



การทดลอง

วิธีการทดลอง

สำหรับการวัดระยะทางการเคลื่อนที่ของแขนกล ในการทดลองได้ใช้อุปกรณ์การวัดระยะทางการเคลื่อนที่โดยใช้ strain gauge ในการวัด ในการทดลองการหาค่าระยะทางการเคลื่อนที่ได้มีวิธีการวัดโดยในขั้นแรกจำเป็นต้องรู้ความสัมพันธ์ ของระยะการโก่งตัวของแขนกลกับค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ออกจาก strain amplifier ซึ่งเป็นสัดส่วนกับค่าความเครียดที่เกิดขึ้นบนแขนขณะที่แขนเกิดการโก่งตัว ความสัมพันธ์การโก่งตัวของแขนและค่าความต่างศักย์ไฟฟ้า สามารถที่จะแปลงให้อยู่ในรูปของความสัมพันธ์ของค่าความเครียดกับค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าโดยจะได้สมการเมทริกซ์เป็น

$$\begin{bmatrix} \epsilon_1 \\ \epsilon_2 \\ \epsilon_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} \dots\dots (35)$$

หรือ $[\epsilon_i] = [C][v_i]$

เทอมทางซ้ายมือเป็นค่าของความเครียดที่ตำแหน่งต่างๆของจุดที่ strain gauge ติดตั้งอยู่ ส่วนเทอมทางขวามือเทอมแรกจะเป็นเมทริกซ์ค่าคงที่ประกอบด้วยค่าคงที่ที่ได้จากการหาความสัมพันธ์ของระยะการโก่งตัวของแขนและค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ออกจาก strain amplifier คูณกับค่าคงที่เพื่อที่แปลงให้อยู่ในรูปของค่าความเครียด ส่วนเทอมสุดท้ายทางขวามือจะเป็นค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าที่อ่านจาก strain amplifier หลังจากที่ได้ค่าความเครียดที่แต่ละหน้าตัดที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่แล้ว จากนั้นจะทำการหาค่า ตัวแปรเจนเนอรัลไรซ์ โคออดิเนต โดยมีรูปสมการดังนี้

$$\begin{bmatrix} q_1(t) \\ q_2(t) \\ q_3(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_1 \\ \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_2 \\ \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \epsilon_1 \\ \epsilon_2 \\ \epsilon_3 \end{bmatrix} \dots (36)$$

หรือ $[q_i(t)] = [k^2 \phi_{ij} / \partial \xi^2] [e_i]$

เทอมทางซ้ายมือเป็นค่าของตัวแปรเจนเนอรัลไรซ์ โคออดิเนตในตำแหน่งที่มี strain gauge ติดอยู่ ส่วนเทอมทางขวามือในเทอมแรกเป็นเมทริกซ์ซึ่งภายในจะประกอบด้วย ฟังก์ชันของอนุพันธ์อันดับสอง ของสมการโหมดเชฟโดยแทนค่าระยะทางในสมการด้วยระยะที่ตำแหน่งที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่ในเทอมสุดท้ายจะเป็นเทอมของค่าความเครียดซึ่งหาได้จากขั้นตอนแรก ในการหาค่าการโก่งตัว หรือ ระยะที่แขนเคลื่อนที่จะประกอบด้วยผลรวมของการคูณระหว่างสมการของโหมดเชฟและตัวแปรเจนเนอรัลไรซ์ โคออดิเนต ซึ่งสามารถเขียนอยู่ในรูปของเมทริกซ์ได้

$$\begin{bmatrix} u(\xi_1, t) \\ u(\xi_2, t) \\ u(\xi_3, t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_1 \\ \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_2 \\ \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1(t) \\ q_2(t) \\ q_3(t) \end{bmatrix} \dots\dots (37)$$

$$[u(\xi_{ij}, t)] = [\phi_{ij}(\xi)] [q_i(t)]$$

เทอมทางซ้ายมือจะเป็นเทอมการโก่งตัวของแขนกลใน ขณะที่แขนกลมีการเคลื่อนที่ตามจุดที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่ ส่วนเทอมทางขวามือเทอมแรกจะเป็นเทอมของเมทริกซ์ซึ่งเป็นฟังก์ชันของสมการโหมดเชฟแทนค่าระยะทางในสมการโหมดเชฟด้วยระยะที่ตำแหน่ง strain gauge ติดตั้งอยู่ ส่วนเทอมที่สองจะเป็นเทอมของตัวแปรเจนเนอรัลไรซ์ โคออดิเนต จากสมการทั้งสามสมการข้างต้นจะสังเกตเห็นว่า ระยะการเคลื่อนที่ของแขนกลจะประกอบด้วยผลคูณของเมทริกซ์โหมดเชฟ และเมทริกซ์อนุพันธ์อันดับสองของสมการโหมดเชฟ และเมทริกซ์ค่าคงที่ที่สามารถเขียนเป็นสมการได้ดังนี้

$$\begin{bmatrix} u(\xi_1, t) \\ u(\xi_2, t) \\ u(\xi_3, t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_1 \\ \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_2 \\ \phi_1(\xi) & \phi_2(\xi) & \phi_3(\xi) & | \xi = \xi_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_1 \\ \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_2 \\ \partial^2 \phi_1 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2 / \partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3 / \partial \xi^2 & | \xi = \xi_3 \end{bmatrix}$$

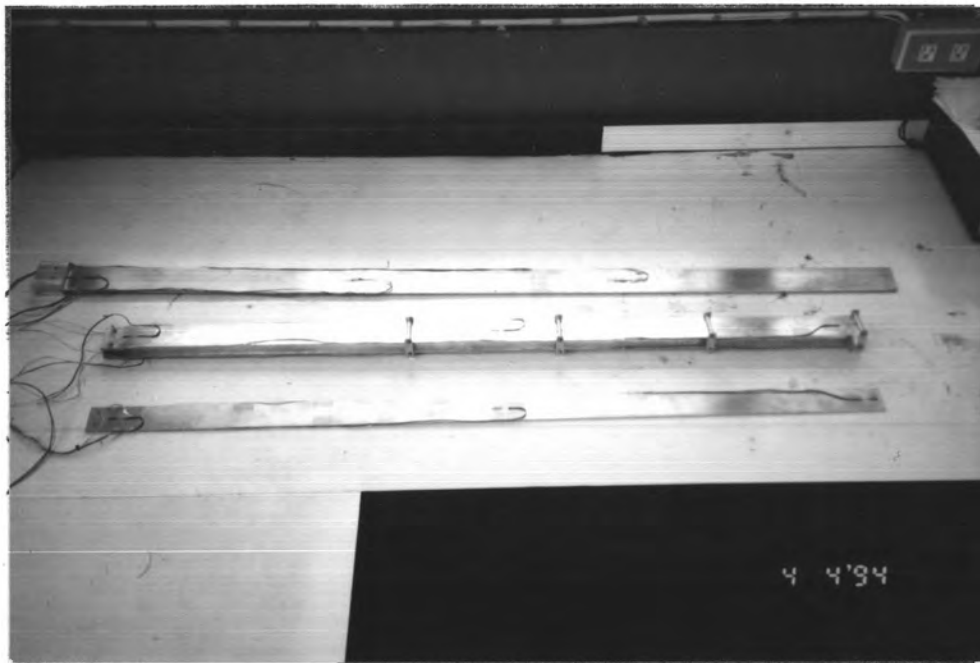
$$\begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} \dots\dots (38)$$

$$\text{หรือ } [u(\xi, t)] = [\phi_{\xi}] [\partial^2 \phi_{\xi} / \partial \xi^2] [C] [v_{\xi}]$$

