

การประยุกต์ใช้ออนุกรมวอลเตอร์ราในการวิเคราะห์ระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้น

จักร จันทลักษณ์ และ รศ.ดร. ธนู ฉุยฉาย^{**}

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

บทคัดย่อ

การวิเคราะห์ระบบทางกลที่ไม่เป็นเชิงเส้น(nonlinear system)นั้นยังไม่มีวิธีการคำนวณแบบเบ็ดเสร็จ(closed form)ในการวิเคราะห์ระบบประเภทนี้ ในบทความนี้จะได้นำเสนอแนวทางในการวิเคราะห์ระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นในอีกแนวทางหนึ่งซึ่งจะเป็นการประยุกต์ใช้ออนุกรมวอลเตอร์รา(Volterra series)โดยสิ่งที่สนใจในการศึกษาคือความถี่ซูเปอร์ฮาร์โมนิค(superharmonic) และซับฮาร์โมนิค(subharmonic)ซึ่งจะทำให้เกิดปรากฏการณ์รีโซแนนซ์(resonance)ขึ้น นอกเหนือจากความถี่ธรรมชาติ(natural frequency)ของระบบ อีกทั้งการศึกษานี้ยังรวมไปถึงการแยกแยะโหมดที่เป็นเชิงเส้นออกจากโหมดที่ไม่เป็นเชิงเส้นของระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้น ซึ่งจะทำให้การกำหนดพารามิเตอร์(parameter)ของระบบกระทำได้ง่ายขึ้น วิธีการที่ได้นี้จะสะดวกต่อการนำไปประยุกต์ใช้ในทางปฏิบัติ

^{*} อาจารย์ประจำภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

^{**} รองศาสตราจารย์ประจำภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ

บทนำ

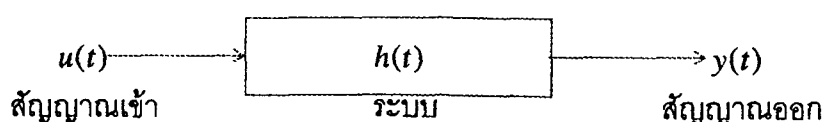
ในระบบทางกลที่ไม่เป็นเชิงเส้น ถ้าระบบนั้นมีความไม่เป็นเชิงเส้นน้อยหรือความไม่เป็นเชิงเส้นนั้นแสดงผลกระทบต่อระบบน้อยภายใต้สภาวะนั้นๆ ระบบจะสามารถถูกพิจารณาโดยทำการประมาณเชิงเส้นได้(linearization) ซึ่งทำให้การวิเคราะห์จะเหมือนกับระบบที่เป็นเชิงเส้นทั่วไป แต่ถ้าความไม่เป็นเชิงเส้นของระบบมีอิทธิพลต่อระบบมากการวิเคราะห์ก็จำเป็นที่จะต้องพิจารณาถึงความไม่เป็นเชิงเส้นที่เข้ามาเกี่ยวข้องด้วยนั้นคือจะต้องใช้ทฤษฎีของระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นมาวิเคราะห์ระบบ ซึ่งอนุกรมวอลเตอร์ราจะถูกนำมาประยุกต์ใช้ในการวิเคราะห์ระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้น

ผลกระทบที่มีต่อระบบเนื่องจากความไม่เป็นเชิงเส้น

การที่สามารถวิเคราะห์ระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นได้นั้น ในศาสตร์ที่ศึกษาเกี่ยวกับการสั่นสะเทือน(vibration)จะทำให้สามารถทำนายพฤติกรรมของระบบได้ แต่ในทางด้านการออกแบบเครื่องจักรแล้ว ศาสตร์ทางด้านการสั่นสะเทือนจะช่วยให้การออกแบบเครื่องจักรไม่ให้ความถี่ในการทำงานของเครื่องจักรอยู่ในช่วงหรือตรงกับความถี่ธรรมชาติของเครื่องจักรเพื่อป้องกันการเกิดปรากฏการณ์รีโซแนนซ์ ในระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นนั้นปรากฏการณ์รีโซแนนซ์นอกจากจะเกิดจากความถี่ธรรมชาติของระบบแล้ว ยังสามารถเกิดจากความถี่ซูเปอร์ฮาร์โมนิคหรือความถี่ซับฮาร์โมนิคได้ ซึ่งความถี่ทั้งสองนี้เป็นความถี่ที่เกิดขึ้นใหม่โดยการแทรกสอดกันของความถี่จากผลเนื่องจากความไม่เป็นเชิงเส้นของระบบ ถ้าความถี่ใหม่ที่เกิดขึ้นนี้มีค่าสูงกว่าความถี่ธรรมชาติ, f_n จะเรียกว่าเป็นซูเปอร์ฮาร์โมนิค($2f_n, 3f_n, \dots$) แต่ถ้าความถี่ใหม่มีค่าต่ำกว่าความถี่ธรรมชาติจะเรียกว่าเป็นซับฮาร์โมนิค($\frac{f_n}{2}, \frac{f_n}{3}, \dots$)

