

# โปรแกรมถอดรหัสเซอชพีจีแอลสำหรับโต๊ะเอ็กซ์วาย

## แซด

วันชัย มีรัตน์พร

ดร.วิญญุลย์ แสงวีระพันธ์ศิริ  
รองศาสตราจารย์

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย  
ต.พญาไท กรุงเทพฯ 10330

## A HPGL DECODING PROGRAM FOR A XYZ

### TABLE

โครงการวิจัยนี้เป็นการศึกษาการนำเอาไฟล์ HPGL ที่ได้จากการควบคุมโดยใช้ microcomputer มาใช้ในการควบคุมโต๊ะเอ็กซ์วายแซดที่สร้างขึ้นที่มีการควบคุมการเคลื่อนที่แบบป้อนกลับ โดยโปรแกรมจะรับข้อมูลการพิมพ์ที่อยู่ในรหัสเซอชพีจีแอล เช่นแฟ้มข้อมูลการพิมพ์ (plot file) ที่ได้จากโปรแกรม AutoCAD และเปลี่ยนให้เป็นคำพิมพ์ตามส่วนที่สร้างเป็นลักษณะควบคุม ได้แก่

การเคลื่อนที่ของโต๊ะเอ็กซ์วายแซดนั้น แต่ละแกนการเคลื่อนที่จะถูกควบคุมโดยใช้มอเตอร์กระแสตรง การควบคุม ดำเนินการเคลื่อนที่และความเร็วจะเป็นการควบคุมแบบ พ.ไอ.ดี. (proportional + integral + derivative control) จากผลการทดสอบค่าความผิดพลาดของตำแหน่งตามแนวทางเดิน ในช่วงความเร็วตามแนวทางเดิน 5 มิลลิเมตร/วินาที พบว่าค่าความผิดพลาดของตำแหน่งมีค่า 0.61 มิลลิเมตร ในแนวแกนเอ็กซ์ และ 0.92 มิลลิเมตร ในแนวแกนวาย ลักษณะการเคลื่อนที่เป็นวงกลม สำหรับการเคลื่อนที่เป็นเส้นตรงที่มีการหักมุม 45, 75 และ 90 องศา ที่ความเร็วตามแนวทางเดิน 5 มิลลิเมตรต่อวินาที พบว่าค่าความผิดพลาดของตำแหน่งมีค่าน้อยกว่า 1.53 มิลลิเมตร ในแนวแกนเอ็กซ์ และ 0.71 มิลลิเมตร ในแนวแกนวาย ซึ่งค่าความผิดพลาดส่วนใหญ่เป็นผลมาจากการ ด่างๆ เช่น ค่าแมก แลชของชุดเพื่อการ ขนาดและน้ำหนักของแกนแซดที่มีค่ามาก ซึ่งทำให้มอเตอร์ขับเคลื่อนของ แต่ละแกนต้องออกแรงมากเพื่อเอาชนะแรงเสียดทานที่เกิดจากน้ำหนักของแกนแซดที่กดลงบนแกนเอ็กซ์และแกน วาย.

The implementation of microcomputer control for a xyz table is studied in this paper. The feedback control is used for controlling the motion of the xyz table. The program will convert the the HPGL plot file format, such as the AutoCAD plot file, to the coordinates which used as the referenced command of the controller of the XYZ table.

Each axis of the XYZ table is actuated by DC servomotor. The PID (Propotional + Integral + Derivative) control is used for controlling the motion, position and velocity, of each axis.

From the experiments, it has been shown that, for the circular path motion of 5 mm/sec., the position error are 0.61 millimeter and 0.92 millimeter for x and y direction respectively. In straight line motion of 5 mm/sec. with 45, 75 and 90 degrees sharp turn, the position error are less than 1.53 millimeters and 0.71 millimeter for x and y direction respectively. It is notified that the major effect to position error is due to backlash of the transmission gear box, inertia of the z-axis components and the friction in the X and Y direction due to the weight of the z-axis.

From the experiments, it has been shown that the position errors are 0.61 millimeter and 0.92 millimeter for x and y direction, respectively, when path velocity is 5 mm./sec. in circular path movement. In straight line motion with sharp turn 45, 75 and 90 degrees when path velocity is 5 mm./sec., it has been shown that the position error are less than 1.53 millimeters and 0.71 millimeter for x and y direction respectively. It is notified that the major effect to position error is due to backlash of the transmission gear box, dimension and weight of z-axis components which its effect take more drive force to against friction to move x-axis and y-axis.

## 1) บทนำ

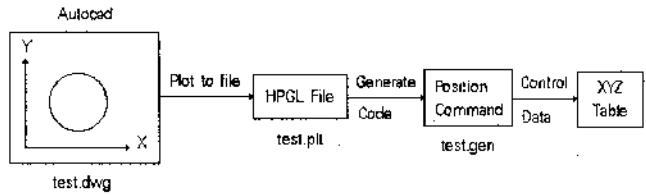
ในปัจจุบันมีการนำคอมพิวเตอร์มาใช้ในระบบควบคุมอุปกรณ์และเครื่องมือต่างๆ มากขึ้นในวงการอุตสาหกรรม เนื่องจากข้อดีของการควบคุมด้วยระบบคอมพิวเตอร์ คือมีความแม่นยำสูงและมีความมีความติดพลาตน้อย เหมาะสำหรับงานที่ต้องการควบคุมคุณภาพ ในโครงการวิจัยนี้ ได้มีการนำโปรแกรมคอมพิวเตอร์กราฟฟิกที่เป็นที่นิยม มาเป็นตัวเชื่อมโยงระหว่างการสั่งงานจากคอมพิวเตอร์กับโปรแกรมชุดควบคุมการทำงานของโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด ซึ่งมีหน้าที่แปลงรหัสจากคอมพิวเตอร์กับโปรแกรมชุดควบคุม การทำงานของโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด คือ โปรแกรม AutoCad มาประยุกต์ใช้ โดยที่เราจะเขียนโปรแกรมชุดควบคุมการทำงานของโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด ซึ่งมีหน้าที่แปลงรหัสจากแฟ้มข้อมูลที่เขียนแบบด้วยโปรแกรม AutoCad มาแปลงเป็นรหัสควบคุม สังสัญญาความคุณไปยังอุปกรณ์ที่ต้องการควบคุม ซึ่งในโครงการวิจัยนี้ได้นำໂຕที่เคลื่อนที่ในระบบแกนคาร์ทีเซียน (Cartesian Coordinate) ที่เรียกว่า โต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด (Table XYZ) มาใช้เป็นอุปกรณ์ทดสอบใช้ในการควบคุมโดยคอมพิวเตอร์ ซึ่งการประยุกต์ใช้งานของโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด ที่ควบคุมการทำงานด้วยเครื่องคอมพิวเตอร์มีมาก many เช่น สำหรับใช้กับงานทางด้านการตัดแก๊ส, เลเซอร์และพลาสม่า (Plasma) หรือจะใช้กับงาน 3D Digitizing Table เป็นต้น ซึ่งจะเห็นได้ว่าประโยชน์ในการอุตสาหกรรมนั้นมีมาก many

สำหรับในโครงการจะใช้ประโยชน์จากการหัสรากษา HPGL (Hewlett Packard Graphics Language) ซึ่งเป็นรหัสภาษามาตรฐานของโปรแกรมเขียนแบบกราฟฟิกโดยทั่วไป โดยอาศัยการแสดงผลออกทางเครื่องพิมพ์ (Plotter) ซึ่งการสร้างแฟ้มข้อมูลที่เป็นภาษา HPGL นั้น ทำได้โดยเขียนแบบด้วยโปรแกรม AutoCad เมื่อเสร็จเรียบร้อยแล้วจะทำการบันทึกข้อมูลแบบที่รวดเร็วนั้น ลงสู่แฟ้มข้อมูล (Plot To File) เมื่อแบบที่รวดเร็วนั้นถูกบันทึกข้อมูลลงสู่แฟ้มข้อมูลแล้ว แฟ้มข้อมูลที่ได้จะมีโครงสร้างของรหัสภาษา HPGL ซึ่งคำสั่งต่างๆ และความหมายของรหัสโปรแกรมภาษา HPGL นั้น จะกล่าวถึงในลำดับต่อไป ซึ่งเราจะจะนำเสนอแฟ้มข้อมูลแบบที่รวดเร็วนั้นมาแปลงเป็นรหัสควบคุมสั่งไปยังอุปกรณ์ที่ต้องการควบคุมต่อไป

## 2) โครงสร้างรหัสภาษาเอชพีจีเอล

### 2.1 รหัสภาษาเอชพีจีเอล

รหัสภาษาเอชพีจีเอล (HPGL Code) นั้น ถือว่าเป็นรหัสภาษามาตรฐานที่นิยมใช้กันในโปรแกรมภาคแบบต่างๆ (CAD Software) ของมาจากคำว่า Hewlett Packard Graphics Language) ซึ่งได้ถูกกำหนดขึ้นเพื่อใช้เป็นมาตรฐานเดียวกัน โดยที่รหัสภาษาเอชพีจีเอลต่างๆ นั้น จะมีผลต่อการสั่งการทำงานของเครื่องพิมพ์สีดอตเตอร์ ซึ่งในวิจัยนี้ เราได้ทำการปรับติดตามการแสดงผล (output re-direction) ของการแสดงผลการพิมพ์ที่ออกทางพิมพ์สีดอตเตอร์ให้กลับทิศทางการแสดงผลทางโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉดแทน ดังรูปแผนภาพที่ 2.1 ซึ่งจะมีประโยชน์มากกว่า และสามารถประยุกต์นำไปใช้ในงานอื่นๆ ได้อีกมาก ซึ่งความหมายและตัวอย่างคำสั่งบางส่วน เป็นดังตารางที่ 2.1 สำหรับคำสั่งเอชพีจีเอลทั้งหมดดูได้จากหนังสืออิงค์ที่ 3



รูปที่ 2.1 รูปแบบแผนผังการสั่งถ่ายข้อมูลไปยังโต๊ะอิเล็กทริกวายแฉด

ตารางที่ 2.1 ตัวอย่างคำสั่งภาษา HPGL (HPGL Command)

คำสั่ง (Command)	รูปแบบ (Format)	หน้าที่ (Function)
IN	Initialized	เซ็ตค่าสถานะเริ่มต้น
LT	Line Type	เลือกสีแบบเส้นที่จะวาด
PA	Plot Absolute	เซ็ตระบบให้การเคลื่อนที่เป็นแบบ Absolute และเคลื่อนที่ไปยังตำแหน่งที่กำหนด
PD	Pen Down	เลื่อนปากกาลงและเคลื่อนที่ไปยังตำแหน่งที่กำหนด
PU	Pen Up	เลื่อนปากกาขึ้นและเคลื่อนที่ไปยังตำแหน่งที่กำหนด
SC	Scale	การยกเลิกคำสั่งไว้เดิม
SP	Select Pen	การเก็บปากกา
VS	Velocity Select	การกำหนดความเร็วของปากกา