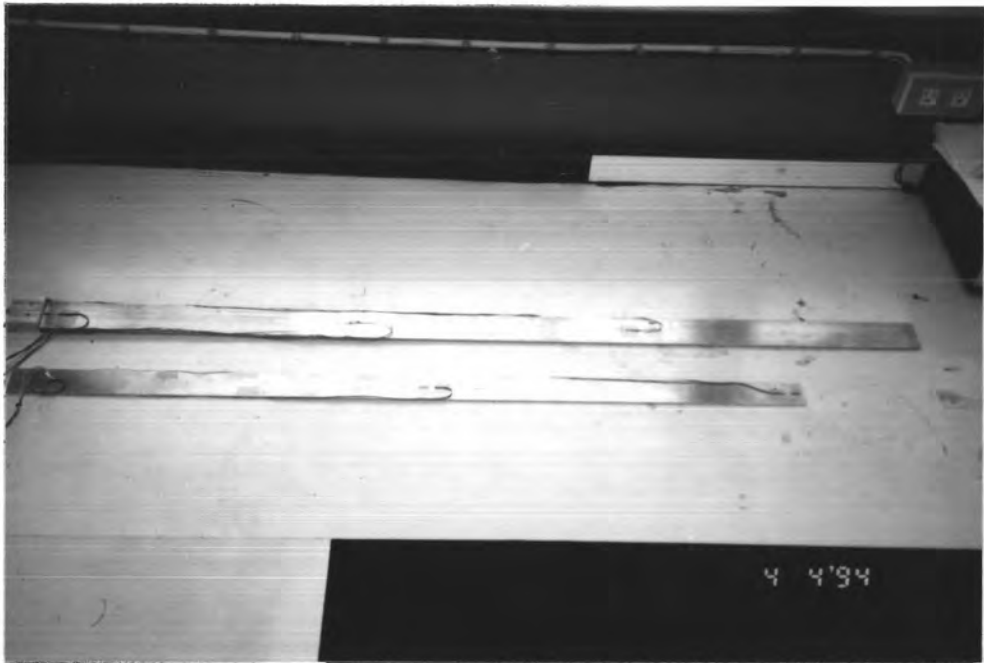
ดังนั้นการหาการเคลื่อนที่จำเป็นอย่างอื่นที่จะต้องแน่ใจว่า สมการโหมดเซฟที่ใช้ในสมการข้างต้น มีความถูกต้อง ดังนั้นการทดลองจึงจำเป็นที่จะต้องวัดค่าของโหมดเซฟของแขนเปรียบเทียบกับค่าของขนาดโหมดเซฟที่ได้จากสมการโหมดเซฟทางทฤษฎีที่ใช้งานในสมการข้างต้น

ในส่วนแรกของการทดลองเป็นการทดลองเพื่อหาค่าความถี่ธรรมชาติของระบบแขนกล โดยการคิดว่าแขนกลเป็นระบบแบบต่อเนื่อง ค่าความถี่ธรรมชาติที่แตกต่างกันของแต่ละแขนเนื่อง จากองค์ประกอบต่างกัน แต่สำหรับการวิจัยครั้งนี้จะกำหนดเงื่อนไขการทดลองโดยการใช้แขน กลที่ทำจากอลูมิเนียม เนื่องจากเป็นวัสดุที่มีความเบา และ มีความแข็งแรง ซึ่งเป็นที่นิยมในการ ทำแขนกลเพื่อที่จะลดน้ำหนัก และเงื่อนไขอีกอย่างคือ ลักษณะการยึดของแขนกล ซึ่งก็เปรียบ เสมือนคานในระบบต่อเนื่อง จัดเป็นการยึดแบบ cantilever โดยการยึดปลายข้างหนึ่งแบบยึด แน่นและปลายข้างหนึ่งแบบปล่อยอิสระ ซึ่งเป็นรูปแบบของแขนกลโดยทั่วไปที่ใช้งาน สำหรับตัวแปร ที่เปลี่ยนแปลงเพื่อพิจารณาว่ามีผลต่อค่าความถี่ธรรมชาติของแขน ในที่นี้คือ 1.ความหนาของแขน 2. การสร้างแขนกลแบบใช้แขนแบบมีอีกแผ่นมาประกบกันแล้วทำตัวประกบคั่นโคลง 3. การทดลอง แขนกลโดยการใช้น้ำหนักที่ปลายแขนกล ในการทดลองได้มีการเปรียบเทียบผลระหว่างค่าความถี่ ธรรมชาติที่ได้จากสมการที่หาได้จากเงื่อนไขต่างๆของแขนกล โดยการวิเคราะห์แขนกลเป็นระบบ แบบต่อเนื่อง ซึ่งจะพบได้จากการศึกษาในวิชาการวิเคราะห์การสั่นสะเทือนทั่วไป ส่วนการวัด จากเครื่องวัดได้ใช้เครื่องวัดที่เรียกว่า cross channel spectrum analyzer วิธีการวัด โดยจะทำการทดลองโดยการสั่นแขนกลโดยความถี่ที่ต่างกัน ในลักษณะของสัญญาณแบบไม่แน่นอน (random signal) โดยจะใช้การเคาะที่แขน หรือไม่ก็ใช้สัญญาณที่สร้างจาก cross channel spectrum analyzer สัญญาณออกเป็นแบบ noise แล้วป้อนเข้าสู่ D.C. amplifier เพื่อ ขยายสัญญาณให้เหมาะสมกับการขับ motor

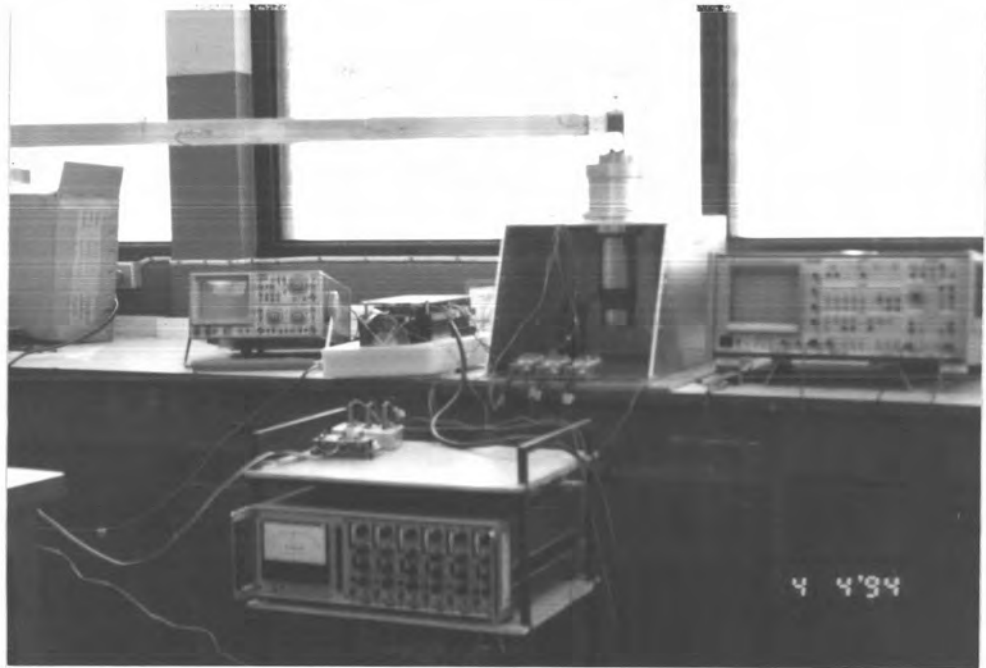
ในส่วนที่สองของการทดลองเป็นการทดลองการวัดโหมดเซฟซึ่งแบ่งออกเป็น 2 ส่วน ส่วนแรกเป็นการทดลองโดยการไม่ใส่น้ำหนักที่ปลายแขนกล ส่วนที่สองเป็นการทดลองโดยการ ใส่น้ำหนักที่ปลายแขนกลและแต่ละการทดลองจะใช้แขนกลที่มีรูปร่างที่แตกต่างกัน 3 แบบ ในการ ทดลองในส่วนของการหาโหมดเซฟ จะทำการทดลองโดยการขับมอเตอร์โดยการใช้อุปกรณ์การ สร้างสัญญาณ sine wave ที่ความถี่ธรรมชาติของแขนกลจะทำให้ได้รูปร่างของโหมดเซฟที่ต้องการ ในการหาค่าของโหมดเซฟนั้นเนื่องจากการติดตั้ง strain gauge ที่ติดตั้งตามแขนกลมี 3 จุด ดังนั้น จุดที่แสดงของโหมดเซฟของแนวแขนจะมีเพียง 3 จุดเท่านั้น ซึ่งอ้างอิงจากผลการวิจัยของ Yuan, Book และ Huggin (1993) ได้สรุปผลการทดลองว่า การวัดค่าการโก่งตัวของแขน สามารถที่จะใช้เพียง 2-3 โหมดได้ ดังนั้นงานวิจัยจึงใช้ 3 โหมดแล้วจึงใช้สมการเพื่อทดสอบ