อนุกรมวอลเตอร์รา

ระบบที่ทำการพิจารณาไม่ว่าจะเป็นเชิงเส้นหรือไม่ก็ตามการทำนายพฤติกรรมของระบบ เช่น ระยะทางการเคลื่อนที่, $y(t)$ สามารถที่จะแทนได้ด้วยอนุกรมวอลเตอร์รา ถ้าพิจารณาระบบใดๆ ที่มีสัญญาณเข้าระบบ(input signal)เป็น $u(t)$ และสัญญาณออกจากระบบ(output signal)เป็น $y(t)$ โดยให้ $h(t)$ เป็นอิมพัลส์เรสปอนส์(impulse response)ของระบบดังภาพที่ 1



ภาพที่ 1 แสดงระบบที่มีสัญญาณเข้าและออกจากระบบ

สัญญาณที่ออกจากระบบ, $y(t)$ สามารถเขียนแทนด้วยรูปอินทิกรัลของการประสาน(convolution) กันระหว่างสัญญาณเข้า, $u(t)$ กับอิมพัลส์เรสปอนส์, $h(t)$ เป็น

$$y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) u(t-\tau) d\tau \quad (1)$$

เขียน $y(t)$ อยู่ในรูปของอนุกรมวอลเตอร์ราเป็น

$$y(t) = \int_{-\infty}^{\infty} h(\tau) u(t-\tau) d\tau + \iint_{-\infty}^{\infty} h_2(\tau_1, \tau_2) u(t-\tau_1) u(t-\tau_2) d\tau_1 d\tau_2 + \dots \quad (2)$$

ถ้าระบบเป็นเชิงเส้นสัญญาณออกจากระบบจะแทนด้วยเทอมแรกทางด้านขวาของสมการที่ (2) เพียงเทอมเดียว แต่ถ้าระบบไม่เป็นเชิงเส้นสัญญาณออกจะแทนด้วยเทอมที่หนึ่ง, สอง ไปจนถึงอนันต์ อย่างไรก็ตามเทอมที่อยู่ลำดับท้ายๆ จะมีผลกระทบต่อสัญญาณที่ถูกแทนด้วยอนุกรมวอลเตอร์รานั้นน้อยลง จากการทดลอง[1]การแทนระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นเพียงสองเทอมแรกของอนุกรมวอลเตอร์ราก็เพียงพอที่จะใช้พิจารณาระบบได้

$$\text{ให้ } y_n(t) = \int_{-\infty}^{\infty} \dots \int_{-\infty}^{\infty} h_n(\tau_1, \tau_2, \dots, \tau_n) \prod_{i=1}^n u(t-\tau_i) d\tau_i$$

จากสมการที่(2)

$$y(t) = y_1(t) + y_2(t) + \dots + y_n(t) + \dots$$

นั่นคือ

$$y(t) = \sum_{n=1}^{\infty} y_n(t) \quad (3)$$

หรือ

$$y(t) = \sum_{n=1}^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \dots \int_{-\infty}^{\infty} h_n(\tau_1, \tau_2, \dots, \tau_n) \prod_{i=1}^n u(t-\tau_i) d\tau_i \quad (4)$$

จากสมการที่(1) ถ้าพิจารณาสัญญาณในเทอมของความถี่จะได้เป็น

$$H(f) = \frac{Y(f)}{U(f)} \quad (5)$$

โดยที่ $H(f)$ คือฟังก์ชันถ่ายโอน(transfer function)ของระบบนั่นเอง เนื่องจากระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นนั้น $H(f)$ จะไม่ใช่ฟังก์ชันถ่ายโอนของระบบ (เนื่องจากฟังก์ชันจะเปลี่ยนไปถ้าสัญญาณเข้าเปลี่ยนไป)แต่จะเรียกว่าเป็นฟังก์ชันของผลตอบสนองทางความถี่(frequency response function)แทน

จากสมการที่(3)และ(5)

$$H(f) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{Y_n(f)}{U(f)} = \sum_{n=1}^{\infty} H_n(f) \quad (6)$$