### 2.2 โครงสร้างของรหัสภาษาเอชพีจีเอล

โครงสร้างของรหัสภาษาเอชพีจีเอลนั้น เมื่อให้ทำการทึบเข้าจากโปรแกรมมาตรฐานแบบด้วยตัวอย่าง คือ โปรแกรมออดิโอแคด (AutoCad) ซึ่งอ้างอิงกับเครื่องพิมพ์สีดอตเตอร์ยี่ห้อ HP (Hewlett Packard) รุ่น 7475 นั้น จะพบว่าการเรียงลำดับคำสั่งนั้น จะเป็นไปตามลำดับขั้นตอนการวาดแบบบนโปรแกรมออดิโอแคด ซึ่งกล่าวโดยสรุปคือคำสั่งแต่ละคำสั่งนั้นจะถูกปิดหัวคำสั่งด้วยเครื่องหมายพื้นที่ภาษาอังกฤษ คือ เมมโมลอน (:) ซึ่งคำสั่งแต่ละคำสั่งนั้นจะเรียงต่อ กันไปเรื่อยๆ จนกว่าจะสิ้นสุดคำสั่ง ซึ่งตัวอย่างแฟ้มข้อมูลรหัสภาษาเอชพีจีเอล เป็นไปตามดังที่อย่างในตารางที่ 2.2

ตารางที่ 2.2 ตัวอย่างแฟ้มข้อมูลรหัสภาษาเอชพีจีเอล

1. วาดรูปเส้นตรง ยาว 5 มม. จากจุด (0,0) ไปยังจุด (5,0)
<code>&lt;:(&lt;:.I81;;17:&lt;-.N;19:IN;SC;PU;PU;SP1:LT;VS20;PA0.0;PD;PA200.0;PU;PA0.0;SP;</code>
2. วาดรูปสี่เหลี่ยมด้านเท่า ยาวด้านละ 5 มม. จากจุด (0,0) ไปยังจุด (5,5) ไปยัง
<code>(5,5) ไปยัง</code>
<code>จุด (0,5) กลับมายังจุด (0,0)</code>
<code>&lt;:(&lt;:.I81;;17:&lt;-.N;19:IN;SC;PU;PU;SP1;LT;VS20;PA0.0;PD;PA200.0;PA200.0;PA0.0;PA0.0;PU;PA0.0;SP;</code>
3. วาดรูปสามเหลี่ยมด้านเท่า ยาวด้านละ 5 มม. จากจุด (0,0) ไปยังจุด (5,0) ไปยัง

<p>จุดต่อไป และกลับมาที่จุด (0,0)</p> <pre><code>←,(←,I81;↑7:←,N;IN;SC;PU;PU;SP1;LT;VS20;PA0,0;PD;PA200,0;PA100 ,173;PA0,0;PU;PA0,0;SP;</code></pre> <p>4. วิเคราะห์วงจร รัศมี 3 มม. จุดศูนย์กลาง (3,3)</p> <pre><code>←,(←,I81;↑7:←,N;IN;SC;PU;PU;SP1;LT;VS20;PA240,123;PD;PA239,14 1;PA233,161;PA224,180;PA212,197;PA197,212;PA180,224;PA161,233; PA141,238;PA120,240;PA99,238;PA79,233;PA60,224;PA43,212;PA26,197;PA1 6,180;PA7,161;PA1,141;PA0,120;PA1,99;PA7,79;PA16,60;PA28,42;PA43,28; PA60,16;PA79,7;PA99,1;PA120;PA141,1;PA161,7;PA180,16;PA197,28; PA212,42;PA224,60;PA233,79;PA239,99;PA240,120;PU;PA0,0;SP;</code></pre>
--

$$\Delta m_n = m_n - m_{n-1} = K_0 e_n + K_1 e_{n-1} + K_2 e_{n-2} \quad (3-2)$$

โดยที่  $m(t)$  คือ ค่าการควบคุม (manipulation value)

$K_p$  คือ ค่าเกณฑ์ควบคุมแบบ พี. (the controller proportionality constant or gain)

$e(t)$  คือ ค่าความคลาดเคลื่อน (error value)

$$K_0 = K_p + K_i T + \frac{K_d}{T} \quad (3-3)$$

$$K_1 = -K_p - \frac{2K_d}{T} \quad (3-4)$$

$$K_2 = \frac{K_d}{T} \quad (3-5)$$

จากสมการที่ (3-2)-(3-5) จะนำมาเขียนโปรแกรมชุดควบคุมต่อไป

### 3) การควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี.

#### 3.1 หลักการการควบคุม (Control Laws)

หลักการทางตรรกศาสตร์ของการควบคุม (control logic elements) คือ การออกแบบเพื่อที่จะจัดการกับสัญญาณคลาดเคลื่อน (error signal) เพื่อให้ได้สัญญาณควบคุม (control signal) ที่ถูกต้อง อัลกอริทึมที่แก้ปัญหาเพื่อที่จะให้ได้สัญญาณควบคุมที่ถูกต้องนั้น คือ หลักการการควบคุม (control law or control action) สัญญาณคลาดเคลื่อนที่มีค่าไม่เท่ากับศูนย์ (non-zero error signal) นั้น จะมีผลทำให้เกิดการเปลี่ยนแปลงของคำสั่งการ (command) หรือเกิดสิ่งรบกวน (disturbance) ขึ้นกับระบบ หน้าที่หลักของตัวควบคุม (controller) คือ การควบคุมระบบให้ได้ค่าสัญญาณควบคุมที่ถูกต้องหรือใกล้เคียงกับคำที่ออกແบบไว้มากที่สุด จุดประสงค์ของการควบคุมสามารถกล่าวได้โดยสรุป คือ

3.1.1 เพื่อลดค่าความคลาดเคลื่อนที่สภาวะเสถียร (steady state error) ให้น้อยลงหรือหมดไป โดยใช้ตัวควบคุมแบบ Integral

3.1.2 เพื่อลดระยะเวลา (settling time) เข้าสู่สภาวะเสถียรให้สั้นลง โดยออกแบบตัวควบคุมชนิดเกนสูง

3.1.3 เพื่อลดค่าการแก่ง่ายสูงสุด (maximum overshoot) ของระบบให้มีค่าน้อยลง โดยเพิ่ม damping ให้กับระบบควบคุม

#### 3.2 การควบคุมแบบไม่ต่อเนื่อง (Discrete Control)

เมื่อว่าในกระบวนการต่างๆ โดยทั่วไป จะเป็นแบบต่อเนื่องของเวลา (continuous in time) แต่กระบวนการต่างๆ ในคอมพิวเตอร์จะเป็นแบบไม่ต่อเนื่อง (discrete) ของช่วงเวลา เนื่องจากการประมวลผลและการแสดงค่าผลลัพธ์ต่างๆ นั้น ต้องอาศัยการสัมผัติข้อมูล (sampling) ตามค่าสัญญาณความถี่ของเครื่องคอมพิวเตอร์นั้นๆ นั่นก็เป็นเหตุผลหลักที่จะใช้ในการออกแบบโปรแกรมชุดควบคุมให้มีลักษณะเป็นแบบไม่ต่อเนื่อง ของเวลา (discrete controller) ซึ่งสมการของตัวควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. สามารถเขียนได้ดังนี้

$$\Delta m_n = (\Delta m_n)_p + (\Delta m_n)_i + (\Delta m_n)_d \quad (3-1)$$

$$(\Delta m_n)_p = m_n - m_{n-1} = K_p(e_n - e_{n-1})$$

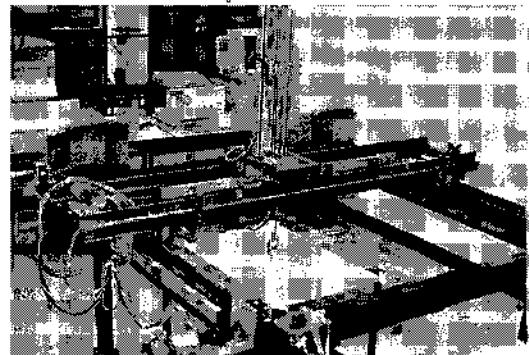
$$(\Delta m_n)_i = m_n - m_{n-1} = K_i T e_n$$

$$(\Delta m_n)_d = m_n - m_{n-1} = \frac{K_d}{T} (e_n - 2e_{n-1} + e_{n-2})$$

#### 4) แผนจำลองทางคณิตศาสตร์ของโต๊ะอิเล็กทรอนิกส์

ในการหาค่าเกณฑ์ (gain) ของตัวควบคุม (controller) จะต้องมีการทดสอบดูว่า ค่าเกณฑ์ที่ได้นั้น ให้ผลของการเคลื่อนที่เป็นอย่างไร ซึ่งเมื่อทำการทดสอบจริง ถ้าค่าเกณฑ์ที่ใช้มีค่าไม่เหมาะสม อาจทำให้ระบบเกิดสภาวะไม่เสถียร (unstable) ซึ่งอาจจะนำความเสียหายมาสู่ระบบ ดังนั้น ขั้นตอนแรกของการหาค่าเกณฑ์ จะใช้วิธีการจำลองทางคณิตศาสตร์ (mathematical simulation) ระบบพื้นหลังด้วยคอมพิวเตอร์

ในการออกแบบระบบควบคุมจะก่อว่าการเคลื่อนที่ในแนวแกนหนึ่ง จะไม่มีผลกระทบต่อการเคลื่อนที่ของอีกแกนหนึ่ง และสามารถเขียนสมการการเคลื่อนที่ได้ดังนี้ (ดูหนังสืออ้างอิง 1 และ 8)



รูปที่ 4.1 แสดงโต๊ะ XYZ

สมการพลศาสตร์ (Dynamic Model) ของแกนอิเล็กทรอนิกส์และแกนways คือ

$$(J_x + r^2 M_x) \ddot{x} + C_x \dot{x} = T_x r - \mu r^2 M_x g \quad (4-1)$$

$$(J_y + r^2 M_y) \ddot{y} + C_y \dot{y} = T_y r - \mu r^2 M_y g \quad (4-2)$$

กำหนดให้

$F_1, F_2, F_3$  คือ แรงดึงในแกนลากสิ่ง

$F_T$  คือ แรงด้านการเคลื่อนที่ ซึ่งเกิดจากแรงเสียดทานของลูกปืนที่ใช้ทำลูกหล่อนของระบบแกน