รูปที่ 3.1 แถบกลที่ใช้ในการทดลองทั้ง 3 แบบ



รูปที่ 3.2 การติดตั้ง strain gauge ด้านล่างแบบการติดตั้งในแบบที่ 1 สำหรับ
แกนกลแผ่นบาง ด้านบนเป็นการติดตั้งในแบบที่ 2 สำหรับแกนกลแผ่นหนา



รูปที่ 3.3 แขนกลแผ่นหนาประกอบด้วยแท่นยึดเพื่อใช้ในการทดสอบ

เท่ากับ 3 โหมด ในการจัดรูปสมการ (17) จะเห็นว่าจะใช้จุดที่ติดตั้ง strain gauge เท่าจำนวนของเมทริกซ์ซึ่งใช้เพียง 3 จุด ซึ่งเป็นที่มาของจำนวนจุดที่ใช้ในการติดตั้ง strain gauge บนแกนกล ส่วนตำแหน่งที่ติดตั้งของ strain gauge มีอยู่ด้วยกันสองแบบดังรูปที่ 3.2 เพื่อที่จะเปรียบเทียบผลการทดลองว่าตำแหน่งการติดตั้ง strain gauge ว่ามีผลต่อการอ่านค่าการทดสอบหรือไม่ การติดตั้งนั้นในแบบแรก ตำแหน่งของ strain gauge จุดที่ 2 จะอยู่ตรงกลางแกนซึ่งจะดูว่ามีผลต่อการอ่านค่าในโหมดที่ 3 ในการแกว่งของแกน ซึ่งมีการตอบสนองน้อยกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับติดตั้งในแบบที่ 2

การทดลองในส่วนการวัดโหมดเซพในการเก็บข้อมูลจะเก็บในลักษณะอ่านจากอุปกรณ์รับข้อมูลซึ่งผลิตโดยบริษัท data translation ข้อมูลที่ได้รับจะแปลงสัญญาณจาก analog เป็น digital จำนวน 12 bit ลักษณะการอ่านข้อมูลจะอ่านจากแบบเรียงลำดับจาก channel ที่ต่ำไปยัง channel ที่สูง ในลักษณะการอ่านแบบเรียงกันไปช่วงเวลาความห่างการอ่านระหว่าง channel ขึ้นอยู่กับการกำหนดช่วงเวลาการอ่านของแผ่นรับข้อมูล สำหรับการอ่านข้อมูลที่ใช้ในการทดสอบครั้งนี้จะใช้ช่วงเวลาความห่างระหว่างการอ่านเท่ากับ 34 ไมโครวินาที ความถี่ประมาณ 29411 Hz. คือเป็นความเร็วประมาณ 980 เท่าของความเร็วที่ความถี่ในโหมดที่ 3 และ ลักษณะการอ่านข้อมูลจะใช้โหมด DMA (direct memory access) ข้อมูลที่อ่านได้จะเก็บเข้าแฟ้มข้อมูลแล้วจึงนำมาทำการวิเคราะห์ภายหลังเพื่อหาระยะการโก่งตัวของแกนและหาค่าโหมดเซพได้

การทดลองเพื่อที่จะทำการหาค่าความสัมพันธ์ระหว่างสัญญาณที่ออกจาก strain amplifier กับระยะการโก่งตัวของแกนกลการทดลองจะเริ่มต้นโดยการติดตั้ง strain gauge กับแกนกลเสร็จแล้วจะทำการวัดหาความสัมพันธ์ระหว่างค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่อ่านจาก strain amplifier กับระยะการโก่งตัวของแกนกล โดยจะทำการโก่งแกนกลไปในระยะต่างๆกันแล้วจดค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ระยะนั้นๆ ของแต่ละหน้าตัดที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่ แต่ละการโก่งของแกนสามารถที่จะหาความสัมพันธ์กับความเครียดที่เกิดขึ้นที่หน้าตัดนั้นได้ ดังนั้นจึงสามารถที่จะหาค่าความเครียดที่มีความสัมพันธ์เป็นสมการกับค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ออกจาก strain amplifier ได้ สำหรับการหาค่าของโหมดเซพของแกนเป็นการหาการโก่งตัวของแกนในขณะที่แกนมีการเคลื่อนที่ จากสมการหาการเคลื่อนที่ของระบบต่อเนื่อง การเคลื่อนที่ของแกนจะประกอบด้วยผลรวมการคูณของค่าสมการโหมดเซพ $\phi(x)$ และตัวแปรเจนเนอร์ลไรซ์ โคออดิเนต $q(t)$ จำนวนเทอมของผลรวมจะเท่ากับจำนวนของค่าโหมดเซพที่ต้องการพิจารณา สำหรับการวิจัยนี้จะใช้ค่าความถี่ธรรมชาติ 3 ค่าความถี่ ดังนั้นค่าการโก่งตัวของแกนจะสามารถเขียนเป็นสมการดังนี้

$$u(x_i, t) = \phi_1(x_i)q_1(t) + \phi_2(x_i)q_2(t) + \phi_3(x_i)q_3(t) \dots (39)$$

จากสมการ

$$\begin{bmatrix} q_1(t) \\ q_2(t) \\ q_3(t) \end{bmatrix} = [A_{ij}]^{-1} \begin{bmatrix} e_1 \\ e_2 \\ e_3 \end{bmatrix}$$

จะพบว่าเมื่อหาความเครียดได้ก็จะสามารถหาค่าของตัวแปรเจเนอเรลไรซ์ โคออดิเนต $q(t)$ ได้ ดังนั้นจากสมการข้างบนค่าของ $u(x,t)$ จะเป็นฟังก์ชันของตัวแปรของโหมดเซฟต่างๆ ในจุดนี้ จะสามารถอธิบายได้ว่ากรณีของการเคลื่อนที่อิสระแล้ว การโก่งตัวของแขนจะประกอบด้วยหลาย โหมดการสั่นสะเทือนแต่ถ้ากรณีที่ให้แรงภายนอกกระทำต่อระบบด้วยความถี่เท่ากับความถี่ธรรมชาติ ที่หนึ่ง แล้วจะพบว่าจะทำให้แขนเกิดการแกว่งที่มีรูปร่างของโหมดเซฟที่หนึ่ง ก็แสดงให้เห็นว่าการ โก่งตัวของแขนจะมีค่าของโหมดเซฟเพียงโหมดเซฟเดียว ดังนั้นค่าการโก่งตัวของแขนที่ตำแหน่งต่างๆ ตามแขนกลที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่ก็จะสามารถหาได้ดังนี้

$$\begin{aligned} u(x_1, t) &= \phi_1(x_1)q_1(t) \\ u(x_2, t) &= \phi_1(x_2)q_1(t) \\ &\dots\dots (40) \\ u(x_3, t) &= \phi_1(x_3)q_1(t) \end{aligned}$$