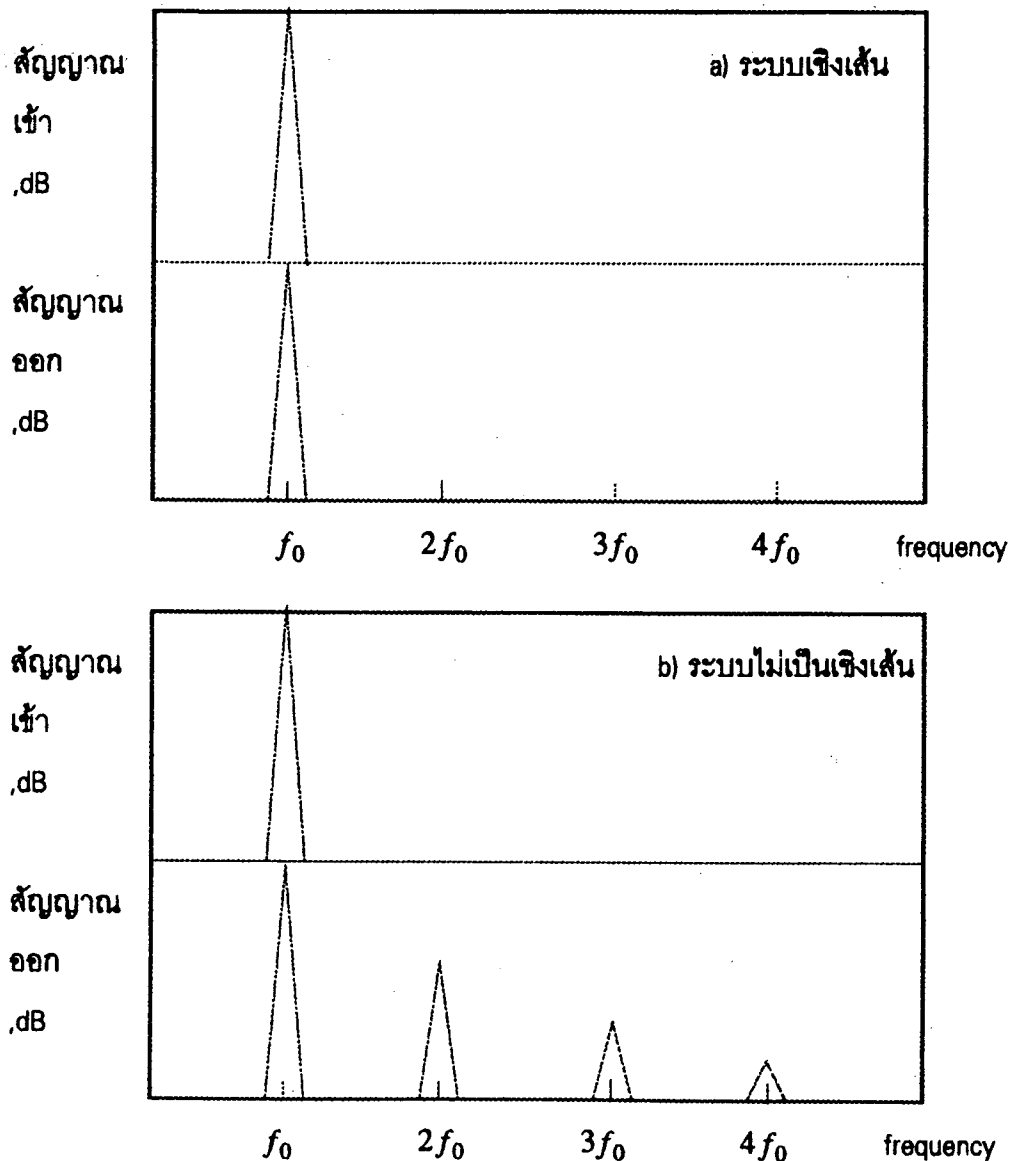
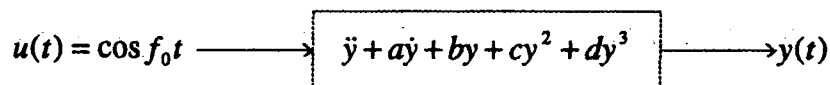
เพราะฉะนั้นการกำหนดคุณลักษณะเฉพาะของระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นก็คือ ต้องทราบค่าฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่หนึ่ง(linear component transfer function), $H_1(f)$ กับฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สอง(second order transfer function), $H_2(f)$ ซึ่งความหมายของฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองสามารถอธิบายได้ดังนี้[2]