$x$  คือ ระยะที่มวล  $M$  เคลื่อนที่ไป

$a$  คือ ความเร่งของมวล  $M$

$r$  คือ ค่าที่มีของล้อสายพาน

$T_x, T_y$  คือ ค่าแรงบิดที่ได้จากมอเตอร์ ในแนวแกนอิเล็กทรอนิกส์และแกนways

$J_x, J_y$  คือ โมเมนต์ความเรื้อรังของล้อส่ายพานและมอเตอร์ในแกนเอ็กซ์และแกนวาย

$M_x, M_y$  คือ มวลของระบบในเอ็กซ์และแกนวาย

$C_x, C_y$  คือ ค่าสัมประสิทธิ์วิสตัสเดิมปั้งของมอเตอร์แกนเอ็กซ์และแกนวาย

$\mu$  คือ ค่าสัมประสิทธิ์ของแรงเสียดทานของล้อลูกบิน

สมการพลศาสตร์ (Dynamic Model) ของแกนแซด กรณีเคลื่อนที่ขึ้น คือ

$$\left(\frac{2\pi J}{L_e} + \frac{ML_e}{1800\pi}\right)\ddot{z} + \left(\frac{2\pi C}{L_e}\right)\dot{z} = T_m - \left(\frac{MgL_e}{1800\pi}\right) \quad (4-3)$$

สมการพลศาสตร์ (Dynamic Model) ของแกนแซด กรณีเคลื่อนที่ลง คือ

$$\left(\frac{2\pi J}{L_e} + \frac{ML_e}{1800\pi}\right)\ddot{z} + \left(\frac{2\pi C}{L_e}\right)\dot{z} = T_m + \left(\frac{MgL_e}{1800\pi}\right) \quad (4-4)$$

กำหนดให้

$T_m$  คือ ค่าแรงบิดที่ได้จากมอเตอร์

$T_b$  คือ ค่าแรงบิดที่บล็อกล็อก

$M$  คือ มวลของระบบ

$F$  คือ แรงที่ใช้ในการยกขึ้นลง

$J$  คือ โมเมนต์ความเรื้อรังของระบบ

$C$  คือ ค่าสัมประสิทธิ์วิสตัสเดิมปั้งของระบบ

$L_e$  คือ ค่าระยะลีดของบล็อกล็อก

$z$  คือ ระยะการเคลื่อนที่

$\theta$  คือ ค่าประสิทธิภาพในการส่งกำลังของบล็อกล็อก

## 5) การออกแบบด้วยควบคุม

### 5.1 การควบคุมความเร็วตามแนวทางเดิน

ในการเคลื่อนที่ของโดรนเอ็กซ์วายแซดนั้น ลิ้งที่สำคัญอุปกรณ์นี้จากความถูกต้องของตำแหน่งตามแนวทางเดินแล้ว ความเร็วตามแนวทางเดินจะต้องคงที่ด้วย เพื่อให้ได้ทางที่มีคุณภาพ สำหรับโกรกการวิจัยนี้ การควบคุมตำแหน่งและความเร็วตามแนวทางเดินจะเป็นดังนี้

$$Velocity = \frac{\Delta S}{\Delta t} \quad (5-1)$$

จากค่าจำกัดความในสมการที่ (5-1) จะเห็นได้ว่า ถ้ากำหนดให้  $\Delta t$  มีค่าเท่ากับเวลาในการสูมค่า (sampling period) ซึ่งมีค่าคงที่ และสามารถควบคุมให้  $\Delta S$  ซึ่งมีค่าเท่ากับการเปลี่ยนแปลงตำแหน่งในแต่ละครั้งของการสูมให้มีค่าคงที่ เราจะได้ความเร็วที่มีค่าคงที่ จากหลักการดังกล่าวเราสามารถนำมาใช้ในการควบคุมตำแหน่งและความเร็วได้ดังนี้

จากรูปที่ 5.1 เส้นที่บีบแสดงถึงแนวทางเดินที่ต้องการ เราจะแบ่งแนวทางเดินออกเป็นล่วงเล็ก ๆ ที่มีขนาดเท่ากับ  $\Delta S$  ซึ่งแสดงในรูปด้วยเส้นตรง AB BC CD (ดังแสดงด้วยเส้นประ) จากสมการที่ (5-1) ถ้ากำหนดให้ค่า  $\Delta t$  มีค่าเท่ากับเวลาในการสูมค่า จะสามารถหาค่า  $\Delta S$  ได้

จากความสัมพันธ์ตามสมการที่ (5-2)

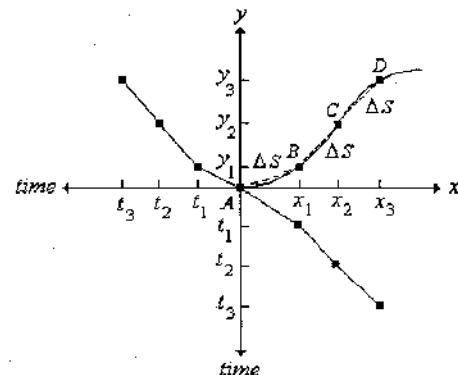
$$\Delta S = VT \quad (5-2)$$

กำหนดให้

$V$  = ความเร็วตามแนวทางเดินที่ออกแบบ

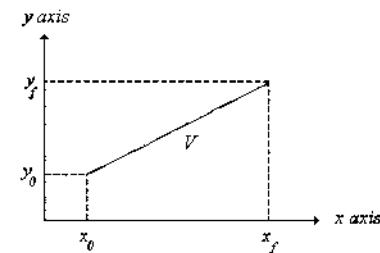
$T$  = เวลาในการสูมค่า

$\Delta S$  = ระยะทางที่เคลื่อนที่ในการสูมค่า 1 ครั้ง



รูปที่ 5.1 การแบ่งจุดตามแนวทางการเคลื่อนที่

จากสมการที่ (5-2) เราจะนำค่า  $\Delta S$  ที่คำนวณได้ไปใช้ในการคำนวนหาจุดอ้างอิงตามแนวทางเอ็กซ์และแกนวาย ที่เวลา  $T$  ได้ๆ เก็บไว้ก่อน ดูรูป 5.2 ประกอบ



รูปที่ 5.2 การเคลื่อนที่แบบเส้นตรงของแกนเอ็กซ์และวาย ที่ความเร็ว V

ในการสร้างแนวทางการเคลื่อนที่ ที่ได้จากโปรแกรมอัตโนมัติ จะใช้รูปแบบการสร้างแนวทางการเคลื่อนที่แบบเส้นตรง (linear interpolation) ตามหลักการดังนี้

$$N = \frac{\sqrt{(x_f - x_0)^2 + (y_f - y_0)^2}}{TV} \quad (5-3)$$

ตำแหน่งต่างๆ ของห้องแกนเอ็กซ์และวายเป็นดังนี้

$$x_n = x_{n-1} + \Delta x \quad (5-4)$$

$$y_n = y_{n-1} + \Delta y \quad (5-5)$$

โดยที่

$$\Delta x = \frac{(x_f - x_0)}{N} \quad (5-6)$$

$$\Delta y = \frac{(y_f - y_0)}{N} \quad (5-7)$$

โดยที่

$x_0$  คือ ค่าตำแหน่งเริ่มต้นในแนวทางเอ็กซ์

$x_f$  คือ ค่าตำแหน่งปลายทางในแนวทางเอ็กซ์

$y_0$  คือ ค่าตำแหน่งเริ่มต้นในแนวทางวาย

$y_f$  คือ ค่าตำแหน่งปลายทางในแนวทางวาย

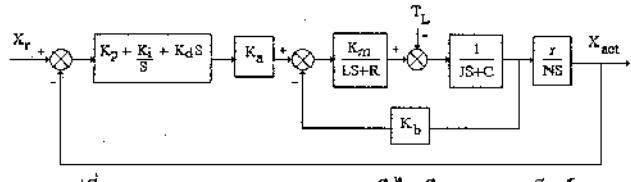
$T$  คือ ความเวลาในการสูมข้อมูล

$V$  คือ ค่าความเร็วของทางเดิน

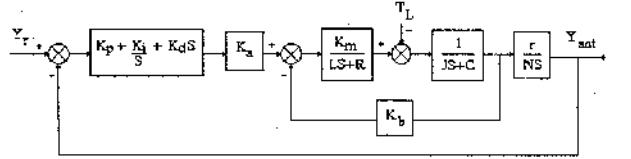
- $N$  คือ ค่าจำนวนครั้งของการสุ่มช้อมูล  
 $\Delta x$  คือ ระยะการเคลื่อนที่ในแต่ละคาบการสุ่มในแนวแกนอิล็อกซ์  
 $\Delta y$  คือ ระยะการเคลื่อนที่ในแต่ละคาบการสุ่มในแนวแกนवาย  
 $x_{n-1}$  คือ ค่าตำแหน่งที่  $n-1$  ของการสุ่มในแนวแกนอิล็อกซ์  
 $y_{n-1}$  คือ ค่าตำแหน่งที่  $n-1$  ของการสุ่มในแนวแกนวาย  
 $x_n$  คือ ค่าตำแหน่งที่  $n$  ของการสุ่มในแนวแกนอิล็อกซ์  
 $y_n$  คือ ค่าตำแหน่งที่  $n$  ของการสุ่มในแนวแกนวาย

### 5.2.1 การออกแบบค่าเกณฑ์ของตัวควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนอิล็อกซ์และแกนวาย

การออกแบบจะพิจารณาจากแผนภาพการควบคุมของระบบ ดังในรูปที่ 5.3 และรูปที่ 5.4 จะแสดงแผนภาพการควบคุมของระบบแกนอิล็อกซ์และแกนวาย ตามลำดับ



รูปที่ 5.3 แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนอิล็อกซ์



รูปที่ 5.4 แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนวาย

ชี้ฟังก์ชันถ่ายโอนของระบบ (Plant's Transfer Function) ของทั้ง 2 แกนจะเหมือนกัน คือ

$$G_p(s) = \frac{K_a K_m (r / N)}{L s^3 + (LC + RJ)s^2 + (RC + K_b K_m)s} \quad (5-12)$$