ดังนั้นค่าการโก่งตัวที่คำนวณได้จากสมการ (39) อ่านได้จากคอมพิวเตอร์ก็จะเท่ากับค่าของ โหมดเซฟ คูณกับ ค่าของตัวแปรตัวหนึ่ง จะสามารถรู้อารูปร่างของโหมดเซฟของแขนกลที่ความถี่ธรรมชาติต่างๆเป็นรูปร่างอย่างไรได้

ในส่วนของการทดลอง เพื่อทำการนิจนาการแทนระบบของแขนกลด้วยแบบจำลอง ทางคณิตศาสตร์สามารถทำการเปรียบเทียบได้ 2 วิธีด้วยกัน โดยวิธีแรกจะนิจนาการค่าของความถี่ธรรมชาติของระบบแบบจำลองแขนกลและแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของแขนกล และส่วนที่สอง จะทำการนิจนาการเปรียบเทียบกับค่า ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน ในส่วนของการเปรียบเทียบโดยวิธี การใช้ค่าความถี่ธรรมชาตินั้น สำหรับการทดลองจะใช้เครื่อง cross channel spectrum analyzer ในการวัดสำหรับการทดลองจะทำการขับมอเตอร์โดยใช้สัญญาณแบบ random ทำการ สร้างโดยเครื่องวัดข้างต้นเป็นตัวสร้างสัญญาณจากนั้น สำหรับการต่อสายเพื่อวัดสัญญาณที่ออกจาก strain gauge เป็นการวัดสัญญาณที่ออกจากระบบโดยการต่อจากตัว strain gauge ของระบบมาเข้าที่ bridge box ของเครื่อง strain amplifier ซึ่งอุปกรณ์ตัวนี้จะเป็นการ ขยายสัญญาณที่เกิดจาก วงจรบริดจ์ ให้เพิ่มขึ้น จากนั้นสัญญาณที่ออกจาก strain amplifier

เข้าสู่เครื่องวัด cross channel spectrum analyzer ต่อไป ในการวัดด้วยเครื่องมือนี้จะ ต้องปรับเครื่องวัดให้อยู่ในโหมดการวัดแบบ เพาเวอร์ สเปคตรัม จึงจะได้รูปแบบของกราฟเพื่อ ที่จะทำการอ่านค่าของความถี่ธรรมชาติได้ ในส่วนการวิเคราะห์ทางคณิตศาสตร์ของระบบแบบ จำลองจะกระทำโดยการใส่สมการแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ที่สร้างจากบทที่ 2 ในสมการที่ 16

$$\dot{x}(t) = A_{\underline{0}} x(t) + B_{\underline{0}} u(t)$$

สำหรับตัวแปร $u(t)$ เป็นค่าของข้อมูลที่เข้าสู่ระบบซึ่งจะใช้การสร้างข้อมูลทางคณิตศาสตร์แบบสุ่ม (random) เข้าสู่ระบบแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของระบบดังกล่าวข้างต้น จากนั้นบันทึกค่าของ สเตทที่เวลาต่างๆตลอดช่วงเวลาการวิเคราะห์ไว้ สำหรับสเตทที่จะนำมาทำการวิเคราะห์ก็คือค่า $q_1(t), q_2(t)$ จากนั้นนำค่าที่เก็บไว้มาทำการวิเคราะห์เพื่อหาค่าของความเครียดที่เวลาต่างๆ ตลอดช่วงเวลาเก็บข้อมูลทดสอบโดยจะใช้สมการดังนี้

$$\begin{bmatrix} \epsilon_1 \\ \epsilon_2 \end{bmatrix} = c/l^2 \begin{bmatrix} \sigma^2 \phi_1 / \sigma \xi^2 & \sigma^2 \phi_2 / \sigma \xi^2 \mid \xi = \xi_1 \\ \sigma^2 \phi_1 / \sigma \xi^2 & \sigma^2 \phi_2 / \sigma \xi^2 \mid \xi = \xi_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1(t) \\ q_2(t) \end{bmatrix} \dots\dots (41)$$

จากสมการจะทำให้ได้ค่าของความเครียดที่จุดที่ 1 คือที่ต้นแขนและที่จุดที่ 2 คือที่ตำแหน่งห่างจาก จุดต้นแขนมาทางปลายแขนประมาณ 1/3 ของความยาวแขนจากนั้นนำค่าความเครียดของทั้งสองจุด และที่เวลาแต่ละการสมข้อมูลมาทำการวิเคราะห์โดยใช้ fast Fourier transform โดยรูปแบบของสมการที่จะวิเคราะห์จะเป็น

$$G_{yy}(f) = S_y(f) S_y^*(f) \dots\dots (42)$$

เมื่อ $G_{yy}(f)$ = ค่าจำนวนเต็มของฟังก์ชัน
 $S_y(f)$ = ค่า complex number ที่ได้จากการใช้ Fourier transform ของสัญญาณจากความเครียด
 $S_y^*(f)$ = ค่า complex conjugate ของค่า $S_y(f)$

ส่วนในการเปรียบเทียบค่าของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน ของทั้งที่ทำการทดลองจากการวัด แบบจำลองโดยการใส่เครื่องมือ cross channel spectrum analyzer และที่ได้จากแบบ

จำลองคณิตศาสตร์ เนื่องจากว่า ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จะเป็นการแทนระบบโดยจะเป็นอัตราส่วน ของค่าสัญญาณที่ออก ต่อ ค่าสัญญาณที่เข้าสู่ระบบ ดังนั้นไม่ว่าระบบแบบจำลองของแขนกลจริงหรือ แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ ถ้าต้องการเปรียบเทียบการแทนกันของระบบจริงกับระบบคณิตศาสตร์ จะต้องพิจารณาที่ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน ในการพิจารณาค่าของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จะทำ การทดลองแบบจำลองของแขนกลโดยการขับมอเตอร์โดยใช้สัญญาณ noise ที่สร้างจาก cross channel spectrum analyzer แล้วทำการขยายสัญญาณโดยผ่านเข้า D.C. Amplifier ขยายสัญญาณให้มีขนาดพอที่จะทำการขับมอเตอร์การวัดค่าของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จะเป็นการ เปรียบเทียบสัญญาณส่วนที่เข้าสู่ระบบซึ่งก็คือ สัญญาณที่เข้าสู่มอเตอร์ กับสัญญาณที่วัดได้ที่เป็นผล จากการกระทำต่อระบบซึ่งจากการทดลองสัญญาณที่ออกจากระบบที่ทำการวัดก็คือ สัญญาณอ่านจาก strain amplifier ซึ่งจะมีความเกี่ยวข้องกับค่าความเครียดที่เกิดขึ้นบนตำแหน่งของแขนกล อุปกรณ์ที่ใช้ทำการวัดเปรียบเทียบของสัญญาณทั้งสองคือ cross channel spectrum analyzer โดยอุปกรณ์นี้จะทำการวัดค่าได้ทั้ง ขนาด เฟส ของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน ส่วนของการหาค่า ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จากของแบบจำลองทางคณิตศาสตร์นั้นทำการหาค่าโดยการสร้างเงื่อนไข การทำงานของระบบเช่นเดียวกับแบบจำลอง โดยการสร้างทอร์คแบบ random เพื่อให้แบบจำลอง ทางคณิตศาสตร์ทำงาน แล้วทำการเปรียบเทียบค่าของ strain กับค่าของทอร์ค การวิเคราะห์ จะใช้ fast Fourier transform เพื่อใช้ในการหาค่าของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน วิธีการ วิเคราะห์แบบจำลองแขนกลและแบบจำลองทางคณิตศาสตร์โดยการใช้ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จากผลการวิจัยของ sangveraphunsiri, V. (1984) สำหรับรูปแบบของสมการที่ใช้ ในการวิเคราะห์ จะมีรูปแบบเป็นดังนี้

$$\begin{aligned} H(f) &= G_{yx}(f)/G_{xx}(f) \quad \dots\dots(43) \\ &= (S_y(f)S_x^*(f)) / (S_x(f)S_x^*(f)) \end{aligned}$$