ให้สัญญาณเข้า $u(t) = \cos f_0 t$

สำหรับระบบที่เป็นเชิงเส้น สัญญาณออก $y(t) = a_1 \cos f_0 t$

ถ้าระบบไม่เป็นเชิงเส้น สัญญาณออก $y(t) = a_1 \cos f_0 t + a_2 \cos 2f_0 t + a_3 \cos 3f_0 t + \dots$

แสดงดังในภาพที่ 2



ภาพที่ 2 สเปกตรัมของสัญญาณที่เข้าและออกระบบ a) ระบบเชิงเส้น b) ระบบไม่เป็นเชิงเส้น

ในระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นฟังก์ชันถ่ายโอนที่เป็นเชิงเส้น, $H_1(f)$ จะใช้ทำนายพฤติกรรมของระบบที่ความถี่ f_0 ส่วนความถี่ที่เกิดจากการแทรกสอด $2f_0, 3f_0, 4f_0, \dots$ นั้นการแทนฟังก์ชันถ่ายโอนเพื่อทำนายพฤติกรรมของระบบที่ความถี่ f_0 นี้จะขึ้นอยู่กับว่าฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับใด, $H_n(f)$ จะมีผลต่อความถี่นั้น ในกรณีนี้ [2] ฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองจะใช้ทำนายระบบที่ความถี่ $2f_0$ ส่วนความถี่ที่เกิดจากการแทรกสอดลำดับท้ายๆ จะมีผลกระทบต่อระบบลดลง

สำหรับระบบทางกลที่ไม่เป็นเชิงเส้นจะมีสมการดิฟเฟอเรนเชียลของระบบคือ

$$m\ddot{y}(t) + c\dot{y}(t) + ky(t) + \beta f(y, \dot{y}) = Au(t)$$

โดยที่ β เป็นค่าคงที่ที่แสดงความไม่เป็นเชิงเส้นว่ามากน้อยเพียงใด

การหาฟังก์ชันถ่ายโอนเชิงเส้น, $H_1(f)$ ทำได้โดยการตัดเทอม $\beta f(y, \dot{y})$ ทิ้งไป ซึ่งจะพิจารณาเหมือนกับการหาฟังก์ชันถ่ายโอนในระบบเชิงเส้น แต่การหาฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองนั้นจะไม่สามารถถูกหาด้วยการวิเคราะห์ได้เนื่องจากไม่สามารถแปลงลาปลาซ (Laplace transform) ได้ ซึ่งในระบบจริงนั้นความไม่เป็นเชิงเส้นอาจจะเกิดขึ้นโดยไม่ได้ตั้งใจ เช่นในการออกแบบระบบทางทฤษฎีให้เป็นระบบเชิงเส้น แต่เมื่อสร้างระบบขึ้นจริงจะมีผลของความไม่เป็นเชิงเส้นเกิดขึ้น ไม่ว่าจะเป็นจากรอยต่อระหว่างชิ้นส่วนที่ไม่แนบสนิท หรือวัสดุที่ใช้มีความไม่เป็นเชิงเส้น เป็นต้น นั่นคือในทางปฏิบัติเป็นการยากที่จะทราบฟังก์ชันของเทอมที่ไม่เป็นเชิงเส้น, $\beta f(y, \dot{y})$ ของระบบ เพราะฉะนั้นในการศึกษานี้จะประยุกต์อนุกรมวอลเตอร์ราเพื่อจะใช้คำนวณฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองจากข้อมูลที่สามารถวัดได้ในทางปฏิบัติ กล่าวคือจะใช้การวิเคราะห์โมดัล (modal analysis) วิเคราะห์ระบบ

ถ้าให้สัญญาณเข้าระบบเป็น $au(t)$ โดยที่ a เป็นค่าคงที่

จากสมการที่ (2) สัญญาณออก $y(t) = ay_1(t) + a^2 y_2(t) + a^3 y_3(t) + \dots + a^n y_n(t) + \dots$

ซึ่งเมื่อพิจารณาในเชิงความถี่จะได้เป็น

$$Y(f) = \sum_{n=1}^{\infty} a^n Y_n(f) \quad (7)$$

แทน (7) ใน (6)

$$H(f) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{a^n Y_n(f)}{aU(f)} = \sum_{n=1}^{\infty} a^{(n-1)} H_n(f) \quad (8)$$

ถ้าให้ขนาดของ a ที่สัญญาณเข้าเปลี่ยนไปจะทำให้ฟังก์ชันของผลตอบสนองทางความถี่ $H(f)$ นี้เปลี่ยนแปลงไปด้วย

