.1010(J19)	24.971	1/11316	1/15094	34
31	FX	RID.1010(J19)	RID.1015(J20)	17.563	1/38506	1/44963	27
32	HX	RID.1099(J18)	RID.1039(J21)	57.805	1/12948	1/13409	92
33	RX	RID.1063(J23)	RID.1077(J22)	45.648	1/20122	1/30452	62

\* คำแนะนำของศูนย์กลางทางการ

ศูนย์วิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ๔

คำพิกัดของรุคร่วม

ศูนย์วิทยาลัยพยาบาล  
รุฟานงค์รัตน์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ง.1 ค่าศักดิ์ของจุดร่วมในระบบพิกัดจากธรรมชาติเป็นเมตร

จุดร่วมที่	ค่าเดิม		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
1	3661.597	-87471.591	3661.577	-87471.600	3661.576	-87471.596	3661.601	-87471.599
2	-4516.175	-92235.153	4515.974	-92235.135	4515.965	-92235.119	4516.191	-92235.132
3	1083.779	-87660.748	1083.196	-87660.804	1083.180	-87660.767	1083.764	-87660.796
4	-2879.747	-89907.471	-2880.439	-89907.492	-2880.449	-89907.449	-2879.764	-89907.492
5	-4777.371	-93373.062	-4778.069	-93373.017	-4778.055	-93373.019	-4777.309	-93373.070
6	-9234.732	-85774.898	-9235.748	-85774.616	-9235.699	-85774.699	-9234.793	-85774.765
7	-5076.137	-85277.039	-5076.845	-85277.091	-5076.869	-85277.000	-5076.042	-85277.048
8	-4499.003	-85185.882	-4499.691	-85185.937	-4499.725	-85185.840	-4498.902	-85185.888
9	-12304.347	-84848.626	-12305.282	-84848.137	-12305.075	-84848.417	-12303.930	-84848.508
10	-14139.895	-83883.327	-14140.762	-83882.868	-14140.468	-83883.189	-14139.268	-83883.285
11	-15938.068	-82937.932	-15938.785	-82937.564	-15938.448	-82937.900	-15937.199	-82937.998
12	-17798.633	-80941.402	-17799.058	-80941.156	-17798.699	-80941.512	-17797.425	-80941.612
13	-24948.496	-87425.430	-24948.890	-87425.171	-24948.447	-87425.623	-24947.059	-87425.738

ตารางที่ ง.1 (ต่อ)

จุดร่วมที่	ค่าเดิน		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
14	-23572.703	-84107.005	-23573.005	-84106.812	-23572.560	-84107.261	-23571.171	-84107.376
15	-21045.767	-81914.875	-21045.884	-81914.818	-21045.466	-81915.235	-21044.114	-81915.344
16	-26769.035	-93678.548	-26769.176	-93678.315	-26768.709	-93678.797	-26767.282	-93678.918
17	-20941.357	-104642.734	-20941.283	-104642.261	-20941.069	-104642.509	-20940.021	-104642.596
18	-13491.516	-113513.657	-13491.488	-113513.500	-13491.352	-113513.626	-13490.424	-113513.695
19	-6065.218	-109351.564	-6065.485	-109351.104	-6065.372	-109351.146	-6064.479	-109351.202
20	-3623.483	-00007.558	-3623.959	-99907.343	-3623.903	-99907.363	-3623.095	-99907.417
21	-2405.042	-107405.073	-2405.417	-107404.601	-2405.309	-107404.637	-2404.422	-107404.692
22	2206.556	-121293.562	2206.376	-121293.987	2206.089	-121294.039	2207.382	-121294.097
23	-18825.277	-117752.595	-18825.153	-117751.902	-18825.027	-117752.023	-18824.113	-117752.091
24	-29157.948	-82213.279	-29158.044	-82213.220	-29157.474	-82213.816	-29155.912	-82213.957
25	-31482.996	-89040.215	-31483.049	-89039.865	-31482.509	-8940.472	-31480.968	-89040.615
26	-34481.375	-77913.583	-34481.426	-77913.556	-34480.698	-77914.262	-34478.934	-77914.422

ตารางที่ ง.1 (ต่อ)

ชุดร่วมที่	ค่าเดิน		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
27	-38274.067	-81436.360	-38273.984	-81436.327	-38273.278	-81437.063	-38271.413	-81437.253
28	-42287.935	-79981.180	-42287.982	-79981.145	-42287.278	-79981.943	-42285.153	-79982.120
29	-46170.315	-81350.111	-46170.394	-81350.206	-46169.769	-81351.044	-46167.486	-81351.234
30	-58021.416	-79677.935	-58021.579	-79677.639	-58021.323	-79679.054	-58018.298	-79679.431
31	-65441.116	-82779.160	-65441.443	-82778.997	-65441.248	-82780.465	-65438.093	-82780.859
32	-61040.090	-72112.258	-61040.144	-72112.142	-61039.962	-72113.578	-61036.806	-72113.962
33	-60685.848	-70598.987	-60685.862	-70598.935	-60685.677	-70600.366	-60682.529	-70600.743
34	-61281.158	-71851.050	-61281.210	-71850.934	-61281.029	-71852.371	-61277.871	-71852.755
35	-71348.094	-78127.335	-71348.698	-78126.858	-71348.582	-78128.415	-71345.253	-78128.839
36	-76328.814	-77154.296	-76329.124	-77153.996	-76329.064	-77155.641	-76325.609	-77156.093
37	-76042.158	-70496.955	-76042.453	-70496.944	-76042.501	-70498.623	-76038.846	-70499.081
38	-75584.221	-64569.533	-75584.273	-64569.388	-75584.363	-64571.248	-75580.622	-64571.741
39	-80139.672	-80099.749	-80139.921	-80099.558	-80139.882	-80101.199	-80136.360	-80101.657

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

จุดร่วมที่	ค่าเดิม		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
40	- 86184.505	-62648.830	- 86148.545	-62648.804	- 86185.130	-62649.781	- 86180.538	-62650.587
41	- 85856.513	-66686.292	- 85856.661	-66686.211	- 85857.236	-66687.164	- 85852.590	-66687.973
42	- 96362.792	-64081.992	- 96362.775	-64082.015	- 96363.307	-64082.571	- 96358.575	-64083.404
43	- 96404.751	-63765.730	- 96404.734	-63765.751	- 96405.265	-63766.305	- 96400.529	-63767.138
44	- 96495.580	-63758.592	- 96495.569	-63758.603	- 96496.096	-63759.157	- 96411.361	-63759.990
45	-103732.599	-72792.731	-103733.403	-72792.824	-103733.883	-72792.784	-103728.616	-72793.688
46	-107038.532	-66579.787	-107038.550	-66579.809	-107039.354	-66579.693	-107034.246	-66580.604
47	-121392.657	-75223.122	-121392.774	-75223.071	-121392.795	-75223.070	-121386.699	-75224.258
48	- 5175.069	-81362.219	- 5175.069	-81362.219	- 5175.316	-81362.064	- 5174.375	-81362.112
49	- 20121.141	-77894.663	- 20121.141	-77894.663	- 20120.751	-77895.120	- 20119.440	-77895.227
50	- 20578.432	-77922.048	- 20578.432	-77922.048	- 20578.011	-77922.494	- 20576.693	-77922.602
51	- 34264.640	-77198.577	- 34264.640	-77198.577	- 34263.910	-77199.283	- 34262.146	-77199.443
52	- 43250.725	-75997.284	- 43250.725	-75997.284	- 43249.859	-75998.102	- 43247.840	-75998.280

ตารางที่ ง.1 (ต่อ)

จุดรวมที่	ค่าเดิม		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
53	- 60056.667	-69870.067	- 60056.667	-69870.067	- 60056.482	-69871.498	- 60053.335	-69871.880
54	- 72934.599	-63457.041	- 72934.599	-63457.041	- 72934.797	-63458.917	- 72930.837	-63459.413
55	- 86902.009	-61268.019	- 86902.009	-61268.019	- 86902.599	-61269.002	- 86898.025	-61269.808
56	- 95347.968	-62225.168	- 95347.968	-62225.168	- 95348.462	-62225.721	- 95343.734	-62226.554
57	-107343.498	-65766.199	-107343.498	-65766.199	-107344.315	-65766.071	-107339.207	-65766.982
58	-122224.477	-73455.692	-122224.477	-73455.692	-122224.477	-73455.692	-122218.346	-73456.882

ศูนย์วิทยาทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ๙.๒ ค่าแก้ไขของอุกตรัมในระบบ Transverse Mercator เป็นเมตร

อุกตรัมที่	ค่าเดิม		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
1	3661.446	- 87474.080	3661.451	- 87474.094	3661.451	- 87474.076	3661.442	- 87474.078
2	4515.921	- 92238.080	4516.052	- 92238.092	4516.055	- 92238.018	4515.975	- 92238.026
3	1083.369	- 87663.257	1083.521	- 87663.439	1083.528	- 87663.270	1033.321	- 87663.239
4	- 2880.439	- 89910.189	- 2880.324	- 89910.395	- 2880.317	- 89910.170	- 2880.560	- 89910.197
5	- 4778.238	- 93376.104	- 4778.003	- 93376.252	- 4777.996	- 93376.062	- 4778.261	- 93376.093
6	- 9236.004	- 85777.252	- 9235.804	- 85777.187	- 9235.795	- 85777.055	- 9236.117	- 85777.097
7	- 5077.064	- 85279.353	- 5076.744	- 85279.615	- 5076.734	- 85279.300	- 5077.028	- 85279.330
8	- 4499.883	- 85188.188	- 4499.557	- 85188.455	- 4499.548	- 85188.132	- 4499.839	- 85188.162
9	- 12305.347	- 84850.958	- 12305.165	- 84850.653	- 12305.158	- 84850.714	- 12305.546	- 84850.772
10	- 14140.740	- 83885.611	- 14140.563	- 83885.306	- 14140.556	- 83885.407	- 14140.981	- 83885.468
11	- 15938.756	- 82940.173	- 15938.611	- 82939.931	- 15938.604	- 82940.046	- 15939.047	- 82940.108
12	- 17799.038	- 80943.541	- 17798.963	- 80943.382	- 17798.956	- 80943.516	- 17799.408	- 80943.580
13	- 24949.395	- 87428.090	- 24949.109	- 87427.914	- 24949.119	- 87428.136	- 24949.611	- 87428.208

ตารางที่ ง.2 (ต่อ)

จุดรวมที่	ค่าเดิน		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
14	- 23573.364	- 84109.403	- 23573.104	- 84109.278	- 23573.113	- 84109.497	- 23573.606	- 84109.569
15	- 21046.110	- 81917.115	- 21045.865	- 81917.103	- 21045.868	- 81917.296	- 21046.347	- 81917.365
16	- 26769.705	- 93681.795	- 26769.461	- 93681.661	- 26769.481	- 93681.906	- 26769.987	- 93681.982
17	- 20941.949	- 104647.300	- 20941.824	- 104646.868	- 20941.829	- 104646.901	- 20942.200	- 104646.956
18	- 13492.004	- 113519.257	- 13491.911	- 113519.283	- 13491.911	- 113519.205	- 13492.240	- 113519.248
19	- 6065.501	- 109356.403	- 6065.305	- 109356.241	- 6065.304	- 109356.088	- 6065.621	- 109356.124
20	- 3623.929	- 99911.295	- 3623.602	- 99911.307	- 3623.598	- 99911.134	- 3623.885	- 99911.167
21	- 2404.981	- 107409.678	- 2404.693	- 107409.485	- 2404.692	- 107409.326	- 2405.006	- 107409.361
22	2207.806	- 121300.366	2207.668	- 121301.023	2207.669	- 121300.879	2207.353	- 121300.916
23	- 18826.878	- 117758.855	- 18826.876	- 117758.367	- 18826.876	- 117758.285	- 18827.200	- 117758.328
24	- 29158.308	- 82215.548	- 29158.183	- 82215.571	- 29158.217	- 82215.911	- 29158.771	- 82216.000
25	- 31483.656	- 89043.032	- 31483.475	- 89042.820	- 31483.512	- 89043.171	- 31484.059	- 89043.261
26	- 34481.472	- 77915.559	- 34481.446	- 77915.535	- 34481.503	- 77915.963	- 34482.129	- 77916.064

ตารางที่ ๙.๒ (ต่อ)

จำนวนที่	ค่าเดิน				Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E	N	E
27	- 38274.221	- 81438.539	- 38274.162	- 81438.474	- 38274.268	- 81438.952	- 38274.930	- 81439.059		
28	- 42288.191	- 79983.194	- 42288.015	- 79983.147	- 42288.229	- 79983.663	- 42288.983	- 79983.775		
29	- 46170.682	- 81352.207	- 46170.518	- 81352.281	- 46170.780	- 81352.836	- 46171.590	- 81352.956		
30	- 58021.843	- 79679.932	- 58021.586	- 79679.680	- 58022.060	- 79680.794	- 58023.133	- 79681.031		
31	- 65441.916	- 82781.421	- 65441.814	- 82781.275	- 65442.311	- 82782.449	- 65443.430	- 82782.698		
32	- 61040.269	- 72113.805	- 61040.194	- 72113.700	- 61040.738	- 72114.831	- 61041.858	- 72115.073		
33	- 60685.931	- 70600.459	- 60685.898	- 70600.411	- 60686.444	- 70601.534	- 60687.561	- 70601.775		
34	- 61281.359	- 71852.579	- 61281.274	- 71852.476	- 61281.818	- 71853.607	- 61282.938	- 71853.849		
35	- 71349.182	- 78129.246	- 71349.255	- 78128.775	- 71349.777	- 78130.062	- 71350.958	- 78130.328		
36	- 76329.736	- 77156.194	- 76329.777	- 77155.837	- 76330.310	- 77157.235	- 76331.536	- 77157.520		
37	- 76042.727	- 70498.404	- 76042.878	- 70498.371	- 76043.426	- 70499.809	- 76044.723	- 70500.097		
38	- 75584.498	- 64570.681	- 75584.595	- 64570.520	- 75585.147	- 64572.172	- 75586.474	- 64572.482		
39	- 80140.705	- 80101.838	- 80140.741	- 80101.605	- 80141.281	- 80103.002	- 80142.531	- 80103.291		

ตารางที่ ง.2 (ต่อ)

ขุนรัมย์	ค่าเพิ่ม		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
40	- 86184.454	- 62649.844	- 86184.490	- 62649.815	- 36185.243	- 62650.730	- 36186.872	- 62651.238
41	- 85856.347	- 66687.492	- 85856.488	- 66687.406	- 85857.245	- 66688.296	- 85858.993	- 66688.805
42	- 96362.899	- 64083.089	- 96362.841	- 64083.115	- 96363.692	- 64083.606	- 96365.371	- 64084.131
43	- 96404.852	- 63766.814	- 96404.795	- 63766.838	- 96405.647	- 63767.327	- 96407.327	- 63767.852
44	- 96495.683	- 63759.666	- 96495.633	- 63759.689	- 96496.484	- 63760.179	- 96498.164	- 63760.704
45	-103733.598	- 72794.311	-103733.218	- 72794.410	-103733.953	- 72794.304	-103735.822	- 72794.873
46	-107038.549	- 66581.028	-107038.538	- 66581.052	-107039.763	- 66580.870	-107041.575	- 66581.444
47	-121392.687	- 75224.893	-121392.758	- 75224.849	-121392.791	- 75224.848	-121394.954	- 75225.596
48	- 5175.069	- 81364.471	- 5175.069	- 81364.471	- 5175.053	- 81364.059	- 5175.387	- 81364.090
49	- 20121.141	- 77896.642	- 20121.141	- 77896.642	- 20121.131	- 77896.887	- 20121.596	- 77896.955
50	- 20578.432	- 77924.028	- 20578.432	- 77924.028	- 20578.415	- 77924.264	- 20578.883	- 77924.331
51	- 34264.640	- 77200.504	- 34264.640	- 77200.504	- 34264.696	- 77200.933	- 34265.322	- 77201.034
52	- 43250.725	- 75999.123	- 43250.725	- 75999.123	- 43250.932	- 75999.656	- 43251.648	- 75999.769

ตารางที่ ง.2 (ต่อ)

ชุดร่วมกัน	ค่าเดิน		Case 1		Case 2		Case 3	
	N	E	N	E	N	E	N	E
53	- 60056.667	- 69871.500	- 60056.667	- 69871.500	- 60057.214	- 69872.623	- 60058.331	- 69872.864
54	- 72934.599	- 63458.117	- 72934.599	- 63458.117	- 72935.159	- 63459.788	- 72936.564	- 63460.100
55	- 86902.009	- 61268.991	- 86902.009	- 61268.991	- 86902.754	- 61269.912	- 86904.376	- 61270.420
56	- 95347.968	- 62226.186	- 95347.968	- 62226.196	- 95348.805	- 62226.674	- 95350.482	- 62227.199
57	-107343.493	- 65767.397	-107343.498	- 65767.397	-107344.740	- 65767.204	-107346.553	- 65767.778
58	-122224.477	- 73457.355	-122224.477	- 73457.355	-122224.477	- 73457.355	-122226.652	- 73458.104

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ๙.