จากรูปแบบของสมการจะพบว่าค่า ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จะเป็นผลจากเทอมของ $S_y(f)$ ซึ่งเป็นค่าที่ได้จากการใช้ fast Fourier transform ของสัญญาณที่ออกจากระบบหรือค่าของ ความเครียด ส่วนเทอมของ $S_x(f)$ เป็นค่าที่ได้จากการใช้ fast Fourier transform ของ สัญญาณที่เข้าสู่ระบบหรือสัญญาณแบบ noise ที่เข้าสู่มอเตอร์



$$[b] = \begin{bmatrix} T_r \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$[x] = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \\ x_5 \\ x_6 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \theta \\ q_1 \\ q_2 \\ \dot{\theta} \\ \dot{q}_1 \\ \dot{q}_2 \end{bmatrix}$$

ในการใช้งานจะเปลี่ยนแปลงจากระบบแบบต่อเนื่องเป็นระบบเชิงตัวเลขโดยการใช้การประมาณค่าซึ่งใช้สูตรทางคณิตศาสตร์โดยมีรูปแบบดังนี้

$$[A] = e^{[A_c]T} = I + [A_c]T + [A_c]^2 T^2 / 2! + [A_c]^3 T^3 / 3! + \dots$$

$$= I + [A_c]T\psi$$

$$\psi = I + [A_c]T/2! + [A_c]^2 T^2 / 3! + \dots$$

$$[B] = \sum_{k=0}^n [A_c]^k T^{k+1} [B_c] / (k+1)!$$

$$= \psi T [B_c]$$

จากรูปแบบข้างต้นจะเป็นรูปแบบที่สร้างขึ้นเพื่อประยุกต์ใช้ในงานการคำนวณทางคอมพิวเตอร์เพื่อหาค่าของเมทริกซ์ในระบบเชิงตัวเลข ซึ่งจะมีรูปแบบเป็น

$$x_{k+1} = Ax_k + Bu_k \quad \dots (44)$$

การติดตั้ง strain gauge และการหาความสัมพันธ์ระหว่างความเครียดกับความต่างศักย์ไฟฟ้า

ในการวัดระยะการโก่งของแขนสำหรับงานวิจัยนี้จะใช้ strain gauge เพื่อวัดค่าความเครียดที่ตำแหน่งบนแขนกล และจากความสัมพันธ์ทางคณิตศาสตร์ได้แสดงดังสมการที่ (17) เมื่อค่าของตรงตำแหน่งที่ strain gauge ติดตั้งอยู่สามารถที่จะหาค่าตัวแปร เจนเนอรัลไรซ์ โคออดิเนต ได้ จากตัวแปรนี้ก็สามารถหาค่าระยะการโก่งตัวได้ต่อไป ดังนั้นในเบื้องต้นของการทดลองแล้วจึงควรที่จะหาค่าความสัมพันธ์ ระหว่างความเครียดที่เกิดขึ้นบนแขนกลตรงตำแหน่งติดตั้ง strain gauge กับค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่เกิดขึ้น และเพื่อให้ผลการทดลองที่ถูกต้องก็ควรที่จะทำการระมัดระวังเกี่ยวกับการติดตั้ง strain gauge

การติดตั้ง strain gauge บนแขนกล และรูปแบบการวางตำแหน่งของ strain gauge ในงานวิจัยได้ทำการวางตำแหน่งการติดตั้ง strain gauge ไว้ด้วยกันอยู่ 2 แบบ คือ ดังรูปที่ 3.4 และ รูปที่ 3.5 โดยแบบที่ 1 ตำแหน่งที่ 1 จะอยู่ที่ตำแหน่งต้นแขน ตำแหน่งที่ 2 จะอยู่กึ่งกลางแขน และตำแหน่งที่ 3 จะอยู่ที่ปลายแขนกลการติดตั้ง strain gauge ที่ตำแหน่งดังกล่าวมีจุดที่น่าสนใจอยู่ที่ตำแหน่งที่ 3 คือจุดที่ปลายแขนกล จุดนี้จะไม่มีประโยชน์ถ้าใช้งานแบบแขนกลแบบแขนเดียว หรือน้ำหนักที่ติดที่ปลายแขนมีค่าน้อยมากทั้งนี้เนื่องจากการติดตั้งที่ตำแหน่งดังกล่าวจะมีค่าความเครียดเกิดขึ้นน้อยเมื่อเทียบกับตำแหน่งต่างๆของแขนกล แต่ถ้าแขนกลเป็นแบบหลายแขนต่อกัน จะทำให้ขณะการเคลื่อนที่ปลายแขนจะมีการบิดตัว ดังนั้นการติดตั้ง strain gauge แบบนี้ จึงคาดว่าน่าจะมีการนำไปใช้งานในภายหน้าเพื่อวิจัยต่อไป สำหรับในแบบที่ 2 ตำแหน่งที่ 1 จะอยู่ที่ต้นแขน ตำแหน่งที่ 2 จะอยู่ที่ระยะทาง $1/3$ ของความยาวแขนห่างจากจุดหมุน และตำแหน่งที่ 3 อยู่ที่ระยะทาง $2/3$ ของความยาวแขนห่างจากจุดหมุน การวางตำแหน่งของ strain gauge ลักษณะนี้เป็นผลมาจากการพิจารณารูปร่างของโหมคเซฟทั้ง 3 ซึ่งการวางตำแหน่งดังกล่าวสามารถรับค่าความเครียดในแต่ละโหมคเซฟได้ดีกว่าแบบที่ 1 หลังจากการกำหนดรูปร่างการติดตั้ง strain gauge แล้วจึงทำการติดตั้ง strain gauge ลงตำแหน่งดังกล่าว ในการติดตั้ง strain gauge สิ่งที่ต้องพิจารณาร่วมกันคือ ตัวประสานหรือกาวที่ใช้ในการติดตั้งซึ่งสามารถได้จากเอกสารที่แนบมากับ strain gauge ได้ สำหรับการดำเนินงานเพื่อการติดตั้งในขั้นแรกจะทำการขีดบริเวณที่จะติดตั้งด้วยกระดาษทรายละเอียดจนกระทั่งผิวบริเวณนั้นมีความราบเรียบจากนั้นจะใช้น้ำยา contact cleaner เพื่อจะทำความสะอาดบริเวณขีด แล้วจึงลากเส้นด้วยดินสอที่ตำแหน่งติดตั้ง strain gauge แล้วจึงทาที่ตัว strain gauge แล้วจึงมาติดที่บริเวณที่ต้องการจากนั้นมาทำการกดที่ตัว strain gauge เพื่อให้เกิดการติดที่แนบสนิทกับแขนกลเวลาทำการกดขึ้นอยู่กับชนิดของกาวที่ใช้ หลังจากเลิกกดแล้วจะปล่อยให้ในภาวะปกติระยะเวลาหนึ่งจึงนำไปทดลองได้