ถ้าให้ขนาดของสัญญาณเข้าเป็น a_k โดยที่ $k = 1, 2, 3, \dots$ กระทำกับระบบ สมการที่ (8) จะเขียนได้เป็น

$$H^k(f) = \sum_{n=1}^{\infty} a_k^{(n-1)} H_n(f) \quad (9)$$

นั่นคือฟังก์ชัน $H^k(f)$ จะเปลี่ยนไปตามขนาดของ a_k

$$\begin{aligned} H^1(f) &= H_1(f) + a_1 H_2(f) + a_1^2 H_3(f) + \dots + a_1^{(n-1)} H_n(f) + \dots \\ H^2(f) &= H_1(f) + a_2 H_2(f) + a_2^2 H_3(f) + \dots + a_2^{(n-1)} H_n(f) + \dots \\ H^3(f) &= H_1(f) + a_3 H_2(f) + a_3^2 H_3(f) + \dots + a_3^{(n-1)} H_n(f) + \dots \\ &\vdots \\ H^k(f) &= H_1(f) + a_k H_2(f) + a_k^2 H_3(f) + \dots + a_k^{(n-1)} H_n(f) + \dots \end{aligned}$$

เขียนในรูปเมตริกซ์เป็น

$$\begin{Bmatrix} H^1(f) \\ H^2(f) \\ H^3(f) \\ \vdots \\ H^k(f) \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & a_1 & a_1^2 & \dots & a_1^{(n-1)} & \dots \\ 1 & a_2 & a_2^2 & \dots & a_2^{(n-1)} & \dots \\ 1 & a_3 & a_3^2 & \dots & a_3^{(n-1)} & \dots \\ \vdots & \vdots & \vdots & & \vdots & \vdots \\ 1 & a_k & a_k^2 & \dots & a_k^{(n-1)} & \dots \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} H_1(f) \\ H_2(f) \\ H_3(f) \\ \vdots \\ H_n(f) \\ \vdots \end{Bmatrix}$$

$$\text{นั่นคือ} \quad \{H^k(f)\} = [A]\{H_n(f)\} \quad (10)$$

ในทางปฏิบัติเมตริกซ์ A จะทราบค่าและเมตริกซ์ $H^k(f)$ สามารถทราบค่าได้จากการวัดข้อมูล ในการทดลองด้วยการวิเคราะห์โมดัล คือ การนำสัญญาณออกและสัญญาณเข้าที่วัดได้แปลงฟูเรียร์ (Fourier transform) เป็นฟังก์ชันในเทอมของความถี่ จากนั้นจับสัญญาณออกหารด้วยสัญญาณเข้าจะเป็น ฟังก์ชัน $H^k(f)$ ที่ขนาดของสัญญาณเข้า a_k ใดๆ

จากสมการที่(10)นี้เองที่สามารถใช้แยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับต่างๆ, $H_n(f)$ ออกจากกันได้ ซึ่ง ในที่นี้จะสนใจเฉพาะ $H_1(f)$ และ $H_2(f)$ การที่สามารถแยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับต่างๆ ออกจากกันได้ จะทำให้การหาพารามิเตอร์ของระบบกระทำได้ง่ายขึ้น แต่จากสมการที่(2)จะสังเกตได้ว่าฟังก์ชันถ่ายโอน ลำดับที่มากกว่าหนึ่งจะอยู่ในเทอมของความถี่หลายมิติ