ค่าความต่างของชุกร่วมในกรณีทั่วไป

ศูนย์วิทยบรังษยการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ๙.๑ ค่าความต่างของรูคร่วมในระบบศักดิ์คณากรตามการเป็นเบื้องต้น

A = ค่าศักดิ์ Case 1 - ค่าศักดิ์เดิม

B = ค่าศักดิ์ Case 2 - ค่าศักดิ์ Case 1

C = ค่าศักดิ์ Case 3 - ค่าศักดิ์ Case 1

รูคร่วมที่	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
1	- 0.020	- 0.009	- 0.001	+ 0.004	+ 0.024	+ 0.001
2	- 0.201	+ 0.018	- 0.009	+ 0.016	+ 0.217	+ 0.003
3	- 0.583	- 0.056	- 0.016	+ 0.037	+ 0.568	+ 0.008
4	- 0.692	- 0.021	- 0.010	+ 0.043	+ 0.675	0.0
5	- 0.698	+ 0.045	+ 0.014	- 0.002	+ 0.760	- 0.053
6	- 1.016	+ 0.282	+ 0.049	- 0.083	+ 0.955	- 0.149
7	- 0.708	- 0.052	- 0.024	+ 0.091	+ 0.803	+ 0.043
8	- 0.688	- 0.055	- 0.034	+ 0.097	+ 0.789	+ 0.049
9	- 0.935	+ 0.489	+ 0.207	- 0.280	+ 1.302	- 0.371
10	- 0.867	+ 0.459	+ 0.294	- 0.321	+ 1.494	- 0.417
11	- 0.717	+ 0.368	+ 0.337	- 0.336	+ 1.586	- 0.434
12	- 0.436	+ 0.246	+ 0.359	- 0.356	+ 1.633	- 0.456
13	- 0.394	+ 0.259	+ 0.443	- 0.452	+ 1.831	- 0.567
14	- 0.302	+ 0.193	+ 0.455	- 0.449	+ 1.834	- 0.564
15	- 0.117	+ 0.057	+ 0.418	- 0.417	+ 1.770	- 0.526
16	- 0.141	+ 0.233	+ 0.467	- 0.482	+ 1.894	- 0.603
17	+ 0.074	+ 0.473	+ 0.214	- 0.248	+ 1.262	- 0.335
18	+ 0.028	+ 0.157	+ 0.136	- 0.126	+ 1.064	- 0.195

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ลำดับที่	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
19	- 0.267	+ 0.460	+ 0.113	- 0.042	+ 1.006	- 0.098
20	- 0.476	+ 0.215	+ 0.056	- 0.020	+ 0.864	- 0.074
21	- 0.375	+ 0.472	+ 0.108	- 0.036	+ 0.995	- 0.091
22	- 0.180	- 0.425	+ 0.113	- 0.052	+ 1.006	- 0.110
23	+ 0.124	+ 0.693	+ 0.126	- 0.121	+ 1.040	- 0.189
24	- 0.096	+ 0.059	+ 0.570	- 0.596	+ 2.132	- 0.737
25	- 0.053	+ 0.350	+ 0.540	- 0.607	+ 2.081	- 0.750
26	- 0.051	+ 0.027	+ 0.728	- 0.706	+ 2.492	- 0.866
27	+ 0.083	+ 0.033	+ 0.706	- 0.756	+ 2.571	- 0.926
28	- 0.047	+ 0.035	+ 0.704	- 0.798	+ 2.829	- 0.975
29	- 0.079	- 0.095	+ 0.625	- 0.838	+ 2.908	- 1.028
30	- 0.163	+ 0.296	+ 0.256	- 1.415	+ 3.281	- 1.792
31	- 0.327	+ 0.183	+ 0.195	- 1.468	+ 3.350	- 1.862
32	- 0.054	+ 0.116	+ 0.182	- 1.436	+ 3.338	- 1.820
33	- 0.014	+ 0.052	+ 0.185	- 1.431	+ 3.333	- 1.813
34	- 0.052	+ 0.116	+ 0.181	- 1.437	+ 3.339	- 1.821
35	- 0.604	+ 0.477	+ 0.116	- 1.557	+ 3.445	- 1.981
36	- 0.310	+ 0.300	+ 0.060	- 1.645	+ 3.515	- 2.097
37	- 0.295	+ 0.011	- 0.048	- 1.679	+ 3.607	- 2.137
38	- 0.052	+ 0.145	- 0.090	- 1.860	+ 3.651	- 2.353

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

จุดที่	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
39	- 0.249	+ 0.191	+ 0.039	- 1.641	+ 3.561	- 2.099
40	- 0.040	+ 0.026	- 0.585	- 0.977	+ 4.007	- 1.783
41	- 0.148	+ 0.081	- 0.575	- 0.953	+ 4.071	- 1.762
42	+ 0.017	- 0.023	- 0.532	- 0.556	+ 4.200	- 1.389
43	+ 0.017	- 0.021	- 0.531	- 0.554	+ 4.205	- 1.387
44	+ 0.011	- 0.021	- 0.527	- 0.554	+ 4.208	- 1.387
45	- 0.804	- 0.093	- 0.480	+ 0.040	+ 4.787	- 0.864
46	- 0.018	- 0.022	- 0.804	+ 0.116	+ 4.304	- 0.795
47	- 0.117	+ 0.051	- 0.021	+ 0.001	+ 6.075	- 1.187
48	Fixed	Fixed	- 0.247	+ 0.155	+ 0.694	+ 0.107
49	Fixed	Fixed	+ 0.390	- 0.457	+ 1.701	- 0.564
50	Fixed	Fixed	+ 0.421	- 0.446	+ 1.739	- 0.554
51	Fixed	Fixed	+ 0.730	- 0.706	+ 2.494	- 0.866
52	Fixed	Fixed	+ 0.866	- 0.818	+ 2.885	- 0.996
53	Fixed	Fixed	+ 0.185	- 1.431	+ 3.332	- 1.813
54	Fixed	Fixed	- 0.198	- 1.876	+ 3.762	- 2.372
55	Fixed	Fixed	- 0.590	- 0.983	+ 3.984	- 1.789
56	Fixed	Fixed	- 0.494	- 0.553	+ 4.234	- 1.386
57	Fixed	Fixed	- 0.817	+ 0.128	+ 4.291	- 0.783
58	Fixed	Fixed	Fixed	Fixed	+ 6.131	- 1.190

ตารางที่ ๔.๒ ค่าความต่างของจุดรวมในระบบ TM เป็นเมตร

A = ค่าพิสก Case 1 - ค่าพิสกเดิม

B = ค่าพิสก Case 2 - ค่าพิสก Case 1

C = ค่าพิสก Case 3 - ค่าพิสก Case 1

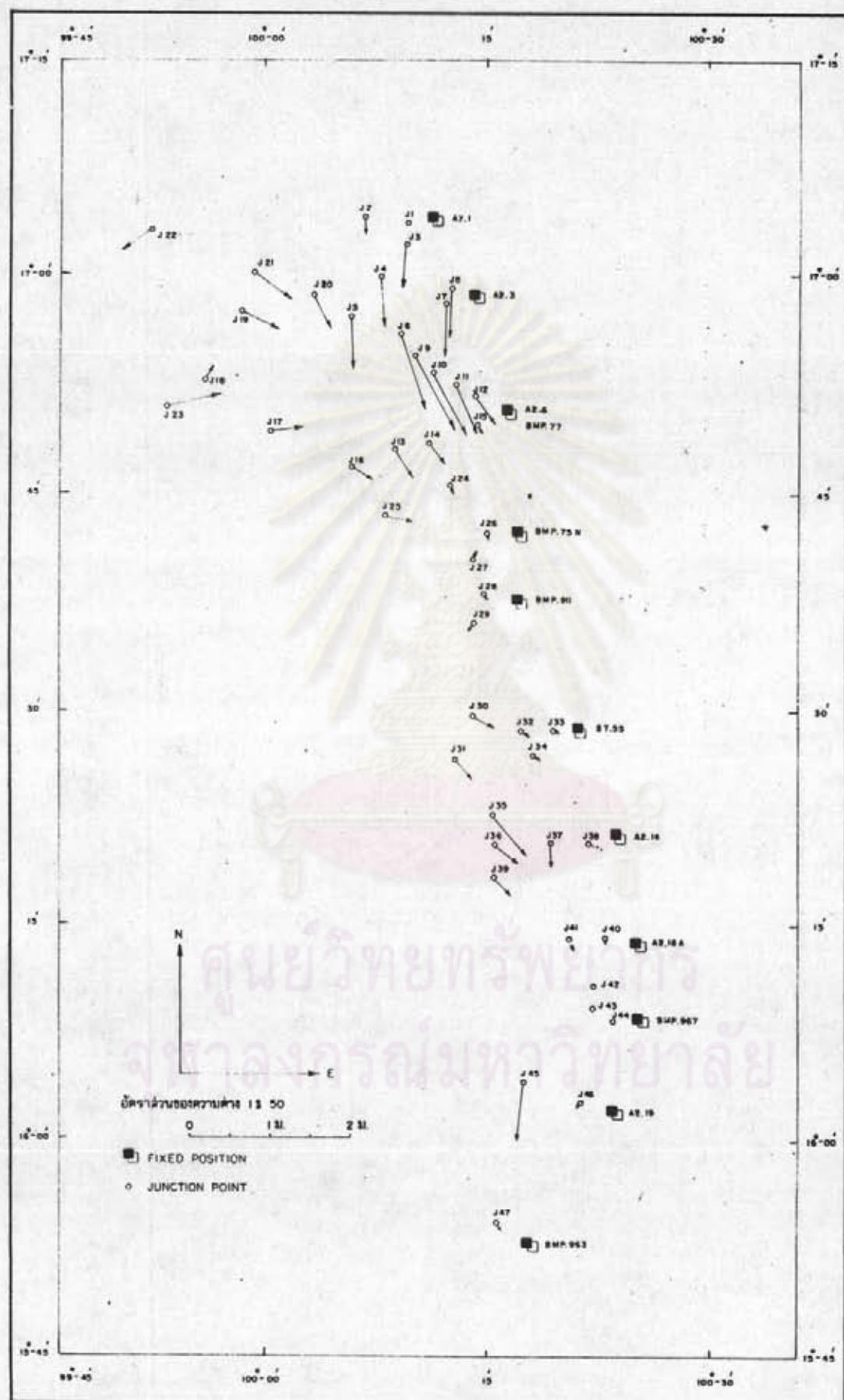
จุดรวมที่	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
1	+ 0.005	- 0.014	0.0	+ 0.018	- 0.009	+ 0.016
2	+ 0.131	- 0.012	+ 0.003	+ 0.074	- 0.077	+ 0.066
3	+ 0.152	- 0.182	+ 0.007	+ 0.169	- 0.200	+ 0.150
4	+ 0.115	- 0.206	+ 0.007	+ 0.225	- 0.236	+ 0.198
5	+ 0.235	- 0.148	+ 0.007	+ 0.190	- 0.258	+ 0.159
6	+ 0.200	+ 0.065	+ 0.009	+ 0.132	- 0.313	+ 0.090
7	+ 0.320	- 0.262	+ 0.010	+ 0.315	- 0.284	+ 0.285
8	+ 0.326	- 0.267	+ 0.009	+ 0.323	+ 0.282	+ 0.293
9	+ 0.182	+ 0.305	+ 0.007	- 0.061	- 0.381	- 0.119
10	+ 0.177	+ 0.305	+ 0.007	- 0.101	- 0.418	- 0.162
11	+ 0.145	+ 0.242	+ 0.007	- 0.115	- 0.436	- 0.177
12	+ 0.075	+ 0.159	+ 0.007	- 0.134	- 0.445	- 0.198
13	+ 0.286	+ 0.176	- 0.010	- 0.222	- 0.502	- 0.294
14	+ 0.260	+ 0.125	- 0.009	- 0.219	- 0.502	- 0.291
15	+ 0.245	+ 0.012	- 0.003	- 0.193	- 0.482	- 0.262
16	+ 0.244	+ 0.134	- 0.020	- 0.245	- 0.526	- 0.321
17	+ 0.125	+ 0.432	- 0.005	- 0.033	- 0.376	- 0.088

ตารางที่ ๔.๒ (ต่อ)

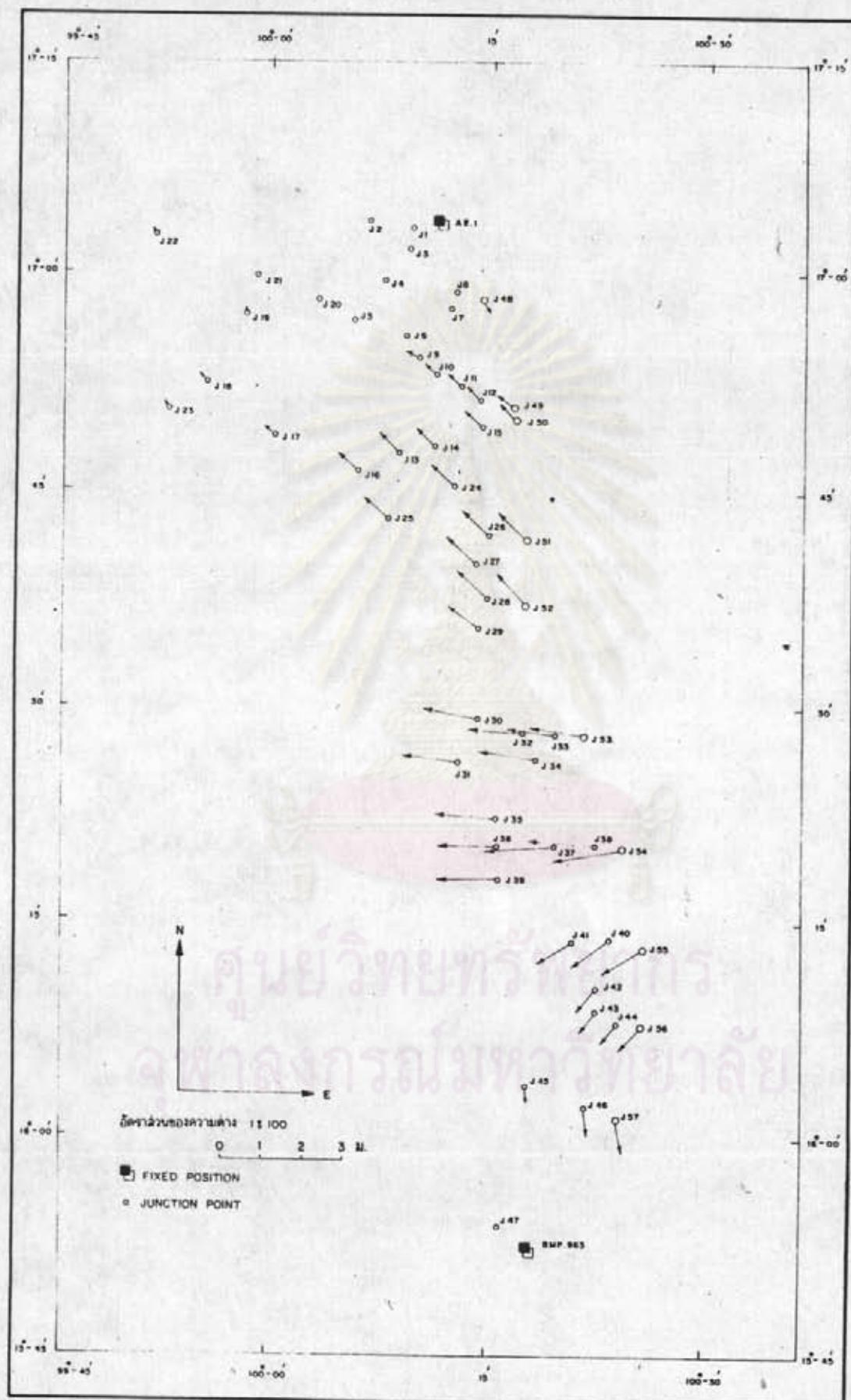
ข้อมูล	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
18	+ 0.093	- 0.026	0.0	+ 0.078	- 0.329	+ 0.035
19	+ 0.196	+ 0.162	+ 0.001	+ 0.153	- 0.316	+ 0.117
20	+ 0.327	- 0.012	+ 0.004	+ 0.173	- 0.283	+ 0.140
21	+ 0.288	+ 0.193	+ 0.001	+ 0.159	- 0.313	+ 0.124
22	- 0.138	- 0.657	+ 0.001	+ 0.144	- 0.315	+ 0.107
23	+ 0.002	+ 0.488	0.0	+ 0.082	- 0.324	+ 0.039
24	+ 0.125	- 0.023	- 0.034	- 0.340	- 0.588	- 0.429
25	+ 0.181	+ 0.212	- 0.037	- 0.351	- 0.584	- 0.441
26	+ 0.026	+ 0.024	- 0.087	- 0.428	- 0.683	- 0.529
27	+ 0.059	+ 0.065	- 0.106	- 0.478	- 0.768	- 0.585
28	+ 0.176	+ 0.047	- 0.214	- 0.516	- 0.968	- 0.628
29	+ 0.164	- 0.074	- 0.262	- 0.555	- 1.072	- 0.675
30	+ 0.257	+ 0.252	- 0.474	- 1.114	- 1.547	- 1.351
31	+ 0.102	+ 0.146	- 0.497	- 1.174	- 1.616	- 1.423
32	+ 0.075	+ 0.105	- 0.544	- 1.313	- 1.664	- 1.373
33	+ 0.033	+ 0.048	- 0.546	- 1.123	- 1.663	- 1.364
34	+ 0.085	+ 0.103	- 0.544	- 1.131	- 1.664	- 1.373
35	- 0.073	+ 0.471	- 0.522	- 1.287	- 1.703	- 1.553
36	- 0.041	+ 0.357	- 0.533	- 1.398	- 1.759	- 1.683
37	- 0.151	+ 0.033	- 0.548	- 1.438	- 1.845	- 1.726
38	- 0.097	+ 0.161	- 0.552	- 1.652	- 1.879	- 1.962

## ตารางที่ ๔. (ต่อ)

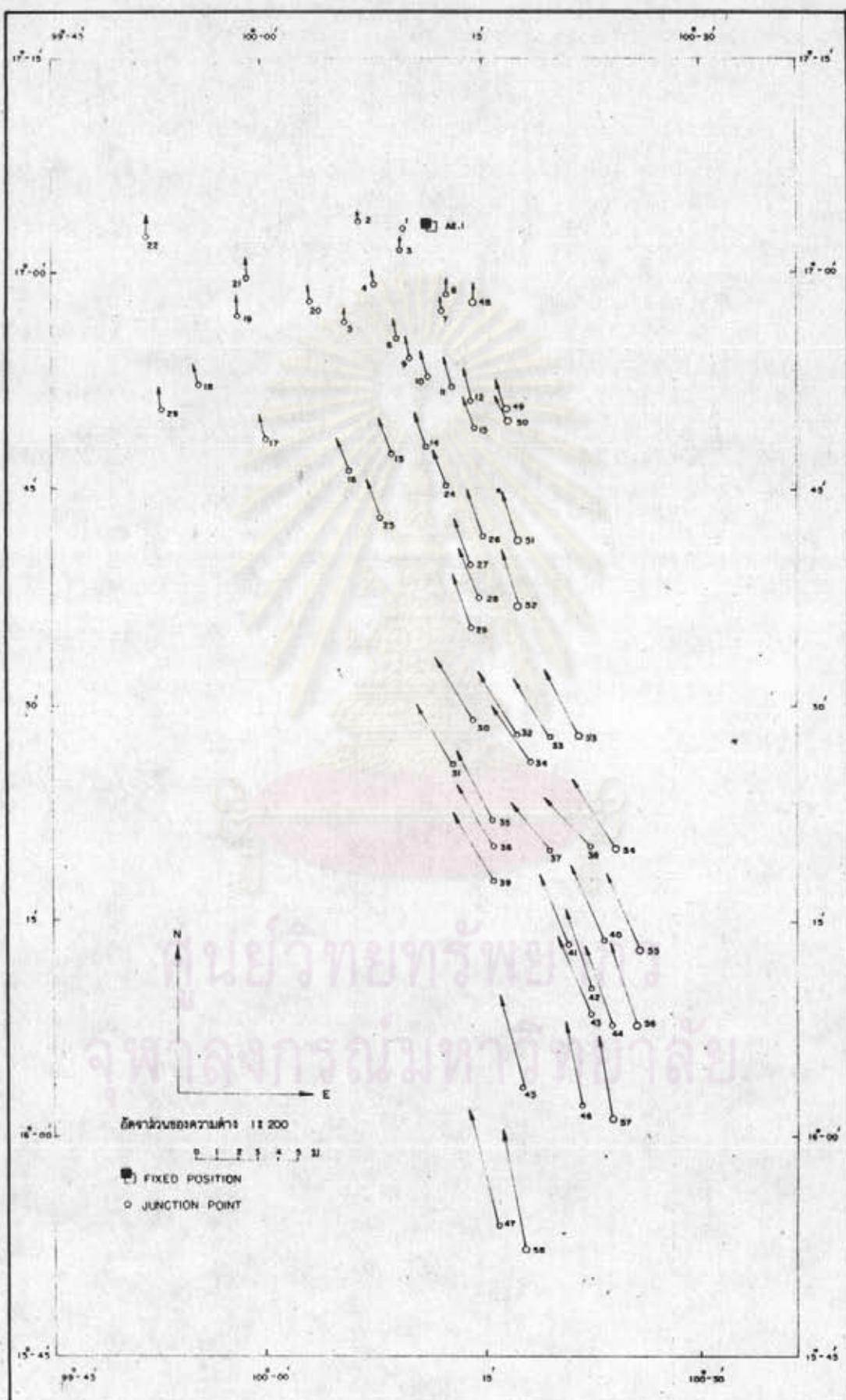
จุดรวมที่	A		B		C	
	dN	dE	dN	dE	dN	dE
39	- 0.036	+ 0.233	- 0.540	- 1.397	- 1.790	- 1.686
40	- 0.036	+ 0.029	- 0.753	- 0.915	- 2.382	- 1.428
41	- 0.141	+ 0.086	- 0.757	- 0.890	- 2.405	- 1.399
42	+ 0.058	- 0.026	- 0.351	- 0.491	- 2.530	- 1.016
43	+ 0.057	- 0.024	- 0.852	- 0.489	- 2.532	- 1.014
44	+ 0.050	- 0.023	- 0.851	- 0.490	- 2.531	- 1.015
45	+ 0.380	- 0.099	- 0.735	+ 0.106	- 2.604	- 0.463
46	+ 0.011	- 0.024	- 1.225	+ 0.182	- 3.037	- 0.392
47	- 0.071	+ 0.044	- 0.033	+ 0.001	- 2.196	- 0.747
48	Fixed	Fixed	+ 0.016	+ 0.412	- 0.318	+ 0.381
49	Fixed	Fixed	+ 0.010	- 0.245	- 0.455	- 0.313
50	Fixed	Fixed	+ 0.017	- 0.236	- 0.451	- 0.303
51	Fixed	Fixed	- 0.056	- 0.429	- 0.682	- 0.530
52	Fixed	Fixed	- 0.207	- 0.533	- 0.923	- 0.646
53	Fixed	Fixed	- 0.547	- 1.123	- 1.664	- 1.364
54	Fixed	Fixed	- 0.560	- 1.671	- 1.965	- 1.983
55	Fixed	Fixed	- 0.745	- 0.921	- 2.367	- 1.429
56	Fixed	Fixed	- 0.837	- 0.488	- 2.514	- 1.013
57	Fixed	Fixed	- 1.242	+ 0.193	- 3.055	- 0.381
58	Fixed	Fixed	Fixed	Fixed	- 2.175	- 0.749