การวัดหาความสัมพันธ์ค่าของความเครียด กับ ค่าของความต่างศักย์ไฟฟ้าที่อ่านได้จาก strain amplifier วิธีการทดลองจะทำการโก่งแขนโดยให้จุดปลายแขนเคลื่อนที่ไปในระยะที่ต้องการ การโก่งจะกระทำเหมือนกับการให้แรงกระทำที่ปลายแขนแบบเป็นจุดและจากเงื่อนไขของแรงที่กระทำเป็นจุดที่ตำแหน่งปลายแขนก็สามารถสร้างความสัมพันธ์ของการโก่งตัวของแขนกลที่ตำแหน่งๆ กับการโก่งตัวของปลายแขน จากระยะการโก่งตัวและเงื่อนไขของจุดที่แรงกระทำจะทำให้สามารถหาความสัมพันธ์ที่ตำแหน่งต่างๆของแขนได้ ดังนั้นการทดลองเมื่อทำการโก่งแขนที่จุดปลายแขนก็สามารถหาค่าการโก่งของแขนที่ตำแหน่งที่มี strain gauge ติดตั้งอยู่ และเช่นเดียวกันก็สามารถแทนระยะการโก่งตัวของแขนที่ตำแหน่งนั้นๆด้วยได้เช่นกัน ดังนั้นการทดลองจะทำการโก่งแขนที่ปลายแขนที่ระยะที่กำหนดค่าหนึ่ง จากนั้นทำการวัดค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ออกจากอุปกรณ์ strain amplifier ซึ่งในขณะนี้จะได้ความสัมพันธ์ของความเครียดที่ระยะการโก่งนี้กับค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ตำแหน่งนี้ จากนั้นทำการโก่งแขนที่ระยะอื่นๆ ต่อไป และทำการบันทึกค่าความสัมพันธ์ของความเครียดและความต่างศักย์ไฟฟ้าที่ระยะต่างๆเอาไว้ จากนั้นนำค่าความเครียดและค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าที่การโก่งของแขนที่ระยะต่างๆกันมาพิจารณาเป็นสมการ โดยเบื้องต้นรู้ว่าความสัมพันธ์ระหว่างค่าของความเครียดและความต่างศักย์ไฟฟ้าเชิงเส้นต่อกัน ดังนั้นการวิเคราะห์ข้อมูลเพื่อหาความสัมพันธ์ก็จะสามารถทำการวิเคราะห์โดยใช้วิธีแบบ least square fitting เพื่อทำการหาค่าตัวแปรของสมการเชิงเส้นตรงได้ จากวิธีการทดลองข้างต้น จะทำให้ได้ความสัมพันธ์ของค่าความเครียดกับค่าความต่างศักย์ไฟฟ้าจาก strain amplifier ที่ตำแหน่งที่มีการติดตั้ง strain gauge อยู่ซึ่งจะได้เป็นรูปแบบของสมการที่ (35) ดังนี้

$$\begin{bmatrix} \epsilon_1 \\ \epsilon_2 \\ \epsilon_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} \quad \dots\dots (35)$$

โดยที่ค่า a, b, c เป็นค่าคงที่ที่ได้จากวิธีการหาข้างต้นที่ได้กล่าวมาแล้ว

การวิเคราะห์ทางทฤษฎี

1. การหาค่าความถี่ธรรมชาติ จะใช้เมทริกซ์จากสมการที่ (30), (33) โดยในโหมดเฉพที่ 1 จะใช้สมการที่ (30) และในโหมดเฉพที่ 2 จะใช้สมการที่ (33) สำหรับโหมดเฉพที่ 1

$$\begin{bmatrix} (-\sin\beta - \sinh\beta) & (\cos\beta - (2I^*/\beta^2)\sinh\beta + \cosh\beta) \\ (-\cos\beta - \cosh\beta) & (-\sin\beta - (2I^*/\beta^2)\cosh\beta + \sinh\beta + \cosh\beta) \\ +(M/\rho l)(\sin\beta - \sinh\beta) & +(M\beta/\rho)(-\cos\beta - (2I^*/\beta^2)\sinh\beta) \end{bmatrix} = 0 \quad (30)$$

เมื่อ $I^* = \rho l^2 / I_0$
สำหรับโหมดเชฟที่ 2, 3

$$\begin{bmatrix} (-\sin\beta - \sinh\beta) & (\cos\beta + \cosh\beta) \\ (-\cos\beta - \cosh\beta) & (-\sin\beta + \sinh\beta + (M\beta/\rho l)(\cosh\beta - \cos\beta)) \\ +(M\beta/\rho l)(\sin\beta - \sinh\beta) & \end{bmatrix} = 0 \quad (33)$$

2. การหาค่าของโหมดเชฟจะใช้สมการที่ (32) และ (34) โดยในโหมดเชฟที่ จะใช้สมการที่และในโหมดเชฟที่ 1 จะใช้สมการที่ (34)

สำหรับโหมดเชฟที่ 1

$$\phi(\xi) = \sin(\beta\xi) - \sinh(\beta\xi) + \delta[-\cos(\beta\xi) + \cosh(\beta\xi) - (2I^*/\beta)\sinh(\beta\xi) + (2I^*/\beta^2)\xi] \dots (32)$$

$$\delta = (\sin(\beta) - \sinh(\beta)) / ((-2I^*/\beta^2)\sinh(\beta) + \cosh(\beta) + \cos(\beta) + \cosh(\beta))$$

สำหรับโหมดเชฟที่ 2, 3

$$\phi(\xi) = \sin(\beta\xi) - \sinh(\beta\xi) + \delta[\cos(\beta\xi) - \cosh(\beta\xi)] \dots (34)$$

$$\delta = (\sin(\beta) + \sinh(\beta)) / (\cos(\beta) + \cosh(\beta))$$

สรุปขั้นตอนการทดลอง

1. การทดลองเพื่อหาค่าความถี่ธรรมชาติของระบบ สำหรับเครื่องมือที่จะใช้ทดสอบ จะใช้ cross channel spectrum analyzer ในการทดลองสามารถหาค่าความถี่ธรรมชาติโดยการใช้การทดลองในโหมด เพาเวอร์ สเปคตรัม โดยสัญญาณที่เข้าสู่เครื่องวัดจะเป็นสัญญาณจาก strain amplifier

2. การทดลองเพื่อหาค่าโหมดเซฟโดยสมการที่ใช้ในการทดลองจะใช้สมการที่ (38) ซึ่งเป็นสมการที่ใช้สำหรับการหาค่าการโก่งตัวของแกนโดยมีรูปแบบสมการดังนี้

$$\begin{bmatrix} u(\xi_1, t) \\ u(\xi_2, t) \\ u(\xi_3, t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \phi_1(\xi_1) & \phi_2(\xi_1) & \phi_3(\xi_1) \\ \phi_1(\xi_2) & \phi_2(\xi_2) & \phi_3(\xi_2) \\ \phi_1(\xi_3) & \phi_2(\xi_3) & \phi_3(\xi_3) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \partial^2 \phi_1(\xi_1)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2(\xi_1)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3(\xi_1)/\partial \xi^2 \\ \partial^2 \phi_1(\xi_2)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2(\xi_2)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3(\xi_2)/\partial \xi^2 \\ \partial^2 \phi_1(\xi_3)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_2(\xi_3)/\partial \xi^2 & \partial^2 \phi_3(\xi_3)/\partial \xi^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & c \end{bmatrix} \begin{bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \end{bmatrix} \quad \dots\dots (38)$$

โดยการทดลองจะทำการสั่นแกนที่แต่ละความถี่ธรรมชาติเพื่อที่จะได้ค่าของโหมดเซฟแต่โหมดเซฟ เช่นสมมุติว่าจะหาค่าโหมดเซฟที่ 1 ก็จะทำให้การสั่นแกนให้แกว่งที่ความถี่ธรรมชาติที่ 1 ดังนั้นผลการทดลองควรมีค่าตรงกับสมการที่ (40) ซึ่งมีรูปแบบของสมการดังนี้

$$\begin{aligned} u(x_1, t) &= \phi_1(x_1)q_1(t) \\ u(x_2, t) &= \phi_1(x_2)q_1(t) \\ u(x_3, t) &= \phi_1(x_3)q_1(t) \end{aligned} \quad \dots\dots (40)$$

ถ้าผลการทดลองตรงกับสมการข้างต้นจะทำให้สามารถหาค่าโหมดเซฟของแกนกลได้สำหรับความหมายของ ξ_1, ξ_2, ξ_3 จะแทนค่าของ $x_1/l, x_2/l, x_3/l$ โดย 1, 2, 3 จะแทนตำแหน่งที่มีการติดตั้ง strain gauge ซึ่งหมายเลข 1 จะแทนตำแหน่งต้นแกนส่วนหมายเลข 2, 3 จะแทนตำแหน่งที่ติดตั้งถัดออกมาจากตำแหน่งต้นแกนมายังปลายแกนอิสระ ซึ่งรูปแบบการติดตั้ง strain gauge และตำแหน่งต่างๆได้จากรูปที่ 3.4 และรูปที่ 3.5