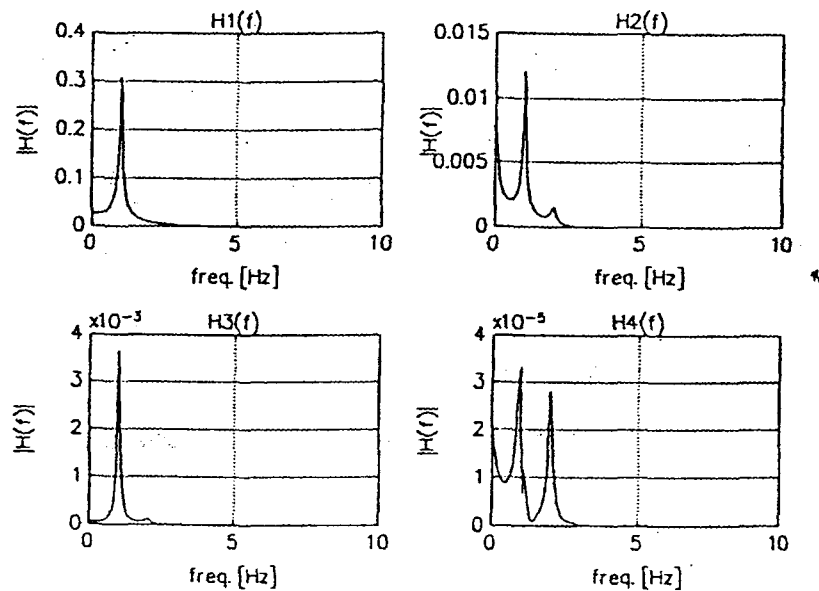
$$H_n(f_1, f_2, \dots, f_n)$$

สำหรับฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองจะต้องอยู่ในเทอมของระนาบความถี่ $H_2(f_1, f_2)$ แต่จากการศึกษาพบว่า การพิจารณาเพียงแนวไดโกนอล(diagonal)ของระนาบความถี่ก็จะสามารถพิจารณาถึงซูเปอร์ฮาร์โมนิกและซับฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นได้

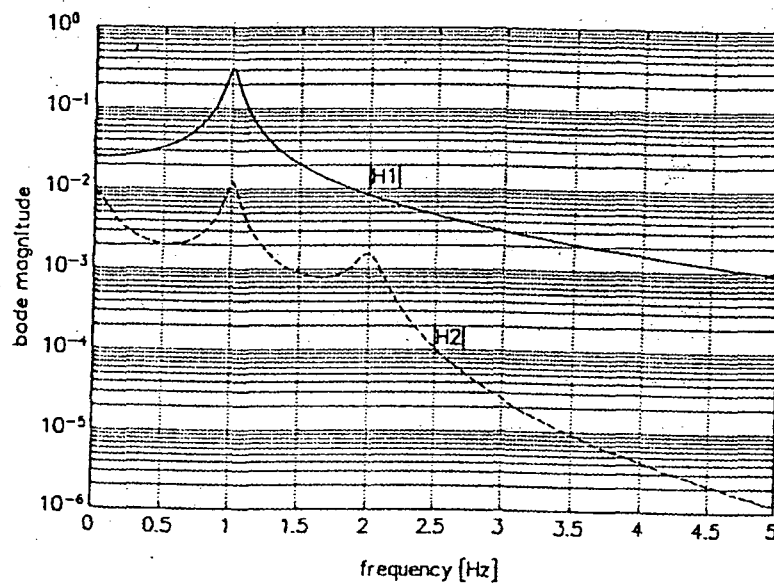
ตัวอย่าง[3]ของการแยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับต่างๆออกจากกันในทางทฤษฎีดังแสดงในภาพที่ 3 โดยให้สัญญาณเข้าเป็นอิมพัลส์, $\delta(t)$ โดยเปลี่ยนขนาดของ A ไป 4 ค่า จากสมการที่(9)จะได้ฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่หนึ่งถึงลำดับที่สี่

$$u(t) = A\delta(t) \rightarrow \boxed{m\ddot{y}(t) + c\dot{y}(t) + ky(t) + \beta y^2(t)} \rightarrow y(t)$$

ระบบ



(a)



(b)

ภาพที่ 3 a) แสดงการแยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับต่างๆออกจากกัน

b) แสดงฟังก์ชันถ่ายโอนที่เป็นเชิงเส้นและลำดับที่สองเปรียบเทียบกัน

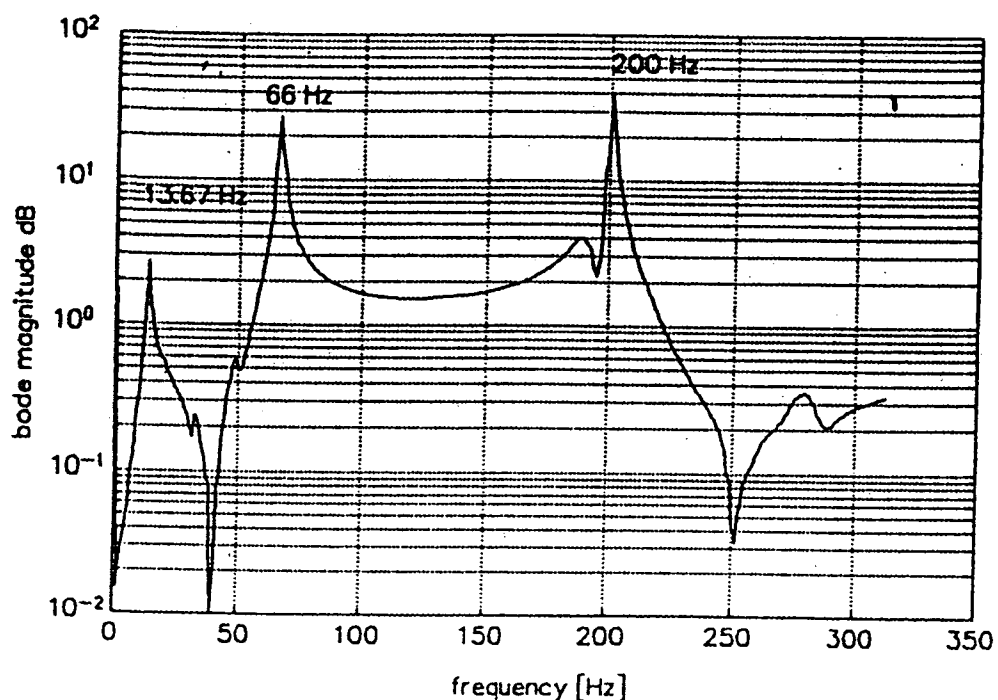
จากภาพที่ 3(b) จะเห็นได้ว่าฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองมีซูเปอร์ฮาร์โมนิกเกิดขึ้นเป็นสองเท่าของความถี่ธรรมชาติ

ส่วนในการทดลอง [3] ระบบที่นำมาทดสอบคือ แหนบรกลสามล้อเครื่องที่มีลักษณะเป็นสปริงแข็ง (hard spring) ซึ่งจากการศึกษาทางทฤษฎีได้ทำนายว่าจะเกิดซูเปอร์ฮาร์โมนิกที่ $3f_n, 5f_n, \dots$ ซึ่งตรงกับผลที่ได้จากการทดลอง แต่ผลจากการแยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับต่างๆ ออกจากกันนั้นไม่เห็นผลที่ชัดเจนอันเนื่องมาจากซูเปอร์ฮาร์โมนิกที่เกิดขึ้นไปตรงกับโหมด (mode) ข้างเคียง (ภาพที่ 4) และวิธีที่ใช้จากการประยุกต์อนุกรมวอลเตอร์ราพิจารณาเพียงระดับความถี่ของการเคลื่อนที่เท่ากับหนึ่ง (single degree of freedom, SDOF)

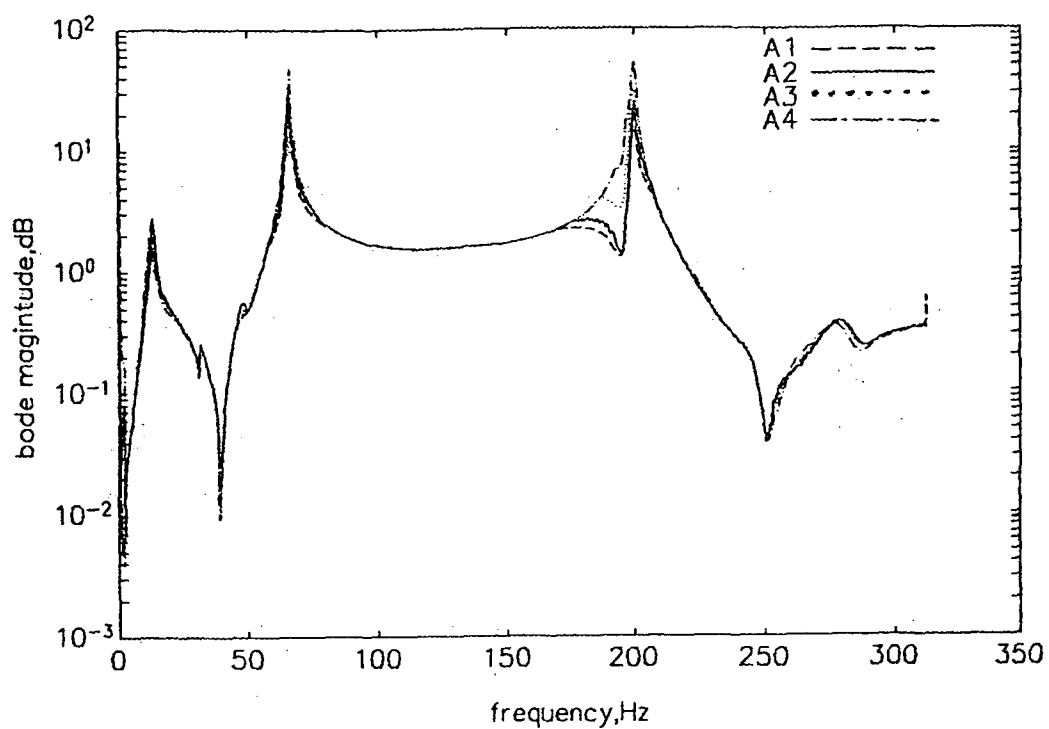
สรุป

การประยุกต์ใช้ออนุกรมวอลเตอร์ราในการวิเคราะห์ระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้นนี้สามารถที่จะนำไปใช้ช่วยในการวิเคราะห์โหมดเพื่อหาพารามิเตอร์ของระบบได้ แต่เพื่อให้ได้ใช้กับระบบจริงได้จะต้องพัฒนาให้ใช้กับระบบที่มีระดับความถี่ของการเคลื่อนที่มากกว่าหนึ่ง (multi degree of freedom) ซึ่งอนุกรมวอลเตอร์รานี้สามารถที่จะประยุกต์ใช้ได้

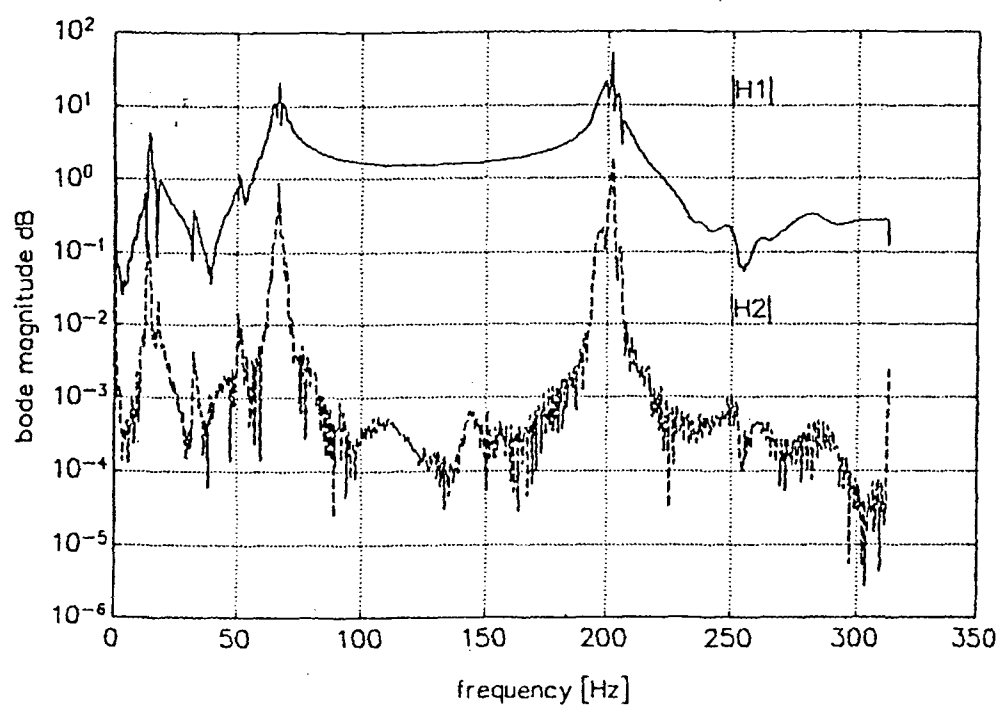
ข้อจำกัดของระบบที่นำมาวิเคราะห์โดยใช้อนุกรมของวอลเตอร์ราจะต้องมีความเสถียร (stability) พอสมควร



ภาพที่ 4a แสดงฟังก์ชันถ่ายโอนของระบบที่นำมาทดสอบ



ภาพที่ 4b แสดงฟังก์ชันถ่ายโอนของระบบเมื่อมีการเปลี่ยนในขนาดของสัญญาณเข้า



ภาพที่ 4c แสดงผลจากการแยกฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่หนึ่งและสองของระบบที่ทดสอบ

เอกสารอ้างอิง

1. หนู อูยฉาย. เอกสารประกอบการสอนวิชาการวิเคราะห์โมดัล:กรุงเทพมหานคร;
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าพระนครเหนือ(อัดสำเนา).
2. Tomlinson, Geoffrey. Dynamique des Systemes Non-lineaires. Seminar at I.S.M.C.M.:
University of Manchester, 1990(Mimeographed).
3. จักร จันทลักษณ์. การหาฟังก์ชันถ่ายโอนลำดับที่สองของระบบที่ไม่เป็นเชิงเส้น
วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต:สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้า
พระนครเหนือ, 2537