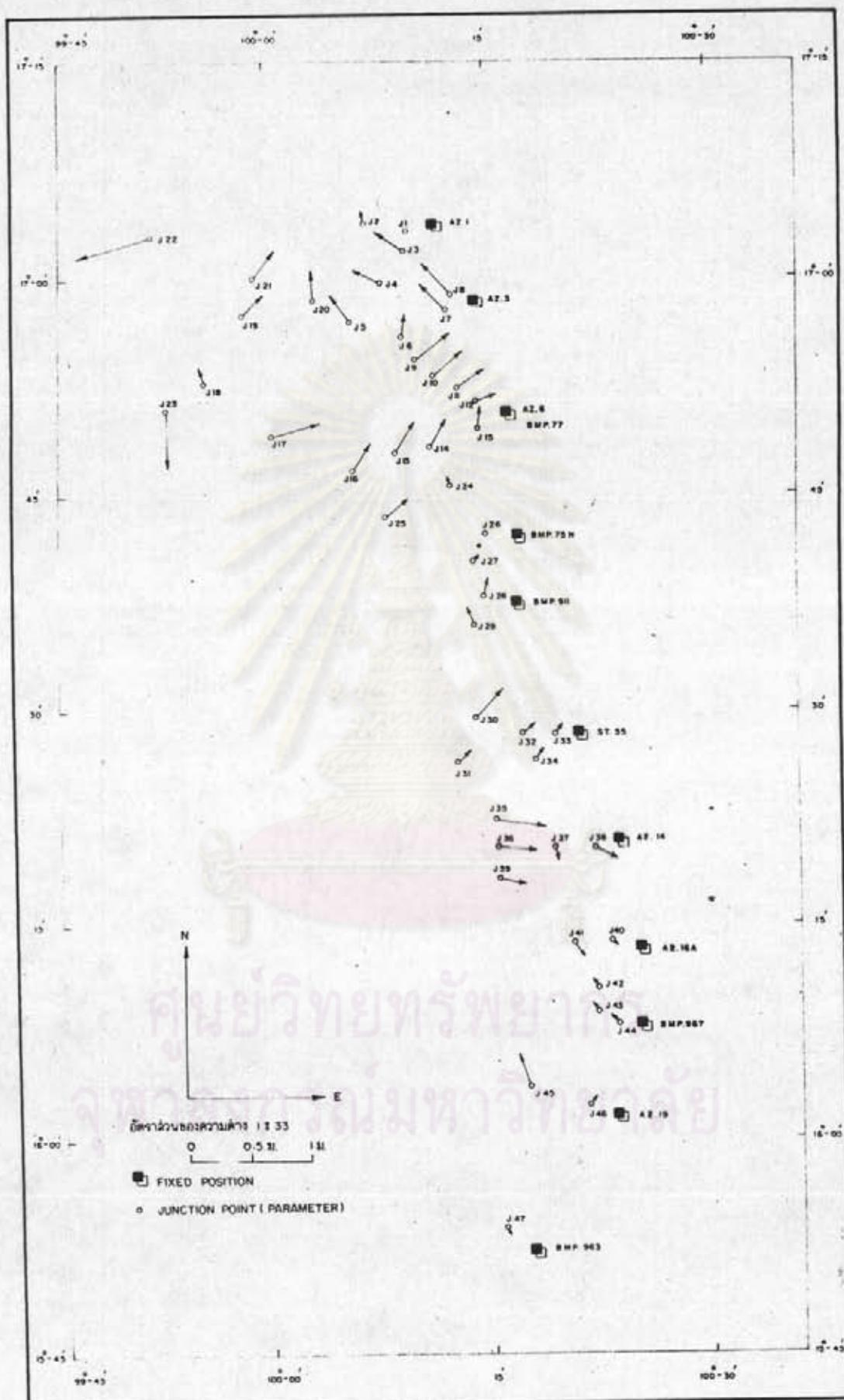
รูปที่ ๔.๑ แผนผังตำแหน่งจุดสำรวจดินที่บ้านพักใหญ่ริมแม่น้ำกันก้าวเมือง  
ในระบบจัดเก็บข้อมูลงานสำรวจ

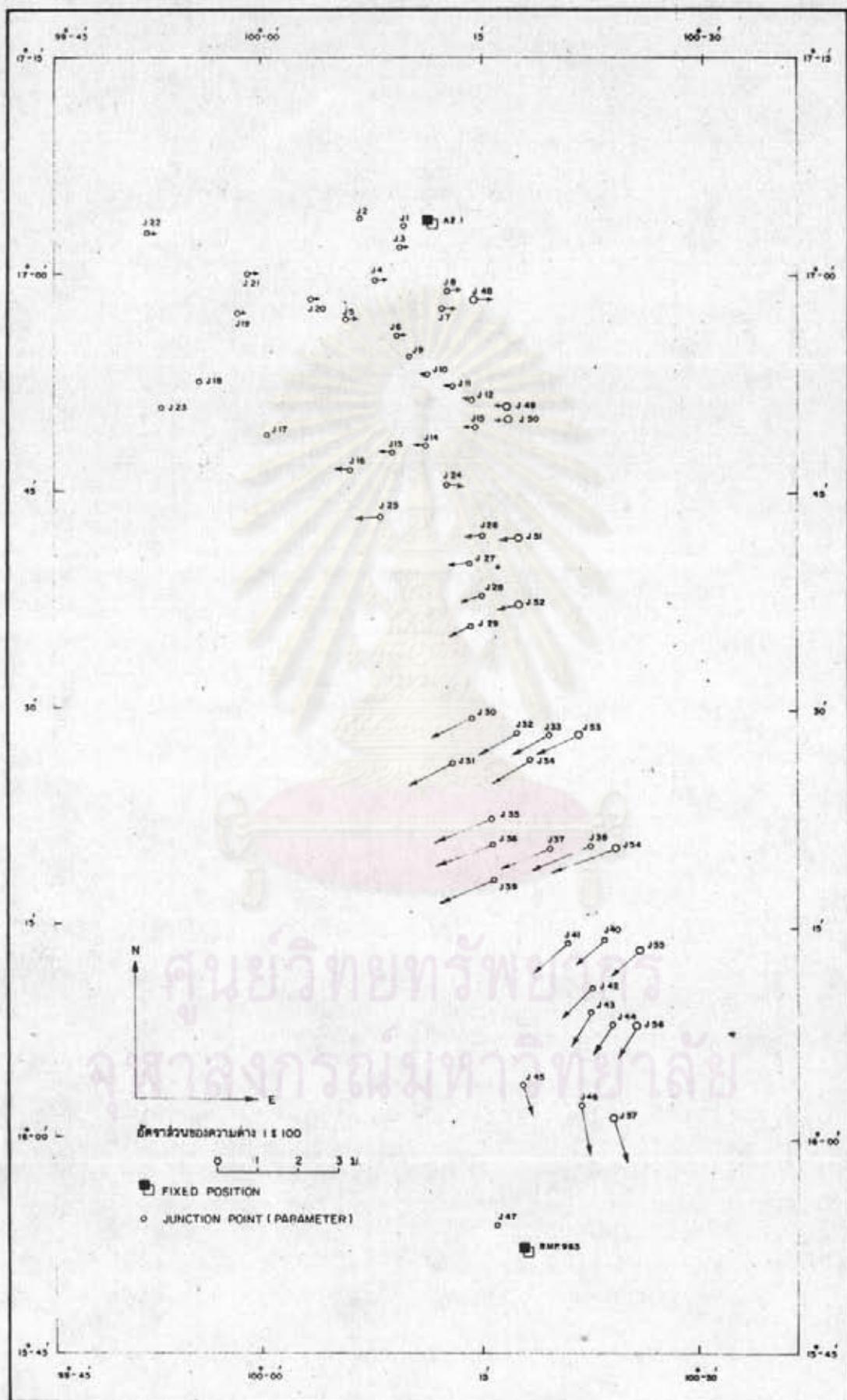


รูปที่ ๔.๒ แม็คคาล์มเพื่อความถูกต้องของอุปกรณ์หัวเข็มที่ ๒ กับกรณีที่  
ใช้ระบบพิกัดทางกราฟิกฐานะฐานะ

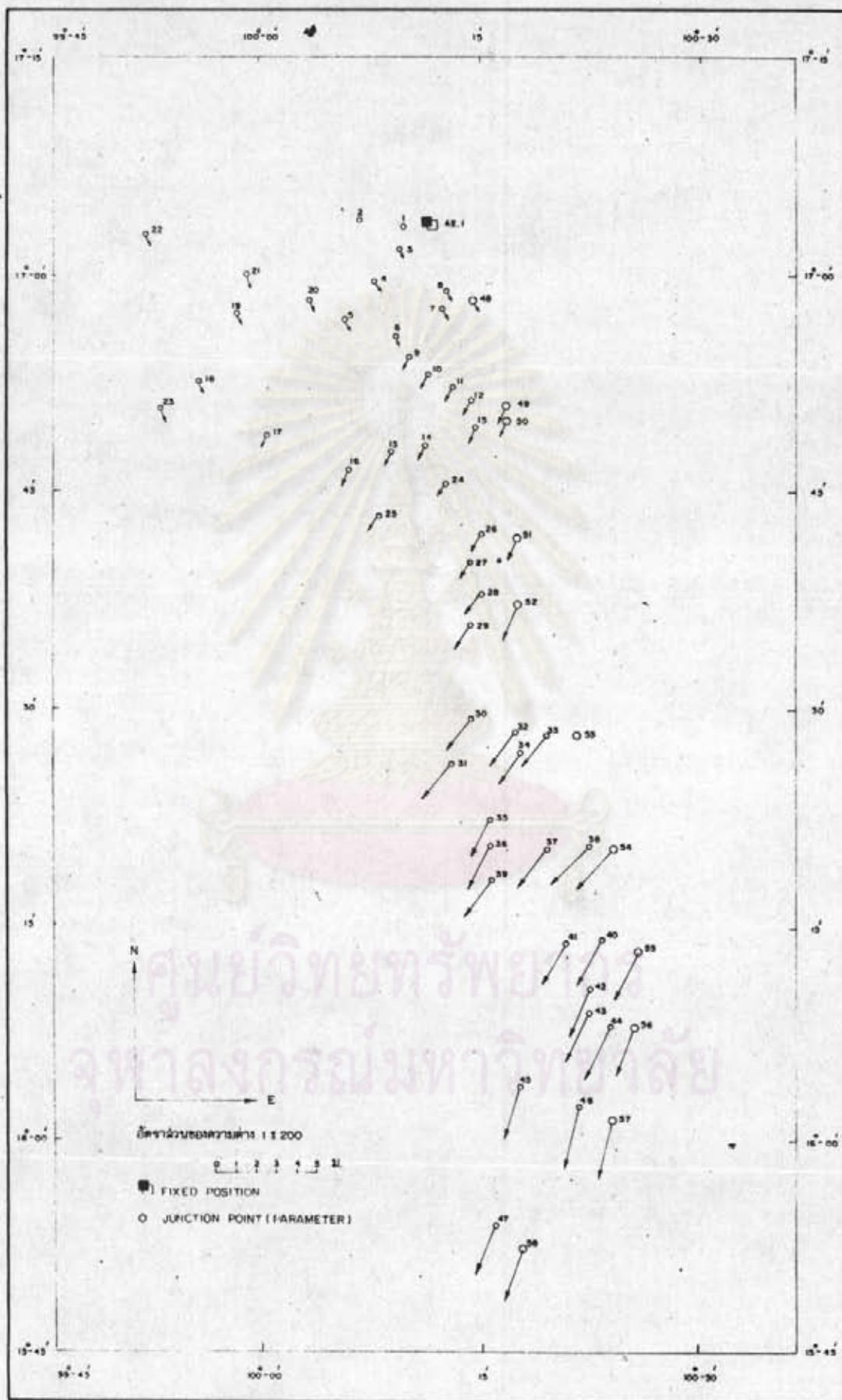


รูปที่ 9.3 แผนที่ทางเดินท่องเที่ยวตามเส้นทางท่องเที่ยวที่ 3 กับกอร์กี้  
ในระบบที่เกิดจากการนำเสนอข้อมูลรวมมา





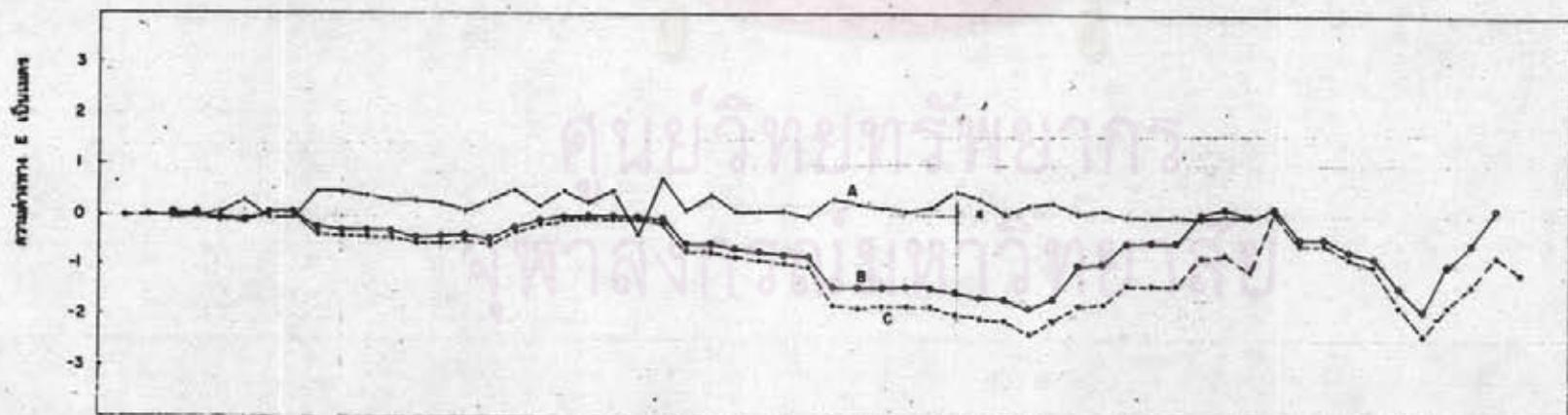
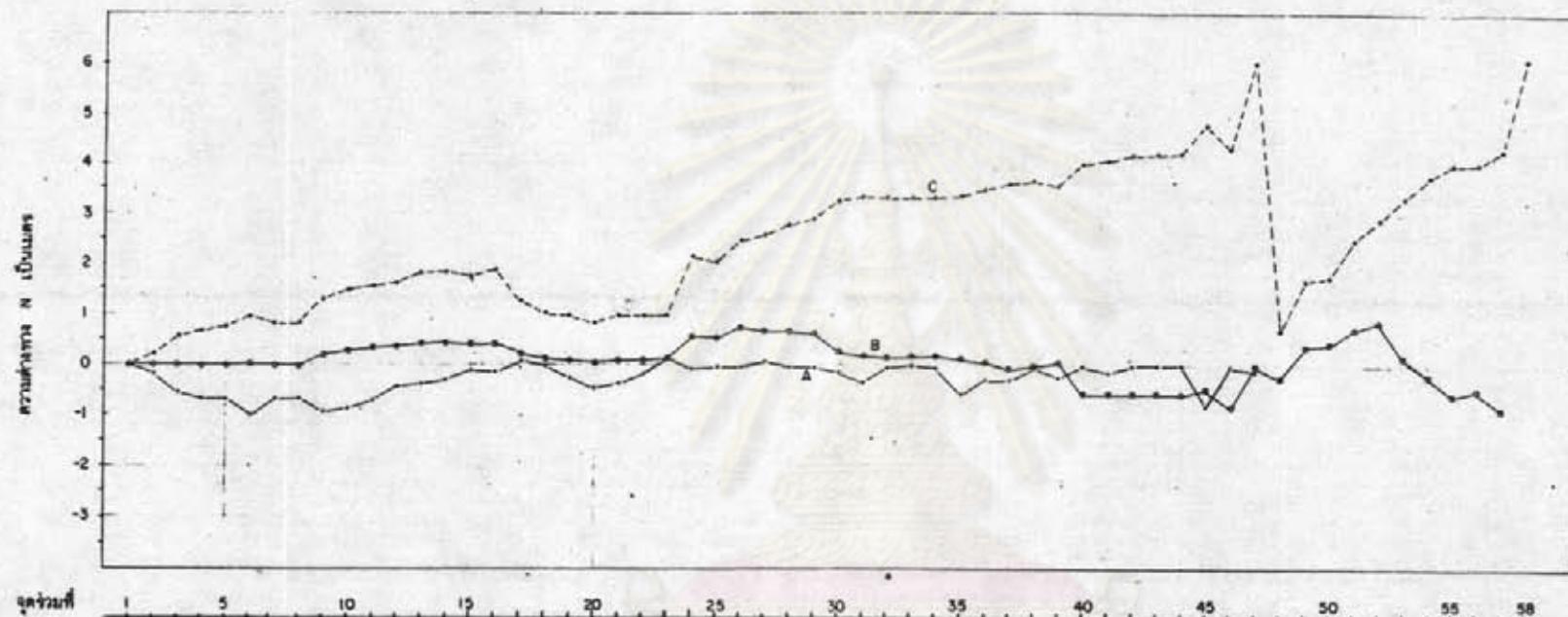
รูปที่ 4.5 แม็คคาเวนเดล์ความถ่วงอย่างอิสุกิรวมจะหัวใจที่ 2 กับเกจที่ 1  
ในระบบงานสำรวจเมืองเชียงใหม่