3. การทดลองเพื่อหาค่า ทรานสเฟอร์ ฟังก์ชัน โดยใช้เครื่องมือ cross channel spectrum analyzer โดยจะใช้การทดลองในโหมด ทรานสเฟอร์ ฟังก์ชัน วิธีการวัดใน

โหมคนั้นจะใช้สัญญาณเข้าสู่เครื่องทดลอง 2 สาย โดยสายแรกเป็นสายของสัญญาณของ noise ที่ใช้ขับมอเตอร์ส่วนอีกสายเป็นสัญญาณที่ออกจาก strain amplifier

การทดสอบสมการแบบจำลองทางคณิตศาสตร์

โดยจะใช้ใช้สมการที่ (16) แต่เนื่องจากสมการนี้เป็นระบบแบบต่อเนื่องดังนั้นจึงจำเป็นต้องแปลงระบบเป็นแบบเชิงตัวเลข (digital system) โดยจะมีรูปแบบสมการเป็น

$$x_{k+1} = Ax_k + Bu_k$$

โดยเมทริกซ์ A, B เปลี่ยนแปลงจากระบบแบบต่อเนื่องเป็นระบบแบบเชิงตัวเลขแล้ว ในการทดสอบสมการแบบจำลองจะทดสอบดังนี้

1. หาค่าความถี่ธรรมชาติของระบบโดยการให้ค่า u_k เป็นแบบ random ให้กับระบบแบบจำลองจะทำให้ได้ค่าสเตต x_k ที่เวลาต่างๆกันจากนั้นนำผลของ $q_1(k), q_2(k)$ ไปพิจารณาหาค่า $e_1(k), e_2(k)$ ที่เวลาต่างๆกัน ผลของความเครียดที่เวลาใดๆจะเป็นส่วนที่ออกจากระบบดังนั้นจึงพิจารณาหาค่า เพาเวอร์ สเปกตรัม ได้จากสมการที่ (42) ซึ่งจะทำได้ข้อมูลไปพิจารณาเขียนกราฟเพื่อสังเกตหาค่าความถี่ธรรมชาติได้

2. การหาค่าโหมคเชนพของแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ โดยการให้ค่า u_k เป็นแบบ sine wave ที่มีความถี่ธรรมชาติหนึ่งๆ ถ้าสมมติว่าต้องการหาค่าโหมคเชนพที่หนึ่งก็จะให้ค่าของ u_k เป็นแบบ sine wave ที่ค่าความถี่ธรรมชาติแรก ซึ่งจากสมการสเตตผลที่ได้คือ $q_1(k), q_2(k)$ ที่เวลาใดๆ ในช่วงเวลาการทดลอง โดยค่านี้นำไปใช้กับสมการที่ (39) ซึ่งจะทำได้ขนาดของโหมคเชนพของแขนกลดังรูปที่ 4.21, 4.22

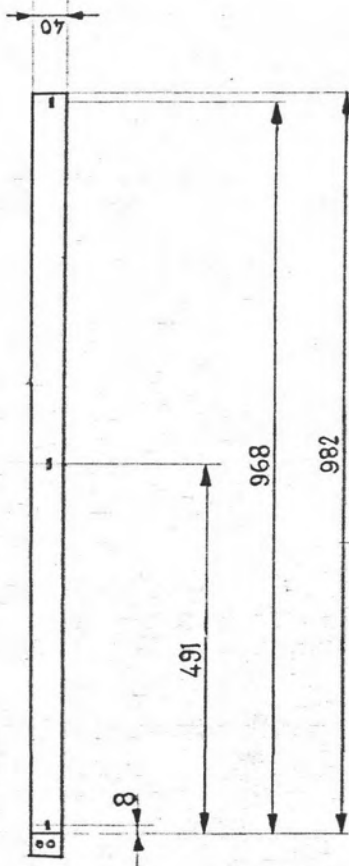
3. การหาค่าของ ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน โดยการให้ค่าของ u_k เป็นแบบ random ให้กับระบบแบบจำลอง ซึ่งจะทำได้ค่าสเตตที่เวลาใดๆ จากนั้นนำผลของ $q_1(k), q_2(k)$ ไปพิจารณาหาค่า $e_1(k), e_2(k)$ ที่เวลาใดๆได้โดยค่าของ $e_1(k), e_2(k)$ คือค่าของส่วนที่ออกจากระบบ ดังนั้นการหาค่า ทรานสเฟอ์ ฟังก์ชัน จะใช้สมการที่ (43) ดังนี้

$$H(f) = [S_y(f)S_x^*(f)]/[S_x(f)S_x^*(f)] \quad \dots\dots (43)$$

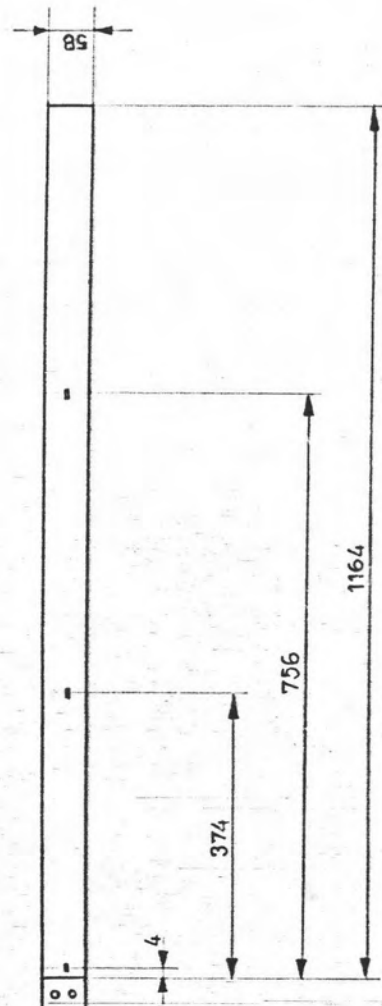
สำหรับผลการหาค่าทรานสเฟอ์ ฟังก์ชันของแบบจำลองจะได้ดังรูปที่ 4.25

อุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง

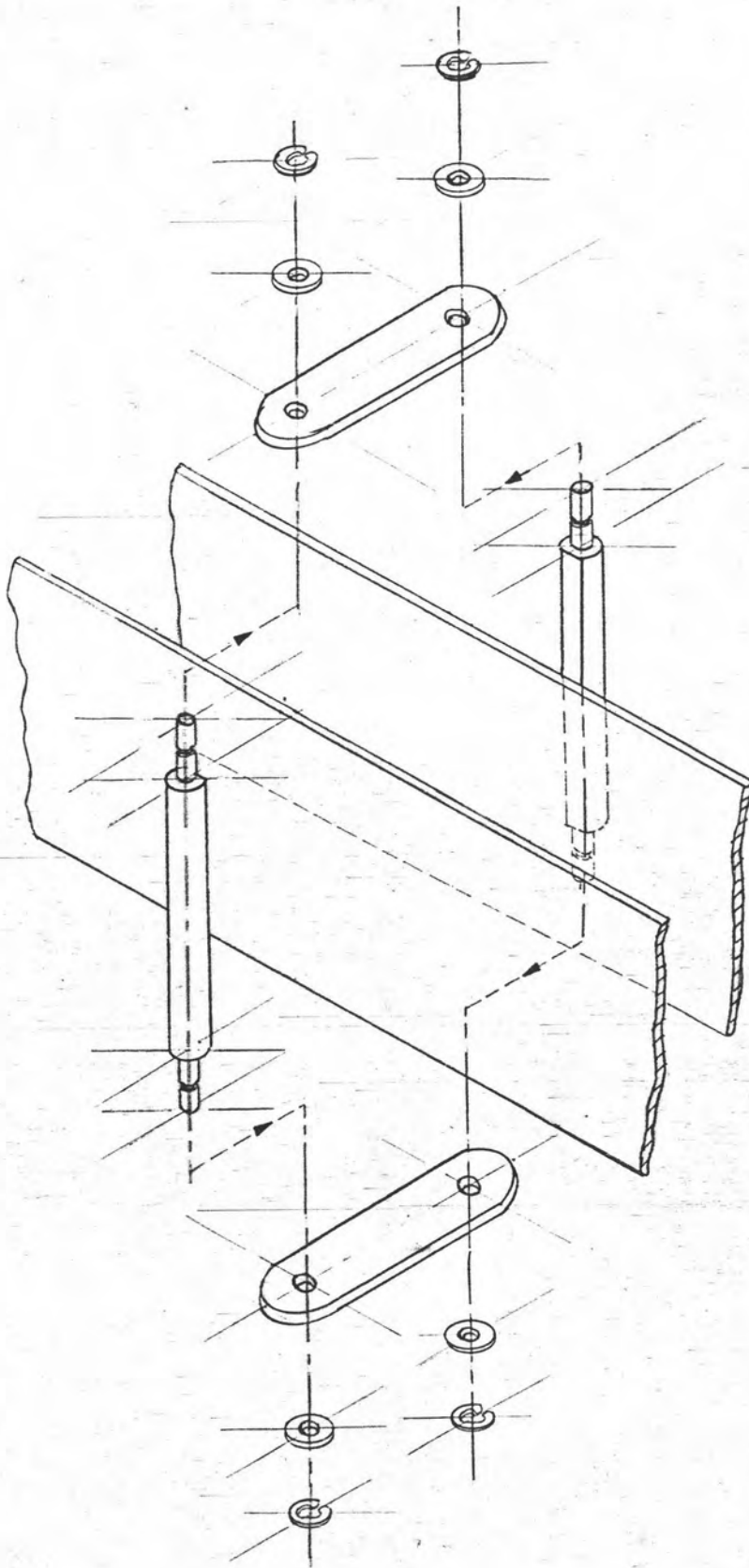
1. มอเตอร์ไฟฟ้ากระแสตรง รุ่น Models R-80, RMG 1520, 063-33-004 ผลิตโดย Electro-Craft รับทอร์คสูงสุด 45 lb-in/A ค่าความเฉื่อยของโรเตอร์ 0.0019 lb-in-sec² ค่าเดมปีงคองที่ 0.16 lb-in/krpm ค่าทอร์คคองที่ ($\pm 10\%$) 1.05 lb-in/A ค่าโวลต์เตจคองที่ ($\pm 10\%$) 12.4 v/rpm ค่าความต้านทานขดลวด ($\pm 15\%$, 25 c) 0.32 โอห์ม ค่า inductance ของอาร์เมเจอร์ 0.7 mH
2. strain gauge ชนิด B-FAE-5-120 T11 P15 W03 ผลิตโดย Shinkoh ความยาวเกจ 5 mm. เกจเฟคเตอร์ 2.04 $\pm 1\%$ ค่าความต้านทาน 120.0 ± 0.3 โอห์ม จำนวนที่งาน 15 ตัว
3. คาน หรือ แขนกล ที่ในงานวิจัยทำจากวัสดุ อลูมิเนียม มีขนาดที่แตกต่างกัน 3 แบบดังนี้
 1. 5.8 x 0.3175 x 120 cm.
 2. 4 x 0.15 x 100 cm.
 3. 4 x 0.15 x 100 cm. (จำนวน 2 แผ่น ประกอบ)
4. น้ำหนักที่ปลายแขนมีขนาดดังนี้ 0.0238 ก.ก. 0.1 ก.ก.
5. D.C. Amplifier รุ่น LA-5600 ผลิตโดย Electro-Craft
6. strain amplifier รุ่น 3126 จำนวน 6 channel ผลิตโดย Yokogawa electric work, LTD. สัญญาณออกจากเครื่องทดสอบมี 2 ช่วงใช้งานคือ $\pm 1.5V$, $\pm 3V$. ขนาดความต้านทานที่ bridge box ขนาด 120 โอห์ม
7. cross channel spectrum analyzer รุ่น model 5820A สามารถทำการวัดในโหมดเนาเวอร์ สเปคตรัม และทรานสเฟอ์ ฝั่งขึ้น และสามารถที่จะสร้างสัญญาณแบบ noise นำไปใช้งานภายนอกได้ มีช่องการรับสัญญาณเข้า 2 ช่องและ ช่องส่งสัญญาณออก 1 ช่อง สามารถควบคุมด้วย IEEE 488 ได้ด้วย
8. อุปกรณ์รับส่งข้อมูล ผลิตโดย data translation ข้อมูลที่รับได้จะถูกแปลงจากสัญญาณ analog เป็นแบบ digital แบบ 12 บิต สามารถรับสัญญาณเข้าจำนวน 16 ช่อง และส่งสัญญาณออก 2 ช่อง ความเร็วสูงสุดของแต่ละการเก็บข้อมูลเท่ากับ 34 ไมโครวินาที



รูปที่ 3.4 แสดงการติดตั้ง strain gauge แบบที่ 1



รูปที่ 3.5 แสดงการติดตั้ง strain gauge แบบที่ 2



รูปที่ 3.6 แสดงชิ้นส่วนประกอบของการยึดแผ่นประกบกันโคลงของแขนกลแผ่นบางคู่

ขนาดและคุณสมบัติของแขนกลที่ใช้ในการทดลอง

แขนกลที่ทำจากอลูมิเนียมแผ่นหนา (5.8x0.3175x116.4 cm.)

ความยาวแขนในช่วงทดสอบ	1.164	m.
ความหนา	0.003175	m.
ความกว้าง	0.058	m.
มวลของแขนในช่วงทดสอบ	0.58089	kg.
น้ำหนักที่ติดที่ปลายแขนเมื่อใช้ทดสอบ	0.1	kg.
ความหนาแน่นของวัสดุอลูมิเนียม	2710	kg./m. ³

แขนกลที่ทำจากอลูมิเนียมแผ่นบาง (4x0.15x98.2 cm.)

ความยาวแขนในช่วงทดสอบ	0.982	m.
ความหนา	0.0015	m.
ความกว้าง	0.04	m.
มวลของแขนในช่วงทดสอบ	0.15967	kg.
น้ำหนักที่ติดที่ปลายแขนเมื่อใช้ทดสอบ	0.0238	kg.
ความหนาแน่นของวัสดุอลูมิเนียม	2710	kg./m. ³

แขนที่ทำจากอลูมิเนียมแผ่นบางคู่ (4x0.15x98.3 cm.)

ความยาวแขนในช่วงทดสอบ	0.982	m.
ความหนา	0.0015	m.
ความกว้าง	0.04	m.
ขนาดของแผ่นประกบกันโคลง		
ความยาว	0.04	m.
ความหนา	0.0015	m.
ความกว้าง	0.01	m.

ขนาดของแกนยึดแผ่นประกบกันโคลง		
- แท่งกลมขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง	6.10×10^{-3}	m.
- ความลึกที่ปาดผิวแท่งกลม	0.95×10^{-3}	m.
- น้ำหนักของแท่งกลมประมาณ	3.17×10^{-3}	kg.
จำนวนแท่งกลมที่ใช้งาน	8	แท่ง
บุชรองและแหวนล็อกแผ่นกันโคลงอย่างละ	8	ชิ้น
มวลของแขนช่วงความยาวการทดสอบ	0.31934	kg.
จำนวนแผ่นประกบที่ใช้	8	แผ่น
น้ำหนักที่ติดที่ปลายแขนเมื่อใช้ทดสอบ	0.1	kg.
ความหนาแน่นของวัสดุอลูมิเนียม	2710	kg./m. ³