ซึ่งค่าพารามิเตอร์ของทั้ง 2 แกนจะเหมือนกันทุกตัว ยกเว้นค่าโนเมนต์ความเรื้อยเพียงค่าเดียวที่แตกต่างกันเพียงเล็กน้อย ซึ่งค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ มีดังนี้ คือ

$$C = 0.1 \text{ oz-in/krpm} = 6.7446 \times 10^{-6} \text{ N-m/(rad/s)}$$

$$K_a = 4$$

$$K_b = 5.8 \text{ V/krpm} = 5.54 \times 10^{-2} \text{ V/(rad/s)}$$

$$K_m = 7.8 \text{ oz-in/A} = 0.055 \text{ N-m/A}$$

$$L = 2.3 \text{ mH}$$

$$N = 100$$

$$r = 0.025 \text{ m}$$

$$R = 1.1 \text{ ohm}$$

$$M_x = 20.0 \text{ kg}$$

$$M_y = 12.0 \text{ kg}$$

$$J_x = M_x r^2 / N^2 = 20.0 \times 0.025^2 / 100^2 = 1.25 \times 10^{-6} \text{ kg-m}^2$$

$$J_y = M_y r^2 / N^2 = 12.0 \times 0.025^2 / 100^2 = 0.75 \times 10^{-6} \text{ kg-m}^2$$

$$J_m = 5.5 \times 10^{-3} \text{ oz-in-s}^2 = 3.89 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$$

$$J_{Tx} = J_x + J_m = 4.015 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$$

$$J_{Ty} = J_y + J_m = 3.965 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$$

เนื่องจากค่าโนเมนต์ความเรื้อยของแกนอิล็อกซ์และแกนวายมีค่าต่างกัน น้อยมาก ดังนั้นในการออกแบบ จึงใช้ค่าโนเมนต์ความเรื้อย  $J \approx 4 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$  แทนค่าทั้งหมดในสมการที่ (5-12) จะได้

$$G_p(s) = \frac{1}{(1.67 \times 10^{-3})s^3 + 0.8s^2 + 0.1347s} \quad (5-13)$$

โดยวิธีการของ Ziegler-Nichols โดยใช้ Ultimate Cycle Method เราจะได้ว่า

$$K_p = 0.6 K_{cr} = 38.72$$

$$T_i = 0.5 P_{cr} = 0.35$$

$$T_d = 0.125 P_{cr} = 0.0875$$

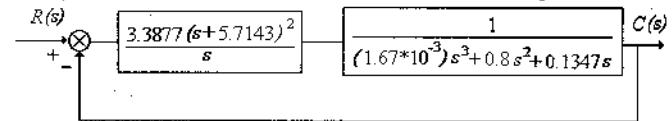
$$K_d = \frac{K_p}{T_i} = 110.63$$

$$K_d = K_p T_d = 3.39$$

ดังนั้นเราหาพื้นที่น้อยที่สุดของชุดควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี.ของแกนอิล็อกซ์และแกนวายได้จากการคำนวณตามสมการที่ (5-11) คือ

$$G_c(s) = \frac{3.3877(s + 5.7143)^2}{s} \quad (5-14)$$

จากพื้นที่น้อยที่สุดของชุดควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนอิล็อกซ์และแกนวายที่หาได้ จะพบว่าชุดควบคุมจะมีโพล (pole) ที่จุดกำเนิด (origin) อยู่ 1 ค่า และซีโร อยู่ 2 ค่า ที่ตำแหน่ง  $s = -5.7143$  ดังนั้นแผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนอิล็อกซ์และแกนวาย จะเป็นดังรูปที่ 5.5



รูปที่ 5.5 แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนอิล็อกซ์และแกนวาย จากรูปที่ 5.5 จะได้พื้นที่น้อยที่สุดของชุดของแกนอิล็อกซ์และแกนวาย คือ

$$C(s) = \frac{3.3877s^3 + 38.7167s + 110.6193}{R(s) (1.67 \times 10^{-3})s^4 + 0.8s^3 + 3.5224s^2 + 38.7167s + 110.6193} \quad (5-15)$$

โดยที่

$C$  คือ ค่าวิสัยสัมภันธ์ของมอเตอร์

$K_a$  คือ ค่าเกณฑ์ความไวอัดเตือนของแม่ปิไฟย์เออร์

$K_b$  คือ ค่าໄโลต์เจริญก้าวหน้าของมอเตอร์

$K_m$  คือ ค่าเกณฑ์ที่ของมอเตอร์

$L$  คือ ค่าความหนาแน่นภายในชุดลวดอาร์เมเจอร์

$N$  คือ อัตราทดของชุดเพียงหนึ่ง

$r$  คือ รัศมีของมู่เล็บ

$R$  คือ ค่าความต้านทานในชุดลวดอาร์เมเจอร์

$M_x$  คือ มวลของแกนอิล็อกซ์

$M_y$  คือ มวลของแกนวาย

$J_x$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยของแกนอิล็อกซ์

$J_y$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยของแกนวาย

$J_m$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยของมอเตอร์

$J_{Tx}$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยของชุดของแกนอิล็อกซ์

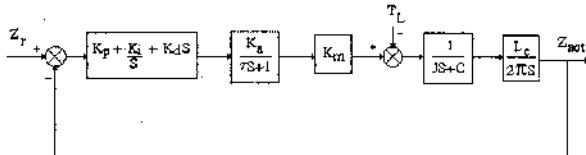
$J_{Ty}$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยของชุดของแกนวาย

$J$  คือ โนเมนต์ความเรื้อยสูงสุดของแกนอิล็อกซ์เทียบกับแกนวาย

$K_{cr}$  ค่าเกนวิกฤต

- $P_{cr}$  คือ ค่าความเร็วิกฤต  
 $\omega$  คือ ค่าความถี่ในการสั่นของระบบ  
 $T_d$  คือ ค่าเวลาแบบดีรีเพอเรนซ์ເອກ  
 $T_i$  คือ ค่าเวลาแบบอินทิเกรල  
 $K_p$  คือ ค่าเกณฑ์บัน พี.  
 $K_i$  คือ ค่าเกณฑ์บัน ไอ.  
 $K_d$  คือ ค่าเกณฑ์บัน ดี.

### 5.2.2 การออกแบบค่าเกณฑ์ของตัวควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนแซด



รูปที่ 5.6 แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนแซด ซึ่งพังก์ชันถ่ายโอนของระบบ (Plant's Transfer Function) ของแกนแซด คือ

$$G_p(s) = \frac{K_a K_m (L_e / 2\pi)}{\tau J s^3 + (\tau C + J) s^2 + Cs} \quad (5-16)$$

ซึ่งค่าพารามิเตอร์ของแกนแซดเป็นดังนี้

$$C = 0.3 \text{ oz-in/krpm} = 2.0234 \times 10^{-5} \text{ N-m/(rad/s)}$$

$$K_a = 7.68$$

$$K_m = 11.8 \text{ oz-in/A} = 0.0833 \text{ N-m/A}$$

$$L_e = 0.005 \text{ m}$$

$$\tau = 0.0015 \text{ s}$$

$$J_{screw} = Mr^2 = 0.7 \times 0.008^2 = 4.48 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$$

$$J_{mat} = m \left( \frac{L_e}{2\pi} \right)^2 = 0.5 \times (0.005/2\pi)^2 = 3.1663 \times 10^{-7} \text{ kg-m}^2$$

$$J_m = 0.0078 \text{ oz-in-s}^2 = 5.51 \times 10^{-5} \text{ kg-m}^2$$

$$J = J_{screw} + J_{mat} + J_m = 1.0022 \times 10^{-4} \text{ kg-m}^2$$

แทนค่าทั้งหมดลงในสมการที่ (5-16) จะได้

$$G_p(s) = \frac{1}{(2.95 \times 10^{-4})s^3 + 0.20s^2 + 0.04s} \quad (5-17)$$

เราสามารถหาค่า  $K_p$ ,  $T_i$ , และ  $T_d$  ของตัวควบคุม PID ได้ดังนี้

$$K_p = 0.6 K_{cr} = 16.27$$

$$T_i = 0.5 P_{cr} = 0.27$$

$$T_d = 0.125 P_{cr} = 0.0675$$

$$K_i = \frac{K_p}{T_i} = 60.26$$

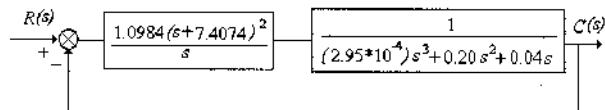
$$K_d = K_p T_d = 1.10$$

ดังนั้นเราหาพังก์ชันถ่ายโอนของชุดควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนแซด ได้จากสมการที่ (5-11) คือ

$$G_c(s) = \frac{1.0984(s + 7.4074)^2}{s} \quad (5-18)$$

จากพังก์ชันถ่ายโอนของชุดควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนเอิกซ์และ แกนวยที่หาได้ จะพบว่าชุดควบคุมจะมีโพล (pole) ที่จุดกำเนิด

(origin) อยู่ 1 ค่า และซีโร่ อยู่ 2 ค่า ที่ตำแหน่ง  $s = -7.4074$  ดังนั้น แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนแซด จะเป็นดังรูปที่ 5.7



รูปที่ 5.7 แผนภาพการควบคุมแบบ พี.ไอ.ดี. ของแกนแซด

จากรูปที่ 5.7 จะได้พังก์ชันถ่ายโอนของระบบทั้งหมดของแกนแซด คือ

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{1.0984s^2 + 16.2726s + 60.2622}{(2.95 \times 10^{-4})s^3 + 0.20s^2 + 1.1384s^2 + 16.2726s + 60.2622} \quad (5-19)$$

### 5.3 การออกแบบโปรแกรม (Programming Design)

ในการออกแบบโปรแกรมในงานวิจัยนี้นี้ จะแบ่งโปรแกรมเป็น 2 โปรแกรมหลัก คือ

1. โปรแกรมอัดรหัสจากแฟ้มข้อมูลรหัสเอชพีจีแล็ป จากโปรแกรม ออโต้แอดมาเป็นค่าพิเศษตำแหน่งของทางเดิน

2. โปรแกรมการควบคุมการทำงานของไดร์เวอร์ร่ายแซด ซึ่งรายละเอียดเป็นดังนี้ คือ

#### 5.3.1 การออกแบบโปรแกรมอัดรหัส

การออกแบบโปรแกรมมีขั้นตอนโดยสรุป คือ

1. การเปิดแฟ้มข้อมูลเอชพีจีแล็ป

2. การอ่านค่ารหัสค่าสั่งทั้งทั้ง 1 ค่าสั่ง โดยที่แต่ละค่าสั่งจะคุ้ม ด้วยเครื่องหมาย ; (เซมิโคลอน)

3. การเบร์ยบเที่ยบระหว่างค่าสั่งใด ให้ทำสิ่งใด การเมะงาด บนทางเดิน จะใช้สมการที่ (5-3), (5-4), (5-5), (5-6) และ (5-7) ประกอบ กัน

4. บันทึกค่าพิเศษตำแหน่งบนทางเดินที่ได้จากการคำนวณลง บนแฟ้มข้อมูลปลายทาง

5. ตรวจสอบการสิ้นสุดค่าสั่งในแฟ้มข้อมูล ถ้าจริงให้หยุดการ ทำงาน ถ้ายังไม่สิ้นสุดค่าสั่ง ให้ทำการขั้นตอนที่ 2 ถึง 5 จนกว่าจะสิ้นสุด ค่าสั่ง ซึ่งขั้นตอนต่างๆ ที่กล่าวมาแล้ว สามารถเขียนเป็นแผนผังการทำงาน ได้ดังรูปที่ 5.8

#### 5.3.2 การออกแบบโปรแกรมชุดควบคุม

การออกแบบโปรแกรมมีขั้นตอนโดยสรุป คือ

1. เปิดแฟ้มข้อมูลตำแหน่งพิเศษทางเดิน อ่านค่าอ้างอิงเข้ามาที่ ละ 1 ค่าสั่ง

2. รับรู้ค่าตำแหน่งจริง เพื่อกำหนดหาค่าความคลาดเคลื่อน ตามค่าความเร็ว

3. คำนวณค่าการควบคุมของแกน X แกน Y และแกน Z จาก ตัวควบคุมแบบ PID

4. ส่งค่าสัญญาณควบคุมออกไป

5. อัพเดตค่าพารามิเตอร์ต่างๆ

6. ตรวจสอบการสิ้นสุดของแฟ้มข้อมูล ถ้าสิ้นสุดให้หยุดการทำ งาน ถ้ายังไม่สิ้นสุดก็ให้ทำการขั้นตอนที่ 1 ถึงขั้นตอนที่ 6 ไปจนสิ้นสุดแฟ้มข้อมูล นั้น ๆ

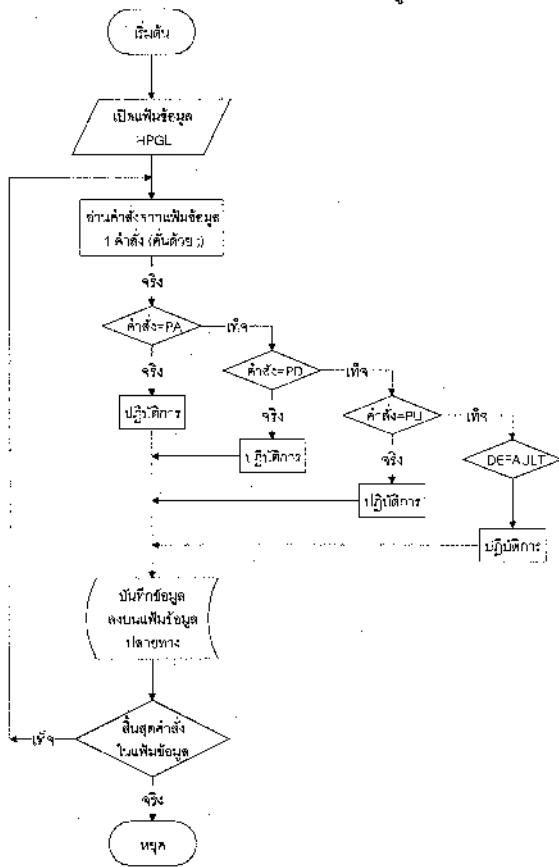
### 6) การทดลอง

#### 6.1 การทดสอบทางเดินของแบบร่าง

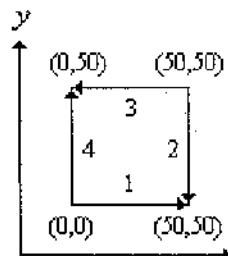
ในการทดสอบการเดินของแบบร่างนั้น ตามโปรแกรม Autocad ให้แบ่งการพล็อตจุดทางเดินออกเป็น 2 แบบ คือ

1. แบบไม่มีการรวมรัดเส้นทางเดิน (No Optimization)
2. แบบมีการรวมรัดเส้นทางเดิน (Optimization)

ซึ่งในการทดสอบ เราจะตรวจสอบสี่เหลี่ยมจตุรัสลงบนโปรแกรมเขียนแบบโดยใช้คำสั่ง LINE ซึ่งมีขนาด กิ่กทาง และล่าดับดังรูปที่ 6.1



รูปที่ 5.8 แผนผังขั้นตอนการเขียนโปรแกรมทดสอบรัฐสेचพีจีเมลล



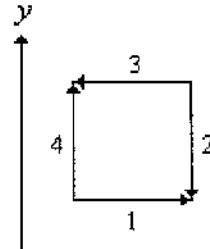
รูปที่ 6.1 การทดสอบทางเดินแบบร่าง

เมื่อทำการพล็อตข้อมูลลงสูตรเพิ่มข้อมูล ผลที่ได้ขึ้นทางเดินที่ได้จากการร่างสองวิธีเป็นดังนี้

#### 6.1.1 การทดสอบการพล็อตแบบไม่มีการรวมรัดเส้นทางเดิน (No Optimization)

ผลที่ได้ขึ้นทางเดินแบบร่างนั้น คือ

1. เริ่มพล็อตจากจุดเริ่มต้น ที่จุด (0,0) วิ่งไปยังจุด (50,0) ตามเส้นทางหมายเลข 1



รูปที่ 6.2 การพล็อตแบบไม่มีการรวมรัดเส้นทางเดิน

2. ยกปากกาขึ้น แล้ววิงกลับมายังจุด (0,0)
3. วิ่งจากจุด (0,0) ต่อไปยังจุด (50,50)
4. เริ่มพล็อตจากจุดเริ่มต้นที่จุด (50,50) วิ่งไปยังจุด (50,30)

ตามเส้นทางหมายเลข 2

5. ยกปากกาขึ้น แล้ววิงกลับมายังจุด (50,30)
6. เริ่มพล็อตจากจุดเริ่มต้นที่จุด (50,50) วิ่งไปยังจุด (0,50)

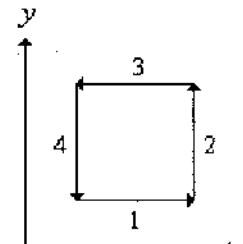
ตามเส้นทางหมายเลข 3

7. ยกปากกาขึ้น แล้ววิงกลับมายังจุด (50,50)
8. วิ่งจากจุด (50,50) ต่อไปยังจุด (0,0)
9. เริ่มพล็อตจากจุดเริ่มต้นที่จุด (0,0) วิ่งไปยังจุด (0,50) ตามเส้นทางหมายเลข 3

10. ยกปากกาขึ้น แล้ววิงกลับมายังจุด (0,0)

#### 6.1.2 การทดสอบแบบมีการรวมรัดเส้นทางเดิน (Optimize)

ผลที่ได้ขึ้นทางเดินแบบร่างนั้น คือ



รูปที่ 6.3 การพล็อตแบบมีการรวมรัดเส้นทางเดิน

ซึ่งขั้นตอนในการรหัสจะมีทั้งสิ้น 4 ขั้นตอน คือ

1. เริ่มพล็อตจากจุดเริ่มต้น ที่จุด (0,0) วิ่งไปยังจุด (50,0) ตามเส้นทางหมายเลข 1
2. วิ่งต่อไปยังจุด (50,50) ตามเส้นทางหมายเลข 2
3. วิ่งต่อไปยังจุด (0,50) ตามเส้นทางหมายเลข 3
4. วิ่งต่อไปยังจุด (0,0) ตามเส้นทางหมายเลข 4

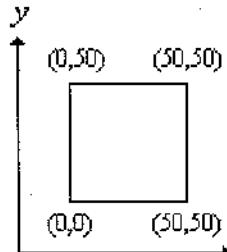
จะเห็นได้ว่าการพล็อตรูปที่มีการรวมรัดเส้นทางเดินนั้น จะมี

ขั้นตอนการทำงานที่สั้นกว่าเมื่อเทียบกับแบบที่ไม่มีการรวมรัดเส้นทางเดิน อีกทั้งเวลาที่ใช้ในการทำงานจะน้อยกว่า ดังนั้นการทดสอบต่อไป จะใช้การพล็อตรูปด้วยวิธีรวมรัดเส้นทางเดินเป็นค่าโดยปริยาย (default)

#### 6.2 การทดสอบล่าดับเส้นทางเดิน

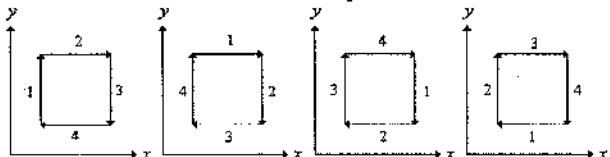
การทดสอบจะใช้การพล็อตรูปแบบรวมรัดเส้นทางเดิน (optimize) โดยจะตรวจสอบสี่เหลี่ยมจตุรัส รูปสามเหลี่ยมหน้าจ้า รูปวงกลม และทั้งสามชนิดมาประกอบกัน โดยการทดสอบจะแบ่งได้ดังนี้

- 6.2.1 การตรวจสอบสี่เหลี่ยมจตุรัส ซึ่งมีขนาดและรูปทรงเป็นรูปที่ 6.4 โดยใช้คำสั่ง LINE ซึ่งการทดสอบจะแบ่งทิศทางการวาดแบบร่างเป็น 2 ทิศทาง คือ



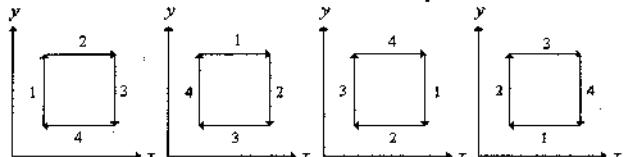
รูปที่ 6.4 การทดสอบการวาดรูปสี่เหลี่ยมจตุรัส

6.2.1.1 ทิศทางตามเข็มนาฬิกา ซึ่งมีลำดับการวาดรูปดังนี้เป็นดังรูปที่ 6.5



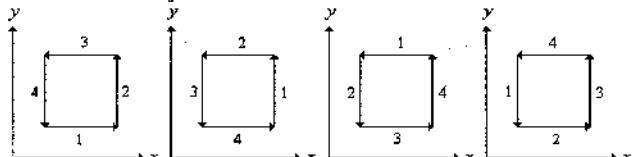
รูปที่ 6.5 รูปด้านแบบสี่เหลี่ยมจตุรัสทิศทางตามเข็มนาฬิกา

ผลการทดสอบทิศทางการวาดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.6



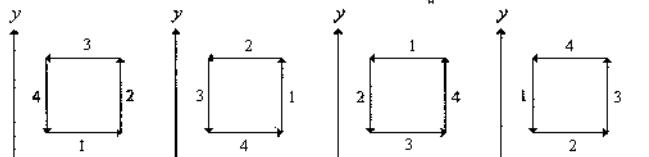
รูปที่ 6.6 ผลของทางเดินรูปสี่เหลี่ยมจตุรัสทิศทางตามเข็มนาฬิกาที่ได้

6.2.1.2 ทิศทางทวนเข็มนาฬิกา ซึ่งมีลำดับการวาดรูปด้านแบบนี้เป็นดังรูปที่ 6.7



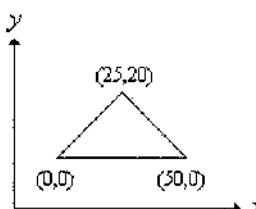
รูปที่ 6.7 รูปด้านแบบสี่เหลี่ยมจตุรัสทิศทางทวนเข็มนาฬิกา

ผลการทดสอบทิศทางการวาดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.8



รูปที่ 6.8 ผลของทางเดินรูปสี่เหลี่ยมจตุรัสทิศทางทวนเข็มนาฬิกาที่ได้

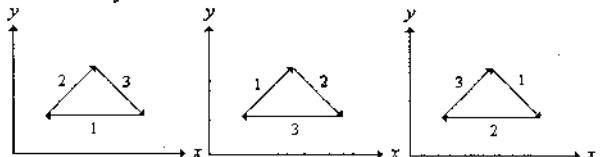
6.2.2 การวาดรูปสามเหลี่ยม ซึ่งมีขนาดและรูปร่างดังรูปที่ 6.9 โดยใช้คำสั่ง LINE ซึ่งการ



รูปที่ 6.9 การทดสอบการวาดรูปสามเหลี่ยม

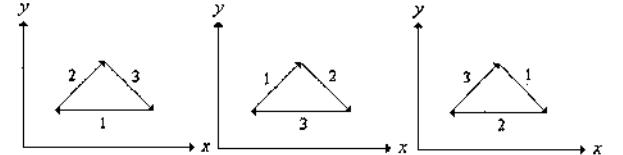
ทดสอบจะแบ่งทิศทางการวาดแบบร่างเป็น 2 ทิศทาง คือ

6.2.2.1 ทิศทางตามเข็มนาฬิกา ซึ่งมีลำดับการวาดรูปด้านนี้เป็นดังรูปที่ 6.10



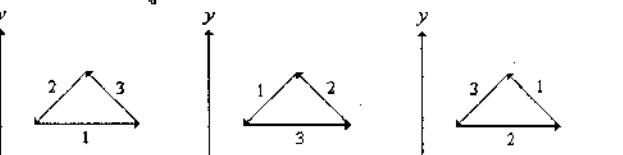
รูปที่ 6.10 รูปด้านแบบสามเหลี่ยมทิศทางตามเข็มนาฬิกา

ผลการทดสอบทิศทางการวาดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.11



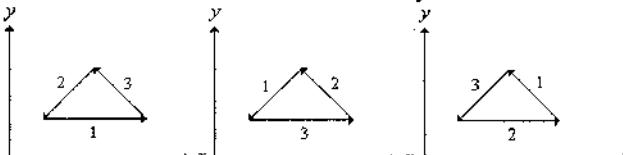
รูปที่ 6.11 ผลของทางเดินรูปสามเหลี่ยมทิศทางตามเข็มนาฬิกาที่ได้

6.2.2.2 ทิศทางทวนเข็มนาฬิกา ซึ่งมีลำดับการวาดรูปด้านแบบนี้เป็นดังรูปที่ 6.12



รูปที่ 6.12 รูปด้านแบบสามเหลี่ยมทิศทางทวนเข็มนาฬิกา

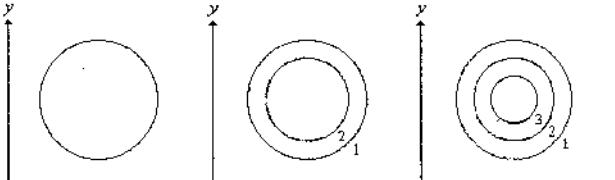
ผลการทดสอบทิศทางการวาดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.13



รูปที่ 6.13 ผลของทางเดินรูปสามเหลี่ยมทิศทางทวนเข็มนาฬิกาที่ได้

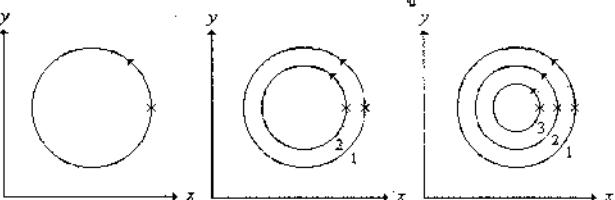
ซึ่งจากผลที่ได้จะเห็นได้ว่าการพล้อตจุดบนทางเดินนี้ จะเป็นไปตามลำดับขั้นตอนตามลำดับเหมือนกับที่เราตัดตามโปรแกรมทุกประการ

6.2.3 การวาดรูปวงกลม การทดสอบจะสังเกตทิศทางการเดินของพล้อตจุดทางเดินบนวงกลม ซึ่งลำดับและทิศทางการเดินจะเป็นดังรูปที่ 6.14 ซึ่งในการวาดวงกลมนั้นใช้คำสั่ง CIRCLE



รูปที่ 6.14 รูปด้านแบบรูปวงกลม

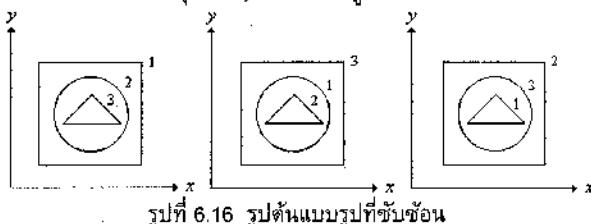
ผลการทดสอบทิศทางการวาดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.15



รูปที่ 6.15 ผลของทางเดินรูปวงกลมที่ได้

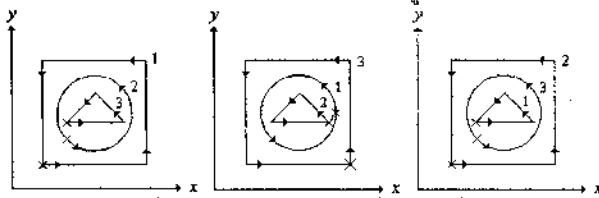
ตามรูปที่ 6.15 เครื่องหมายภาษาทางจะแสดงถึงจุดเริ่มต้นของทางเดินและยังเป็นจุดสิ้นสุดของทางเดินในแต่ละวงของวงกลมตามลำดับ หมายเช่น ซึ่งจะเห็นว่าลำดับจะเป็นไปตามลำดับที่เราราคาดตามโปรแกรมวัดแบบ ส่วนที่ทางการเคลื่อนที่จะไปตามทิศทางเดินที่กำหนด

6.2.4 การทดสอบรูปที่ชับช้อน โดยประกอบด้วยที่เหลี่ยมจตุรัส สามเหลี่ยมหน้าจั่ว และวงกลม ซึ่งการตรวจสอบสี่เหลี่ยมจตุรัส และสามเหลี่ยมหน้าจั่วนั้น ใช้คำสั่งในการราดคือ POLYGON ซึ่งขนาดรูปวง และทิศทางการผลัดจุดต่างๆ เป็นไปตามรูปที่ 6.16



รูปที่ 6.16 รูปตัวแบบรูปที่ชับช้อน

ผลการทดสอบทิศทางการวัดเคลื่อนที่จะเป็นดังรูปที่ 6.17



รูปที่ 6.17 ผลของทางเดินรูปที่ชับช้อนที่ได้

ซึ่งจะเห็นว่าลำดับจะเป็นไปตามลำดับที่เราราคาดตามโปรแกรมวัดแบบ ส่วนที่ทางการเคลื่อนที่จะไปตามทิศทางเดินที่กำหนด

### 6.3 การทดลองเปลี่ยนความเร็วตามแนวทางเดิน

การทดลองจะทำการทดลองที่ความเร็วตามแนวทางเดินต่างๆ กัน 3 ค่า คือที่ความเร็ว 5 mm./sec., 10 mm./sec. และ 15 mm./sec. โดยการกำหนดลักษณะของแนวทางเดินเป็นลักษณะการเคลื่อนที่เป็นวงกลม และการเคลื่อนที่เป็นเส้นตรงที่มีการหักมุมต่างๆ กัน ที่ความเร็ว 5 mm./sec. ซึ่งรายละเอียดจะกล่าวในลำดับต่อไป

#### 6.3.1 การทดสอบการเคลื่อนที่เป็นวงกลม

ในการทดลองนี้ กำหนดให้วงกลมมีขนาดรัศมี 30 มม. จุดศูนย์กลางอยู่ที่พิกัดตำแหน่ง (100,100) มม. โดยกำหนดความเร็วตามแนวทางเดินต่างๆ กัน 3 ค่า คือที่ความเร็ว 5 mm./sec., 10 mm./sec. และ 15 mm./sec. ซึ่งผลของการทดลองที่ได้ แสดงดังตารางที่ 6.1

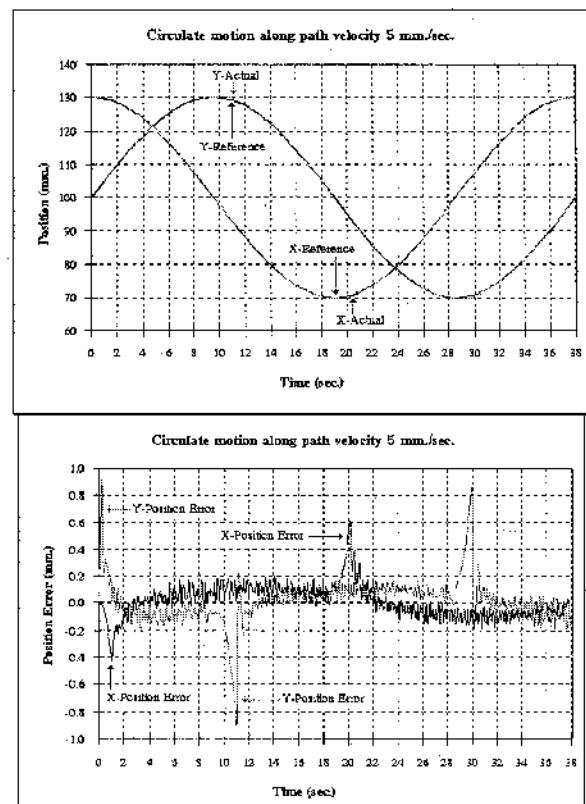
จากการที่ 6.1 จะเห็นได้ว่าที่ความเร็วตามแนวทางเดินค่าต่างๆ จะมีความผิดพลาดของตำแหน่งและความเร็วน้อยกว่าที่ความเร็วตามแนวทางเดินที่มีค่าสูงกว่า ทั้งนี้เพราะระบบควบคุมที่ใช้ในการควบคุมมีลักษณะเป็นแบบบุคคลต่อบุคคล (point to point) ดังนั้นค่าเกณฑ์สัญญาณควบคุมที่หาได้จะใช้ได้ดีที่ความเร็วช่วงหนึ่งเท่านั้น

จากรูปที่ 6.18 และ 6.19 เป็นกราฟแสดงผลการทดสอบการเคลื่อนที่เป็นรูปวงกลมที่มีความเร็วตามแนวทางเดิน 0.005 m/sec. จะเห็นได้ว่าค่าความผิดพลาดของตำแหน่งจะเกิดขึ้นในช่วงแรกของการเคลื่อนที่ และช่วงที่มีการกลับทิศทาง โดยเฉพาะในช่วงที่มีการเคลื่อนที่กลับ

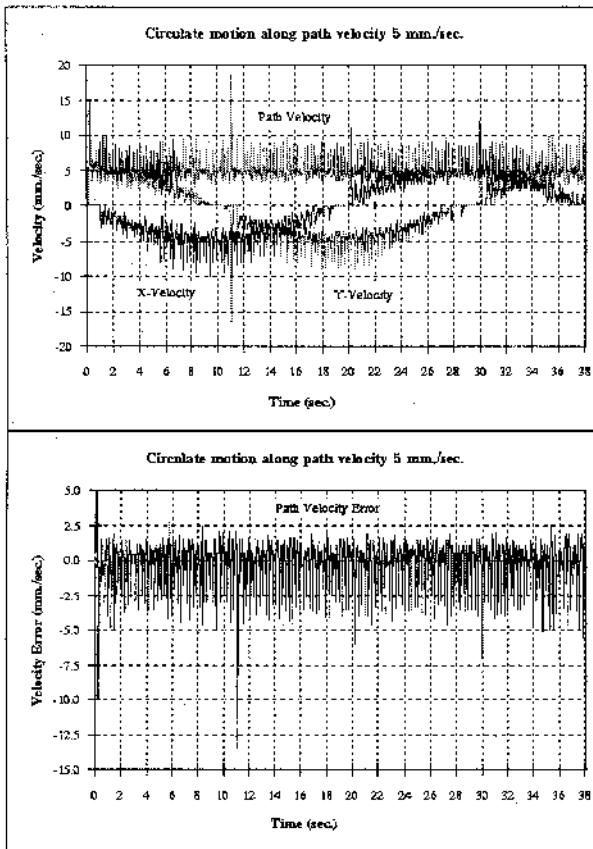
ทิศทางจะมีค่าความผิดพลาดสูงสุด ซึ่งสาเหตุมาจากการไม่การกลับทิศทาง ระบบจะผ่านช่วง backlash ของชุดเพื่อทด ซึ่งเป็นช่วง non-linear โดยที่ชุดเพื่อทดของมอเตอร์ ที่ใช้ในระบบขับเคลื่อนแนวแกน เอ็กซ์ มีช่วงของ backlash 0.32 มิลลิเมตร ส่วนแกนแนว y มีช่วงของ backlash 0.45 มิลลิเมตร ซึ่งสัมภากุลได้จากการภาพในรูปที่ 6.18 จะเห็นได้ว่า จุดที่มีการเปลี่ยนโถงของจุดอ้างอิง ค่าตำแหน่งของระบบที่เกิดขึ้นจริง จะมีลักษณะเป็นเส้นตรงขนานกับแกนเวลา ซึ่งแสดงให้เห็นว่า ในช่วงตั้ง กล่าวระบบไม่มีการเคลื่อนที่ เพราผ่านช่วง backlash ของชุดเพื่อทด ส่วนรูปที่ 6.19 เป็นกราฟแสดงผลของความเร็วของแต่ละแกน และผลของความเร็วตามแนวทางเดิน และค่าความผิดพลาดของความเร็วตามแนวทางเดิน ซึ่งจะเห็นได้ว่า จุดที่ความเร็วมีค่าผิดพลาดมากคือ จุดที่มีการเปลี่ยนทิศทางในการเคลื่อนที่ ซึ่งเป็นผลมาจากการผิดพลาดของที่หนึ่ง ทั้งนี้พาระในกราฟแบบระบบควบคุมความเร็ว ความถูกต้องของความเร็วจะขึ้นอยู่กับความถูกต้องของตำแหน่ง

ตารางที่ 6.1 ตารางแสดงผลการทดสอบความแม่นยำในการเคลื่อนที่เป็นวงกลม ที่ความเร็วตามแนวทางเดินต่างๆ กัน

ความเร็วตามแนวทางเดิน (ม.วินาที)	ค่าความผิดพลาดสูงสุด		ค่าความผิดพลาดสูงสุดของความเร็วตามแนวทางเดิน (ม.วินาที)
	ของตำแหน่ง (มม.)	แกนอิกซ์ แกนแนว y	
0.005	0.61	0.92	0.00738
0.010	0.91	1.43	0.02007
0.015	1.19	1.76	0.03138



รูปที่ 6.18 กราฟแสดงตำแหน่งที่ได้จากการเคลื่อนที่เป็นวงกลมที่ความเร็ว 0.005 m/sec.



รูปที่ 6.19 กราฟแสดงความเร็วที่ได้จากการเคลื่อนที่เป็นวงกลมที่ความเร็ว 0.005 m/sec.

### 6.3.2 การทดสอบการเคลื่อนที่เส้นตรงที่มีการหักมุม

ในการทดลองนี้ กำหนดให้การเคลื่อนที่มีการหักมุมต่างๆ กัน คือ 45 องศา, 75 องศา และ 90 องศา โดยกำหนดความเร็วตามแนวทางเดินที่ความเร็ว 5 mm/sec. ซึ่งผลของ การทดลองที่ได้ แสดงดังตารางที่ 6.2

จากตารางที่ 6.2 จะพบว่าทางเดินของเส้นตรงที่มีการหักมุม 45 องศา จะมีค่าความผิดพลาดของตำแหน่งและความเร็วมากกว่าทางเดินของเส้นตรงที่มีการหักมุม 75 องศาและ 90 องศา เนื่องจาก การที่มีการหักมุมที่เหลื่อมมากๆ นั้น จะทำให้เกิดการกลับกีกทางการเคลื่อนที่อย่างรวดเร็ว ซึ่งจะมีผลกันระบบไม่ เมนต์ความเรื่อยของระบบโดยตรง และยังมีผลมาจากการเพื่องหาดังลักษณะของ backlash

จากรูปที่ 6.20 และ 6.21 เป็นกราฟแสดงการทดสอบความแม่นยำ เมื่อแนวทางเดินเป็นเส้นตรงที่มีการหักมุม 45 องศา โดยมีความเร็วตามแนวทางเดิน 0.005 m/sec. จะเห็นได้ว่าความผิดพลาดที่เกิดขึ้น จะมีค่ามากที่สุดเมื่อมีการเคลื่อนที่กลับกีกทาง ซึ่งในกรณีการเคลื่อนที่ของเส้นตรงที่มีการหักมุม ค่าความผิดพลาดของตำแหน่งที่เกิดขึ้นจะมีทิศทางจากค่า backlash ของชุดเพื่องหาด และผลของไม เมนต์ของระบบ แทน

### 7) สรุปผลการวิจัย

จากการวิจัยครั้งนี้ ได้ทำการเขียนโปรแกรมคอมพิวเตอร์ 1 โปรแกรมหลัก ซึ่งการใช้งาน สามารถใช้ร่วมกับเม้าส์คอมพิวเตอร์ได้ ซึ่งโปรแกรมย่อยๆ ประกอบด้วย

7.1 โปรแกรมแสดงภาพข้อมูลจากไฟมีข้อมูลรหัสเซอฟเฟิล มีหน้าที่แสดงภาพข้อมูลแบบที่ว่าด้วยโปรแกรมอโต้แคด ก่อนการทดสอบหัวตัวอยู่

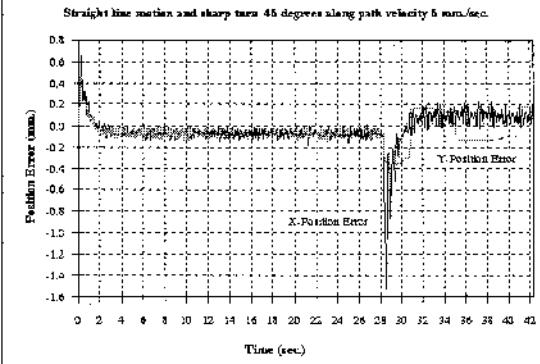
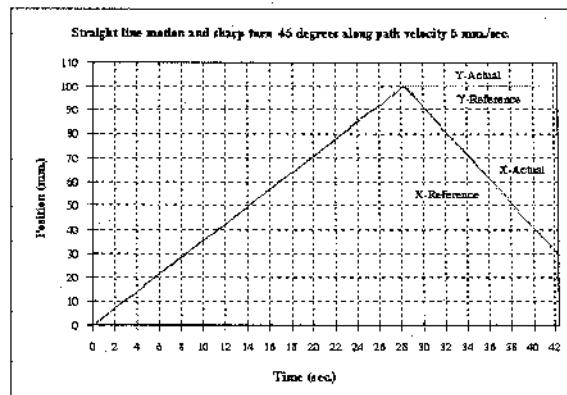
7.2 โปรแกรมทดสอบรหัสเซอฟเฟิล มีหน้าที่ถอดรหัสข้อมูลภาษาอาชีฟเฟิล จากโปรแกรมอโต้แคด มาเป็นค่าจุดพิกัดตำแหน่ง ซึ่งจะใช้เป็นจุดพิกัดตำแหน่งอ้างอิง ที่จะนำไปใช้ในกระบวนการควบคุมโดยอิเล็กทรอนิกส์ รายละเอียดดังนี้

7.3 โปรแกรมจำลองแบบทางเดินของกระบวนการควบคุมโดยอิเล็กทรอนิกส์ ก่อนการควบคุมจริง ซึ่งจะทำให้สามารถรู้ทางเดินที่แน่นอนของกระบวนการควบคุมนั้นๆ ก่อนการควบคุมที่จะเกิดขึ้นจริงๆ และยังสามารถใช้ศึกษาเส้นทางเดินของหัวตัวอยู่ได้ ในการตรวจสอบแบบต่างๆ

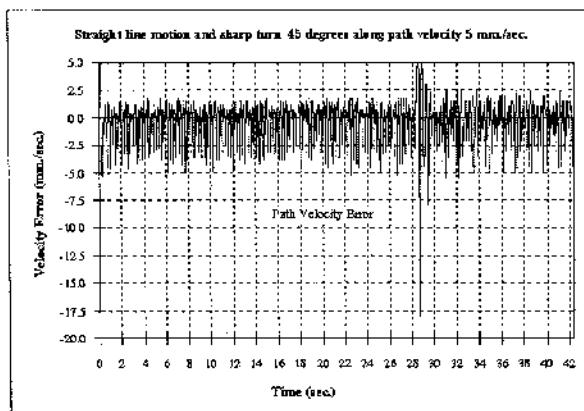
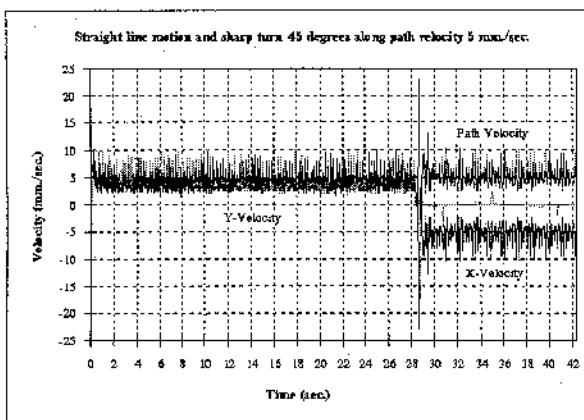
7.4 โปรแกรมควบคุมการเคลื่อนที่ของหัวตัวอยู่โดยอิเล็กทรอนิกส์รายละเอียด โดยอาศัยข้อมูลเบื้องต้น จากไฟมีข้อมูลจุดพิกัดตำแหน่งอ้างอิง ที่ได้ผ่านการถอดรหัสมาแล้วข้างต้น โดยที่จะแสดงค่าพิกัดตำแหน่งของแกนทั้งสามแกนบนหน้าจอคอมพิวเตอร์ตลอดกระบวนการควบคุม เพื่อที่ผู้ใช้จะได้รับทราบค่าพิกัดตำแหน่ง ปัจจุบัน ของทั้งสามแกนตลอดกระบวนการ

ตารางที่ 6.2 ตารางแสดงผลการทดสอบความแม่นยำในการเคลื่อนที่เป็นเส้นตรง ที่มีการหักมุมต่างๆ กัน ที่ความเร็วตามแนวทางเดิน 5 mm/sec. ที่

มุมหัก (องศา)	ค่าความผิดพลาดสูงสุดของตำแหน่ง (มม.)		ค่าความผิดพลาดสูงสุดของความเร็วตามแนวทางเดิน (ม.วินาที)
	แผนกอิเล็กทรอนิกส์	แผนกวาย	
45	1.53	0.71	0.01800
75	1.41	0.69	0.01665
90	1.32	0.65	0.01320



รูปที่ 6.20 กราฟแสดงตำแหน่งที่ได้จากการเคลื่อนที่เป็นเส้นตรงที่มีการหักมุม 45 องศา ที่ความเร็ว 0.005 m/sec.



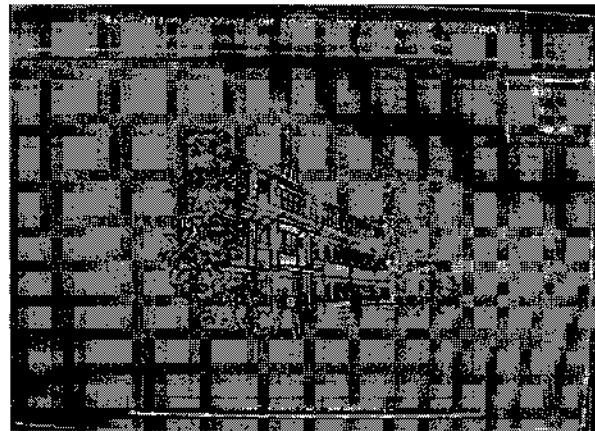
รูปที่ 6.21 กราฟแสดงความเร็วที่ได้จากการเคลื่อนที่เป็นเส้นตรงที่มีการหักมุม 45 องศา ที่ความเร็ว 0.005 m/sec

จากการทดสอบโปรแกรมคอมพิวเตอร์ ค่าจุดพิกัดตำแหน่งที่ได้นั้น มีค่าความผิดพลาดอยู่ในช่วง  $\pm 0.025$  มิลลิเมตร ซึ่งค่าความผิดพลาดนี้มีค่าอย่างมากเมื่อเทียบกับ backlash ของชุดเพิงทด ซึ่งมีค่า 0.32 มิลลิเมตร สำหรับแกนเอ็กซ์ และ 0.45 มิลลิเมตร สำหรับแกนวย

จากการทดสอบความแม่นยำในการเคลื่อนที่ของໂຕເອົກໜ້າຍແຊດໄຕຢີໄປງແກຣມຄວນຄຸມກາຮເຄລືອນທີ່ໄດ້ໂປຣແກຣມຂຶ້ນມາໃຫ້ກສອນ ພນວ່າຄ່າความຜິດພາດຂອງຕໍ່າແໜ່ງມີເກາະເຄລືອນທີ່ເປັນແບນວົງຄລມທີ່ຄ່າຄວາມເວົ້ວຕ່າງໆ ກັນ ຄື່ອ 0.005 m./sec., 0.010 m./sec. ແລະ 0.015 m./sec. ຈະມີຄ່າຄວາມຜິດພາດສູງສຸດຂອງຕໍ່າແໜ່ງດີ່ອ 0.92 mm., 1.43 mm. ແລະ 1.76 mm. ຕາມສໍາດັບ ແລະ ຄ່າຄວາມຜິດພາດສູງສຸດຂອງຄວາມເວົ້ວຕ່າງໆ 0.01356 m./sec., 0.01600 m./sec. ແລະ 0.02798 m./sec. ດາວວໍາສໍາດັບ ສຳຫັບກາຮເຄລືອນທີ່ເປັນແບນເສັນດຽວທີ່ມີກາຮທັກມູນ 45 องศา, 75 องศา ແລະ 90 องศา ທີ່ຄວາມເວົ້ວຕ່າມແນວທາງເດີນ 0.005 m./sec. ซົ່ງຄ່າຄວາມຜິດພາດສູງສຸດຂອງຕໍ່າແໜ່ງ ເນື້ອກາຮເຄລືອນທີ່ມີກາຮທັກມູນ ອື່ອ 0.00153 m., 0.00141 m. ແລະ 0.00132 m. ຕາມສໍາດັບ ສໍານັກຄ່າຄວາມຜິດພາດສູງສຸດຂອງຄວາມເວົ້ວຕ່າງໆ 0.01800 m./sec., 0.01565 m./sec. ແລະ 0.01320 m./sec. ຕາມສໍາດັບ

ເນື້ອສັງເກດວ່າ ກາຮເຄລືອນທີ່ແບນເສັນດຽວທີ່ມີກາຮທັກມູນ 45 องศา ຈະມີຄ່າຄວາມຜິດພາດຂອງຕໍ່າແໜ່ງ ແລະ ຄວາມເວົ້ວມາກວ່າກາຮເຄລືອນທີ່ມີກາຮທັກມູນ 75 ແລະ 90 องศา ໙ີ້ຈາກກາຮທັກມູນເປັນໝູນ

ແລ້ມມາກ່າງ ນັ້ນ ຈະກ່າໄທໄດ້ກາຮເປັນທີ່ກາຮກາງກາຮເຄລືອນທີ່ອ່າຍງວດເຮົວທ່ານໄດ້ກົດການໄຟເຄລືອນທີ່ຂອງແກນນັ້ນໆ ຂ່າງເວລາໜີ່ເນື່ອງຈາກ backlash ຂອງຊຸດເພື່ອທດ ທີ່ຈະສັງຜລໄຟກາຮເຄລືອນທີ່ເກີດກາຮຜິດພາດຂອງຕໍ່າແໜ່ງ ແລະ ຄວາມເວົ້ວຕ່າງໆ ທີ່ຈະມີຜລກັບຄ່າໄມ່ແນ່ຄວາມເລືອງຂອງຮະບນແກນ ເນື້ອຈາກຮະບນແກນແຊດມີນັ້ນທັກຄ່າຂັ້ນມາກຳ ແລະ ຈຸດສູນຍົກລາງໄຟມ່ວ່າງ (Center of gravity) ອູ້ຄ່ອນຂັ້ງສູງ ເນື້ອມີກາຮເປັນທີ່ກາຮກາງກາຮເຄລືອນທີ່ຈະກ່າໄທໄດ້ໂມແນ່ດ້ວຍເລືອຍເ່ອງຈາກກາຮຄ່າເຫັນທັກ (weight transfer) ໃນກາຮກາງເດີມ ກ່ອນກາຮກັບທີ່ກາຮກາງກາຮເຄລືອນທີ່ ສັງຜລໄຟກາຮຜິດພາດຂັ້ນໄດ້



ຮູບແຜດຜລກຮຣ່າດ້າຈາກໂປຣແກຣມ AutoCAD

#### ເອກສາຮອ້າງອີງ

- 1) ວົງສິຖິ່ງ ນາຮັດນີ້. ກາຮຄວນຄຸມ ພ.ໂ.ອ.ດ.ສ. ຂອງໂດີຕັດແປ່ນເທິດກ່ຽວມ່ວລາໄຟ. ວິທາຍະນີພັນບໍລິສຸມອຸນຫາບັນດີຕີ ຈຸ່າລົງກຣົມໜ້າວິທາຍາລັບ, 2531.
- 2) Bollinger, John, G. *Computer Control of Machine and Processes*. Addison-Wesley Publishing Company, Inc. 1988.
- 3) Graphtec Corporation, *X-Y Plotter MP3000 Series User's Manual*. 1987.
- 4) Kuo, B. C. *Automatic Control System*. Prentice-Hall of India Private Limited, New Delhi, 1985.
- 5) Ogata, K. *Modern Control Engineering*. Prentice-Hall of India Private Limited, New Delhi, 1984.
- 6) Palm, William, J. *Control System Engineering*. John Wiley & Sons, Inc. 1986.
- 7) Roland DG Corporation, *X-Y Plotter DXY-880 Operation Manual*. 1985.
- 8) ວິບູລົງ ແສງວິຈະພັນຫຼືຕີ, ວິຖິ່ງ ອົງກາງດີ, ກາຮອອກແບນແລະຄວບຄຸມ ມຸ່ນຍັນດີອຸດສາຫກຮມໜີດ 3 ຂັ້ອຕ່ອກທີ່ມີກາຮເຄລືອນທີ່ມີກາຮທັກມູນ 75 ຢ່າຍານອບັບສມູງຮັນ ຖຸນວິຈະວັດຄວາມເຍັນໄດ້ 2535
- 9) ວິບູລົງ ແສງວິຈະພັນຫຼືຕີ, ກາຮຄວນຄຸມຮະບນພລສາສຕ່ວ, ສໍານັກພິມພົງພາຍ