รูปที่ 4.6 แผนภูมิแสดงถึงความต่างของอัตราชีวมวลของหัวใจคนที่ 3 กับคนที่ 1 ในระบบทางการเมืองของเมืองจังหวัด

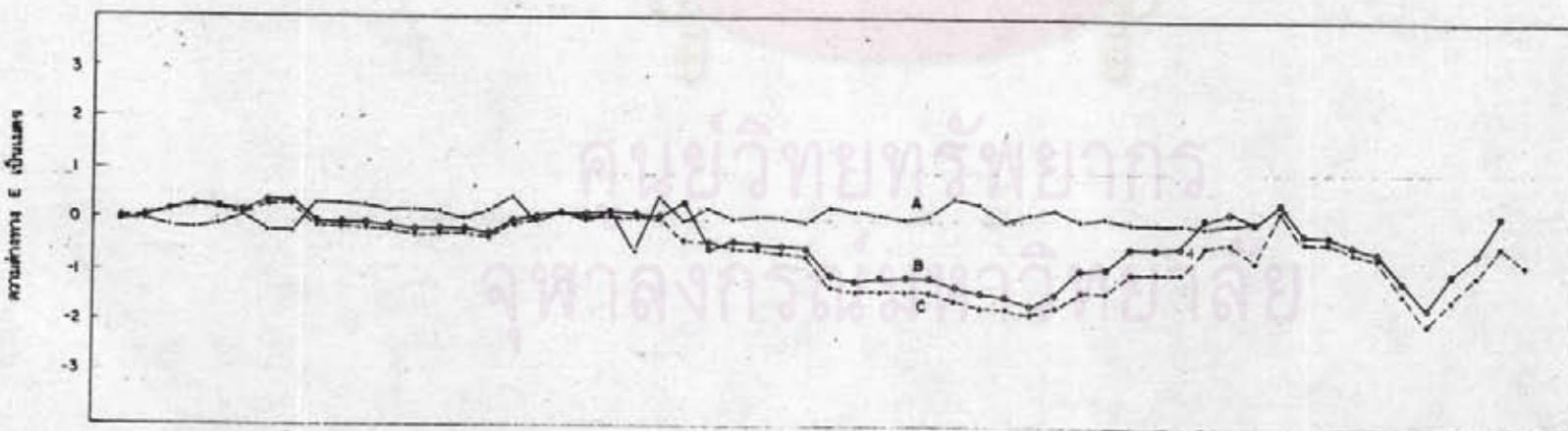
รูปที่ 9.7 การเปลี่ยนแปลงต่อการเพิ่มของชั้นในระบบพิจิตาลของระบบการบันทึก

- กรณี A ჩีดความถี่ต่อชั้นหัวการคำนวณโดยใช้กัมเมาร์กินที่ 1 กับห้องเสื้อ
- กรณี B ჩีดความถี่ต่อชั้นหัวการคำนวณโดยใช้กัมเมาร์กินที่ 2 กับห้องเสื้อ
- กรณี C ชีดความถี่ต่อชั้นหัวการคำนวณโดยใช้กัมเมาร์กินที่ 3 กับห้องเสื้อ



รูปที่ 9.8 การแปลงพารามิเตอร์ของดูร์รัมในระบบ TRANSVERSE MERCATOR

- กกร. A ศักยภาพเพิ่มระหว่างการดำเนินนโยบายสืบต่อแม่ชีกันที่ 1 กับกันที่ 2
- กกร. B ศักยภาพเพิ่มระหว่างการดำเนินนโยบายสืบต่อแม่ชีกันที่ 2 กับกันที่ 3
- กกร. C ศักยภาพเพิ่มระหว่างการดำเนินนโยบายสืบต่อแม่ชีกันที่ 3 กับกันที่ 1



ภาคผนวก ๙

คำให้ก็ดของทมุเดชกูราน

ศูนย์วิทยบริการ  
อุดมศึกษานมหาวิทยาลัย

ตารางที่ ๙.๑ ตัวอย่างที่ ๒ คำนวณค่าที่ศักดิ์สิทธิ์ในรูปแบบ Simple Plane

ชื่อหน่วย	ค่าที่ศักดิ์สิทธิ์ในรูปแบบ Simple Plane (1)			ค่าที่ศักดิ์สิทธิ์ในรูปแบบ ที่ 2 (2)			ความคลาด (2) - (1)	
	E	E	I	E	dW	dE		
BMR. 1	3986.925	- 87319.770	3986.848	- 67322.350	- 0.077	- 2.580		
BMR. 2	3661.597	- 87471.591	3661.451	- 87474.094	- 0.146	- 2.503		
RID. 710	4648.168	- 88878.728	4847.994	- 88881.301	- 0.174	- 2.573		
RID. 709	4951.499	- 88889.114	4951.336	- 88891.698	- 0.163	- 2.574		
RID. 707	4775.679	- 92894.847	4775.581	- 92897.858	- 0.098	- 3.011		
RID. 708	4778.342	- 92993.202	4778.244	- 92996.224	- 0.098	- 3.022		
BMP. 962	7662.889	- 97913.522	7663.084	- 97917.087	+ 0.195	- 3.565		
RID. 705	7773.423	- 97839.397	7773.635	- 97842.951	+ 0.212	- 3.554		
RID. 704	9285.736	- 93378.378	9286.067	- 93381.592	+ 0.331	- 3.214		
RID. 703	9325.314	- 93244.908	9325.647	- 93248.112	+ 0.333	- 3.204		
RID. 702	8544.919	- 87567.464	8545.188	- 87570.229	+ 0.269	- 2.765		
RID. 701	8465.011	- 87518.481	8465.273	- 87521.242	+ 0.262	- 2.761		
RID. 714	2133.790	- 91150.416	2133.532	- 91153.307	- 0.258	- 2.891		

## ตารางที่ ๙.๑ (ก)

ชื่อหน้า	ตารางที่ ๙.๑ ที่ราบ Simple Plane (1)			ที่ราบใหม่ในระบบ Tr. (2)			ความต่าง (2) - (1)		
	N	E	A	N	E	A	dL.	dE	
RID. 713	2263.209	- 91216.353	2262.959	- 91219.247	- 0.250	- 2.894			
RID. 712	1332.629	- 87299.585	1332.382	- 87302.238	- 0.247	- 2.653			
RID. 711	1553.028	- 87286.617	1552.814	- 87289.264	- 0.214	- 2.647			
RID. 719	- 204.166	- 88516.508	- 204.531	- 88519.285	- 0.365	- 2.777			
RID. 718	- 634.580	- 89455.981	- 634.976	- 89458.849	- 0.396	- 2.868			
RID. 716	- 3016.258	- 90100.684	- 3016.849	- 90103.625	- 0.591	- 2.941			
RID. 717	- 2879.747	- 89907.471	- 2880.324	- 89910.395	- 0.577	- 2.924			
B.R. 12	- 2512.493	- 91031.310	- 2512.992	- 91034.317	- 0.499	- 3.007			
B.R. 11	- 2557.378	- 91054.558	- 2557.880	- 91057.568	- 0.502	- 3.010			
B.M.P. 955	- 4777.371	- 93373.062	- 4778.003	- 93376.252	- 0.632	- 3.190			
RID. 715	- 4924.898	- 93276.248	- 4925.544	- 93279.425	- 0.646	- 3.177			
RID. 731	- 6910.093	- 90221.737	- 6910.937	- 90224.542	- 0.844	- 2.805			
RID. 730	- 6911.921	- 90153.760	- 6912.766	- 90156.556	- 0.845	- 2.796			

ตารางที่ ภ.1 (ก่อ)

ที่อยู่	คำนวณในรูปแบบ Simple Plane (1)			คำนวณใหม่ในระบบ TM (2)			ความต่าง (2) - (1)		
	N	E	λ	E	λ	Δλ	ΔE		
RID. 729	- 9067.774	- 85961.062	- 9058.831	- 85962.374	- 1.057	- 2.312			
RID. 728	- 9234.732	- 85774.898	- 9235.804	- 85777.188	- 1.072	- 2.290			
RID. 721	- 7842.917	- 84361.337	- 7843.830	- 84363.329	- 0.913	- 2.292			
RID. 720	- 7791.462	- 84159.123	- 7792.365	- 84161.411	- 0.903	- 2.288			
RID. 722	- 5076.137	- 85277.039	- 5076.744	- 85279.615	- 0.607	- 2.576			
RID. 723	- 4499.003	- 85185.882	- 4499.576	- 85188.443	- 0.573	- 2.561			
RID. 724	- 1428.544	- 85684.819	- 1428.937	- 85687.383	- 0.393	- 2.564			
RID. 725	- 1246.578	- 85687.902	- 1246.960	- 85690.465	- 0.382	- 2.563			
RID. 727	- 13244.592	- 84326.048	- 13245.330	- 84328.048	- 0.738	- 2.000			
RID. 726	- 13372.257	- 84263.021	- 13372.986	- 84265.019	- 0.729	- 1.998			
RID. 733	- 18935.300	- 79388.975	- 16935.480	- 79390.948	- 0.180	- 1.973			
RID. 732	- 19117.336	- 79080.559	- 19117.483	- 79082.529	- 0.147	- 1.970			
RID. 741	- 18376.943	- 82861.458	- 18377.117	- 82863.681	- 0.174	- 2.223			

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

ที่อยู่	ที่ตั้งศูนย์กลาง Simple Plane (1)		ที่ตั้งใหม่ในระบบ (2)		ความคลาด (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 740	- 18281.893	- 82530.497	- 18282.093	- 82532.383	- 0.200	- 2.186
RID. 753	- 17504.901	- 88959.609	- 17505.268	- 88962.156	- 0.367	- 2.547
RID. 754	- 17576.302	- 89000.521	- 17576.672	- 89003.072	- 0.370	- 2.551
RID. 750	- 20566.552	- 90438.213	- 20567.046	- 90440.924	- 0.494	- 2.711
RID. 751	- 20430.054	- 90510.030	- 20430.530	- 90512.749	- 0.476	- 2.719
RID. 748	- 22671.099	- 88787.823	- 22671.653	- 88790.402	- 0.554	- 2.579
RID. 749	- 22594.237	- 88823.562	- 22594.781	- 88826.147	- 0.544	- 2.584
RID. 745	- 23572.704	- 84107.005	- 23573.104	- 84109.278	- 0.400	- 2.273
RID. 744	- 23477.618	- 84052.856	- 23478.007	- 84055.129	- 0.389	- 2.273
RID. 739	- 21123.577	- 82108.565	- 21123.686	- 82110.800	- 0.109	- 2.235
RID. 738	- 21045.768	- 81914.974	- 21045.865	- 81917.103	- 0.097	- 2.229
RID. 746	- 25497.477	- 89967.964	- 25498.003	- 89970.704	- 0.526	- 2.740
RID. 747	- 25792.158	- 91309.603	- 25792.638	- 91312.477	- 0.430	- 2.874

ตารางที่ ๙.๑ (๒๐)

ชื่อจุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	W	E	N	S	dN	dE
RID. 764	- 26083.517	- 92799.445	- 26082.944	- 92802.468	- 0.427	- 3.023
RID. 765	- 26216.718	- 93290.401	- 26217.131	- 93293.472	- 0.413	- 3.071
RID. 781	- 26646.647	- 93550.245	- 26647.069	- 93653.353	- 0.422	- 3.103
RID. 782	- 26769.035	- 93678.548	- 26769.461	- 93681.661	- 0.426	- 3.113
RID. 784	- 33706.420	- 85632.162	- 33706.851	- 85634.523	- 0.431	- 2.361
RID. 783	- 33794.154	- 85623.188	- 33794.587	- 85525.548	- 0.433	- 2.360
RID. 785	- 37544.526	- 86170.371	- 37544.964	- 86172.815	- 0.438	- 2.444
RID. 786	- 37485.154	- 86022.867	- 37485.578	- 86025.300	- 0.424	- 2.433
RID. 770	- 27664.673	- 83050.903	- 27664.933	- 83053.221	- 0.260	- 2.318
RID. 769	- 27696.984	- 82922.984	- 27697.238	- 82925.294	- 0.254	- 2.310
RID. 771	- 30039.721	- 81130.931	- 30039.916	- 81133.139	- 0.195	- 2.202
RID. 772	- 30139.285	- 81208.200	- 30139.479	- 81210.413	- 0.194	- 2.213
RID. 773	- 32471.009	- 79061.085	- 32471.104	- 79063.130	- 0.095	- 2.045



## ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ชื่อหมู่	ค่าพิกัดในระบบ Simple Plane (1)			ค่าพิกัดใหม่ในระบบ พ.ย. (2)			ค่า差ผล (2) - (1)		
	N	E	S	N	E	S	dE	dN	dS
RID. 774	- 32562.099	- 79124.387	-	- 32562.193	- 79126.736	-	- 0.094	-	- 2.049
RID. 775	- 35899.701	- 79402.379	-	- 35899.761	- 79404.408	-	- 0.060	-	- 2.029
RID. 776	- 35949.831	- 79475.543	-	- 35949.892	- 79477.576	-	- 0.051	-	- 2.033
RID. 777	- 38117.008	- 81413.923	-	- 38117.098	- 81416.040	-	- 0.090	-	- 2.117
RID. 778	- 38274.067	- 81436.360	-	- 38274.162	- 81438.474	-	- 0.095	-	- 2.114
RID. 779	- 42287.935	- 79981.180	-	- 42288.015	- 79983.147	-	- 0.030	-	- 1.967
RID. 780	- 42326.662	- 79862.389	-	- 42326.744	- 79864.348	-	- 0.082	-	- 1.959
RID. 789	- 30926.347	- 83939.145	-	- 30926.741	- 83941.521	-	- 0.394	-	- 2.376
RID. 790	- 31134.610	- 84221.816	-	- 31135.023	- 84224.207	-	- 0.413	-	- 2.391
RID. 793	- 46312.715	- 82560.489	-	- 46312.872	- 82562.685	-	- 0.157	-	- 2.196
RID. 794	- 46322.909	- 82653.619	-	- 46323.062	- 82655.820	-	- 0.153	-	- 2.201
RID. 795	- 49644.581	- 83012.860	-	- 49644.783	- 83014.982	-	- 0.202	-	- 2.122
RID. 796	- 49704.288	- 93054.691	-	- 49704.490	- 93056.814	-	- 0.202	-	- 2.123

ตารางที่ ๒.๑ (ต่อ)

ชื่อหุ้น	ค่าหุ้นคงเดิมในรากฐาน Simple Plane (1)			ค่าหุ้นคงใหม่ในรากฐาน TII (2)			ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	U	E	U	dU	dE	
RID. 797	- 53816.457	- 34079.317	- 53816.682	- 84081.377	- 0.225	- 2.060		
RID. 798	- 53864.734	- 84204.933	- 53864.955	- 84206.999	- 0.221	- 2.066		
RID. 810	- 58044.781	- 79799.093	- 58044.958	- 79800.676	- 0.177	- 1.583		
RID. 303	- 58021.418	- 79678.110	- 58021.586	- 79679.681	- 0.168	- 1.571		
RID. 812	- 59842.631	- 74838.220	- 59842.704	- 74839.505	- 0.073	- 1.285		
BMP. 5	- 59778.528	- 74834.592	- 59778.596	- 74835.879	- 0.068	- 1.287		
RID. 808	- 61040.093	- 72112.509	- 61040.194	- 72113.700	- 0.101	- 1.191		
RID. 807	- 60969.361	- 71862.193	- 60969.453	- 71863.379	- 0.092	- 1.196		
RID. 799	- 47439.802	- 80161.403	- 47439.995	- 80163.420	- 0.193	- 2.017		
RID. 800	- 47593.395	- 80210.847	- 47593.594	- 80212.865	- 0.199	- 2.018		
RID. 801	- 51290.555	- 79730.108	- 51290.822	- 79732.023	- 0.267	- 1.915		
RID. 802	- 51337.890	- 79606.305	- 51338.155	- 79608.210	- 0.265	- 1.905		
RID. 803	- 55531.808	- 77397.159	- 55532.077	- 77398.852	- 0.269	- 1.693		

## ตารางที่ ๑.๑ (ก)

ชื่อหมุด	ต่ำสูงตามระดับ Simple Plane (1)			ต่ำสูงตามระดับ Tilt (2)			ความสูง (2) - (1)	
	N	E	dE	N	E	dN	dE	
RID. 804	- 55507.759	- 77479.951	- 55508.024	- 77481.648	- 0.255	- 1.697		
RID. 805	- 53693.203	- 73301.352	- 53693.141	- 73302.736	- 0.052	- 1.384		
RID. 806	- 53641.852	- 73216.957	- 53641.783	- 73218.336	- 0.069	- 1.379		
RID. 813	- 56570.667	- 72164.405	- 56570.645	- 72165.697	- 0.022	- 1.292		
RID. 814	- 565.9.260	- 72032.678	- 56589.237	- 72083.964	- 0.023	- 1.286		
RID. 853	- 61688.946	- 83195.201	- 61689.374	- 83197.084	- 0.428	- 1.883		
RID. 864	- 61727.455	- 83278.490	- 61727.886	- 83280.380	- 0.431	- 1.890		
RID. 855	- 65272.476	- 82842.242	- 65273.161	- 82844.141	- 0.685	- 1.899		
RID. 856	- 65441.118	- 82779.378	- 65441.814	- 82781.275	- 0.696	- 1.897		
RID. 862	- 67919.882	- 73738.371	- 67920.776	- 78739.779	- 0.894	- 1.408		
RID. 861	- 68049.728	- 78766.197	- 68050.633	- 78767.602	- 0.905	- 1.405		
RID. 850	- 71245.664	- 78197.684	- 71246.814	- 78198.918	- 1.150	- 1.234		
RID. 849	- 71348.097	- 78127.553	- 71349.255	- 78128.776	- 1.158	- 1.223		

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 819	- 69273.100	- 75041.361	- 69274.013	- 75042.485	- 0.913	- 1.124
BMP. 24	- 69269.136	- 74865.521	- 69270.044	- 74866.639	- 0.908	- 1.118
RID. 816	- 63634.996	- 75661.110	- 63635.376	- 75662.515	- 0.380	- 1.405
RID. 815	- 63542.416	- 75633.473	- 63542.792	- 75634.877	- 0.376	- 1.404
RID. 858	- 63294.985	- 79330.599	- 63295.430	- 79332.253	- 0.445	- 1.654
RID. 857	- 63315.858	- 79639.833	- 63316.312	- 79641.509	- 0.454	- 1.676
RID. 852	- 72864.735	- 75397.020	- 72865.827	- 75398.093	- 1.092	- 1.073
RID. 851	- 72792.080	- 75340.206	- 72793.161	- 75341.277	- 1.081	- 1.071
RID. 853	- 76238.507	- 77168.410	- 76239.551	- 77169.728	- 1.044	- 1.318
RID. 854	- 76328.733	- 77154.517	- 76329.777	- 77155.837	- 1.044	- 1.320
RID. 846	- 77295.131	- 73189.324	- 77296.074	- 73190.613	- 0.943	- 1.289
RID. 845	- 77199.297	- 73159.863	- 77200.231	- 73161.155	- 0.934	- 1.292
RID. 844	- 76134.899	- 70761.123	- 76135.679	- 70762.417	- 0.780	- 1.294

ตารางที่ ๐.๑ (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความคล่อง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 843	- 76042.113	- 70497.078	- 76042.877	- 70498.372	- 0.764	- 1.294
RID. 822	- 72155.636	- 70333.021	- 72156.231	- 70334.254	- 0.595	- 1.233
RID. 821	- 72055.368	- 70428.087	- 72055.959	- 70429.323	- 0.591	- 1.236
RID. 820	- 68250.124	- 71058.335	- 68250.548	- 71059.554	- 0.424	- 1.219
RID. 5648	- 68243.497	- 70968.191	- 68243.922	- 70979.405	- 0.425	- 1.214
RID. 848	- 80112.386	- 80172.495	- 80113.522	- 80174.173	- 1.136	- 1.678
RID. 847	- 80139.605	- 80099.931	- 80140.741	- 80101.605	- 1.136	- 1.674
RID. 842	- 81413.943	- 76766.221	- 81415.065	- 76767.700	- 1.122	- 1.479
RID. 841	- 81490.666	- 76709.307	- 81491.790	- 76710.764	- 1.124	- 1.477
RID. 840	- 81119.902	- 70827.315	- 81120.685	- 70828.552	- 0.783	- 1.237
RID. 839	- 81054.067	- 70729.751	- 81054.843	- 70730.983	- 0.776	- 1.232
RID. 824	- 74005.242	- 68008.855	- 74005.653	- 68009.909	- 0.411	- 1.054
RID. 923	- 74006.361	- 68097.109	- 74006.775	- 68098.167	- 0.414	- 1.058

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

ข้อมูล	ค่าพิสัยเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิสัยใหม่ในระบบ TH (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 830	- 71633.049	- 65365.717	- 71633.396	- 66366.487	- 0.347	- 0.970
RID. 829	- 71560.844	- 66452.695	- 71561.190	- 66453.669	- 0.346	- 0.974
RID. 828	- 69319.566	- 67178.619	- 69319.856	- 67179.618	- 0.290	- 0.999
RID. 827	- 69142.404	- 66994.726	- 69142.689	- 66995.716	- 0.285	- 0.990
RID. 860	- 63004.262	- 69645.095	- 63004.411	- 69646.178	- 0.149	- 1.083
RID. 859	- 63386.555	- 69753.006	- 63386.731	- 69754.092	- 0.176	- 1.086
RID. 877	- 86259.470	- 62503.116	- 86259.457	- 62504.095	+ 0.013	- 0.982
RID. 400	- 86184.505	- 62648.830	- 86184.490	- 62649.815	+ 0.015	- 0.985
RID. 874	- 85655.536	- 66495.592	- 85655.501	- 66496.701	+ 0.035	- 1.109
RID. 875	- 85856.513	- 66686.292	- 85856.488	- 66687.406	+ 0.025	- 1.114
RID. 873	- 85663.312	- 68540.922	- 85663.252	- 68542.136	+ 0.060	- 1.214
RID. 876	- 85535.305	- 68682.665	- 85535.236	- 68683.888	+ 0.069	- 1.223
RID. 872	- 83616.680	- 73707.288	- 83616.441	- 73708.824	+ 0.239	- 1.536

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 871	- 83648.046	- 73841.507	- 83647.808	- 73843.053	+ 0.238	- 1.546
RID. 385	- 88039.897	- 75064.230	- 88039.885	- 75065.884	+ 0.012	- 1.654
RID. 880	- 88232.085	- 75156.807	- 88232.082	- 75158.469	+ 0.003	- 1.662
RID. 883	- 91841.128	- 76978.343	- 91841.299	- 76980.155	- 0.171	- 1.812
RID. 884	- 91756.103	- 77074.262	- 91756.266	- 77076.081	- 0.163	- 1.819
RID. 882	- 95534.656	- 74200.543	- 95534.991	- 74202.213	- 0.335	- 1.670
BMP. 26	- 95596.838	- 74158.425	- 95597.176	- 74160.093	- 0.338	- 1.668
RID. 889	- 98461.188	- 71762.228	- 98461.649	- 71763.776	- 0.461	- 1.550
RID. 881	- 98542.014	- 71722.827	- 98542.279	- 71724.374	- 0.465	- 1.547
RID. 892	- 100227.229	- 69582.227	- 100227.733	- 69583.083	- 0.504	- 1.456
RID. 893	- 100251.945	- 69506.604	- 100252.449	- 69507.957	- 0.504	- 1.453
RID. 890	- 102139.342	- 70173.138	- 102139.924	- 70174.641	- 0.582	- 1.503
RID. 891	- 102265.413	- 70176.344	- 102266.001	- 70177.849	- 0.588	- 1.505

ตารางที่ ๔.๑ (ต่อ)

ป้อมท	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 901	- 103732.599	- 72792.731	- 103733.219	- 72794.410	- 0.620	- 1.679
RID. 900	- 103820.136	- 72691.898	- 103820.730	- 72693.562	- 0.003	- 1.664
RID. 2399	- 105580.741	- 70472.574	- 105581.040	- 70474.005	- 0.299	- 1.431
RID. 2398	- 105974.461	- 69968.658	- 105974.711	- 69970.052	- 0.250	- 1.394
RID. 915	- 107038.532	- 66579.787	- 107038.538	- 66581.052	- 0.006	- 1.265
RID. 916	- 107028.743	- 66447.034	- 107028.746	- 66448.290	- 0.003	- 1.256
RID. 858	- 88713.903	- 62937.733	- 88713.913	- 62938.747	- 0.010	- 1.014
RID. 867	- 88788.724	- 62937.195	- 88788.735	- 62938.209	- 0.011	- 1.014
RID. 866	- 90685.207	- 63050.017	- 90685.224	- 63051.052	- 0.017	- 1.035
RID. 865	- 90614.300	- 63134.405	- 90614.311	- 63135.444	- 0.011	- 1.039
RID. 869	- 94113.480	- 65075.815	- 94113.506	- 65076.968	- 0.026	- 1.153
RID. 870	- 94318.111	- 64997.268	- 94318.140	- 64998.419	- 0.029	- 1.151
RID. 878	- 96495.580	- 63758.582	- 96495.633	- 63759.689	- 0.053	- 1.107

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ชื่อหมก	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TH (2)		ความคล่อง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 879	- 96617.855	- 63742.153	- 96617.914	- 63743.258	- 0.059	- 1.105
RID. 895	- 87620.138	- 67552.617	- 87620.123	- 67553.796	+ 0.015	- 1.179
RID. 894	- 87748.530	- 67554.696	- 87748.518	- 67555.876	+ 0.012	- 1.180
RID. 898	- 91576.213	- 67737.047	- 91576.263	- 67738.273	- 0.050	- 1.226
RID. 899	- 91496.208	- 67958.531	- 91496.249	- 67959.769	- 0.041	- 1.238
RID. 896	- 95524.396	- 68136.145	- 95524.515	- 68137.426	- 0.119	- 1.283
RID. 897	- 95546.665	- 68285.415	- 95546.782	- 68286.706	- 0.117	- 1.291
RID. 904	- 100716.933	- 63742.737	- 100716.972	- 63743.856	- 0.039	- 1.119
RID. 905	- 100825.397	- 63831.378	- 100825.435	- 63832.501	- 0.038	- 1.123
RID. 902	- 104274.410	- 66576.966	- 104274.416	- 66578.224	- 0.006	- 1.258
RID. 903	- 104575.590	- 66793.512	- 104575.596	- 66794.781	- 0.006	- 1.269
RID. 923	- 84391.748	- 79978.353	- 84392.867	- 79980.067	- 1.119	- 1.714
RID. 922	- 84508.341	- 80037.742	- 84509.460	- 80039.462	- 1.119	- 1.720

ตารางที่ ๙.๑ (๘๘)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ T.S. (2)		ความห่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 909	- 92543.602	- 80871.530	- 92544.705	- 80873.402	- 1.103	- 1.872
RID. 906	- 92627.133	- 80775.447	- 92628.233	- 80777.314	- 1.100	- 1.867
RID. 910	- 95678.538	- 77914.671	- 95679.545	- 77915.372	- 1.007	- 1.701
RID. 919	- 95741.747	- 77936.301	- 95742.754	- 77938.004	- 1.007	- 1.703
BM. Y5	- 100303.991	- 78781.595	- 100304.978	- 78783.414	- 0.987	- 1.819
RID. 927	- 100428.621	- 78859.165	- 100429.607	- 78860.991	- 0.986	- 1.826
RID. 908	- 101758.579	- 74867.962	- 101759.271	- 74869.742	- 0.692	- 1.720
RID. 907	- 102032.616	- 74595.061	- 102033.299	- 74597.828	- 0.683	- 1.767
RID. 918	- 110701.751	- 69207.802	- 110701.765	- 69209.202	- 0.014	- 1.400
RID. 917	- 110647.895	- 69251.967	- 110647.903	- 69253.370	- 0.008	- 1.403
RID. 920	- 112103.180	- 72345.627	- 112103.115	- 72347.194	+ 0.065	- 1.567
RID. 921	- 112124.793	- 72453.566	- 112124.724	- 72455.136	+ 0.069	- 1.572
RID. 928	- 115675.733	- 74853.578	- 115675.692	- 74855.295	+ 0.041	- 1.717

ตารางที่ ฉ.1 (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 929	- 115854.230	- 74896.536	- 115854.193	- 74898.255	+ 0.037	- 1.719
RID. 931	- 118864.116	- 75451.615	- 118864.153	- 75453.364	- 0.037	- 1.749
RID. 932	- 119282.182	- 75144.530	- 119282.227	- 75146.258	- 0.045	- 1.728
RID. 977	- 105648.759	- 75477.062	- 105649.280	- 75478.902	- 0.521	- 1.840
RID. 978	- 105585.895	- 75591.733	- 105586.404	- 75593.579	- 0.509	- 1.946
RID. 945	- 108970.814	- 77135.799	- 108971.258	- 77137.726	- 0.444	- 1.927
RID. 944	- 108993.370	- 77251.347	- 108993.807	- 77253.281	- 0.437	- 1.934
RID. 987	- 112211.619	- 76758.913	- 112212.040	- 76760.801	- 0.421	- 1.889
RID. 988	- 112438.318	- 76844.326	- 112438.739	- 76846.219	- 0.421	- 1.893
RID. 989	- 117106.742	- 79455.775	- 117107.069	- 79457.820	- 0.327	- 2.045
RID. 990	- 117201.623	- 79338.772	- 117201.947	- 79340.808	- 0.324	- 2.036
RID. 930	- 120584.376	- 76621.532	- 120584.531	- 76623.361	- 0.155	- 1.829
RID. 926	- 120650.426	- 76667.895	- 120650.580	- 76669.726	- 0.154	- 1.831

ตารางที่ ๑.๑ (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 887	- 27175.769	- 98912.713	- 27176.542	- 98916.468	- 0.773	- 3.750
RID. 886	- 27259.951	- 98884.437	- 27260.739	- 98886.165	- 0.788	- 3.748
RID. 934	- 24117.113	- 102150.180	- 24117.767	- 102154.370	- 0.654	- 4.190
RID. 935	- 24026.251	- 102149.131	- 24026.870	- 102152.908	- 0.619	- 3.777
RID. 1014	- 20941.357	- 104642.734	- 20941.824	- 104646.868	- 0.467	- 4.134
RID. 1013	- 20904.833	- 104513.659	- 20905.301	- 104517.778	- 0.468	- 4.119
RID. 1016	- 17661.582	- 100113.314	- 17661.982	- 100117.068	- 0.400	- 3.754
RID. 1003	- 17615.868	- 100167.832	- 17616.265	- 100171.594	- 0.397	- 3.762
RID. 1020	- 14193.091	- 99317.399	- 14193.234	- 99321.122	- 0.143	- 3.723
RID. 1021	- 14152.969	- 99163.226	- 14153.114	- 99166.934	- 0.145	- 3.708
RID. 1019	- 8379.316	- 104986.025	- 8379.478	- 104990.079	- 0.162	- 4.054
RID. 1018	- 8330.329	- 105101.597	- 8330.490	- 105105.668	- 0.161	- 4.071
RID. 1009	- 6043.457	- 109264.867	- 6043.537	- 109269.533	- 0.080	- 4.666

ตารางที่ ๙.๑ (ต่อ)

ข้อมูล	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 1010	- 6065.218	- 109351.564	- 6065.305	- 109355.242	- 0.087	- 4.678
RID. 1007	- 3270.453	- 105160.066	- 3270.362	- 105164.344	+ 0.091	- 4.278
RID. 1005	- 3123.842	- 104365.350	- 3123.744	- 104370.599	+ 0.098	- 4.249
RID. 1015	- 3623.483	- 99907.556	- 3623.602	- 99911.307	- 0.119	- 3.749
RID. 1008	- 3634.237	- 99835.002	- 3634.362	- 99838.744	- 0.125	- 3.742
RID. 1039	- 2405.042	- 107405.073	- 2404.693	- 107409.485	+ 0.349	- 4.412
RID. 1038	- 2409.128	- 107573.415	- 2408.797	- 107577.854	+ 0.331	- 4.439
RID. 1005	- 184.628	- 104467.366	- 184.324	- 104471.503	+ 0.504	- 4.137
RID. 1004	- 35.144	- 104438.827	- 34.626	- 104442.965	+ 0.518	- 4.138
RID. 979	- 1798.396	- 101485.680	- 1798.206	- 101489.545	+ 0.190	- 3.865
RID. 976	- 1917.503	- 101525.760	- 1917.331	- 101529.632	+ 0.172	- 3.872
RID. 991	- 20152.718	- 108875.924	- 20153.413	- 108880.606	- 0.695	- 4.782
RID. 996	- 19973.871	- 108935.525	- 19974.555	- 108940.319	- 0.684	- 4.794

ตารางที่ ๔.๑ (พอ)

ข้อมูล	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TH (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dn	de
RID. 1097	- 16079.481	- 110076.040	- 16079.912	- 110081.082	- 0.431	- 5.042
RID. 1096	- 16139.232	- 110142.880	- 16139.679	- 110147.933	- 0.447	- 5.053
RID. 1099	- 13491.516	- 113513.657	- 13491.911	- 113519.283	- 0.395	- 5.626
RID. 1098	- 13419.271	- 113499.040	- 13419.060	- 113505.462	- 0.389	- 5.922
RID. 1100	- 10242.940	- 112088.183	- 10243.200	- 112093.450	- 0.260	- 5.277
RID. 1101	- 10187.291	- 112034.740	- 10187.548	- 112039.997	- 0.257	- 5.257
RID. 1054	- 16780.369	- 113076.790	- 16781.621	- 113082.138	- 1.252	- 5.348
RID. 1055	- 16829.369	- 113070.721	- 16830.629	- 113076.065	- 1.260	- 5.344
RID. 1058	- 18779.052	- 117692.115	- 18781.243	- 117697.682	- 1.591	- 5.767
RID. 1063	- 18825.277	- 117752.595	- 11826.876	- 117750.366	- 1.599	- 5.771
RID. 1061	- 14941.823	- 118060.769	- 14942.913	- 118066.766	- 1.090	- 5.997
RID. 1062	- 14805.976	- 118007.756	- 14807.048	- 118013.759	- 1.072	- 5.993
RID. 1060	- 10491.901	- 118717.548	- 10492.402	- 118723.841	- 0.501	- 6.293

ตารางที่ ณ. 1 (ต่อ)

ชื่อหมุด	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	E	N	E	N	dN	dE
RID. 1059	- 10431.364	- 118780.959	- 10432.358	- 118787.266	- 0.494	- 6.307
RID. 1048	- 8855.041	- 122867.831	- 8855.436	- 122875.058	- 0.395	- 7.227
RID. 1049	- 9063.241	- 122855.357	- 9063.678	- 122862.590	- 0.437	- 7.233
RID. 1051	- 4618.360	- 124043.798	- 4618.175	- 124051.403	+ 0.185	- 7.615
RID. 1050	- 4589.290	- 123933.226	- 4589.103	- 123940.826	+ 0.187	- 7.600
RID. 1075	- 159.863	- 123414.236	- 159.054	- 123421.925	+ 0.809	- 7.689
RID. 1074	- 144.352	- 123339.793	- 143.543	- 123347.472	+ 0.809	- 7.679
RID. 1077	2206.556	- 121293.562	2207.668	- 121301.023	+ 1.112	- 7.461
RID. 1076	2281.764	- 121079.185	2282.888	- 121086.600	+ 1.124	- 7.415
RID. 1091	2577.582	- 116989.009	2578.747	- 116995.548	+ 1.165	- 6.539
RID. 1090	2551.305	- 116936.812	2552.466	- 116943.341	+ 1.161	- 6.529
RID. 1084	- 1489.189	- 112140.892	- 1488.682	- 112146.379	+ 0.507	- 5.487
RID. 1085	- 1551.045	- 112105.452	- 1550.547	- 112110.931	+ 0.498	- 5.479
RID. 1083	- 18161.107	- 120435.783	- 18162.731	- 120442.136	- 1.624	- 6.353

ตารางที่ ฉบับที่ 1 (ต่อ)

ข้อมูล	ค่าพิกัดเดิมในระบบ Simple Plane (1)		ค่าพิกัดใหม่ในระบบ TM (2)		ความต่าง (2) - (1)	
	N	E	N	E	dN	dE
RID. 1073	- 18097.320	- 120435.362	- 18098.936	- 120491.726	- 1.616	- 6.364
RID. 1073	- 16809.002	- 124803.032	- 16810.616	- 124810.393	- 1,616	- 7.361
RID. 1078	- 16939.572	- 124877.949	- 16941.217	- 124885.329	- 1.645	- 7.380
RID. 1069	- 18093.227	- 127430.024	- 18095.198	- 127437.969	- 1.961	- 7.945
RID. 1064	- 18020.875	- 127628.319	- 18022.830	- 127636.306	- 1.955	- 7.987
RID. 1065	- 14576.781	- 127862.117	- 14578.205	- 127870.255	- 1.424	- 8.138
RID. 1066	- 14482.983	- 127823.714	- 14484.397	- 127831.847	- 1.409	- 8.133
RID. 1067	- 9670.676	- 128619.175	- 9671.310	- 128627.507	- 0.634	- 8.332
RID. 1068	- 9587.060	- 128627.119	- 9587.680	- 128635.454	- 0.620	- 8.335
RID. 1070	- 5577.265	- 129028.919	- 5577.227	- 129037.441	+ 0.038	- 8.522
RID. 1071	- 5543.157	- 128962.883	- 5543.115	- 128971.395	+ 0.042	- 8.512
RID. 1089	- 1203.830	- 128519.469	- 1203.076	- 128528.012	+ 0.754	- 8.543
RID. 1088	- 1212.609	- 128450.677	- 1211.859	- 128459.208	+ 0.750	- 8.531

ภาคผนวก ช.

การทดลองค่า ศรีคง เนื้อ

ศูนย์วิทยบริพัทกร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ช.1 การทดสอบค่าเบ酉คงเหลือในระบบพิภคณากรธรรมชาติ 1

ลำดับเกณฑ์	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\theta_{V(N)_i}$ (m.)	$\theta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\theta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(E)_i}}$
1	- 0.025	0.000	0.013	0.021	1.915	0.000
2	- 0.198	0.056	0.275	0.145	0.718	0.387
3	0.142	0.090	0.792	0.874	0.179	0.103
4	- 0.582	- 0.095	0.454	0.265	1.280	0.358
5	0.325	- 0.075	0.355	0.214	0.915	0.350
6	- 0.297	- 0.034	0.135	0.120	2.193	0.283
7	- 0.389	- 0.026	0.271	0.129	1.434	0.201
8	0.002	- 0.010	0.010	0.004	0.195	2.667
9	- 0.101	- 0.088	0.252	0.316	0.400	0.278
10	0.128	- 0.074	0.224	0.053	0.571	1.391
11	- 0.205	- 0.008	0.158	0.090	1.298	0.088
12	- 0.602	0.132	0.707	0.255	0.852	0.518
13	0.131	- 0.399	0.083	0.204	1.576	1.957
14	- 0.355	0.424	0.158	0.157	2.250	2.698
15	- 0.187	0.097	0.102	0.070	1.839	1.381
16	- 0.347	0.047	0.909	0.255	0.382	0.184
17	- 0.095	0.031	0.043	0.011	2.191	2.792

ตารางที่ ช.1 (ต่อ)

ค่าสัมบูรณ์ที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\delta_{V(N)_i}$ (m.)	$\delta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\delta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\delta_{V(E)_i}}$
18	- 0.055	0.046	0.030	0.018	1.806	2.542
19	- 0.048	- 0.004	0.079	0.518	0.605	0.008
20	- 0.084	0.073	0.512	0.698	0.164	0.105
21	0.006	- 0.026	0.025	0.013	0.244	1.941
22	0.103	- 0.101	0.092	0.052	1.116	1.927
23	- 0.097	0.041	0.494	0.154	0.196	0.266
24	0.278	- 0.161	0.235	0.075	1.182	2.141
25	- 0.104	0.204	0.187	0.099	0.557	2.067
26	1.115	0.745	1.027	0.521	1.085	1.430
27	1.090	0.790	1.854	1.503	0.588	0.526
28	0.431	0.115	0.809	0.196	0.533	0.587
29	0.184	0.059	0.169	0.042	1.086	1.389
30	0.223	0.371	0.487	0.355	0.458	1.044
31	- 0.056	0.919	0.261	0.329	0.215	2.797
32	- 0.029	0.112	0.092	0.121	0.314	0.923
33	0.102	0.002	0.591	0.204	0.173	0.010
34	0.235	- 0.173	0.378	0.061	0.621	2.822

ตารางที่ ช.1 (ต่อ)

ค่าสัมบูรณ์ที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\delta_{V(N)_i}$ (m.)	$\delta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\delta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\delta_{V(E)_i}}$
35	0.117	- 3.252	0.667	2.205	0.175	1.474
36	0.109	- 0.637	0.175	0.234	0.623	2.720
37	1.563	- 2.408	2.082	1.198	0.751	2.010
38	- 0.315	0.378	0.301	0.249	1.046	1.516
39	0.099	- 0.032	0.425	0.112	0.233	0.287
40	- 0.308	0.089	0.300	0.269	1.028	0.330
41	- 0.400	0.163	0.322	0.262	1.240	0.622
42	- 0.004	- 0.001	0.003	0.004	1.269	0.225
43	- 0.789	0.283	0.775	0.254	1.018	1.116
44	- 0.037	0.141	0.175	0.200	0.211	0.706
45	- 0.448	0.094	0.298	0.068	0.833	1.374
46	- 0.060	0.049	0.275	0.068	0.218	0.717
47	- 0.073	0.083	0.096	0.049	0.757	1.693
48	- 0.435	0.917	0.587	1.005	0.740	0.912
49	- 0.080	0.104	0.419	0.133	0.191	0.781
50	0.008	- 0.014	0.016	0.016	0.512	0.901
51	0.003	- 0.001	0.007	0.006	0.449	0.167

ตารางที่ช. 1 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\theta_{V(N)_i}$ (m.)	$\theta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\theta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(E)_i}}$
52	- 0.195	1.527	1.066	1.069	0.183	1.428
53	- 0.074	- 0.121	0.165	0.352	0.448	0.344
54	- 0.706	0.269	1.101	0.233	0.641	1.154
55	- 0.197	0.286	0.216	0.261	0.911	1.095
56	0.656	- 0.372	0.760	0.742	0.862	0.501
57	0.002	- 0.001	0.003	0.005	0.634	0.183
58	- 0.210	0.278	0.124	0.182	1.698	1.526
59	- 0.399	0.085	0.358	0.068	1.114	1.256
60	0.026	- 0.476	0.775	1.068	0.033	0.446
61	- 0.084	0.430	0.091	0.293	0.922	1.469
62	- 0.274	- 0.170	1.130	1.274	0.242	0.133
63	- 0.141	0.030	0.183	0.021	0.771	1.423
64	- 0.083	0.017	0.084	0.054	0.993	0.313
65	- 0.316	0.407	2.177	0.980	0.145	0.415
66	- 2.152	- 0.387	1.821	2.504	1.182	0.155
67	- 0.635	- 0.048	0.824	0.926	0.771	1.132
68	- 0.106	- 0.039	0.826	0.023	1.234	1.711
69	- 0.039	- 0.008	0.026	0.005	1.482	1.467
70	- 0.310	- 0.196	0.349	0.755	0.887	0.260
71	- 0.009	- 0.002	0.003	0.005	2.855	0.367
72	- 0.009	- 0.001	0.011	0.005	0.825	0.183

## ตารางที่ ช.1 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\theta_{V(N)_i}$ (m.)	$\theta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\theta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(E)_i}}$
73	- 0.075	- 0.005	0.068	0.022	1.099	0.230
74	- 0.889	- 1.220	0.990	1.008	0.898	1.211
75	0.792	- 0.084	0.430	0.065	1.841	1.301
76	0.059	- 0.684	0.511	0.810	0.115	0.844
77	0.020	- 0.014	0.009	0.012	2.194	1.192
78	- 1.816	1.466	0.565	2.311	3.106	0.634
79	- 1.979	0.641	1.035	1.314	1.912	0.488
80	- 0.072	0.005	0.020	0.011	3.647*	0.546

\* ค่าที่อาจเป็น Blunder

ตารางที่ ช.2 การทดสอบค่าคงคลังที่อยู่ในระบบ TM กรณีที่ 1

ค่าสัมฤทธิ์	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\delta V(N)_i$ (m.)	$\delta V(E)_i$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\delta V(N)_i}$	$\frac{V(E)_i}{\delta V(E)_i}$
1	0.009	- 0.017	0.008	0.023	1.073	0.736
2	0.138	- 0.007	0.176	0.144	0.785	0.048
3	- 0.087	- 0.022	0.508	0.878	0.171	0.025
4	0.082	- 0.220	0.291	0.267	0.281	0.825
5	- 0.223	0.008	0.228	0.216	0.979	0.037
6	- 0.137	- 0.094	0.087	0.121	1.568	0.778
7	- 0.198	- 0.079	0.174	0.130	1.138	0.608
8	- 0.013	- 0.012	0.005	0.006	2.380	2.028
9	- 0.378	0.006	0.161	0.318	2.347	0.019
10	0.047	- 0.105	0.143	0.053	0.328	1.992
11	- 0.076	- 0.015	0.101	0.091	0.750	0.165
12	- 0.316	0.108	0.453	0.255	0.697	0.423
13	- 0.054	- 0.391	0.052	0.205	1.039	1.905
14	0.072	0.403	0.101	0.158	0.711	2.544
15	0.048	0.094	0.065	0.070	0.744	1.341
16	- 0.093	0.034	0.582	0.256	0.160	0.133
17	0.019	0.029	0.027	0.014	0.699	2.134
18	- 0.002	0.044	0.019	0.021	0.103	2.141

## ตารางที่ ช.2 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	$V(N)_i$ (ม.)	$V(E)_i$ (ม.)	$\theta V(N)_i$ (ม.)	$\theta V(E)_i$ (ม.)	$\frac{V(N)_i}{\theta V(N)_i}$	$\frac{V(E)_i}{\theta V(E)_i}$
19	0.025	0.023	0.052	0.521	0.484	0.044
20	0.324	0.062	0.328	0.702	0.987	0.088
21	0.013	- 0.024	0.014	0.016	0.919	1.508
22	0.021	- 0.087	0.059	0.055	0.356	1.592
23	- 0.148	0.057	0.317	0.155	0.467	0.368
24	0.106	- 0.151	0.151	0.075	0.702	2.004
25	0.001	0.186	0.118	0.099	0.003	1.870
26	0.129	0.720	0.658	0.524	0.196	1.374
27	0.467	0.402	1.188	1.512	0.393	0.266
28	0.308	0.127	0.519	0.197	0.593	0.643
29	0.021	0.057	0.109	0.044	0.193	1.301
30	- 0.043	0.416	0.311	0.357	0.138	1.164
31	0.091	0.969	0.167	0.331	0.545	2.924
32	0.012	0.104	0.060	0.122	0.200	0.850
33	- 0.171	- 0.016	0.379	0.206	0.452	0.078
34	- 0.183	- 0.177	0.242	0.065	0.755	2.730
35	- 0.411	- 3.229	0.427	2.218	0.962	1.456
36	- 0.085	- 0.652	0.111	0.236	0.766	2.768
37	0.505	- 2.501	1.333	1.205	0.379	2.076
38	- 0.014	0.336	0.193	0.250	0.072	1.343

ตารางที่ ช.1 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	$V(H)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\theta_{V(N)_i}$ (m.)	$\theta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\theta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(E)_i}}$
39	0.007	- 0.070	0.273	0.112	0.026	0.623
40	0.099	0.054	0.192	0.270	0.516	0.200
41	0.105	0.223	0.206	0.264	0.506	0.846
42	- 0.001	- 0.001	0.005	0.006	0.219	0.170
43	- 0.031	0.146	0.497	0.255	0.062	0.572
44	0.086	0.186	0.113	0.201	0.762	0.927
45	0.152	0.086	0.191	0.070	0.797	1.227
46	- 0.142	0.046	0.177	0.070	0.804	0.658
47	0.132	0.074	0.063	0.050	2.098	1.491
48	0.581	0.782	0.376	1.011	1.545	0.774
49	0.080	0.097	0.268	0.135	0.298	0.721
50	0.003	- 0.016	0.010	0.012	0.296	1.288
51	0.003	- 0.001	0.004	0.004	0.742	0.264
52	0.799	1.390	0.683	1.075	1.169	1.293
53	0.111	- 0.128	0.106	0.353	1.047	0.362
54	- 0.724	0.287	0.706	0.235	1.026	1.221
55	0.051	0.306	0.139	0.263	0.367	1.165
56	0.523	- 0.399	0.487	0.746	1.073	0.534
57	0.001	- 0.001	0.004	0.003	0.219	0.340
58	- 0.045	0.298	0.078	0.183	0.588	1.630
59	- 0.176	0.090	0.229	0.069	0.763	1.314

ตารางที่ ช.2 (ต่อ)

ค่าสังเกตที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\theta_{V(N)_i}$ (m.)	$\theta_{V(E)_i}$ (m.)	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(N)_i}}$	$\frac{V(E)_i}{\theta_{V(E)_i}}$
60	- 0.043	- 0.514	0.496	1.074	0.866	0.478
61	0.003	0.455	0.059	0.295	0.051	1.541
62	- 0.667	- 0.142	0.724	1.281	0.921	0.111
63	0.066	0.032	0.118	0.019	0.559	1.682
64	0.018	0.020	0.054	0.052	0.331	0.388
65	0.030	0.443	1.395	0.985	0.022	0.450
66	0.482	- 0.242	.167	2.519	0.413	0.096
67	0.490	- 1.118	0.528	0.931	0.927	1.201
68	- 0.002	- 0.040	0.056	0.021	0.036	1.880
69	0.002	- 0.008	0.019	0.008	0.103	1.009
70	0.028	- 0.219	0.224	0.759	0.125	0.288
71	- 0.001	- 0.002	0.004	0.003	0.219	0.672
72	- 0.008	- 0.001	0.004	0.003	1.752	0.336
73	- 0.062	- 0.006	0.043	0.024	1.439	0.245
74	- 0.626	- 1.251	0.634	1.013	0.987	1.234
75	0.803	- 0.086	0.276	0.066	2.914	1.303
76	0.614	- 0.714	0.328	0.815	1.874	0.876
77	0.025	- 0.014	0.007	0.007	3.652*	1.894

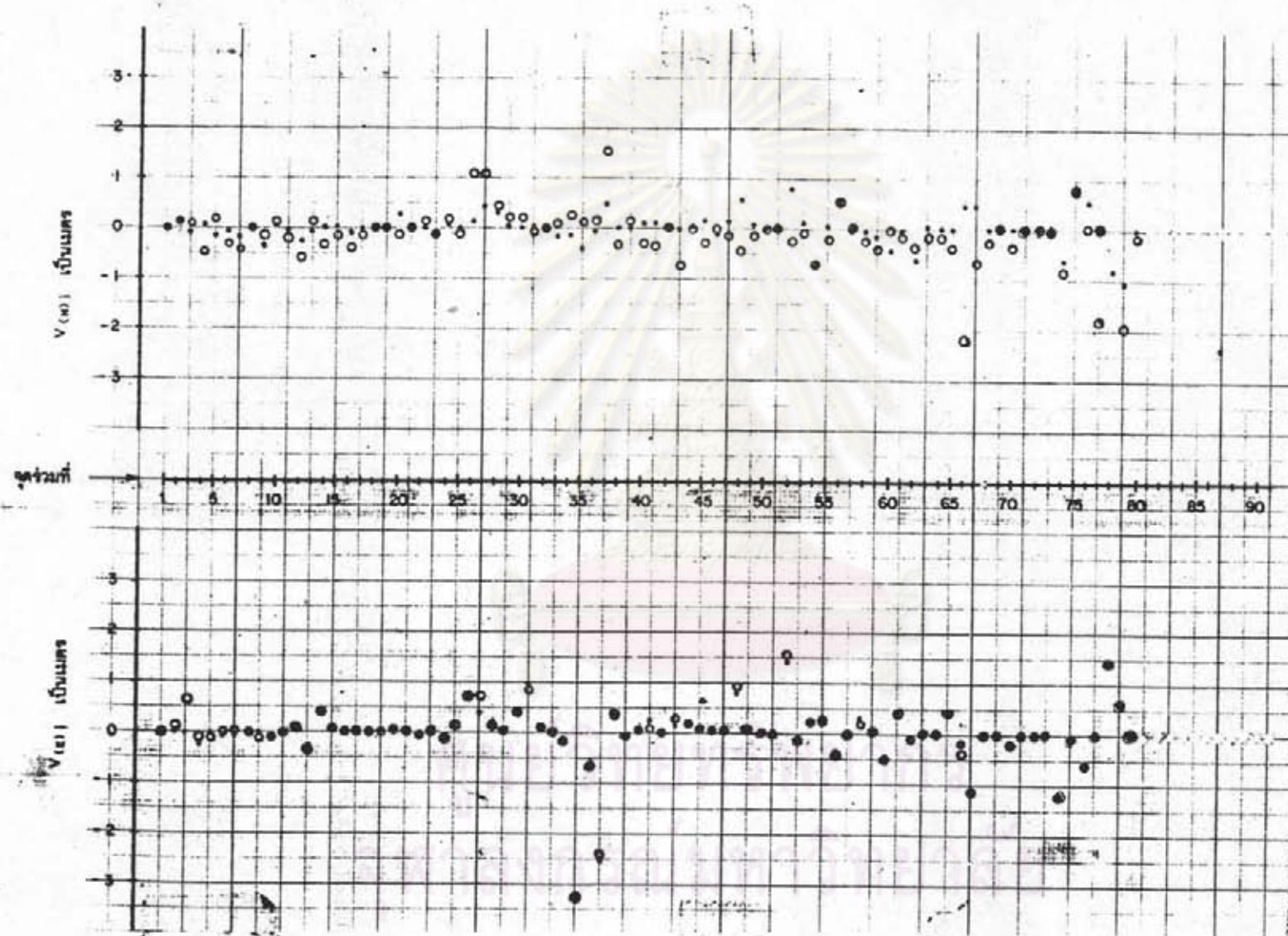
\* ค่าที่อาจเป็น Blunder

ตารางที่ ข.2 (ต่อ)

ค่าสัมบูรณ์ที่	$V(N)_i$ (m.)	$V(E)_i$ (m.)	$\bar{V}(N)_i$ (m.)	$\bar{V}(E)_i$ (m.)	$\frac{V(N)_i}{\bar{V}(N)_i}$	$\frac{V(E)_i}{\bar{V}(E)_i}$
78	- 0.822	1.425	0.374	2.323	2.195	0.613
79	- 1.097	0.615	0.663	1.321	1.654	0.466
80	- 0.035	0.006	0.015	0.006	2.355	1.009

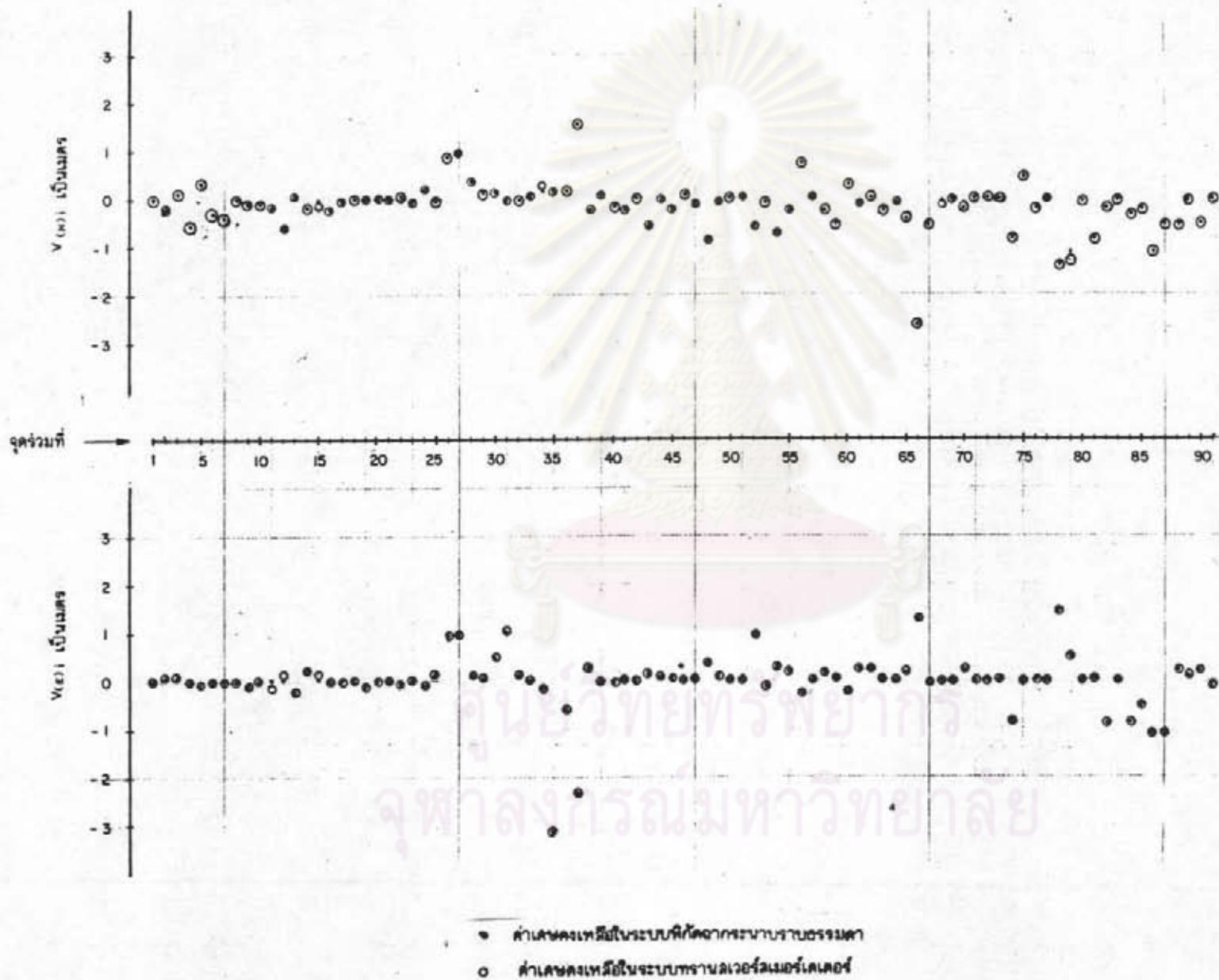
ศูนย์วิทยบริพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูปที่ ๔ แนวโน้มความผันแปรของการเปลี่ยนแปลงในกราฟ

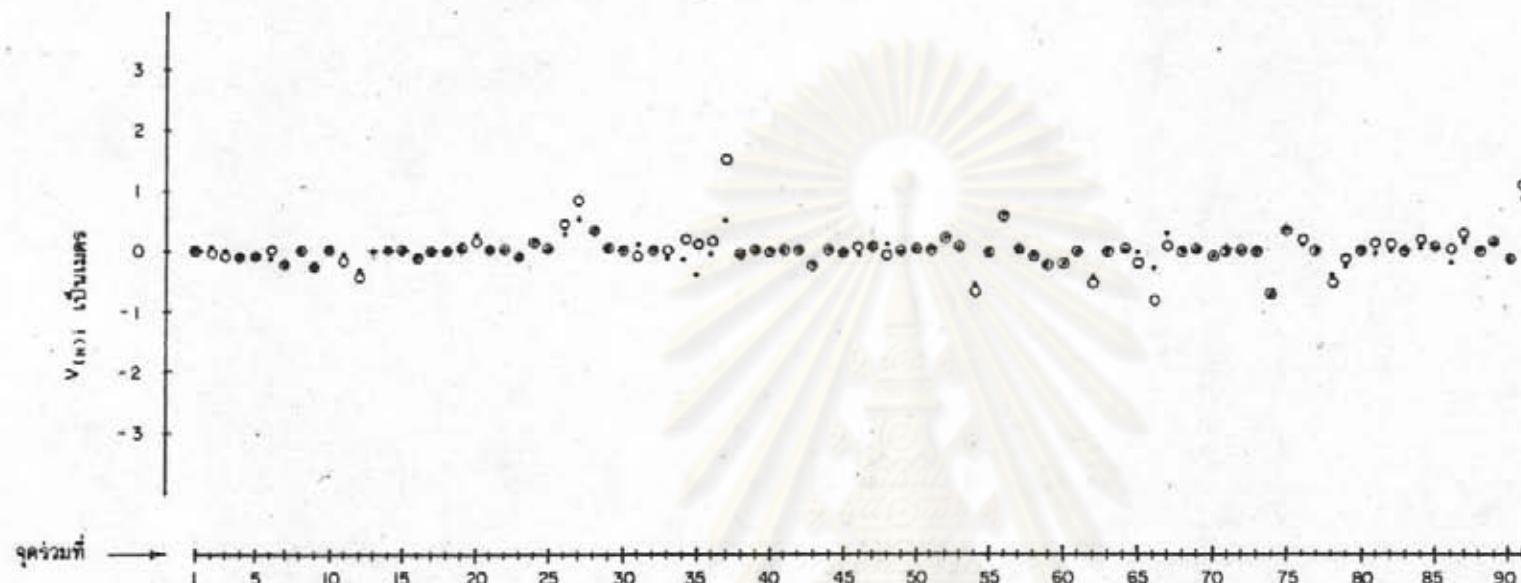


- ค่าเฉลี่ยของเวลาระยะที่ก้าวจากหนึ่งจุดบนกราฟไปจุดถัดไป
- ค่าเฉลี่ยของเวลาระยะที่ก้าวจากหนึ่งจุดบนกราฟไปจุดเดียวกัน

รูปที่ ๘.๒ แม็คเคเดย์คงเหลือจากการปรับแก้ในกราฟมีที่ ๒



รูปที่ ๓ ผลค่าเดย์คเหลือจากการปรับแก้ในกราฟที่ ๓



- ค่าเดย์คเหลือในระบบกิจกรรมงานดั้งเดิม
- ค่าเดย์คเหลือในระบบงานอ่วองท์บันเก้นเกลฟ์



ภาคผนวก ช.

ส่วนเบี้ยงเบนหมายความว่าและระหว่างวีความคิดเห็นหมายความว่าของรุกวราน

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ตารางที่ ช.1 ค่าส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานของชุดรวมจากการปีบแกะในระบบศักดิ์จากธรรมชาติ

ชุดรวมที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
1	0.089	0.086	0.087	0.076	0.048	0.077
2	0.323	0.212	0.330	0.196	0.182	0.198
3	0.281	0.184	0.374	0.224	0.215	0.228
4	0.317	0.186	0.429	0.273	0.247	0.279
5	0.440	0.244	0.532	0.316	0.303	0.323
6	0.272	0.228	0.462	0.339	0.272	0.349
7	0.244	0.124	0.434	0.292	0.255	0.299
8	0.240	0.118	0.433	0.292	0.254	0.299
9	0.272	0.235	0.504	0.392	0.302	0.409
10	0.229	0.223	0.514	0.400	0.311	0.418
11	0.192	0.218	0.516	0.402	0.315	0.421
12	0.163	0.209	0.517	0.406	0.316	0.426
13	0.304	0.215	0.571	0.431	0.349	0.455
14	0.294	0.205	0.567	0.427	0.347	0.451
15	0.272	0.180	0.558	0.418	0.341	0.439
16	0.428	0.265	0.40	0.453	0.385	0.478
17	1.014	0.598	1.059	0.598	0.591	0.610
18	0.947	0.567	0.988	0.556	0.550	0.565
19	0.880	0.391	0.925	0.416	0.516	0.424
20	0.690	0.321	0.748	0.366	0.419	0.373

ตารางที่ ๗.๑ (ต่อ)

จุดรวมที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_L$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
21	0.883	0.398	0.926	0.420	0.516	0.427
22	0.980	0.658	0.015	0.620	0.564	0.627
23	1.063	0.625	1.094	0.601	0.607	0.609
24	0.341	0.228	0.608	0.474	0.376	0.505
25	0.461	0.238	0.671	0.477	0.406	0.509
26	0.055	0.036	0.568	0.501	0.368	0.539
27	0.275	0.150	0.609	0.502	0.393	0.545
28	0.298	0.124	0.620	0.510	0.414	0.556
29	0.366	0.227	0.646	0.532	0.435	0.582
30	0.404	0.259	0.689	0.684	0.506	0.825
31	0.436	0.284	0.706	0.696	0.522	0.846
32	0.106	0.096	0.635	0.671	0.494	0.818
33	0.059	0.040	0.634	0.671	0.493	0.817
34	0.119	0.102	0.637	0.672	0.495	0.819
35	0.439	0.356	0.703	0.715	0.534	0.882
36	0.453	0.350	0.705	0.718	0.545	0.905
37	0.346	0.339	0.660	0.720	0.544	0.911
38	0.299	0.105	0.644	0.714	0.546	0.932
39	0.556	0.406	0.764	0.739	0.573	0.926
40	0.101	0.055	0.560	0.687	0.596	1.194

## ตารางที่ ช.1 (ต่อ)

ขั้นตอนที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
41	0.263	0.140	0.589	0.692	0.610	1.199
42	0.153	0.116	0.553	0.685	0.603	1.219
43	0.146	0.110	0.552	0.684	0.608	1.219
44	0.140	0.105	0.552	0.684	0.608	1.219
45	0.409	0.242	0.514	0.629	0.651	1.262
46	0.067	0.069	0.492	0.608	0.630	1.258
47	0.115	0.097	0.113	0.084	0.682	1.437
48	Fixed	Fixed	0.495	0.311	0.291	0.318
49	Fixed	Fixed	0.518	0.442	0.319	0.462
50	Fixed	Fixed	0.520	0.441	0.320	0.462
51	Fixed	Fixed	0.568	0.501	0.357	0.540
52	Fixed	Fixed	0.600	0.519	0.398	0.564
53	Fixed	Fixed	0.635	0.671	0.493	0.818
54	Fixed	Fixed	0.609	0.714	0.553	0.935
55	Fixed	Fixed	0.558	0.687	0.594	1.193
56	Fixed	Fixed	0.551	0.682	0.607	1.217
57	Fixed	Fixed	0.493	0.608	0.630	1.259
58	Fixed	Fixed	Fixed	Fixed	0.683	1.437

ตารางที่ ช. 2 ค่าความเปี่ยงเบนมาตรฐานของจุดร่วม  
จากการปรับแก้ในระบบหวานสเวอร์สเมอร์เคเดอร์

จุดร่วมที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
1	0.057	0.085	0.050	0.075	0.043	0.076
2	0.207	0.211	0.189	0.194	0.165	0.197
3	0.180	0.183	0.214	0.222	0.194	0.227
4	0.203	0.185	0.245	0.271	0.223	0.278
5	0.282	0.243	0.304	0.313	0.273	0.322
6	0.175	0.227	0.264	0.336	0.246	0.348
7	0.156	0.123	0.248	0.289	0.230	0.298
8	0.154	0.118	0.248	0.289	0.230	0.298
9	0.174	0.234	0.288	0.388	0.272	0.407
10	0.147	0.222	0.294	0.396	0.291	0.417
11	0.123	0.217	0.295	0.399	0.284	0.420
12	0.104	0.208	0.295	0.403	0.286	0.425
13	0.195	0.214	0.326	0.427	0.315	0.453
14	0.188	0.204	0.324	0.424	0.313	0.450
15	0.174	0.179	0.319	0.414	0.308	0.438
16	0.275	0.264	0.366	0.449	0.347	0.477
17	0.650	0.595	0.605	0.593	0.534	0.608
18	0.607	0.565	0.564	0.551	0.497	0.564
19	0.564	0.390	0.528	0.413	0.466	0.423
20	0.442	0.320	0.427	0.363	0.378	0.372

ตารางที่ ช.2 (ต่อ)

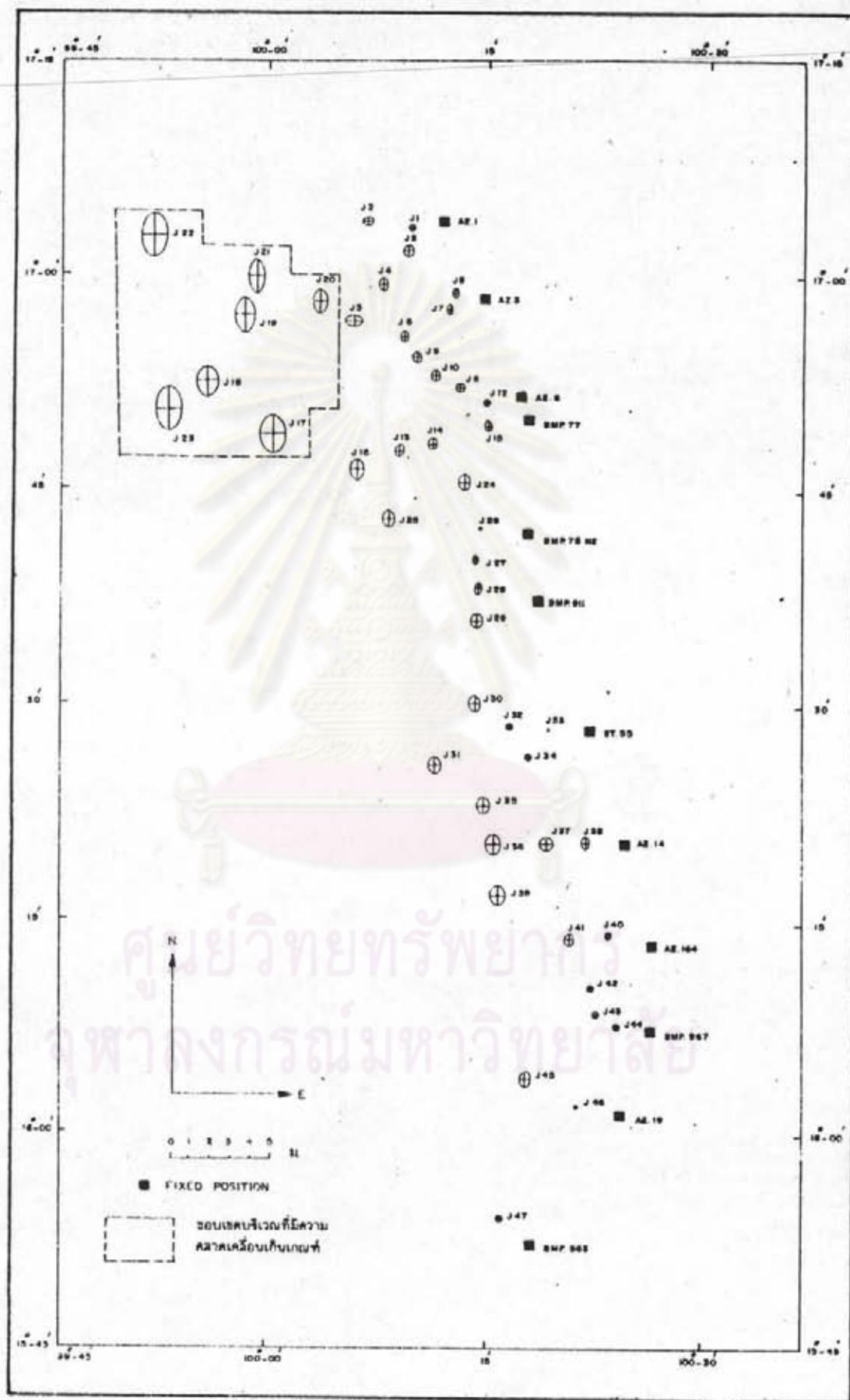
อุปกรณ์ที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
21	0.566	0.396	0.529	0.417	0.466	0.426
22	0.628	0.656	0.580	0.615	0.510	0.625
23	0.681	0.623	0.625	0.595	0.548	0.607
24	0.218	0.227	0.348	0.469	0.339	0.504
25	0.296	0.237	0.384	0.472	0.366	0.508
26	0.035	0.036	0.325	0.496	0.332	0.538
27	0.176	0.149	0.348	0.498	0.355	0.543
28	0.191	0.123	0.354	0.506	0.374	0.554
29	0.235	0.226	0.369	0.527	0.394	0.580
30	0.259	0.258	0.394	0.678	0.457	0.822
31	0.279	0.283	0.403	0.690	0.472	0.844
32	0.068	0.096	0.363	0.665	0.447	0.816
33	0.038	0.040	0.362	0.665	0.446	0.813
34	0.076	0.102	0.364	0.666	0.447	0.816
35	0.281	0.354	0.402	0.708	0.483	0.879
36	0.290	0.349	0.403	0.712	0.492	0.902
37	0.222	0.338	0.377	0.714	0.492	0.908
38	0.191	0.105	0.368	0.708	0.493	0.930
39	0.356	0.404	0.436	0.732	0.518	0.923
40	0.064	0.054	0.320	0.681	0.539	1.191

ตารางที่ ช.2 (ต่อ)

จุดร่วมที่	CASE 1		CASE 2		CASE 3	
	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$	$\sigma_N$	$\sigma_E$
41	0.168	0.139	0.337	0.686	0.551	1.195
42	0.098	0.115	0.316	0.679	0.549	1.216
43	0.094	0.110	0.315	0.678	0.549	1.216
44	0.090	0.104	0.315	0.678	0.549	1.216
45	0.262	0.241	0.293	0.624	0.588	1.258
46	0.043	0.069	0.281	0.603	0.569	1.255
47	0.073	0.097	0.064	0.084	0.616	1.433
48	Fixed	Fixed	0.283	0.308	0.263	0.317
49	Fixed	Fixed	0.296	0.438	0.208	0.461
50	Fixed	Fixed	0.297	0.437	0.289	0.461
51	Fixed	Fixed	0.324	0.497	0.332	0.538
52	Fixed	Fixed	0.343	0.514	0.360	0.563
53	Fixed	Fixed	0.363	0.665	0.446	0.815
54	Fixed	Fixed	0.348	0.708	0.499	0.932
55	Fixed	Fixed	0.319	0.681	0.537	1.190
56	Fixed	Fixed	0.315	0.676	0.548	1.214
57	Fixed	Fixed	0.282	0.603	0.569	1.255
58	Fixed	Fixed	Fixed	Fixed	0.617	1.433

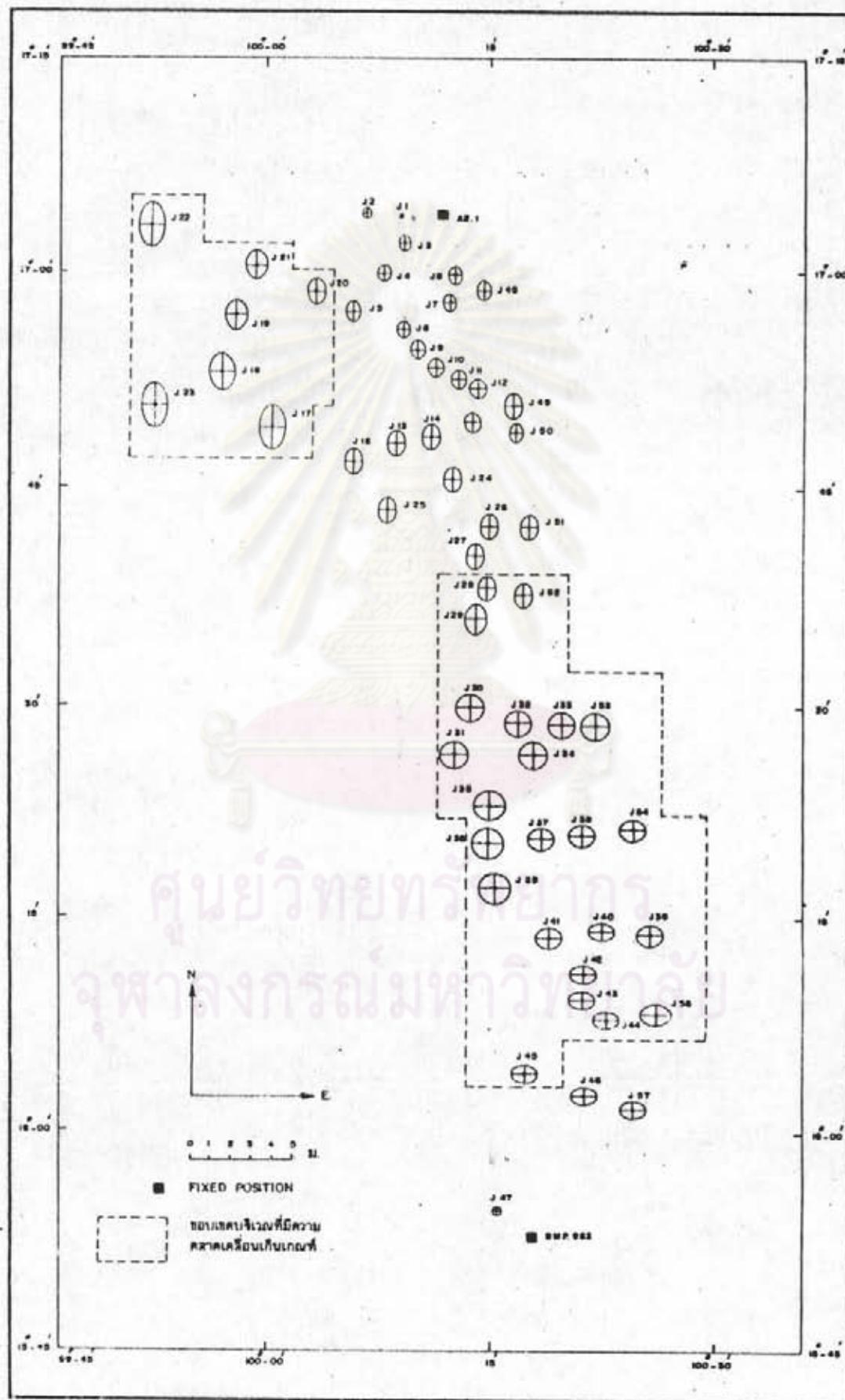
## วิธีความคลาดเคลื่อนมาตรฐาน

รูปที่ ๙ : แบบจำลองทางเศรษฐศาสตร์ของประเทศไทย



## จริยธรรมคุณภาพเดลี่ยนมาตรฐาน

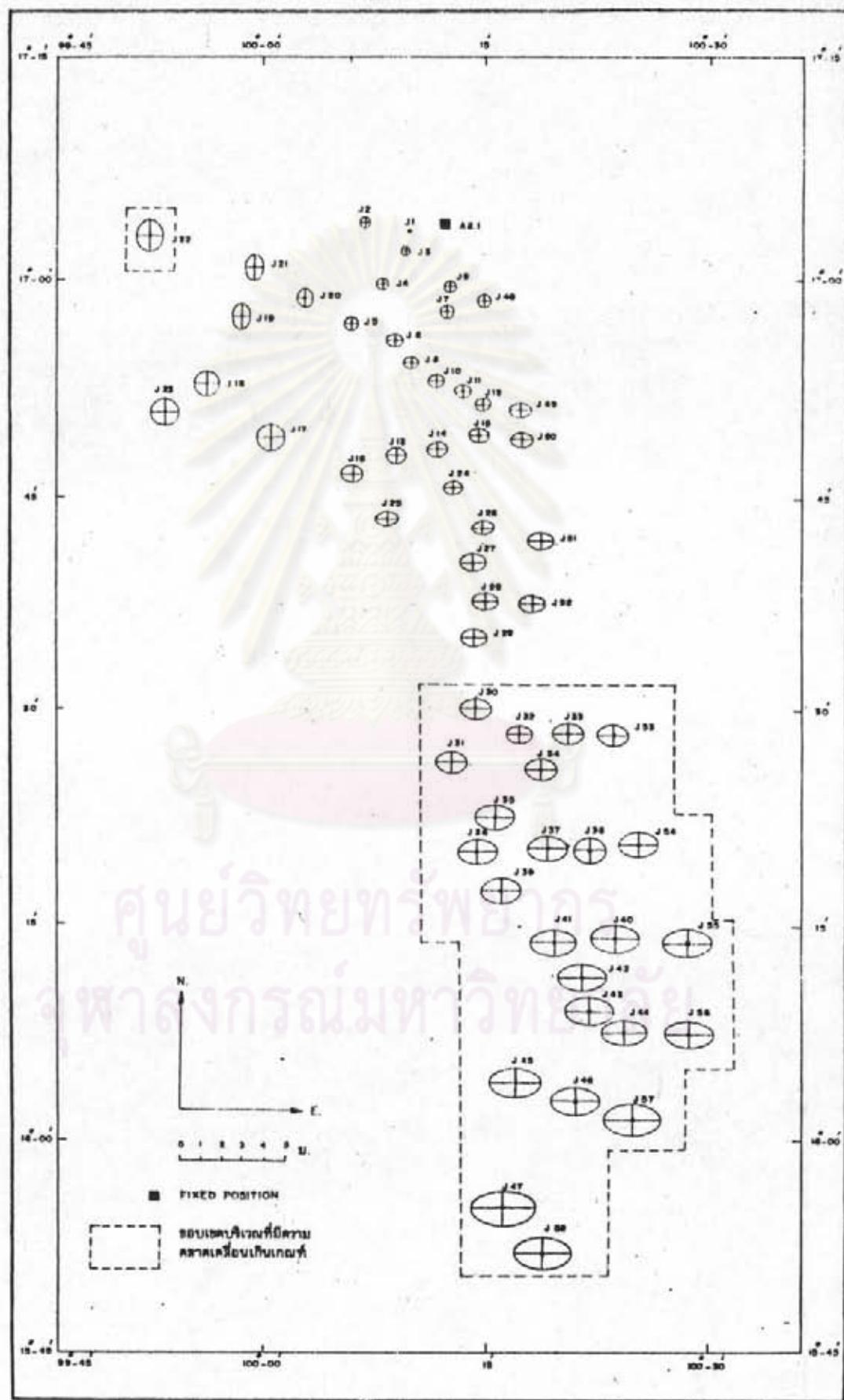
#### รูปที่ ๔.๒ ระบบเก็บจ่ายของน้ำประปาตามกฎหมายที่ ๒



แนวร่องรอยทางโบราณคดีในภาคตะวันออก

รูปที่ 3 ระบบตั้งจิ่งหอทางโบราณคดีในภาคตะวันออก

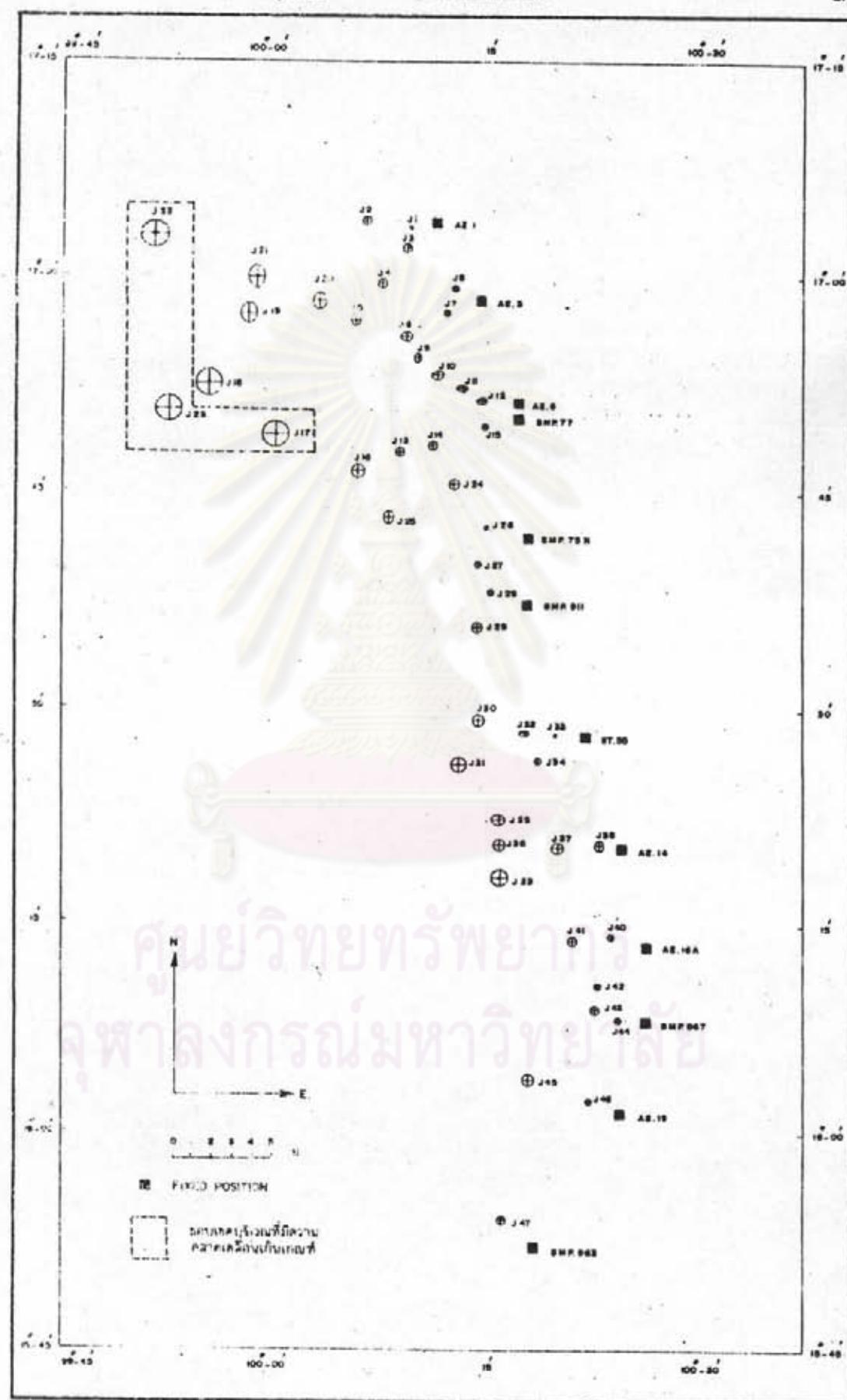
209



แบบรีบความเหลาด้วยวิธีอนามัยมาตรฐาน

แบบที่ ๔ ขนาดการก่อสร้างและอุปกรณ์เบ็ดเตล็ด

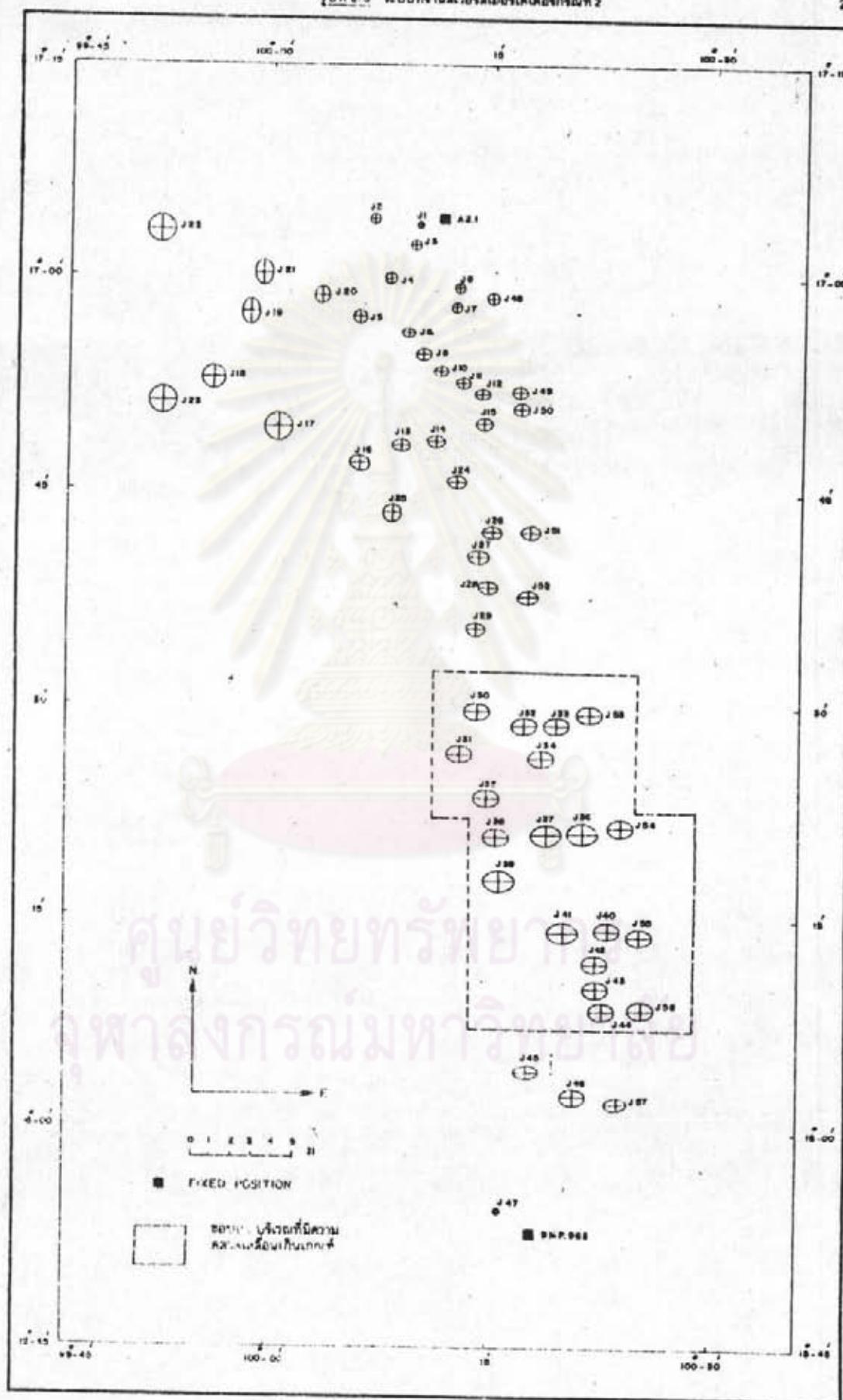
210



แบบสำรวจคลาดเคลื่อนมาตรฐาน

รูปที่ ๓ ขนาดพื้นที่ที่ต้องการที่เมืองเชียงใหม่ที่ ๒

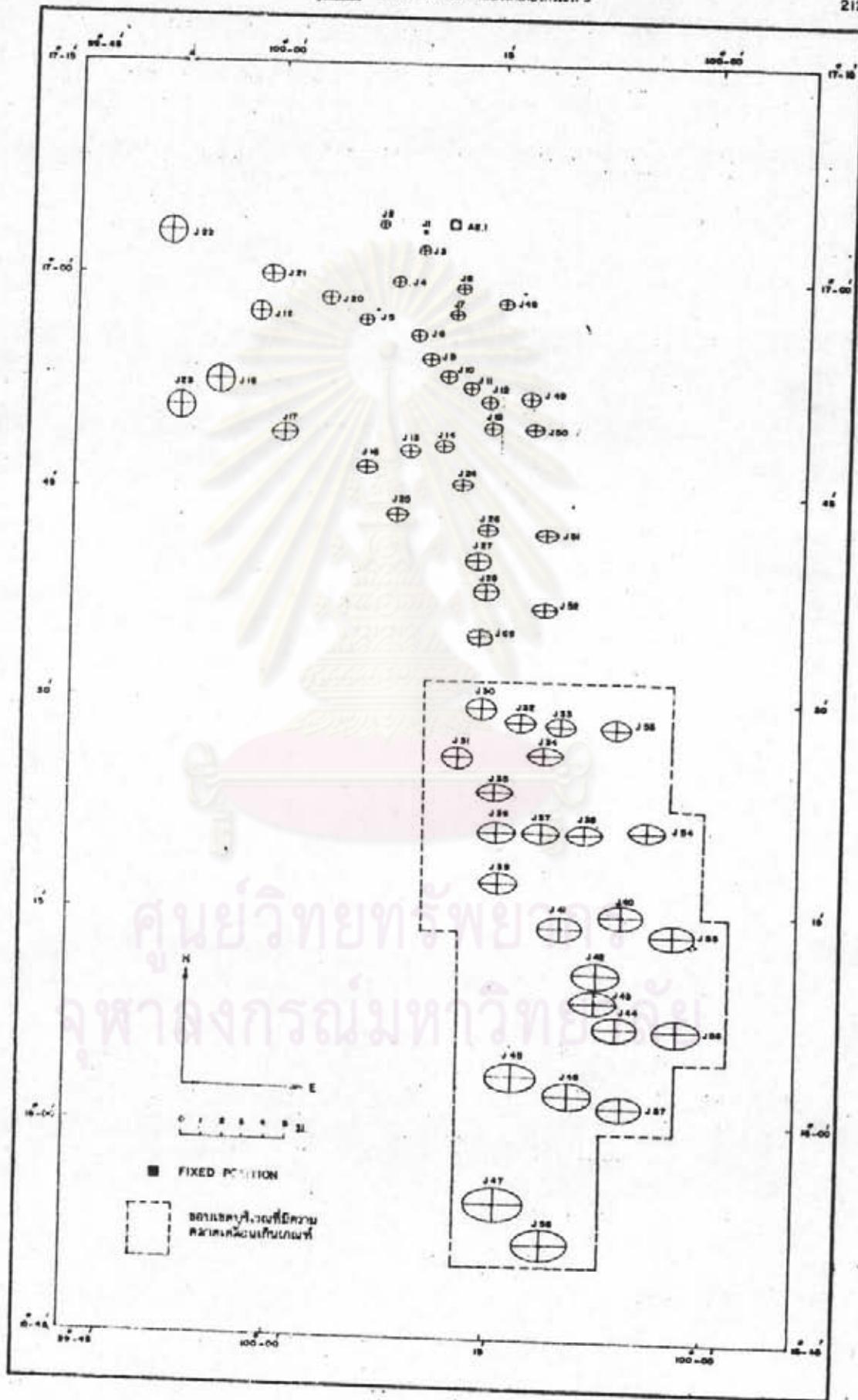
211



ตารางความคลาดเคลื่อนมาตรฐาน

รูปที่ ๒.๖ สถานที่ตั้งของจุดเมืองและจุดที่ ๓

212



### ประวัติย่อ เช่น

ร้อยตรี พล รักษา แก้วเมื่อวันที่ 17 ธันวาคม 2491 ที่กองหัวหน้าศูนย์รวมรายเข้าศึกษาในโรงเรียนนายร้อยพระจุลจอมเกล้า และโรงเรียนแผนที่ทหาร ส่วนเรื่องการศึกษานี้ดูอยู่ในวิограмมศาสตร์ปัจจุบัน (แผนที่) เมื่อปี 2515 เมื่อจบการศึกษาแล้วได้โอนไปเป็นรายการในกรมชลประทาน กองหัวหน้าศึกษาและสหกรณ์ มีประสบการณ์งานสำรวจโครงการปั้นหาดใหญ่ โครงการล่าพระเพลิง โครงการล่าแซะคง โครงการพิษณุโลก ในระหว่างเดือนมกราคม 2519 ถึงเดือนมิถุนายน 2521 ได้รับอนุญาตจากศูนย์บาลีรังสีแล็บ สำนักงานน้ำ ณ สถาบันภูมิศาสตร์แห่งชาติ (IGN) ประเทศไทยรังสีแล็บ ปัจจุบันดำรงตำแหน่งวิศวกรสำรวจ 5 ห้องหน้าที่หัวหน้างานสำรวจชาวบ้าน หลักฐานบังคับภายใต้กฎหมายทางอากาศ กองสำรวจภูมิภาค กรมชลประทาน



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย