

วงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟ ที่มีเฟสเป็นเชิงเส้น  
และสามารถควบคุมผลตอบสนองได้

Linear Phase Recursive Digital Filters  
with Controllable Magnitude Response



วิทยานิพนธ์สำหรับปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต  
สาขาวิศวกรรมไฟฟ้า  
คณะวิศวกรรมศาสตร์  
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง  
ปีการศึกษา 2529

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อ	IV
Abstract	V
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ปัญหาและที่มาของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้	1
1.2 เทคนิคที่เริ่ม	1
บทที่ 2 คณิตศาสตร์ที่ใช้	2
2.1 บทนำ	2
2.2 Vandermonde determinant	2
2.3 Maximally flat approximation	4
2.4 กรุปดีเลย์ (Group delay)	7
2.5 การกระจายอนุกรมกำลัง (Power series expansion)	8
บทที่ 3 วงจรกรองความถี่ดิจิทัลที่มีเฟสเป็นเชิงเส้น และสามารถควบคุมขนาดของผลตอบสนอง	9
Linear phase recursive digital filters with controllable magnitude (Solved by using simultaneous linear equations)	
3.1 บทนำ	9
3.2 การออกแบบวงจรกรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟ	9
3.2.1 การออกแบบวงจรผ่านความถี่ต่ำ	12
3.2.1.1 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $a_n$ ของวงจรผ่านความถี่ต่ำ	12

	หน้า
3.2.1.2 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $b_1$ ของวงจรผ่านความถี่ต่ำ	15
3.2.1.3 ผลลัพธ์ตัวอย่างของวงจรผ่านความถี่ต่ำ	17
3.2.2 การออกแบบวงจรผ่านความถี่สูง	21
3.2.2.1 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $a_1$ ของวงจรผ่านความถี่สูง	22
3.2.2.2 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $b_1$ ของวงจรผ่านความถี่สูง	24
3.2.2.3 ผลลัพธ์ตัวอย่างของวงจรผ่านความถี่สูง	25
3.2.3 การออกแบบวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง	26
3.2.3.1 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $a_1$ ของวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง	27
3.2.3.2 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $b_1$ ของวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง	28
3.2.3.3 ผลลัพธ์ตัวอย่างของวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง	30
3.3 สรุป	31
บทที่ 4 สัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟที่กรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด และสามารถควบคุมผลตอบสนอง (Filter coefficients of maximally flat group delay recursive digital filters with controllable magnitude)	33
4.1 บทนำ	33
4.2 การออกแบบ	33
4.2.1 การออกแบบวงจรผ่านความถี่ต่ำ	33

4.2.2 การออกแบบวงจรผ่านความถี่สูง	36
4.2.3 การออกแบบวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง	39
4.3 ผลลัพธ์ตัวอย่าง	44
4.4 สรุป	50
บทที่ 5 สรุป	51
กิตติกรรมประกาศ	52
เอกสารอ้างอิง	53
ภาคผนวก	
โปรแกรมที่ใช้ในการคำนวณ	55
ตัวอย่างการใช้โปรแกรม	66
ผลงานวิจัยที่ได้รับการตีพิมพ์	77



## บทคัดย่อ

วิทยานิพนธ์นี้ เสนอการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟชนิดผ่านความถี่ใดๆ โดยให้มีผลตอบสนองเฟสเป็นเชิงเส้น พร้อมทั้งสามารถที่จะควบคุมความกว้างของผลตอบสนองขนาดและกรุปดีเลย์ได้ ซึ่งการออกแบบในตอนต้นเป็นการใช้วิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ ในการหาลัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ และในตอนหลังจึงได้ทำเป็นสูตรสำเร็จหาโดยตรง



## ABSTRACT

This thesis presents the design of maximally flat group delay recursive digital filters for any passband frequency. The responses of magnitude and phase are both controllable at the same time. In the first part of this design, Gaussian Elimination is used for finding the filter's coefficients, and later, a closed-form formular is obtained.



## บทที่ 1

### บทนำ

#### 1.1 ปัญหาและที่มาของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้

การออกแบบวงจรกรองความถี่ดิจิทัล (digital filter) นั้น สิ่งที่จะขาดเสียมิได้ก็คือ สัมประสิทธิ์ของวงจรกรองความถี่ (filter coefficients) ซึ่งจุดนี้เป็นจุดเริ่มต้นของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ที่ต้องการออกแบบวงจรกรองความถี่ดิจิทัล แบบรีเคอร์ซีฟ (recursive) พร้อมทั้งสามารถควบคุมความกว้างของผลตอบสนองขนาด และกรุปดีเลย์ (magnitude and group delay response) ได้ โดยสัมประสิทธิ์ของวงจรกรองความถี่ที่ต้องการออกแบบหาได้ง่ายจากการใช้ สูตรสำเร็จ (closed - form formular)

#### 1.2 เทคนิคครีเริ่ม

จาก [4] และ [5] เป็นแนวทางในการแก้ปัญหาเพื่อให้ได้สัมประสิทธิ์ของวงจรกรองความถี่ที่มีความถูกต้องสูง แม้จะใช้เครื่องคอมพิวเตอร์ส่วนบุคคลที่ราคาถูกลงก็ตาม

การแก้ปัญหาเริ่มจากหาสมการที่จะใช้กระจาย เพื่อหาค่าของสัมประสิทธิ์ของวงจรกรองความถี่แต่ละชนิดก่อน ซึ่งจากกลุ่มสมการเชิงเส้นที่กระจายออกมาได้นี้ แนวทางแรกในการหาค่าสัมประสิทธิ์ทำโดยการใช่วิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ (Gaussian Elimination) ส่วนแนวทางหลังเป็นการใช้คณิตศาสตร์เข้ามาช่วยหาสูตรสำเร็จ เพื่อใช้สำหรับหาค่าสัมประสิทธิ์ตัวใดก็ได้ตามต้องการ

## บทที่ 2 คณิตศาสตร์ที่ใช้

### 2.1 บทนำ

ในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นเทคนิคการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัล ทางซอฟต์แวร์ (Software) ด้วยวิธีการประมาณค่า (approximation) ดังนั้นจึงจำเป็นต้องใช้คณิตศาสตร์บางทฤษฎีเข้ามาช่วยในการแก้ปัญหา

### 2.2 แวนเดอร์มอนด์เทออร์มีแนนท์ (Vandermonde determinant) [7]

ให้  $F_n(x) = a_0 + a_1x + a_2x^2 + \dots + a_nx^n = y$  เป็นพหุนาม (polynomial) อันดับ  $n$  ซึ่งสอดคล้องกับ  $(x_i, y_i)$  จำนวน  $(n+1)$  ชุด โดย  $i = 0, 1, 2, \dots, n$

ดังนั้นสัมประสิทธิ์  $a_i$  ที่ไม่รู้ค่าจำนวน  $(n+1)$  ตัว ได้แก่  $a_0, a_1, \dots, a_n$  จะหาค่าได้จาก  $(n+1)$  ชุดของ  $(x_i, y_i)$  ในระบบสมการเชิงเส้น

$$a_0 + a_1x_0 + a_2(x_0)^2 + \dots + a_n(x_0)^n = y_0$$

$$a_0 + a_1x_1 + a_2(x_1)^2 + \dots + a_n(x_1)^n = y_1$$

.....

$$a_0 + a_1x_n + a_2(x_n)^2 + \dots + a_n(x_n)^n = y_n$$

โดยการใชกฎของแครเมอร์ (Cramer's Rule) จะได้ว่า

$$a_0 = \frac{D_0}{D}, \quad a_1 = \frac{D_1}{D}, \quad \dots, \quad a_n = \frac{D_n}{D}$$

เมื่อ D คือ ดีเทอร์มิแนนท์ (determinant) ที่มีอันดับ n ซึ่ง

$$D = \begin{vmatrix} 1 & x_0 & (x_0)^2 & \dots & (x_0)^n \\ 1 & x_1 & (x_1)^2 & \dots & (x_1)^n \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 1 & x_n & (x_n)^2 & \dots & (x_n)^n \end{vmatrix}$$

และดีเทอร์มิแนนท์ D นี้ มีชื่อเรียกว่า "alternant" หรือ "Vandermonde determinant" ส่วน  $D_0, D_1, \dots, D_n$  หาได้จากการแทนคอลัมน์ (column) ที่  $1, 2, \dots, (n+1)$  ของดีเทอร์มิแนนท์ D ด้วยคอลัมน์  $y_1$  ไปเรื่อยๆ

จากนี้เมื่อเอา  $x_0$  ไปคูณกับคอลัมน์ที่ n แล้วนำไปลบออกจากคอลัมน์ที่ (n+1) เอา  $x_0$  ไปคูณกับคอลัมน์ที่ (n-1) แล้วนำไปลบออกจากคอลัมน์ที่ n และในทำนองเดียวกัน จนสุดท้ายเอา  $x_0$  ไปคูณคอลัมน์ที่ 1 แล้วนำไปลบออกจากคอลัมน์ที่ 2 เราจะได้

$$D = \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 & \dots & 0 \\ 1 & x_1 - x_0 & (x_1)^2 - x_1 x_0 & \dots & (x_1)^n - (x_1)^{n-1} x_0 \\ 1 & x_2 - x_0 & (x_2)^2 - x_2 x_0 & \dots & (x_2)^n - (x_2)^{n-1} x_0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 1 & x_n - x_0 & (x_n)^2 - x_n x_0 & \dots & (x_n)^n - (x_n)^{n-1} x_0 \end{vmatrix}$$

เมื่อกระจายดีเทอร์มิแนนต์เทียบกับแถวแรก แล้วถอดตัวประกอบร่วมของแต่ละแถวออกมา เราจะได้

$$D = (x_1 - x_0)(x_2 - x_0) \dots (x_n - x_0) \begin{vmatrix} 1 & x_1 & (x_1)^2 & \dots & (x_1)^{n-1} \\ 1 & x_2 & (x_2)^2 & \dots & (x_2)^{n-1} \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ 1 & x_n & (x_n)^2 & \dots & (x_n)^{n-1} \end{vmatrix}$$

เหมือนกันกับที่ผ่านมา ถ้าเราทำต่อไป สุดท้ายจะได้

$$D = \begin{vmatrix} (x_1 - x_0) & (x_2 - x_0) & (x_3 - x_0) & \dots & (x_n - x_0) \\ (x_2 - x_1) & (x_3 - x_1) & \dots & (x_n - x_1) \\ (x_3 - x_2) & \dots & (x_n - x_2) \\ \dots & \dots & \dots & \dots & \dots \\ (x_n - x_{n-1}) \end{vmatrix}$$

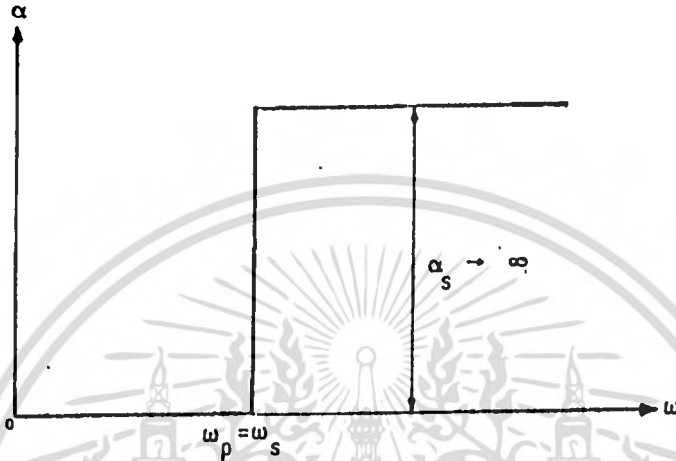
หรือเขียนสั้นๆ ได้ว่า

$$D = \prod_{i > k} (x_i - x_k)$$

### 2.3 การประมาณค่าที่ราบเรียบที่สุด (Maximally Flat Approximation) [8]

ปัญหาส่วนใหญ่ในการออกแบบต่างๆ คือการที่ไม่สามารถหาคอนสแตนต์ทางอุดมคติได้ตามต้องการ เช่น ถ้าเราต้องการออกแบบวงจรรองความถี่ที่ให้ความถี่ต่ำผ่าน โดยมีผลตอบสนองของการสูญเสีย (loss response) เป็นดังรูป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 2-1 Brick-wall low-pass response

ดังนั้นสมการของการสูญเสีย จึงต้องถูกประมาณค่าด้วยฟังก์ชัน (function) ที่สามารถทำได้จริงในทางปฏิบัติ บันทึกฐานอันหนึ่งที่จะใช้เป็นเครื่องวัดว่า เราจะยินยอมหรือไม่ ในเรื่องความคลาดเคลื่อนระหว่าง เกณฑ์ที่เราตั้งไว้ และ ผลที่จะได้รับจริง อันได้แก่การเปรียบเทียบระหว่างฟังก์ชัน และ  $(n-1)$  อนุพันธ์ของฟังก์ชันทั้งสองที่ค่าๆหนึ่งของตัวแปรอิสระ ซึ่งโดยทั่วไปตัวแปรอิสระนี้มักได้แก่ ความถี่

ให้  $F_{\text{spec}}(\omega)$  เป็นผลตอบสนองที่ต้องการ (specified response)  
 $F_{\text{act}}(\omega)$  เป็นผลตอบสนองที่จะได้รับจริง (actual response)

$$F_{\text{spec}}(\omega) = F_{\text{act}}(\omega)$$

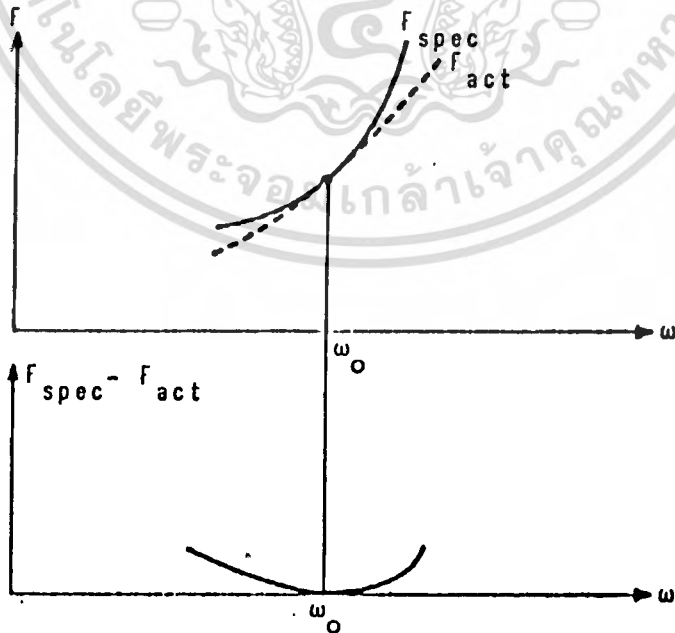
$$\frac{d F_{spec}}{d\omega} = \frac{d F_{act}}{d\omega}$$

$$\frac{d^2 F_{spec}}{d\omega^2} = \frac{d^2 F_{act}}{d\omega^2}$$

.....

$$\frac{d^{n-1} F_{spec}}{d\omega^{n-1}} = \frac{d^{n-1} F_{act}}{d\omega^{n-1}}$$

ที่ค่า  $\omega$  ค่าหนึ่งๆ เช่น  $\omega = \omega_0$  เป็นต้น



จึงเห็นได้ว่า ถ้า  $F_{n,c,t}$  เป็นฟังก์ชันเศษส่วน (rational function) ของ  $\omega$  การที่  $F_{n,c,t}$  จะเป็นจริงตาม  $n$  สมการข้างต้นได้ ก็หมายความว่า มันมี  $n$  พารามิเตอร์อิสระ เช่น ลัมประสิทธิ์, โพล (pole), ซีโร (zero) เป็นต้น

ถ้า  $F_{n,c,t}$  เป็นจริงตามสมการข้างต้นนี้แล้ว ความคลาดเคลื่อนระหว่าง  $F_{n,c,t}$  และ  $F_{n,c,t}$  เราเรียกว่า ราบเรียบที่สุด และ  $F_{n,c,t}$  ก็คือ การประมาณค่าที่ ราบเรียบที่สุด ของ  $F_{n,c,t}$

## 2.4 กรุปดีเลย์ (Group Delay) [2]

การออกแบบวงจรกรองความถี่ดิจิทัลในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้นั้น ต้องการให้ เฟสของวงจรกรองความถี่มีลักษณะเป็นเชิงเส้น (linear phase) หรือถ้าจะพิจารณา เป็นกรุปดีเลย์ ก็คือ การหาอนุพันธ์ของเฟสเทียบกับความถี่  $\omega$  นั้นเอง ดังนั้นถ้าหากว่า เฟสเป็นเชิงเส้นแล้ว วงจรกรองความถี่ที่ได้ก็จะมีกรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด

จากทรานส์เฟอร์ฟังก์ชัน (transfer function) ของ วงจรกรองความถี่ ที่มีโพลอย่างเดียว (all pole) คือ

$$H(Z) = \frac{K_0}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}}$$

ผลตอบสนองเฟส (phase response) ของ  $H(Z)$  ก็คือ

$$\tan^{-1} \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \right]$$

และผลตอบสนองกรุปดีเลย์ ก็จะได้

$$\tau(Z) = - (1/2) \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i i Z^i}{\sum_{i=0}^n a_i Z^i} + \frac{\sum_{i=0}^n a_i i Z^{-i}}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}} \right]$$

### 2.5 การกระจายอนุกรมกำลัง (Power Series Expansion) [6]

เนื่องจากเงื่อนไขของการทำให้เกิดความราบเรียบที่สุด หรือ maximally flat รอบจุด  $x = 0$  นั้น เราต้องทำการหาอนุพันธ์ของฟังก์ชัน  $x$  จำนวน  $n$  ครั้ง ถ้าหากอันดับของความราบเรียบเท่ากับ  $n$  แต่เนื่องจากบางครั้งฟังก์ชันของ  $x$  แฝงอยู่ในรูปของเทอม  $\sin x$  หรือ  $\cos x$  ดังนั้นจึงจำเป็นต้องกระจายฟังก์ชัน  $\sin x$  หรือ  $\cos x$  นี้ ให้อยู่ในรูปของอนุกรมกำลังของ  $x$  เพื่อให้การหาค่าอนุพันธ์ง่ายขึ้น อนุกรมกำลังของ  $\sin x$  และ  $\cos x$  กำหนดได้จาก [6] ดังนี้

$$\sin x = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m x^{2m+1}}{(2m+1)!}$$

$$\cos x = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m x^{2m}}{2m!}$$

### บทที่ 3

วงจรรองความถี่ดิจิทัลที่มีเฟสเป็นเชิงเส้น และสามารถควบคุมขนาดของผลตอบสนอง

Linear phase recursive digital filters

with controllable magnitude

(Solved by using simultaneous linear equations)

#### 3.1 บทนำ

จากการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัลของ Thiran และ Fettwies ดังใน [1] และ [3] นั้น เป็นการออกแบบเพื่อให้ได้กรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด แต่ไม่สามารถที่จะควบคุมความกว้างของผลตอบสนองของขนาด และของกรุปดีเลย์ได้ ส่วน [4] แม้จะเป็นการออกแบบที่ทำให้สามารถปรับขนาดของผลตอบสนองได้ก็จริง แต่ยังมีข้อเสียดตรงที่อันดับของเศษและส่วนของวงจรรองความถี่ต้องเท่ากัน

ในบทนี้ จึงได้เสนอการออกแบบวงจรรองความถี่ที่สามารถเปลี่ยนแปลงอันดับได้โดยสะดวก และยังคงควบคุมความกว้างของผลตอบสนองได้ ซึ่งจะได้แสดงให้เห็นถึงการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัล ชนิดผ่านความถี่ต่ำ ผ่านความถี่สูง และไม่ผ่านความถี่กลาง โดยสัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ที่ได้กล่าวมาแล้วนี้ จะหาได้จากการแก้กลุ่มของสมการเชิงเส้น

#### 3.2 การออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟ

ในการออกแบบนี้ เราจะให้ทรานส์เฟอร์ฟังก์ชัน ของวงจรรองความถี่เป็น

$$H(Z) = \frac{\sum_{i=0}^m b_i Z^{-i}}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}} \quad (1)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งาน  $\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}$  เท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ซึ่งเราต้องการให้เกิดความราบเรียบของกรุปดีเลย์มากที่สุด (maximally flat group delay) หรือเฟสเป็นเชิงเส้น ดังนั้น เราจึงจะทำการประมาณให้เฟสของ  $H(Z)$  เท่ากับเฟสของ  $\exp[-j\{\beta_0 + (\omega - \omega_0) \tau\}]$  โดยที่

$$\angle H(Z) \Big|_{Z = e^{j\omega T}} = \angle e^{-j\{\beta_0 + (\omega - \omega_0) \tau\}} \quad (2)$$

หรือ

$$\angle H(Z) = -\{\beta_0 + (\omega - \omega_0) \tau\} \quad (3)$$

- เมื่อ  $T$  : คาบแซมพลิง (Sampling period) ซึ่งเราจะนอร์มอลไลซ์ (normalized) ให้เป็น 1 วินาที
- $\beta_0$  : ค่าเฟสเมื่อ  $\omega = \omega_0$  มีหน่วยเป็นเรเดียน (radian)
- $\omega_0$  : ความถี่ศูนย์กลาง (center frequency) ใดๆ ที่เราจะใช้ประมาณ มีหน่วยเป็นเรเดียน / วินาที (rad/s.)
- $\tau$  : กรุปดีเลย์ที่กำหนด มีหน่วยเป็นวินาที

แต่เนื่องจากเราต้องการควบคุมความกว้างของผลตอบสนองของขนาด เราจึงจะเพิ่มพารามิเตอร์ (parameter)  $L$  เข้ามาในการที่จะหาค่าของสัมประสิทธิ์  $a_n$  และ  $b_n$  โดยเราจะสมมติให้

$$H(Z) = \frac{H_L(Z)}{H_{L-1}(Z)} \quad (4)$$

เพื่อที่จะให้สมการที่ (1) มีคุณสมบัติที่ว่ากรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด เราจึงจะ  
ประมาณให้

$$\angle H_L(Z) = \angle e^{-jL\{\beta_0 + (\omega - \omega_0)\tau\}} \quad (5)$$

และ

$$\angle H_{L-1}(Z) = \angle e^{-j(L-1)\{\beta_0 + (\omega - \omega_0)\tau\}} \quad (6)$$

ดังนั้นผลหารของ  $H_L(Z)/H_{L-1}(Z)$  จะยังคงให้เฟสเป็นเชิงเส้น เช่น  
เดียวกับเฟสของ  $H(Z)$  กล่าวคือ เฟสที่ได้จะมีค่าเท่ากับ  $-\{\beta_0 + (\omega - \omega_0)\tau\}$

ในการทำการคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_1$  เราจะกำหนดให้

$$H_L(Z) = \frac{1}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}} \quad (7)$$

นั่นคือ

$$\frac{1}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}} = e^{-L\{\beta_0 + (\omega - \omega_0)\tau\}} \quad (8)$$

และในทำนองเดียวกัน ในการคำนวณเพื่อหาค่าสัมประสิทธิ์  $b_1$  เราจะ  
กำหนดให้

$$H_{L-1}(Z) = \frac{1}{\sum_{i=0}^m b_i Z^{-i}} \quad (9)$$

ซึ่งก็หมายถึงว่า

$$\frac{1}{\sum_{i=0}^m b_i Z^{-i}} = -(L-1) \{ \beta_0 + (\omega - \omega_0) \tau \} \quad (10)$$

โดยที่  $0 \leq L \leq 1$

### 3.2.1 การออกแบบวงจรผ่านความถี่ต่ำ

ในการออกแบบเพื่อให้ย่านผ่านความถี่ (pass band) อยู่ในย่านความถี่ต่ำ เราจะกำหนดให้ความถี่ศูนย์กลาง หรือ  $\omega_0$  อยู่ที่ 0 เรเดียน / วินาที และ  $\beta_0 = 0$  เรเดียน

#### 3.2.1.1 การคำนวณหาสัมประสิทธิ์ $a_i$ ของวงจรผ่านความถี่ต่ำ

จากสมการที่ (7)

$$H_L(Z) = \frac{1}{\sum_{i=0}^n a_i Z^{-i}}$$

$$\angle H_L(Z) = \tan^{-1} \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \right] \quad (11)$$

แต่เราต้องการให้เฟสของ  $H_L(Z)$  เป็นดังสมการที่ (5) หรือ ดังในสมการที่ (8) กล่าวคือ เราต้องการให้

$$\angle H_L(z) = -L\{\omega\tau\} \quad (12)$$

ถ้าให้  $\delta_L(\omega)$  เป็นความแตกต่างของเฟสของ  $H_L(z)$  ในสมการที่ (11) และสมการที่ (12)

$$\begin{aligned} \delta_L(\omega) &= -\omega L\tau - \tan^{-1} \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \right] \\ \tan\{\delta_L(\omega)\} &= -\tan \omega L\tau - \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \\ &= -\frac{\sin \omega L\tau}{\cos \omega L\tau} - \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \\ &= - \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin(\omega L\tau) \cos(i\omega) + \sum_{i=0}^n a_i \cos(\omega L\tau) \sin(i\omega)}{\sum_{i=0}^n a_i \cos(\omega L\tau) \cos(i\omega)} \right] \\ &= - \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin [\omega L\tau + i\omega]}{\sum_{i=0}^n a_i \cos(\omega L\tau) \cos(i\omega)} \end{aligned}$$

ถ้าหากเราถือว่าการประมาณนี้ เฟสมีความแตกต่างกันน้อยมาก หรือ เท่ากัน  
เลย หรือ  $\delta_L(\omega) = 0$  ดังนั้นจะได้ว่า

$$\sum_{i=0}^n a_i \sin [(i+L\tau)\omega] = 0 \quad (13)$$

เนื่องจากว่า เราต้องการให้เกิดความราบเรียบที่สุด เราจะกระจายอนุกรม  
กำลังของ  $\omega$  แล้วให้สัมประสิทธิ์ของ  $\omega$  ที่กำลังต่างๆ เป็นศูนย์

$$\sum_{i=0}^n a_i \left[ \sum_{k=0}^{\infty} \frac{(-1)^k [(i+L\tau)\omega]^{2k+1}}{(2k+1)!} \right] = 0$$

$$\sum_{i=0}^n a_i (i+L\tau)^{2k+1} = 0$$

เพื่อความสะดวกในการทำคณิตศาสตร์ กำหนดให้  $a_0 = 1$  จะได้

$$\sum_{i=1}^n a_i (i+L\tau)^{2k+1} = -(L\tau)^{2k+1} \quad (14)$$

เมื่อแปรค่า  $k$  ตั้งแต่  $0, 1, 2, \dots, n-1$  สมการที่ (14) จะสามารถเขียน  
ในรูปแมทริกซ์ (matrix) ได้เป็น

$$\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$$

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (1+L\tau) & (2+L\tau) & \dots & (n+L\tau) \\ (1+L\tau)^3 & (2+L\tau)^3 & \dots & (n+L\tau)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (1+L\tau)^{2n-1} & (2+L\tau)^{2n-1} & \dots & (n+L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}$$

← n →

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ a_n \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \cdot \\ \cdot \\ -(L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}$$

3.2.1.2 การคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์  $b_1$  ของวงจรมานความถี่ต่ำ  
 การหาค่าของสัมประสิทธิ์  $b_1$  ก็ทำได้เช่นเดียวกับการหาค่าของสัมประสิทธิ์  $a_1$  ในที่สุดก็จะได้

$$\sum_{i=1}^m b_1 \{i+(L-1)\tau\}^{2k+1} = -\{(L-1)\tau\}^{2k+1} \quad (15)$$

และเมื่อแปรค่า  $k$  ตั้งแต่  $0, 1, 2, \dots, m-1$  สมการที่ (15) ก็สามารถเขียนในรูปเมทริกซ์ได้เป็น

$$\underline{B} \underline{b} = \underline{d}$$

$$\underline{B} = \begin{bmatrix} [1+(L-1)\tau] & [2+(L-1)\tau] & \dots & [m+(L-1)\tau] \\ [1+(L-1)\tau]^3 & [2+(L-1)\tau]^3 & \dots & [m+(L-1)\tau]^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ [1+(L-1)\tau]^{2m-1} & [2+(L-1)\tau]^{2m-1} & \dots & [m+(L-1)\tau]^{2m-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{matrix}$$

← m →

$$\underline{b} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_m \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{matrix}, \quad \underline{d} = \begin{bmatrix} -[(L-1)\tau] \\ -[(L-1)\tau]^3 \\ \vdots \\ -[(L-1)\tau]^{2m-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{matrix}$$

ถ้าพิจารณาดู จะเห็นได้ว่าสมาชิก(elements) ของเมทริกซ์  $\underline{B}$  ในแต่ละคอลัมน์  $i$  คือ  $\{i+(L-1)\tau\}^{2k+1}$  ดังนั้นถ้าหากว่า  $i = -(L-1)\tau$  แล้ว จะทำให้คอลัมน์ที่  $i$  ของเมทริกซ์  $\underline{B}$  เป็นศูนย์ทั้งคอลัมน์ เราจึงต้องหลีกเลี่ยงโดยการกำหนดค่า  $L$  ที่เหมาะสมที่จะไม่ทำให้เมทริกซ์  $\underline{B}$  เป็นซิงกูล่า (singular) ซึ่งค่า  $L$  ที่ทำให้เมทริกซ์  $\underline{B}$  เป็นซิงกูล่า หาได้จาก

$$\begin{aligned} i &= -(L-1)\tau \\ L-1 &= -i/\tau \\ L &= 1-i/\tau \\ &= (\tau - i) / \tau \end{aligned}$$



### 3.2.1.3 ผลลัพธ์ตัวอย่างของวงจรม่านความถี่ต่ำ

เมื่อให้  $n = 5$  ,  $m = 5$  ,  $\omega_0 = 0$  เรเดียน/วินาที,  $\tau = 4$  วินาที และ  $\beta_0 = 0$  เรเดียน จากนั้นก็แปรค่า  $L$  ไปเรื่อยๆ โดยที่ ที่ค่าของพารามิเตอร์  $L$  ค่าหนึ่ง เราจะหาค่าของ  $a_i$  และ  $b_i$  ได้โดยการแก้กลุ่มสมการเชิงเส้น ซึ่งจะได้ค่าของ  $a_i$  และ  $b_i$  ที่ค่า  $L$  นั้นๆ เช่น เมื่อกำหนดให้  $L = 0.525$  เราจะได้ค่าต่างๆ ดังนี้

$$\begin{aligned}
a_0 &= 1 & b_0 &= 1 \\
a_1 &= -2.05882322 & b_1 &= 8.63636364 \\
a_2 &= 1.91176437 & b_2 &= 15.1136363 \\
a_3 &= -0.971552372 & b_3 &= 6.47727274 \\
a_4 &= 0.2649688282 & b_4 &= 0.498251749 \\
a_5 &= -0.0306020386 & b_5 &= -3.21452738 \text{ E-3}
\end{aligned}$$

รากของ  $Z^n \{ \sum_{i=0}^n a_i Z^{-i} \}$  และขนาดของรากแต่ละตัวเป็นดังนี้

Root#	Real	Imaginary	Magnitude
1	0.428852	0	0.428852
2	0.422012	-0.180487	0.458987675
3	0.422012	0.180487	0.458987675
4	0.392974	-0.429292	0.581996723
5	0.392974	0.429292	0.581996723

ส่วนรากของ  $Z^m \{ \sum_{i=0}^m b_i Z^{-i} \}$  และขนาดของรากแต่ละตัวเป็นดังนี้

Root#	Real	Imaginary	Magnitude
1	-0.106428	0	0.106428
2	5.98 E-3	0	5.98 E-3
3	-0.489486	0	0.489486
4	-1.600817	0	1.600817
5	-6.445613	0	6.445613

เมื่อหาค่าผลตอบสนองขนาด จาก

$$|H_L(Z)| = 1 / \sqrt{\left(\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega\right)^2 + \left(\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega\right)^2}$$

และ

$$|H_{L-1}(Z)| = 1 / \sqrt{\left(\sum_{i=0}^m b_i \cos i\omega\right)^2 + \left(\sum_{i=0}^m b_i \sin i\omega\right)^2}$$

จะได้ผลตอบสนองขนาด ของ  $H_L(Z)$  และ  $H_{L-1}(Z)$  เมื่อ  $\omega = 0$   
เรเดียน/วินาที ดังนี้

$$\left. |H_L(Z)| \right|_{\omega = \omega_0} = 8.63889316$$

$$\left. |H_{L-1}(Z)| \right|_{\omega = \omega_0} = 0.0315235555$$

ซึ่งเราจะใช้ค่าของผลตอบสนองขนาด ทั้งสองค่านี้ นอร์มอลไลซ์ผลตอบสนองขนาดที่ความถี่อื่นๆ ต่อไป

สำหรับผลตอบสนองกรุปดีเลย์นั้น เราจะหาได้จาก

$$\tau = - \frac{d\theta(\omega)}{d\omega}$$

ในกรณีของ  $H_L(Z)$  นั้น  $\theta(\omega) = \angle H_L(Z)$

กรุปดีเลย์ของ  $H_L(Z) = \tau_a = - \frac{d}{d\omega} \angle H_L(Z)$

$$\tau_a = - \frac{d}{d\omega} \tan^{-1} \left[ \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega} \right]$$

$$= - \frac{[\sum_{i=0}^n i a_i \cos i\omega][\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega] + [\sum_{i=0}^n i a_i \sin i\omega][\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega]}{[\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega]^2 + [\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega]^2}$$

และในทำนองเดียวกัน กรุปดีเลย์ของ  $H_{L-1}(Z)$  หรือ  $\tau_b$

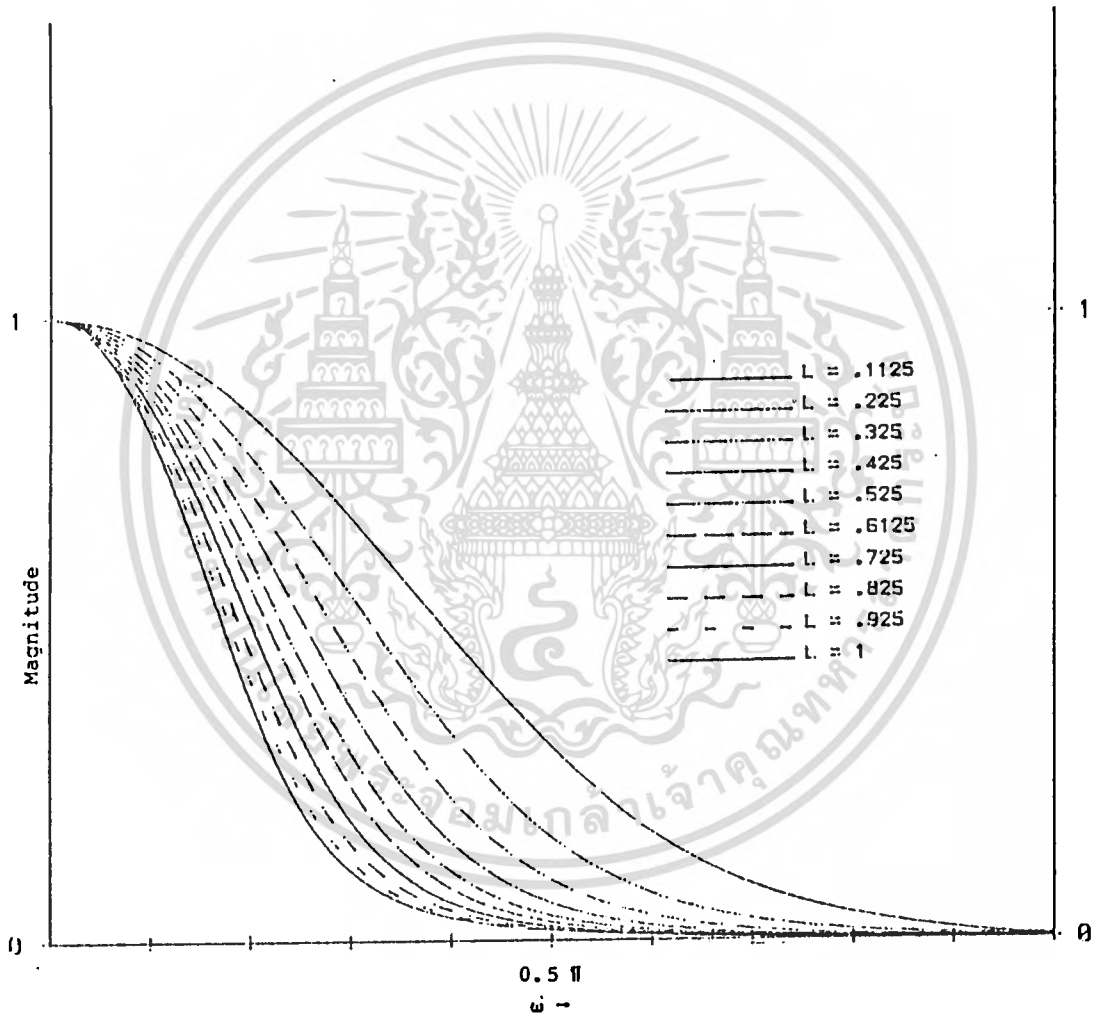
$$\tau_b = - \frac{d}{d\omega} \tan^{-1} \left[ \frac{\sum_{i=0}^m b_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^m b_i \cos i\omega} \right]$$

แต่  $H(Z) = H_L(Z) / H_{L-1}(Z)$  ดังนั้น กรูฟติเลย์ของ  $H(Z)$  หรือ

$$\tau = \tau_u - \tau_b$$

ในรูปที่ 3-1 ได้แสดงให้เห็นถึงผลตอบสนองขนาด เมื่อ  $L$  แปรค่าไป ส่วน

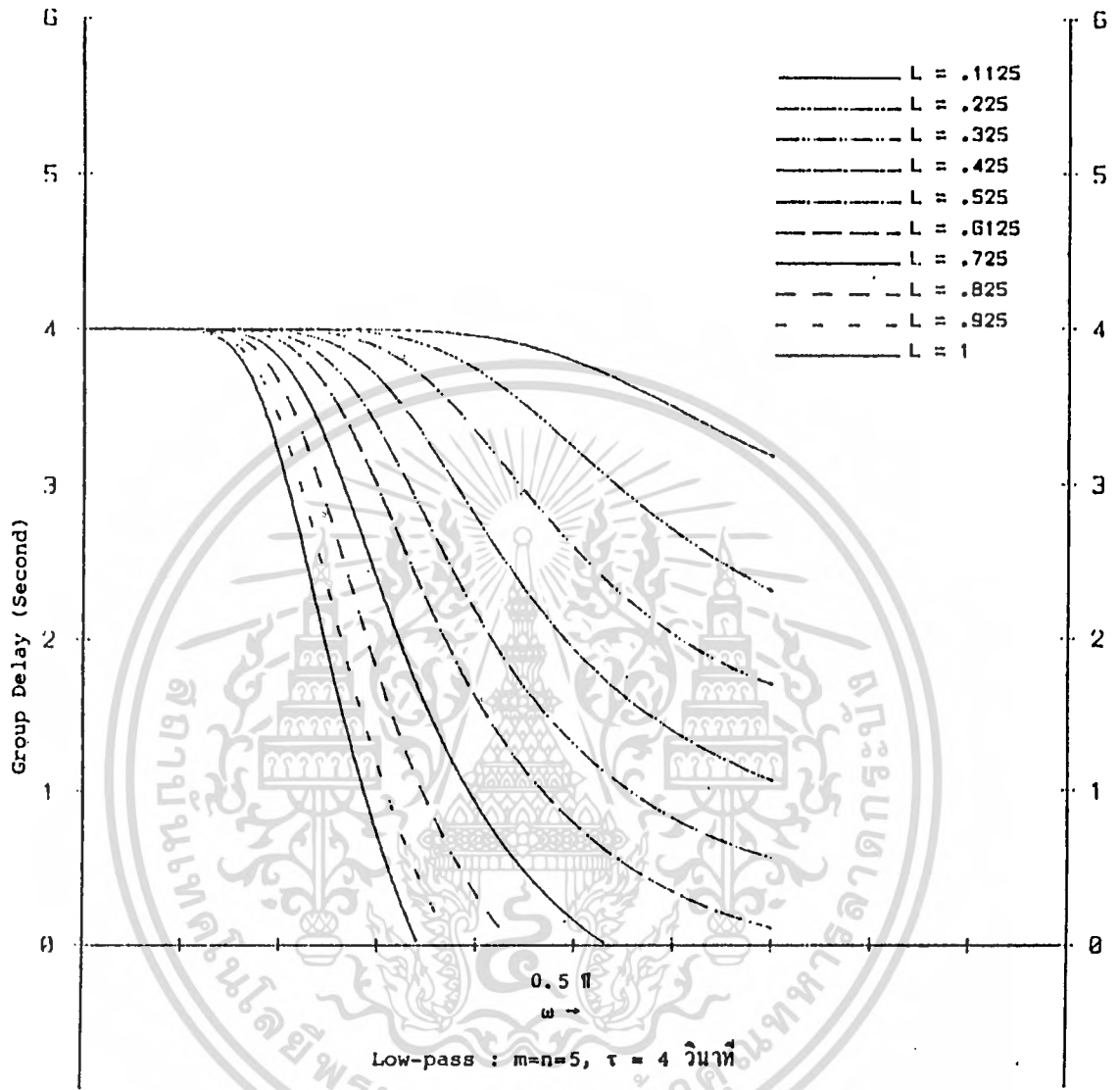
รูปที่ 3-2 เป็นผลตอบสนองทางเฟสหรือ กรูฟติเลย์ที่ค่า  $L$  ที่สอดคล้องกับรูปที่ 3-1



Low-pass :  $m=n=5, \tau = 4$  วินาที

รูปที่ 3-1

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3-2

### 3.2.2 การออกแบบวงจรผ่านความถี่สูง

ในกรณีนี้ความถี่ศูนย์กลาง  $\omega_0 = \pi$  เรเดียน/วินาที ส่วน  $\beta_0 = 0$  เรเดียน จากนั้นก็ดำเนินการหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_n$  และ  $b_n$  ได้เช่นเดียวกัน

3.2.2.1 การคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_n$  ของวงจรมีความถี่สูง

เมื่อ  $\omega_0 = \pi$  เรเดียน/วินาที ก็หมายความว่า เราจะต้องประมาณให้เฟสของ  $H_L(Z)$  มีค่าเท่ากับเฟสของ  $\exp[-jL\{\beta_0 + (\omega - \pi)\tau\}]$  นั่นคือ

$$\angle H_L(Z) = \angle e^{-jL\{(\omega - \pi)\tau\}} \quad (16)$$

ซึ่ง  $H_L(Z)$  เราจะให้มีทรานส์เฟอร์ฟังก์ชันดังในสมการที่ (7) คือ

$$H_L(Z) = \frac{1}{\sum_{i=0}^n a_i z^{-i}}$$

ฉะนั้นผลต่างของเฟสในสมการที่ (7) และ (16) คือ

$$\delta_L(\omega) = -(\omega - \pi)L\tau - \tan^{-1} \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega}$$

หรือ

$$\epsilon_L(\omega) = -\tan [(\omega - \pi)L\tau] - \frac{\sum_{i=0}^n a_i \sin i\omega}{\sum_{i=0}^n a_i \cos i\omega}$$

เมื่อให้ผลต่างของเฟสมีค่าน้อยที่สุด หรือ มีค่าเป็นศูนย์ จะได้

$$\sum_{i=0}^n a_i \sin [(\omega - \pi)L\tau + i\omega] = 0$$

ให้  $\omega - \pi = x$  หรือ  $\omega = x + \pi$  เมื่อแทนในสมการข้างบน จะได้

$$\sum_{i=0}^n a_i \sin [(i + L\tau)x + i\pi] = 0$$

$$\sum_{i=0}^n a_i \sin [(i + L\tau)x] \cos (i\pi) = 0$$

จะได้

จากนี้ดำเนินการเช่นเดียวกับการหาค่า  $a_i$  ในย่านผ่านความถี่ต่ำ ในที่สุด

$$\sum_{i=1}^n a_i (i + L\tau)^{2k+1} \cos(i\pi) = - (L\tau)^{2k+1}$$

$$\sum_{i=1}^n a_i (-1)^i (i + L\tau)^{2k+1} = - (L\tau)^{2k+1} \quad (17)$$

เมื่อแปรค่า  $k$  จาก  $0, 1, 2, \dots, n-1$  สมการที่ 17 ก็จะเขียนในรูปเมทริกซ์ได้เป็น

$$\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$$

โดย

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} - (1 + L\tau) & (2 + L\tau) & \dots & (-1)^n (n + L\tau) \\ - (1 + L\tau)^3 & (2 + L\tau)^3 & \dots & (-1)^n (n + L\tau)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ - (1 + L\tau)^{2n-1} & (2 + L\tau)^{2n-1} & \dots & (-1)^n (n + L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ \uparrow \\ \uparrow \\ \uparrow \\ \downarrow \end{matrix} \begin{matrix} n \\ n \\ n \\ n \\ n \end{matrix}$$

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{array}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{array}$$

### 3.2.2.2 การคำนวณหาค่า $b_1$ ของวงจรมหาความถี่สูง

เราก็ทำได้เช่นเดียวกับที่ผ่านมาในการหาค่า  $a_1$  จะได้ว่า

$$\sum_{i=1}^m b_1 (-1)^{i + (L-1)\tau} = - \{ (L-1)\tau \}^{2k+1} \quad (18)$$

เมื่อ  $k$  แปรค่าจาก  $0, 1, 2, \dots, m-1$  สมการที่ (18) ก็เขียนในรูป  
เมทริกซ์ ได้เป็น

$$\underline{B} \underline{b} = \underline{d}$$

โดย

$$\underline{B} = \begin{bmatrix} -\{1+(L-1)\tau\} & \{2+(L-1)\tau\} & \dots & (-1)^m \{m+(L-1)\tau\} \\ -\{1+(L-1)\tau\}^3 & \{2+(L-1)\tau\}^3 & \dots & (-1)^m \{m+(L-1)\tau\}^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ -\{1+(L-1)\tau\}^{2m-1} & \{2+(L-1)\tau\}^{2m-1} & \dots & (-1)^m \{m+(L-1)\tau\}^{2m-1} \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{array}$$

←  $m$  →

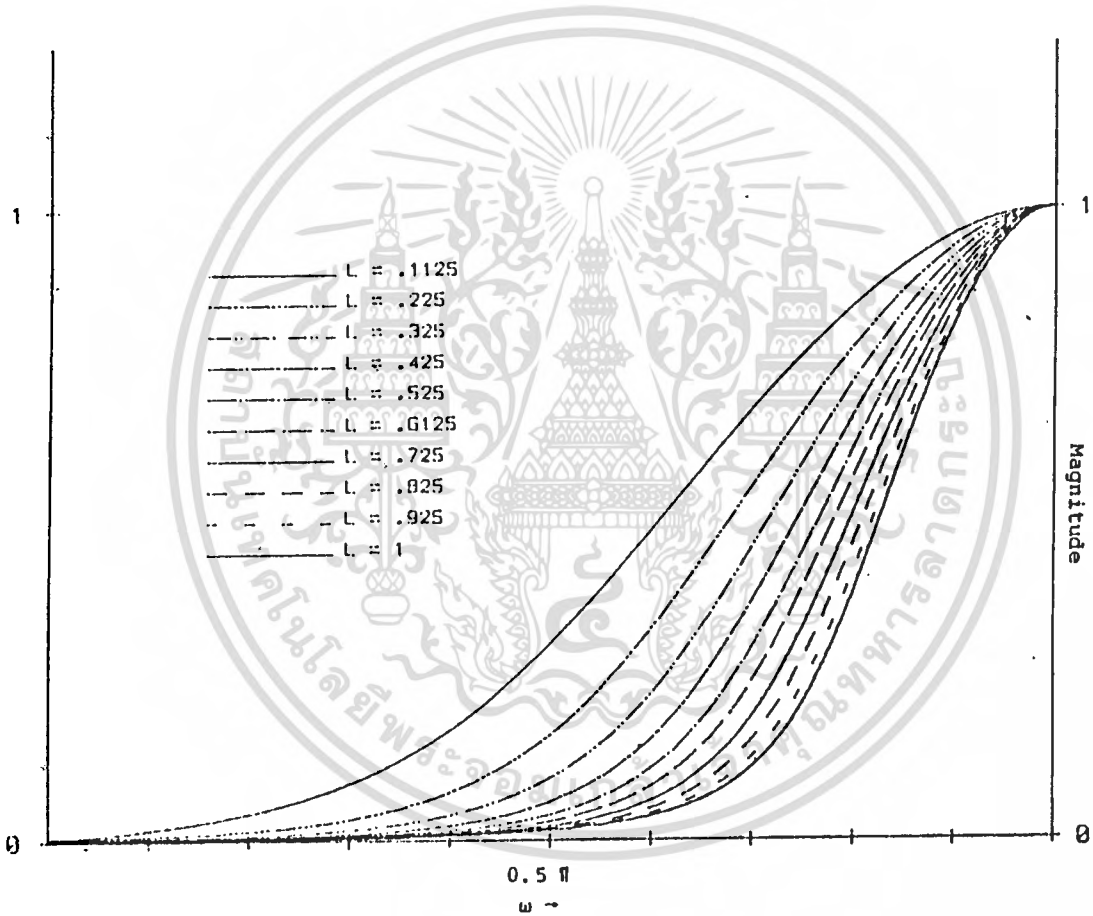
$$\underline{b} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_m \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{array}, \quad \underline{d} = \begin{bmatrix} -[(L-1)\tau] \\ -[(L-1)\tau]^3 \\ \vdots \\ -[(L-1)\tau]^{2m+1} \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ m \\ \downarrow \end{array}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

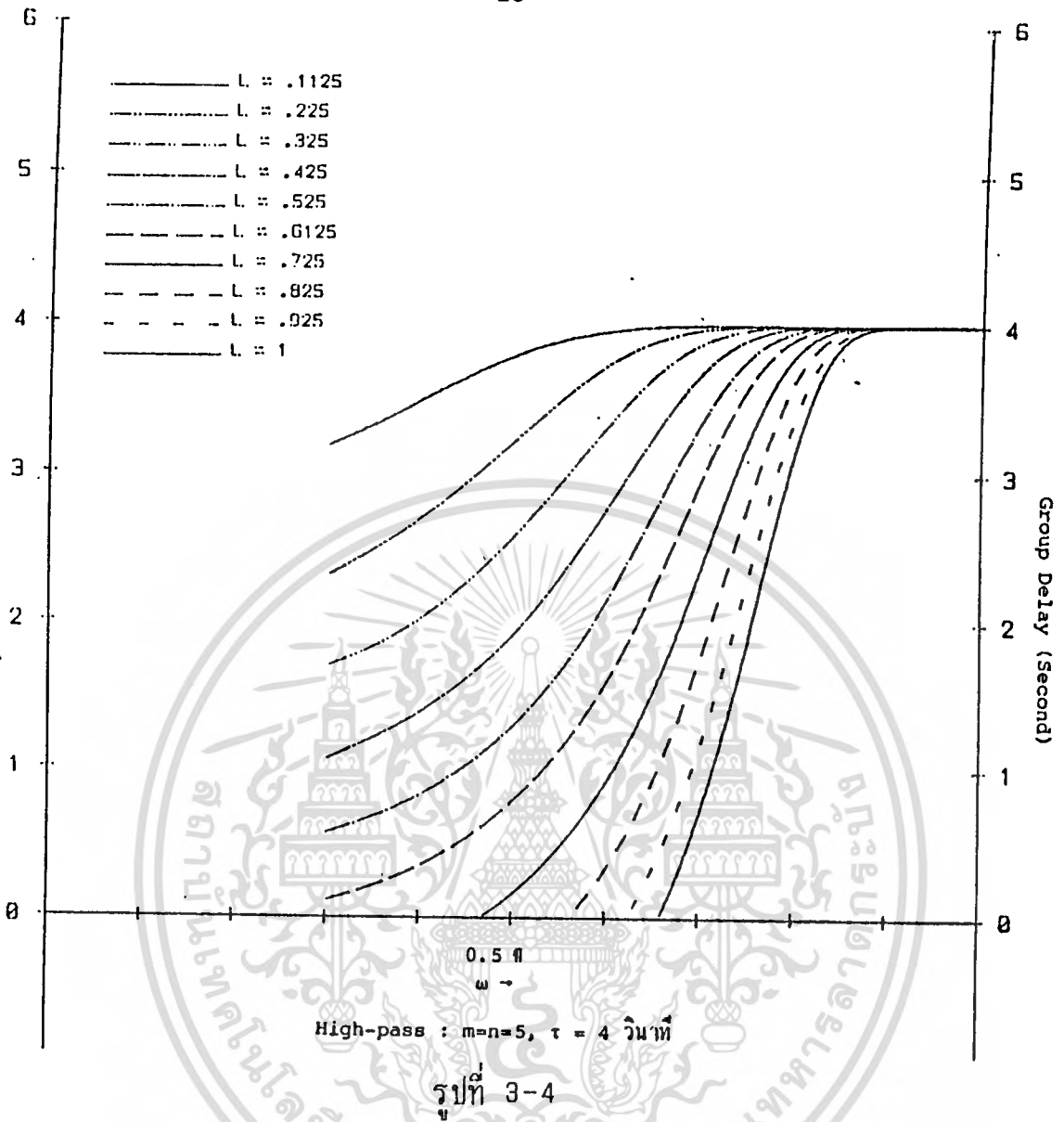
### 3.2.2.3 ผลลัพธ์ตัวอย่างของวงจรมอดูลสูง

เมื่อให้  $m = 5, n = 5, \tau = 4$  วินาที,  $\beta_0 = 0$  เรเดียน และ  $\omega_0 = \pi$  เรเดียน/วินาที ส่วนพารามิเตอร์  $L$  แปรค่าไป รูปที่ 3-3 แสดงให้เห็นผลตอบสนองขนาดโดยนอร์มอลไลซ์ให้มีค่าเป็นหนึ่งซึ่ง  $\omega = \pi$  เรเดียน/วินาที ส่วนรูปที่ 3-4 เป็นผลตอบสนองกรุปดีเลย์ที่ค่า  $L$  ต่างๆที่สอดคล้องกับรูปที่ 3-3



High-pass :  $m=n=5, \tau = 4$  วินาที

รูปที่ 3-3



### 3.2.3 การออกแบบวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง

ถ้าเราให้ย่านผ่านความถี่อยู่ที่ย่านความถี่ต่ำและย่านความถี่สูงแล้ว ก็หมายถึงว่า เราได้วงจรรองความถี่ชนิดไม่ผ่านความถี่กลาง ดังนั้น เราจึงจะหาค่าของสัมประสิทธิ์  $a_1$  และ  $b_1$  ของวงจรรองความถี่แบบรีเคอร์ซีฟชนิดไม่ผ่านความถี่กลางได้จากสัมประสิทธิ์  $a_1$  ในย่านผ่านความถี่ต่ำรวมกับ  $a_1$  ในย่านผ่านความถี่สูง เพื่อให้ได้สัมประสิทธิ์  $a_1$  ของวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง และ สัมประสิทธิ์  $b_1$  ของวงจรถ้าหาได้โดยวิธีเดียวกัน

3.2.3.1 การคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_k$  ของวงจรมิผ่านความถี่กลาง

ดังที่กล่าวมาแล้วว่า เราจะใช้สัมประสิทธิ์  $a_k$  ของสองย่านผ่านความถี่รวมกัน ดังนั้น ถ้าเรากระจายสมการที่ (14) เพียง  $n/2$  สมการ และสมการที่ (17) อีก  $n/2$  สมการ เมื่อแปรค่า  $k$  ตั้งแต่  $0, 1, 2, \dots, (n/2)-1$  สมการที่ 14 และ สมการที่ (17) จะเขียนในรูปเมทริกซ์ได้เป็น

โดย

$$\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$$

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (1+L\tau) & (2+L\tau) & \dots & (n+L\tau) \\ (1+L\tau)^3 & (2+L\tau)^3 & \dots & (n+L\tau)^3 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ (1+L\tau)^{n-1} & (2+L\tau)^{n-1} & \dots & (n+L\tau)^{n-1} \\ \hline -(1+L\tau) & (2+L\tau) & \dots & (-1)^n(n+L\tau) \\ -(1+L\tau)^3 & (2+L\tau)^3 & \dots & (-1)^n(n+L\tau)^3 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ -(1+L\tau)^{n-1} & (2+L\tau)^{n-1} & \dots & (-1)^n(n+L\tau)^{n-1} \end{bmatrix}$$

←  $n$  →

↑  $n/2$   
↓  $n/2$

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \vdots \\ a_{(n/2)} \\ \text{-----} \\ a_{(n/2)+1} \\ a_{(n/2)+2} \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \\ \text{-----} \\ -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \end{bmatrix}$$

3.2.3.2 การคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์  $b_1$  ของวงจรมิผ่านความถี่กลาง โดยวิธีเดียวกันกับการหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_1$  จากสมการที่ (15) และสมการที่ (18) เมื่อกระจายสมการออกเป็นสมการละ  $n/2$  ก็จะได้รูปแมทริกซ์ของสมการเป็น

$$\underline{B} \underline{b} = \underline{d}$$

โดย

$$\underline{B} = \begin{bmatrix} \{1+(L-1)\tau\} & \{2+(L-1)\tau\} & \dots & \{m+(L-1)\tau\} \\ \{1+(L-1)\tau\}^3 & \{2+(L-1)\tau\}^3 & \dots & \{m+(L-1)\tau\}^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \{1+(L-1)\tau\}^{m-1} & \{2+(L-1)\tau\}^{m-1} & \dots & \{m+(L-1)\tau\}^{m-1} \\ \hline -\{1+(L-1)\tau\} & \{2+(L-1)\tau\} & \dots & (-1)^m\{m+(L-1)\tau\} \\ -\{1+(L-1)\tau\}^3 & \{2+(L-1)\tau\}^3 & \dots & (-1)^m\{m+(L-1)\tau\}^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ -\{1+(L-1)\tau\}^{m-1} & \{2+(L-1)\tau\}^{m-1} & \dots & (-1)^m\{m+(L-1)\tau\}^{m-1} \end{bmatrix}$$

$\xleftarrow{\quad m \quad} \quad \xrightarrow{\quad m/2 \quad} \quad \xrightarrow{\quad m/2 \quad}$

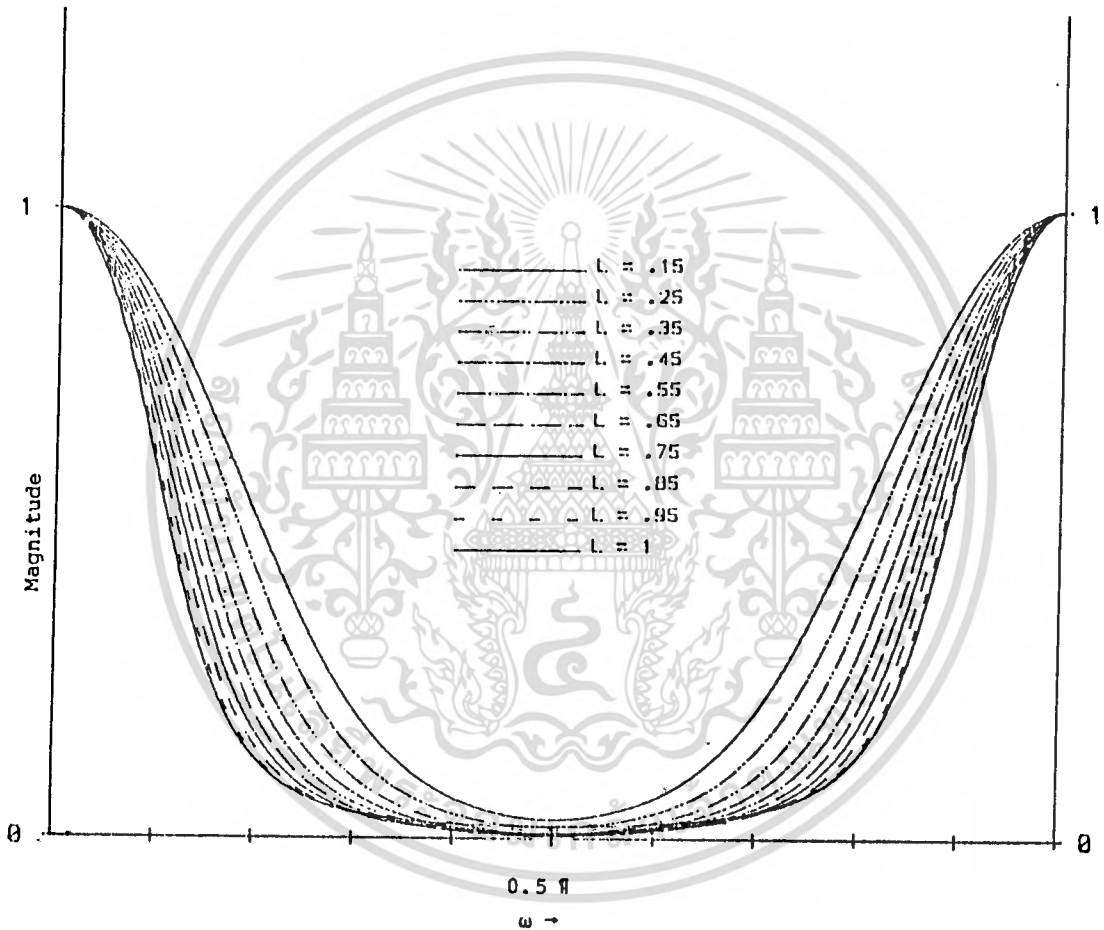
$$\underline{b} = \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ b_{(m/2)} \\ \hline b_{(m/2)+1} \\ b_{(m/2)+2} \\ \cdot \\ \cdot \\ b_m \end{bmatrix}, \quad \underline{d} = \begin{bmatrix} -[(L-1)\tau] \\ -[(L-1)\tau]^3 \\ \cdot \\ \cdot \\ -[(L-1)\tau]^{m-1} \\ \hline -[(L-1)\tau] \\ -[(L-1)\tau]^3 \\ \cdot \\ \cdot \\ -[(L-1)\tau]^{m-1} \end{bmatrix}$$

$\xrightarrow{\quad m/2 \quad} \quad \xrightarrow{\quad m/2 \quad} \quad \xrightarrow{\quad m/2 \quad}$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

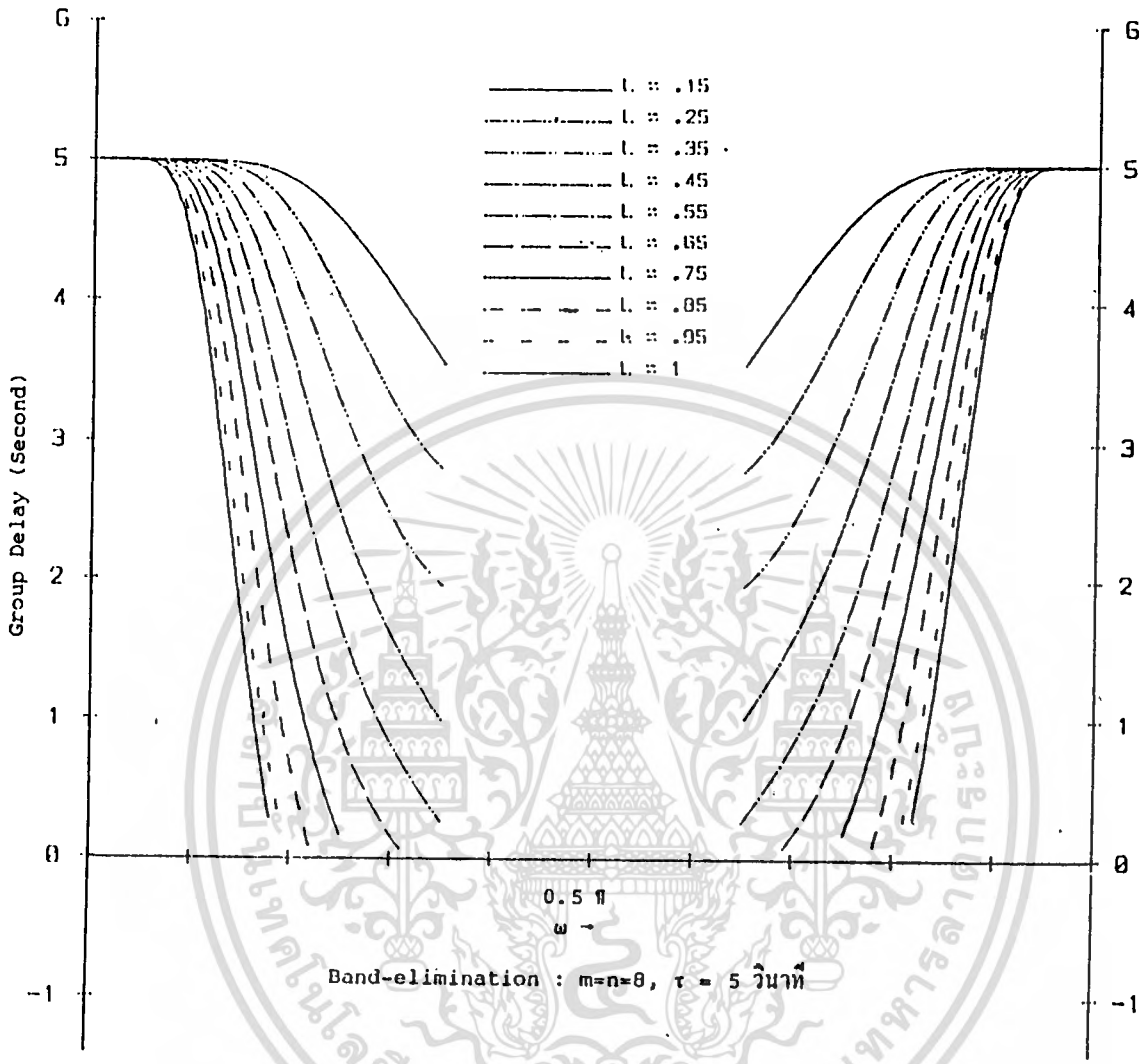
### 3.2.3.3 ผลลัพท์ตัวอย่างของวงจรมิผ่านความถี่กลาง

ในรูปที่ 3-5 เป็นผลตอบสนองขนาด เมื่อให้  $m = n = 8$  ,  $\tau = 5$  วินาที แล้วแปรค่า  $L$  ไป ส่วนรูปที่ 3-6 เป็นผลตอบสนองกรุปดีเลย์ของรูปที่ 3-5



Band-elimination :  $m=n=8$  ,  $\tau = 5$  วินาที

รูปที่ 3-5



รูปที่ 3-6

### 3.3 สรุป

จากเทคนิคในการออกแบบนี้ จะเห็นได้ว่า ไม่ว่าจะเป็นวงจรของความถี่ชนิดผ่านความถี่ต่ำ ผ่านความถี่สูง และไม่ผ่านความถี่กลาง เราล้วนสามารถใช้พารามิเตอร์  $L$  ในการควบคุมขนาดของผลตอบสนองทั้งขนาด และกรูฟดีเลย์ได้ โดยที่กรูฟดีเลย์ในย่านผ่านความถี่มีความราบเรียบที่สุด

เทคนิคในการหาค่า สัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ในบทนี้ ได้ใช้วิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ หาค่า  $a_1$  และ  $b_1$  ซึ่งอันนี้จะเป็นข้อเสีย ในกรณีที่วงจรรองความถี่มีอันดับสูงๆ จะทำให้ค่าผิดพลาดจากการคำนวณมีมาก แต่ข้อเสียนี้เราจะแก้ไขได้ โดยใช้เทคนิคในบทที่ 4

ท่านผู้อ่าน สามารถดูตัวอย่างของการใช้ วิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ เพื่อหาค่า  $a_1$  และ  $b_1$  ในกรณีที่วงจรรองความถี่มีอันดับสูงๆได้จากภาคผนวก ซึ่งเป็นตัวอย่างของการใช้โปรแกรมออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัล ชนิดไม่ผ่านความถี่กลาง โดยมีอันดับของเศษและอันดับของส่วนเท่ากับ 20 และให้กรู้นติเลย์เท่ากับ 5 วินาที



## บทที่ 4

# สัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟ ที่กรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด และสามารถควบคุมผลตอบสนอง

## Filter coefficients of maximally flat group delay recursive digital filters with controllable magnitude

### 4.1 บทนำ

ในบทที่ 3 เราได้เพิ่มพารามิเตอร์  $L$  เข้ามาช่วยในการควบคุมผลตอบสนอง สำหรับในบทนี้ก็จะได้แสดงเทคนิค การออกแบบวงจรรองความถี่ทั้งสามแบบที่ได้ทำมาแล้วในบทที่ 3 โดยจะแก้ไขข้อเสียของเทคนิคในบทที่ 3 ด้วยการใส่สูตรสำเร็จรูปคงตัว

จากบทความวิจัยที่ [4] ได้เสนอสูตรสำเร็จรูปสำหรับการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัลชนิดผ่านความถี่ต่ำ แต่วิธีดังกล่าวมีข้อเสียคือ สูตรที่ใช้สำหรับหาค่าสัมประสิทธิ์ของทรานส์เฟอร์ฟังก์ชันของวงจรรองความถี่ดิจิทัล ที่แต่ละอันดับจะมีสูตรที่แตกต่างกันไป อีกทั้งจะต้องใช้อันดับของเศษและส่วนเท่ากัน ในบทนี้ จะเสนอวิธีการหาสูตรสำหรับการคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ทุกชนิดที่กล่าวมาแล้ว และสูตรที่ได้นี้ใช้ได้กับทุกอันดับของเศษและส่วน คณิตศาสตร์สำหรับการสร้างสูตรเพื่อหาค่าสัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ ได้กล่าวไว้แล้วในบทที่ 2

### 4.2 การออกแบบ

#### 4.2.1 การออกแบบวงจรรผ่านความถี่ต่ำ

จากสมการที่ (14) ในบทที่ 3

$$\sum_{i=1}^n a_i (L\tau+i)^{2k+1} = - (L\tau)^{2k+1}$$

เมื่อแปรค่า  $k$  ตั้งแต่  $0, 1, 2, \dots, n-1$  สมการข้างบนจะเขียนในรูป  
เมทริกซ์ได้เป็น

โดย

$$\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$$

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ (L\tau+1)^{2n-1} & (L\tau+2)^{2n-1} & \dots & (L\tau+n)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ \downarrow \\ n \end{matrix}$$

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ \downarrow \\ n \end{matrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ \downarrow \\ n \end{matrix}$$

จากกลุ่มของสมการเชิงเส้นข้างบน เราสามารถใช้ กฎของแคร์เมออร์ ในการหาค่าของสัมประสิทธิ์  $a_k$  ได้ง่าย จากผลหารของ แวนเดอร์มอนด์ ดีเทอร์มิแนนท์ สองชุด กล่าวคือ

$$a_k = \Delta_k / \Delta$$

เมื่อ

$$\Delta = \begin{vmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (L\tau+1)^{2n-1} & (L\tau+2)^{2n-1} & \dots & (L\tau+n)^{2n-1} \end{vmatrix}$$

$$\Delta = \prod_1 (L\tau+i) \begin{vmatrix} 1 & 1 & \dots & 1 \\ (L\tau+1)^2 & (L\tau+2)^2 & \dots & (L\tau+n)^2 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (L\tau+1)^{2n-2} & (L\tau+2)^{2n-2} & \dots & (L\tau+n)^{2n-2} \end{vmatrix}$$

ให้  $X_i = (L\tau+i)^2$  และ  $X_j = (L\tau+j)^2$

$$\begin{aligned} \Delta &= \prod_1 (L\tau+i) \prod_{i>j} (X_i - X_j) \\ &= \prod_1 (L\tau+i) \prod_{i>j} [(L\tau+i)^2 - (L\tau+j)^2] \end{aligned}$$

และ

$$\Delta_k = \begin{vmatrix} (L\tau+1) & \dots & (L\tau+k-1) & (L\tau) & (L\tau+k+1) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & \dots & (L\tau+k-1)^3 & (L\tau)^3 & (L\tau+k+1)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \cdot & \dots & \cdot & \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \dots & \cdot & \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (L\tau+1)^{2n-1} & \dots & (L\tau+k-1)^{2n-1} & (L\tau)^{2n-1} & (L\tau+k+1)^{2n-1} & \dots & (L\tau+n)^{2n-1} \end{vmatrix}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\Delta_k = -(L\tau) \prod_{i \neq k} (L\tau+i) \prod_{i > k} [(L\tau+i)^2 - (L\tau+j)^2] \prod_{j < k} [(L\tau)^2 - (L\tau+j)^2] \prod_{i > k} [(L\tau+i)^2 - (L\tau)^2]$$

$$a_k = \frac{\Delta_k}{\Delta} = (-1)^k \binom{n}{k} \prod_{i=0}^n \frac{2L\tau + i}{2L\tau + k + i}$$

ซึ่ง  $a_k$  ที่ได้ก็คือ สัมประสิทธิ์  $a_k$  ของ  $H_L(z)$  นั่นเอง  
 ในทำนองเดียวกัน การหาค่า  $b_k$  ของ  $H_{L-1}(z)$  เราก็ใช้สมการ (15)  
 ในบทที่ 3 มากระจาย แล้วหาค่าของ  $b_k$  ในที่สุดจะได้

$$b_k = (-1)^k \binom{m}{k} \prod_{i=0}^m \frac{2(L-1)\tau + i}{2(L-1)\tau + k + i}$$

#### 4.2.2 การออกแบขวงจรผ่านความถี่สูง

การหาค่าสัมประสิทธิ์  $a_k$  ของ  $H_L(z)$  ในกรณีนี้ เราจะใช้สมการที่ (17)  
 ในบทที่ 3 มากระจาย ซึ่งจะได้

$$\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$$

โดย

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} -(L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (-1)^n (L\tau+n) \\ -(L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (-1)^n (L\tau+n)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ -(L\tau+1)^{2n-1} & (L\tau+2)^{2n-1} & \dots & (-1)^n (L\tau+n)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}$$

← n →

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \cdot \\ \cdot \\ a_n \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \cdot \\ \cdot \\ -(L\tau)^{2n-1} \end{bmatrix} \begin{matrix} \uparrow \\ n \\ \downarrow \end{matrix}$$

ให้  $a_k = \Delta_k / \Delta$  โดยที่  $k = 1, 2, 3, \dots, n$

$$\Delta = (-1)^P \begin{vmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (L\tau+1)^{2n-1} & (L\tau+2)^{2n-1} & \dots & (L\tau+n)^{2n-1} \end{vmatrix}$$

โดยที่  $P = n/2$  ถ้า  $n$  เป็นเลขคู่  
 และ  $P = (n+1)/2$  ถ้า  $n$  เป็นเลขคี่

$$\Delta_k = (-1)^q (-1)$$

$$\begin{vmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (L\tau+k-1) & (L\tau) & (L\tau+k+1) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (L\tau+k-1)^3 & (L\tau)^3 & (L\tau+k+1)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot & \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ \cdot & \cdot & \dots & \cdot & \cdot & \cdot & \dots & \cdot \\ (L\tau+1)^{2n-1} & (L\tau+2)^{2n-1} & \dots & (L\tau+k-1)^{2n-1} & (L\tau)^{2n-1} & (L\tau+k+1)^{2n-1} & \dots & (L\tau+n)^{2n-1} \end{vmatrix}$$

ซึ่ง  $q$  จะมีค่าที่ขึ้นอยู่กับค่า  $n$  และ  $k$  ดังนี้

$n$	$k$	$q$	$p$	$(-1)^{q-p}$	$(-1)^k$
		$n/2$	$n/2$	1	1
		$(n-2)/2$	$n/2$	-1	-1
		$(n+1)/2$	$(n+1)/2$	1	1
		$(n-1)/2$	$(n+1)/2$	-1	-1

$$a_k = \frac{\Delta_k}{\Delta} = (-1)^{q-p} \left\{ (-1)^k \binom{n}{k} \prod_{i=0}^n \frac{2L\tau + i}{2L\tau + k + i} \right\}$$

$$\text{ในที่สุดจะได้ } a_k = \binom{n}{k} \prod_{i=0}^n \frac{2L\tau + i}{2L\tau + k + i}$$

และในทำนองเดียวกัน เราจะหาค่าของ  $b_k$  ได้ โดยการแทน  $n$  ด้วย  $m$  และ  $L$  ด้วย  $(L-1)$  ก็จะได้

$$b_k = \binom{m}{k} \prod_{i=0}^{m-k} \frac{2(L-1)\tau + i}{2(L-1)\tau + k + i}$$

### 4.2.3 การออกแบบวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง

จากการออกแบบวงจรผ่านความถี่ต่ำและผ่านความถี่สูง ถ้าเรานำเอาสมการที่ (14) และ (17) ในบทที่ 3 มากระจายเพียงสมการละครึ่งเดียว กล่าวคือเพียง  $n/2$  สมการ ก็จะได้รูปแบบเมทริกซ์เป็น

โดย  $\underline{A} \underline{a} = \underline{c}$

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ (L\tau+1)^{n-1} & (L\tau+2)^{n-1} & \dots & (L\tau+n)^{n-1} \\ \hline -(L\tau+1) & (L\tau+2) & \dots & (-1)^n (L\tau+n) \\ -(L\tau+1)^3 & (L\tau+2)^3 & \dots & (-1)^n (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ -(L\tau+1)^{n-1} & (L\tau+2)^{n-1} & \dots & (-1)^n (L\tau+n)^{n-1} \end{bmatrix}$$

$\begin{matrix} \updownarrow \\ n/2 \\ \downarrow \\ \updownarrow \\ n/2 \end{matrix}$

$\leftarrow n \rightarrow$

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \\ \vdots \\ a_{(n/2)} \\ \text{---} \\ a_{(n/2)+1} \\ a_{(n/2)+2} \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix} \quad n, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \\ \text{---} \\ -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \end{bmatrix}$$

$\begin{matrix} \uparrow \\ \downarrow \\ \uparrow \\ \downarrow \end{matrix} \begin{matrix} n/2 \\ n/2 \end{matrix}$

สลับคอลัมน์ของ A ใหม่ ซึ่งก็จะทำให้ a สลับตามไปด้วย แต่ c จะยังคง

เหมือนเดิม

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+3) & \dots & (L\tau+n-1) & | & (L\tau+2) & (L\tau+4) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+3)^3 & \dots & (L\tau+n-1)^3 & | & (L\tau+2)^3 & (L\tau+4)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ (L\tau+1)^{n-1} & (L\tau+3)^{n-1} & \dots & (L\tau+n-1)^{n-1} & | & (L\tau+2)^{n-1} & (L\tau+4)^{n-1} & \dots & (L\tau+n)^{n-1} \\ \text{---} & \text{---} & \text{---} & \text{---} & | & \text{---} & \text{---} & \text{---} & \text{---} \\ -(L\tau+1) & -(L\tau+3) & \dots & -(L\tau+n-1) & | & (L\tau+2) & (L\tau+4) & \dots & (L\tau+n) \\ -(L\tau+1)^3 & -(L\tau+3)^3 & \dots & -(L\tau+n-1)^3 & | & (L\tau+2)^3 & (L\tau+4)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ -(L\tau+1)^{n-1} & -(L\tau+3)^{n-1} & \dots & -(L\tau+n-1)^{n-1} & | & (L\tau+2)^{n-1} & (L\tau+4)^{n-1} & \dots & (L\tau+n)^{n-1} \end{bmatrix}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_3 \\ \vdots \\ a_{n-1} \\ \hline a_2 \\ a_4 \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \\ \hline -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \end{bmatrix}$$

เอาแถวที่  $(n/2)+1$  บวกกับแถวที่ 1  
 เอาแถวที่  $(n/2)+2$  บวกกับแถวที่ 2  
 ทำอย่างนี้ไปเรื่อยๆ จะได้

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+3) & \dots & (L\tau+n-1) & | & (L\tau+2) & (L\tau+4) & \dots & (L\tau+n) \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+3)^3 & \dots & (L\tau+n-1)^3 & | & (L\tau+2)^3 & (L\tau+4)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ (L\tau+1)^{n-1} & (L\tau+3)^{n-1} & \dots & (L\tau+n-1)^{n-1} & | & (L\tau+2)^{n-1} & (L\tau+4)^{n-1} & \dots & (L\tau+n)^{n-1} \\ \hline 0 & 0 & \dots & 0 & | & 2(L\tau+2) & 2(L\tau+4) & \dots & 2(L\tau+n) \\ 0 & 0 & \dots & 0 & | & 2(L\tau+2)^3 & 2(L\tau+4)^3 & \dots & 2(L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 0 & | & 2(L\tau+2)^{n-1} & 2(L\tau+4)^{n-1} & \dots & 2(L\tau+n)^{n-1} \end{bmatrix}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้เผยแพร่ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\underline{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_3 \\ \vdots \\ a_{n-1} \\ \hline a_2 \\ a_4 \\ \vdots \\ a_n \end{bmatrix}, \quad \underline{c} = \begin{bmatrix} -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -(L\tau)^{n-1} \\ \hline -2(L\tau) \\ -2(L\tau)^3 \\ \vdots \\ -2(L\tau)^{n-1} \end{bmatrix}$$

เอา 2 หารแถวที่  $(n/2)+1$  แล้วนำไปลบออกจากแถวที่ 1  
 เอา 2 หารแถวที่  $(n/2)+2$  แล้วนำไปลบออกจากแถวที่ 2  
 ทำไปเรื่อยๆ จะได้

$$\underline{A} = \begin{bmatrix} (L\tau+1) & (L\tau+3) & \dots & (L\tau+n-1) & | & 0 & 0 & \dots & 0 \\ (L\tau+1)^3 & (L\tau+3)^3 & \dots & (L\tau+n-1)^3 & | & 0 & 0 & \dots & 0 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ (L\tau+1)^{n-1} & (L\tau+3)^{n-1} & \dots & (L\tau+n-1)^{n-1} & | & 0 & 0 & \dots & 0 \\ \hline 0 & 0 & \dots & 0 & | & (L\tau+2) & (L\tau+4) & \dots & (L\tau+n) \\ 0 & 0 & \dots & 0 & | & (L\tau+2)^3 & (L\tau+4)^3 & \dots & (L\tau+n)^3 \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \dots & \vdots & | & \vdots & \vdots & \dots & \vdots \\ 0 & 0 & \dots & 0 & | & (L\tau+2)^{n-1} & (L\tau+4)^{n-1} & \dots & (L\tau+n)^{n-1} \end{bmatrix}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
 ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\begin{array}{c}
 \mathbf{a} = \begin{bmatrix} a_1 \\ a_3 \\ \cdot \\ \cdot \\ a_{n-1} \\ \cdot \\ a_2 \\ a_4 \\ \cdot \\ \cdot \\ a_n \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ n/2 \\ \downarrow \\ \uparrow \\ n/2 \\ \downarrow \end{array} \\
 \mathbf{c} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \cdot \\ \cdot \\ 0 \\ \cdot \\ -(L\tau) \\ -(L\tau)^3 \\ \cdot \\ \cdot \\ -(L\tau)^{n-1} \end{bmatrix} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ n/2 \\ \downarrow \\ \uparrow \\ n/2 \\ \downarrow \end{array}
 \end{array}$$

จากคุณสมบัติของ แวนเดอร์มอนด์ ดีเทอร์มิแนนท์ สุดท้ายจะได้

$$a_k = (-1)^{k/2} \binom{n/2}{k/2} \prod_{i=0}^{n/2} \frac{L\tau + i}{L\tau + i + (k/2)}$$

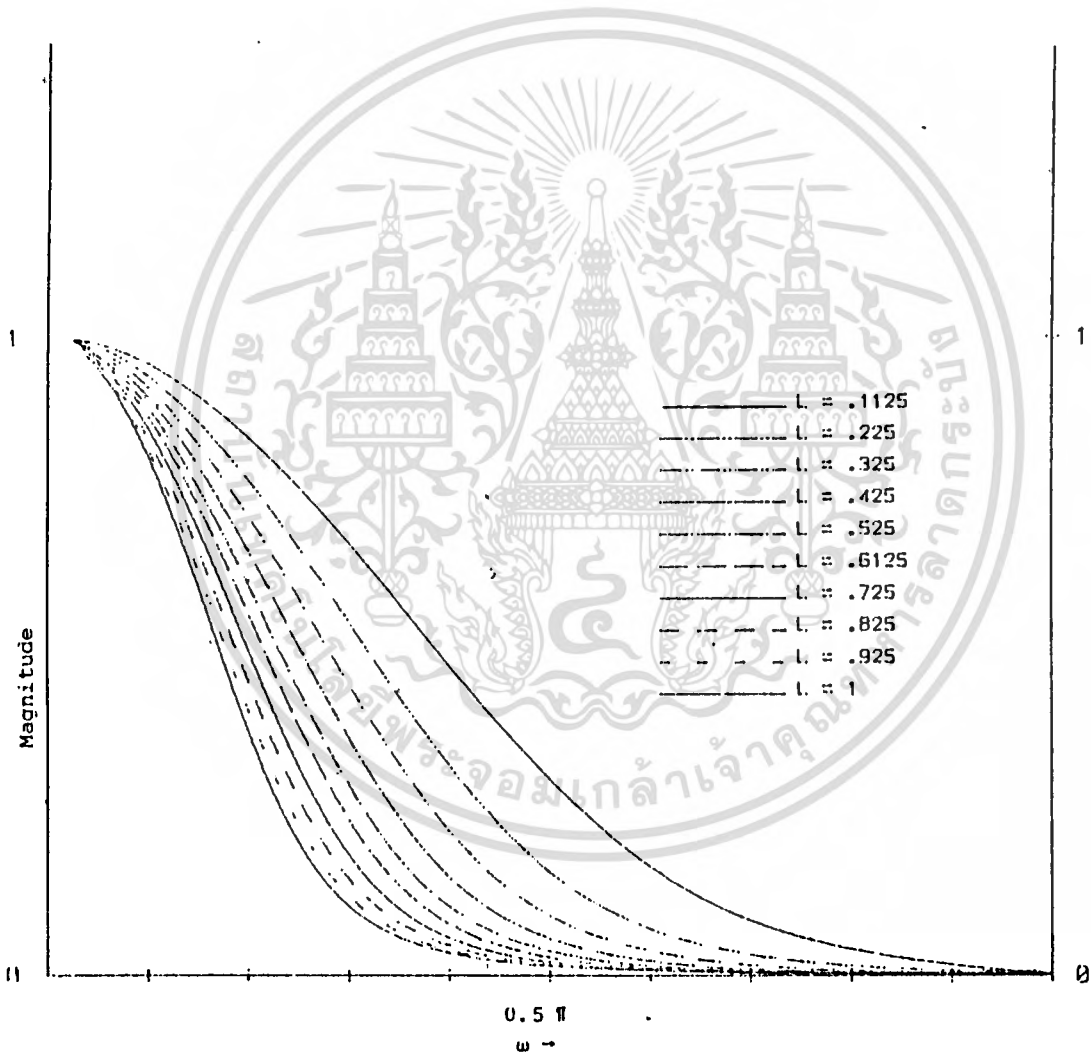
เมื่อ  $k = 0, 2, 4, \dots, n$

การหาค่าของ  $b_k$  ก็เพียงแต่แทน  $L$  ด้วย  $(L-1)$  และ  $n$  ด้วย  $m$  ในที่สุด  
จะได้

$$b_k = (-1)^{k/2} \binom{m/2}{k/2} \prod_{i=0}^{m/2} \frac{(L-1)\tau + i}{(L-1)\tau + i + (k/2)}$$

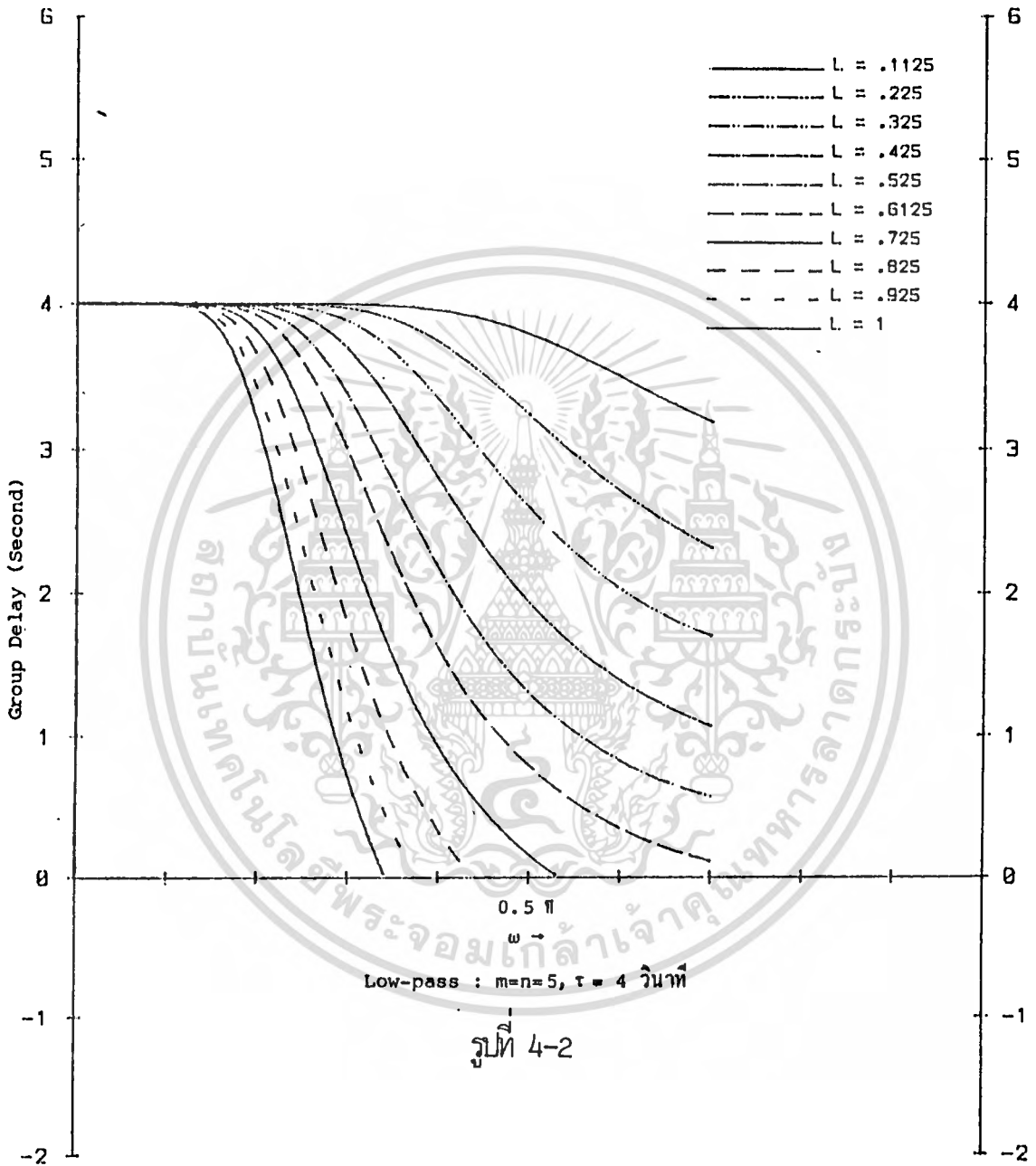
### 4.3 ผลลัพธ์ตัวอย่าง

จากการให้  $m$  ,  $n$  , กรูฟตีเลย์ , และพารามิเตอร์  $L$  ของวงจรรองความถี่แต่ละชนิด มีค่าเช่นเดียวกับในบทที่ 3 จะได้ ผลตอบสนองขนาดและกรูฟตีเลย์ของวงจรรองความถี่แต่ละชนิด ดังแสดงในรูปที่ 4-1 ถึง รูปที่ 4-6 ตามลำดับ

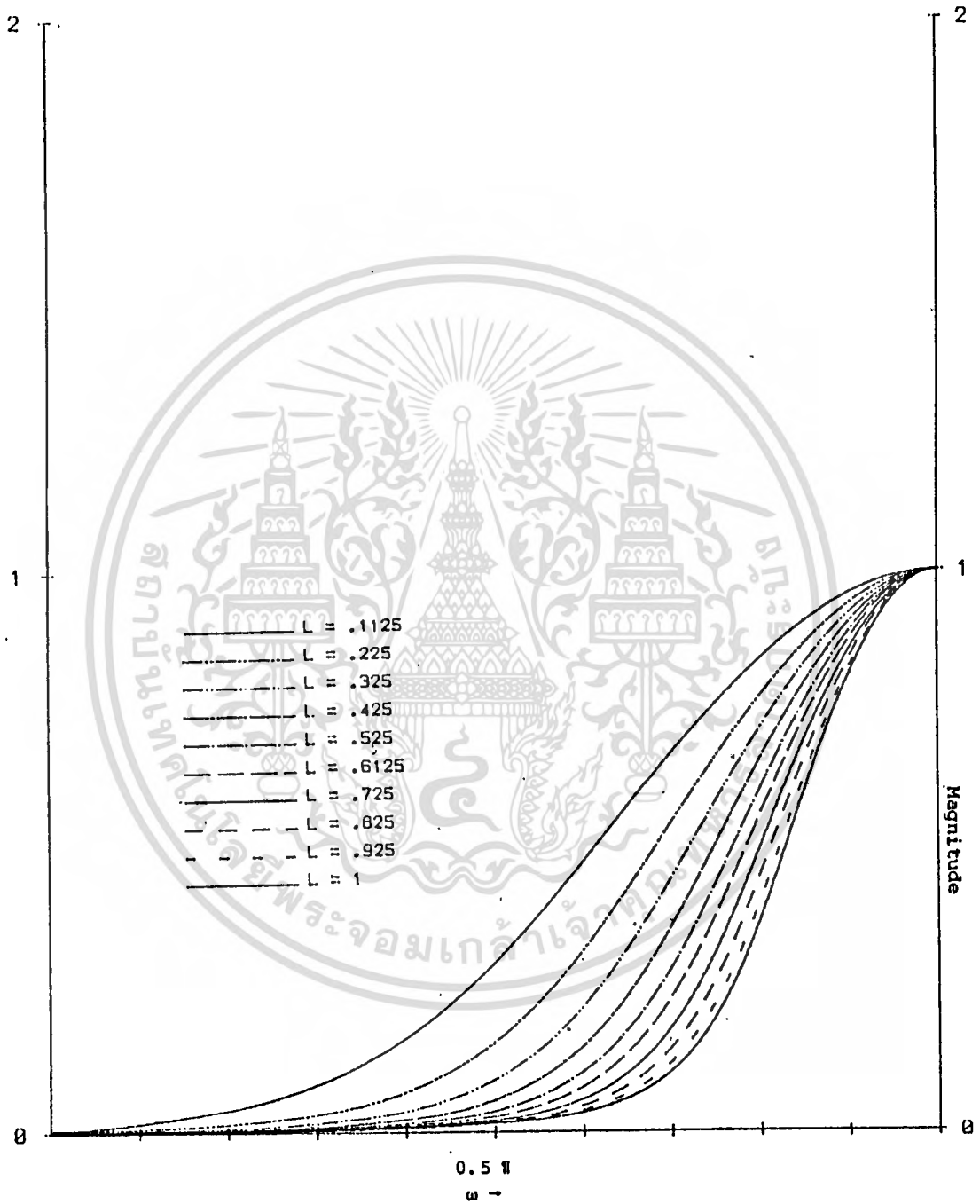


Low-pass :  $m=n=5$  ,  $\tau = 4$  วินาที

รูปที่ 4-1



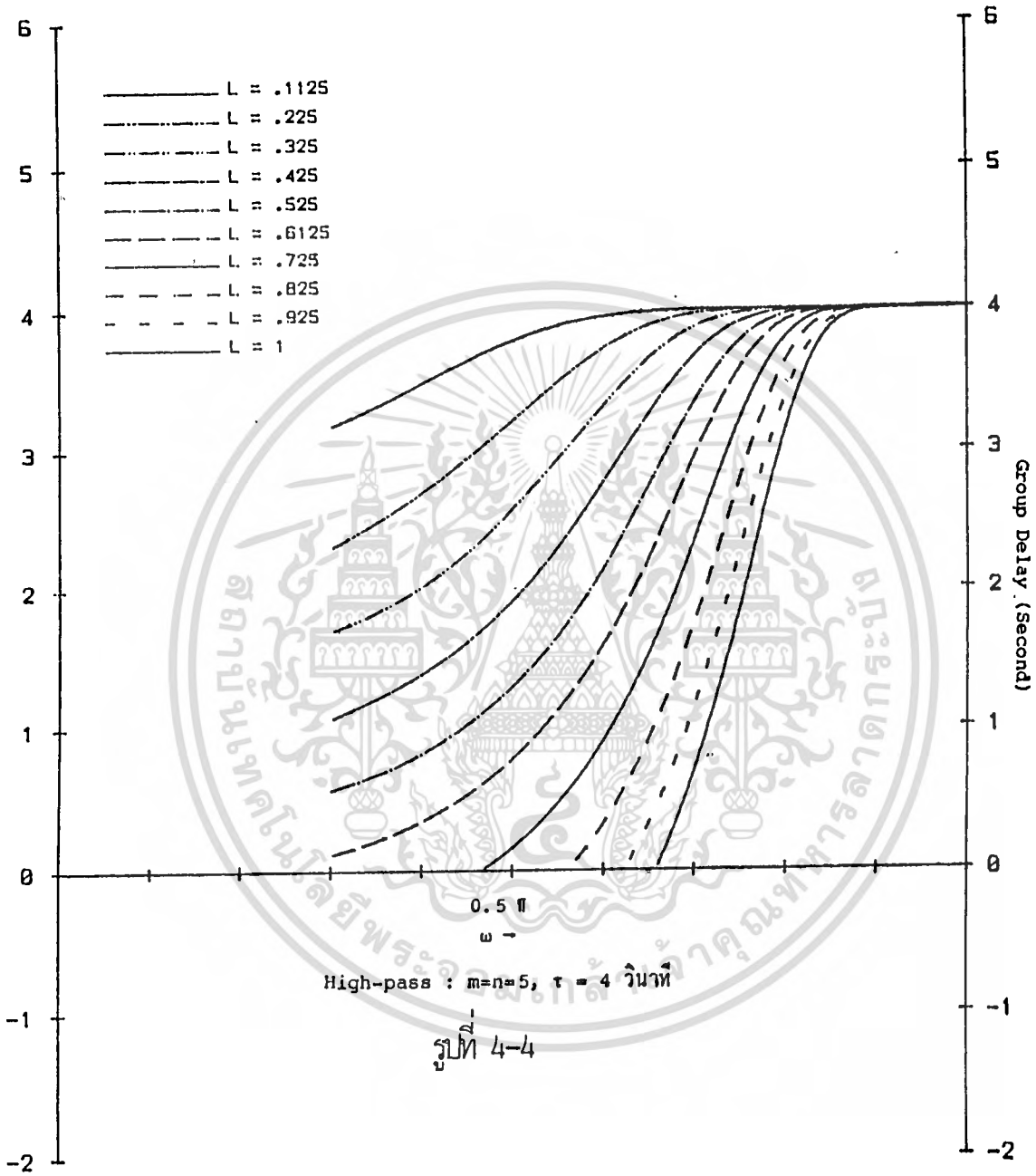
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

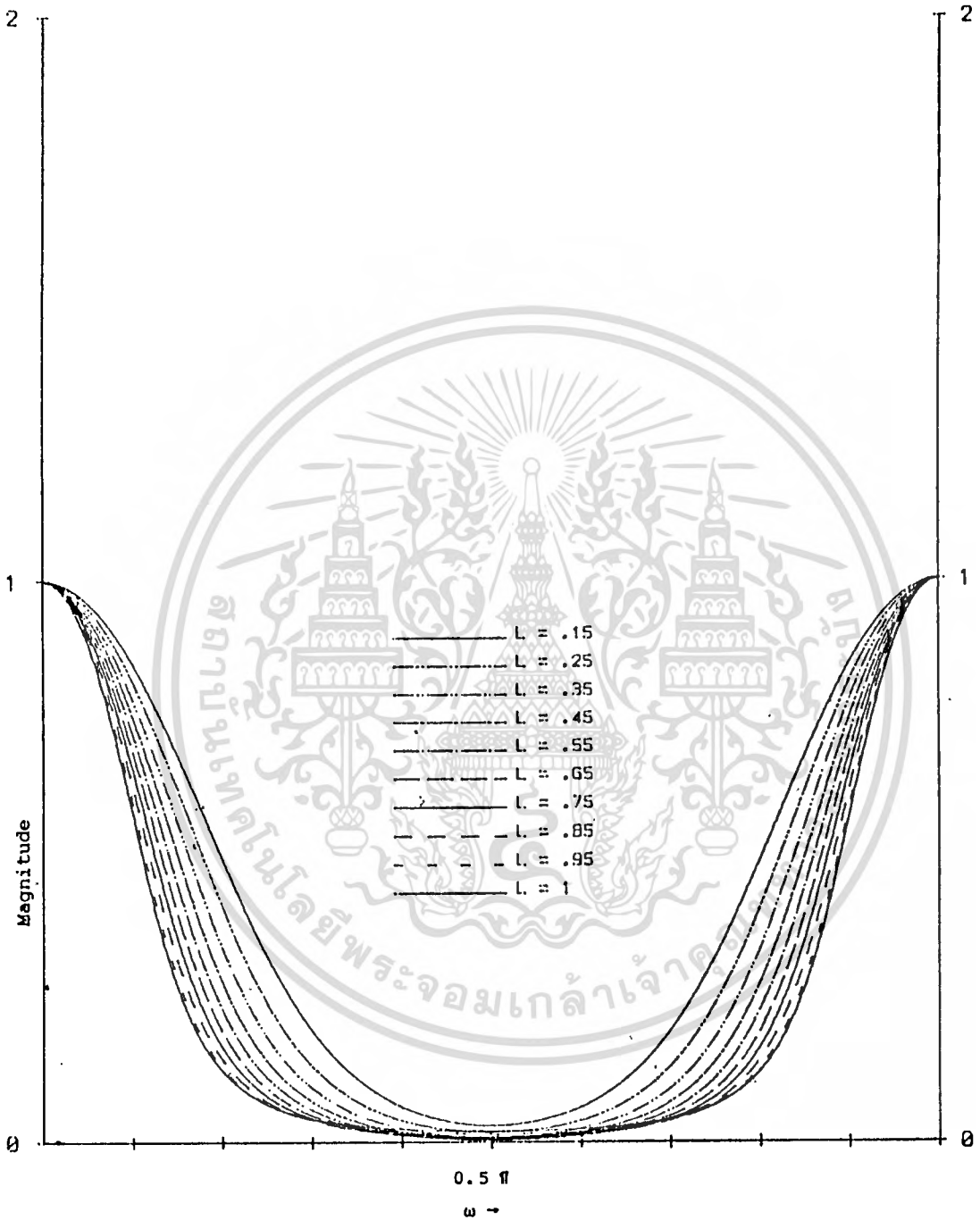


High-pass :  $m=n=5$ ,  $\tau = 4$  วินาที

รูปที่ 4-3

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

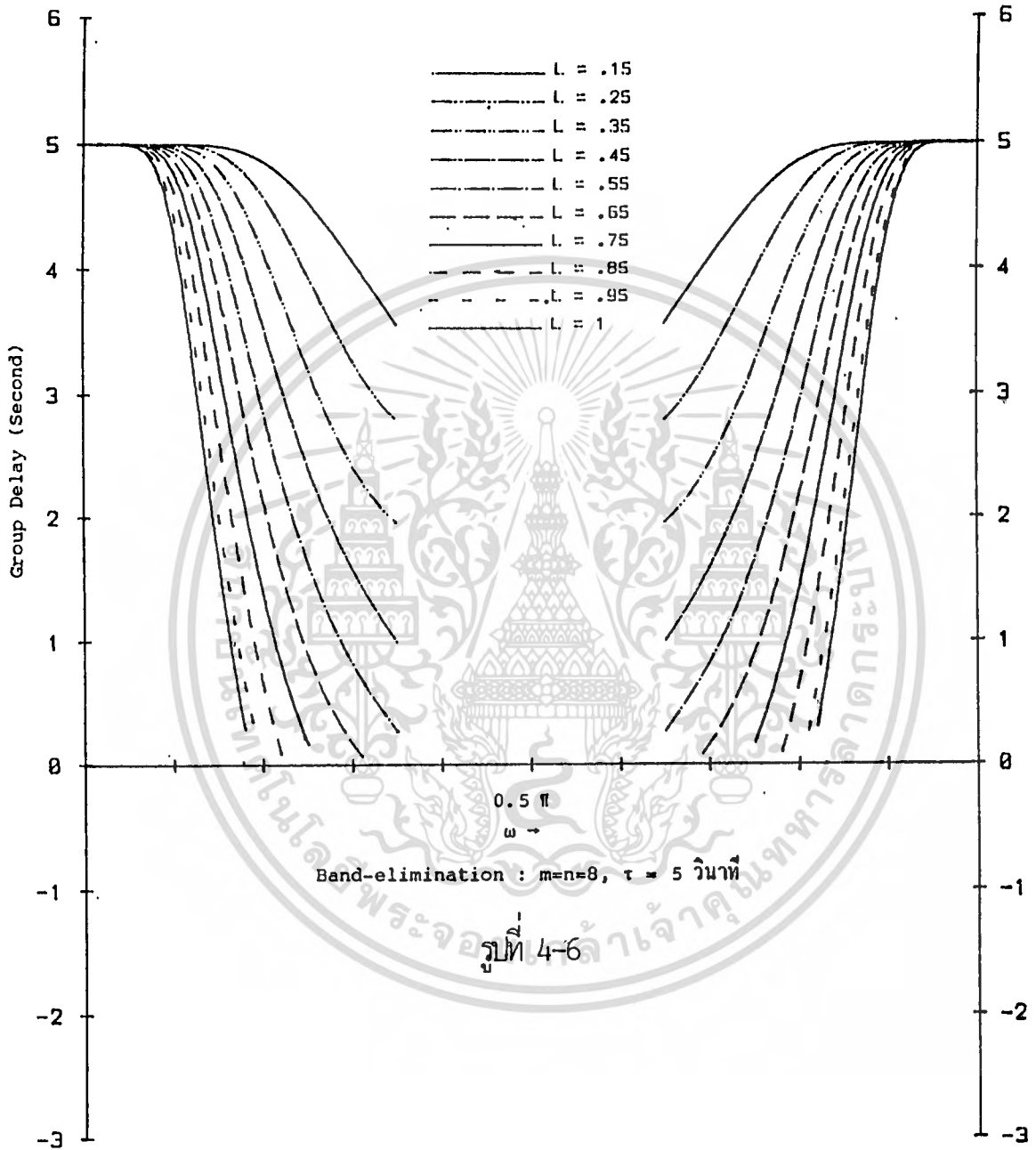




Band-elimination :  $m=n=8$ ,  $\tau = 5$  วินาที

รูปที่ 4-5

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



#### 4.4 สรุป

จากการใช้สูตรสำเร็จที่หามาได้ แล้วนำสัมประสิทธิ์ที่ได้จากสูตรสำเร็จนี้ไปแทนค่าในทรานส์เฟอร์ฟังก์ชัน ของวงจรรองความถี่ทั้งสามแบบดังกล่าวข้างต้น จะเห็นได้ว่าผลตอบสนองที่ได้เหมือนกับผลตอบสนองที่ได้จากวิธีแก้กลุ่มสมการเชิงเส้น แต่ใช้เวลาในการหาค่าสัมประสิทธิ์น้อยกว่าวิธีแรก และถ้าหากว่าอันดับของวงจรรองความถี่มีค่าสูงๆ แล้ว วิธีในบทนี้จะยังคงให้ผลตอบสนองได้ถูกต้อง ซึ่งถ้าใช้วิธีในบทที่ ๓ แล้ว จะไม่สามารถหาค่าผลตอบสนองได้ ท่านผู้อ่านจะเห็นได้ชัดเจน ในภาคผนวกของตัวอย่างการใช้โปรแกรม



## บทที่ 5 สรุป

ในบทที่ 1 ได้กล่าวถึงปัญหาและที่มาของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ และ เทคนิคริเริ่มที่ใช้แก้ปัญหาดังกล่าว ในบทที่ 2 จึงเป็นการกล่าวถึงคณิตศาสตร์ที่ได้นำมาช่วยในการแก้ปัญหา

บทที่ 3 เป็นเทคนิคการออกแบบวงจรรองความถี่ดิจิทัลแบบรีเคอร์ซีฟ ที่เฟสเป็นเชิงเส้น ทั้งชนิดผ่านความถี่ต่ำ ผ่านความถี่สูง และไม่ผ่านความถี่กลาง เทคนิคในบทที่ 3 นี้ ยังมีข้อเสียตรงที่สัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ ต้องแก้ปัญหาโดยการใช้วิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ แต่เทคนิคในบทที่ 3 นี้ ต่างจาก [4] ตรงที่อันดับของเศษและส่วนจะเปลี่ยนไปอย่างไรก็ได้สะดวก ในบทที่ 4 จึงได้หาเทคนิคใหม่เข้ามาช่วยแก้ปัญหา การหาค่าของสัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ โดยทำเป็นสูตรสำเร็จ ซึ่งก็แน่นอนว่าสัมประสิทธิ์ของวงจรรองความถี่ ที่หามาจากสูตรสำเร็จนี้ ย่อมหาได้รวดเร็วกว่าเดิม และมีความผิดพลาดน้อยมาก

ข้อเสนอแนะสำหรับผู้สนใจจะทำวิจัยต่อ ก็คือ ถ้าหากเราทำให้ผลตอบสนองขนาดมีความราบเรียบที่สุด พร้อมทั้งกรุปดีเลย์ ก็ยังคงราบเรียบที่สุดเช่นกัน ขณะเดียวกันก็ยังควบคุมความกว้างของผลตอบสนองทั้งสองอย่างได้ ถ้าทำได้เช่นนี้แล้วก็จะทำให้ได้ความสมบูรณ์ของการออกแบบมากยิ่งขึ้น

## กิติกรรมประกาศ

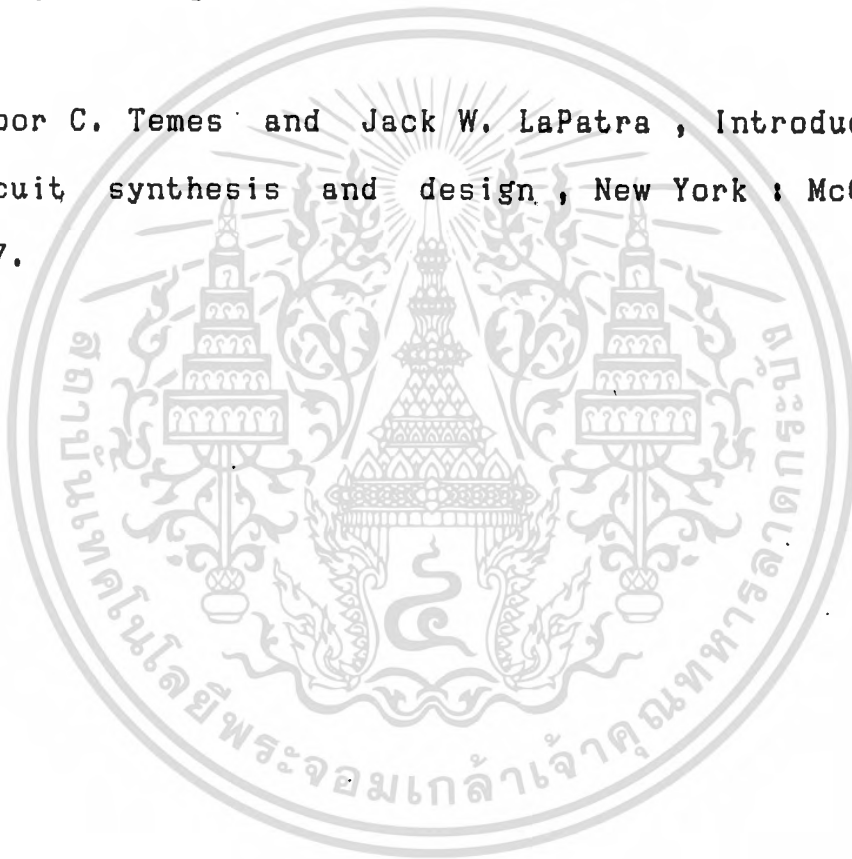
วิทยานิพนธ์ฉบับนี้ สำเร็จด้วยคำแนะนำในการแก้ปัญหาจาก ผศ.ดร.พุฒศักดิ์  
ชีวลุวิทย์ และ ผศ.กิตติ ตีระเศรษฐ์ ตลอดระยะเวลาที่ผู้เขียนศึกษา ณ สถาบันแห่งนี้  
ซึ่งผู้เขียนขอขอบพระคุณไว้ ณ ที่นี้ด้วย



## เอกสารอ้างอิง

- [1] J.P.Thiran, "Recursive digital filters with maximally flat group delay" , IEEE Trans. Circuit Theory, Vol.CT-18, pp. 659-664, Nov. 1971.
- [2] J.P.Thiran, "Equal-Ripple Delay Recursive Digital Filters", IEEE Trans. Circuit Theory, Vol.CT-18,pp:664-669, Nov. 1971.
- [3] A.Fettwies, "A Simple design of maximally flat delay digital filter", IEEE Trans. Audio Electroacoust, Vol. AU-20, pp. 112-114, June 1972.
- [4] P.Thajchayapong, and P. Lomtong, "A Maximally Flat Group Delay Recursive Digital Filters with Controllable Magnitude", IEEE Trans. Circuit Syst., Vol. CAS-25, No. 1, pp. 51-53, January 1978.
- [5] P. Thajchayapong and F. Cheevasuvit , "Filter coefficients of high-pass and band-elimination recursive digital filters with a maximally flat group delay", Int. j. Electronics, Vol.47, No.4, 1979.

- [6] E. Kreyszig, Advanced Engineering Mathematics 3 rd ed., New York : Wiley 1972
- [7] R. Subramanian, P. Achuthan, and K. Venkatesan, Numerical Analysis for Engineers and Physicists, New York : Springer Verlag 1976.
- [8] Grabor C. Temes and Jack W. LaPatra , Introduction to circuit synthesis and design , New York : McGraw-Hill 1977.





เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โปรแกรมที่ใช้ในการคำนวณ

JLOAD DIGITAL FILTERS  
JLIST -1400

```

1000 REM L/H/BEL W/CLOSED-FORM
1010 REM N=ORDER OF a(i)
1020 REM D=ORDER OF b(i)
1030 REM T=GROUP DELAY
1040 REM L=CONTROLLING PARAMETER
1050 REM CO=0 => LOW-PASS
1060 REM CO=1 => HIGH-PASS
1070 REM CO=2 => BAND-ELIMINATION
1080 LOMEM: 24576
1090 HOME
1100 PI = 3.141592653589793238462643:BO = 0
1110 INPUT "CO=";CO: PRINT
1120 INPUT " N=";NA: PRINT
1130 INPUT " D=";DA: PRINT
1140 INPUT " T=";TD: PRINT
1150 INPUT " L=";LA: PRINT
1160 INPUT "CLOSED-FORM ? ";CF$: PRINT
1170 INPUT "PRINTER Y/N ? ";P$
1180 LB = LA - 1
1190 DIM AA(20,21),AI(20),A(40),C(40),RR(20),RI(20),AC(2
,20),AB(2),B(20),WN(1)
1200 FOR ID = 1 TO 2
1210 IF ID = 1 THEN L = LA:N = NA
1220 IF ID = 2 THEN L = LB:N = DA
1230 M = N + 1:T = TD:BO = 0:WO = CO * PI
1240 HOME : IF P$ = "Y" THEN PR# 1
1250 IF CO < > 2 AND ID = 1 THEN PRINT " N = ";N; SPC(
5);" BO = ";BO; SPC( 5);" T = ";TD; SPC( 5);" WO = ";
CO;"PI"; SPC( 5);" L = ";L: PRINT : PRINT
1260 IF CO = 2 AND ID = 1 THEN PRINT " N = ";N; SPC( 5)
;" BO = ";BO; SPC( 5);" T = ";TD; SPC( 5);" WO = 0 &
1 PI"; SPC( 5);" L = ";L: PRINT : PRINT
1270 IF CO < > 2 AND ID = 2 THEN PRINT " D = ";N; SPC(
5);" BO = ";BO; SPC( 5);" T = ";TD; SPC( 5);" WO = ";
CO;"PI"; SPC( 5);" L-1 = ";L: PRINT : PRINT
1280 IF CO = 2 AND ID = 2 THEN PRINT " D = ";N; SPC( 5)
;" BO = ";BO; SPC( 5);" T = ";TD; SPC( 5);" WO = 0 &
1 PI"; SPC( 5);" L-1 = ";L: PRINT : PRINT
1290 IF P$ = "Y" THEN PR# 0
1300 IF CO = 2 AND CF$ < > "Y" THEN GOSUB 4780
1310 IF CO = 2 AND CF$ = "Y" THEN GOSUB 4520
1320 IF CO < > 2 AND CF$ = "Y" THEN GOSUB 4300
1330 IF CO < > 2 AND CF$ < > "Y" THEN GOSUB 2420
1340 IF CF$ = "Y" THEN 1360
1350 GOSUB 2680
1360 IF CO < > 2 THEN GOSUB 2930
1370 IF CO = 2 THEN GOSUB 5070
1380 GOSUB 3040
1390 NEXT ID
1400 DIM MN(101),PH(101)

```

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
] ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

LIST 1400-1800

```
1400 DIM MN(101),PH(101)
1410 SS = 100: REM MEANS NO.OF POINTS = SS+1
1420 FOR S = 0 TO SS
1430 W = S * PI / SS
1440 MR = 0:MI = 0:AC(1,0) = 1:PC = 0:PS = 0
1450 FOR I = 0 TO NA
1460 MR = AC(1,I) * COS (I * W) + MR:PC = I * AC(1,I) *
      COS (I * W) + PC
1470 MI = AC(1,I) * SIN (I * W) + MI:PS = I * AC(1,I) *
      SIN (I * W) + PS
1480 NEXT I
1490 MA = SQR (MR * MR + MI * MI)
1500 TA = - 1 * (PC * MR + PS * MI) / (MR * MR + MI * MI
)
1510 MR = 0:MI = 0:AC(2,0) = 1:PC = 0:PS = 0
1520 FOR I = 0 TO DA
1530 MR = AC(2,I) * COS (I * W) + MR:PC = I * AC(2,I) *
      COS (I * W) + PC
1540 MI = AC(2,I) * SIN (I * W) + MI:PS = I * AC(2,I) *
      SIN (I * W) + PS
1550 NEXT I
1560 MB = SQR (MR * MR + MI * MI)
1570 TB = - 1 * (PC * MR + PS * MI) / (MR * MR + MI * MI
)
1580 MN(S) = (AB(1) / MA) * (MB / AB(2)):PH(S) = TA - TB
1590 IF P$ = "Y" THEN FR# 1
1600 PRINT "Pt.# ";S; TAB( 10);" W = ";S / SS;" PI"; TAB(
      30);MN(S); SPC( 25 - LEN ( STR$( MN(S))));PH(S)
1610 IF P$ = "Y" THEN FR# 0
1620 HOME : VTAB (9): PRINT TAB( 10): FLASH : PRINT "DO
      NOT DISTURB !": NORMAL
1630 VTAB (12): PRINT TAB( 15);S;"-->";SS
1640 PRINT CHR$( 7)
1650 NEXT S
1660 DIM XH(101),YV(101)
1670 FOR ID = 1 TO 2
1680 FOR I = 1 TO SS + 1
1690 IF ID = 1 THEN YV(I) = MN(I - 1)
1700 IF ID = 2 THEN YV(I) = PH(I - 1)
1710 XH(I) = PI * (I - 1) / SS
1720 NEXT I: TEXT :
1730 Y1 = YV(1):Y2 = YV(1):X1 = XH(1):X2 = XH(1)
1740 FOR I = 2 TO SS + 1
1750 IF (Y1 - YV(I)) < = 0 THEN 1780
1760 Y1 = YV(I)
1770 GOTO 1800
1780 IF (Y2 - YV(I)) > 0 THEN 1800
1790 Y2 = YV(I)
1800 IF (X1 - XH(I)) < = 0 THEN 1830
```

LIST 1800-2200

```

1800 IF (X1 - XH(I)) < = 0 THEN 1830
1810 X1 = XH(I)
1820 GOTO 1850
1830 IF (X2 - XH(I)) > = 0 THEN 1850
1840 X2 = XH(I)
1850 NEXT I
1860 PRINT "X-AXIS MIN.= ";X1; SPC( 20 - LEN ( STR$ (X1
    )));"MAX.= ";X2; PRINT "Y-AXIS MIN.= ";Y1; SPC( 20 -
    LEN ( STR$ (Y1)));"MAX. = ";Y2
1870 INPUT "IF YOU DON'T WANT TO CHANGE PLEASE TYPE N";N
    $
1880 IF N$ < > "N" THEN INPUT "NEW VALUES OF X1,X2,Y1,
    Y2";X1: INPUT X2: INPUT Y1: INPUT Y2.
1890 IF N$ = "N" THEN X1 = X1:X2 = X2:Y1 = Y1:Y2 = Y2
1900 XD = X2 - X1:YD = Y2 - Y1
1910 IF XD = 0 THEN XD = 1
1920 IF YD = 0 THEN YD = 1
1930 HCOLOR= 7: HGR
1940 HPLOT 8,1 TO 8,150
1950 FOR Y = 150 TO 0 STEP - (150 / 8): HPLOT 5,Y TO 7,
    Y: NEXT Y
1960 FOR Y = 150 TO 0 STEP - (150 / 4): HPLOT 3,Y TO 7,
    Y: NEXT Y
1970 HPLOT 13,154 TO 279,154
1980 FOR X = 13 TO 279 STEP 266 / 8: HPLOT X,155 TO X,15
    7: NEXT X
1990 FOR X = 13 TO 279 STEP 266 / 4: HPLOT X,157 TO X,15
    9: NEXT X
2000 FOR I = 1 TO SS + 1
2010 X = 279 - ((X2 - XH(I)) * 266 / XD)
2020 Y = 150 - ((YV(I) - Y1) * 150 / YD)
2030 IF X > 279 OR X < 13 OR Y < 0 OR Y > 154 THEN 2070
2040 IF I = 1 THEN 2060
2050 HPLOT TO X,Y
2060 HPLOT X,Y
2070 NEXT I
2080 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
2090 IF ID = 1 THEN PRINT TAB( 5);"MAGNITUDE "; SPC(
    5);"N=";NA; SPC( 5);"T=";TD; SPC( 5);"L=";LA
2100 IF ID = 2 THEN PRINT TAB( 5);"GROUP DELAY"; SPC(
    5);"N=";NA; SPC( 5);"T=";TD; SPC( 5);"L=";LA
2110 IF F$ = "Y" THEN PR# 0
2120 IF P$ = "Y" THEN PR# 1: PRINT CHR$ (17): PR# 0
2130 NEXT ID
2140 TEXT
2150 PRINT CHR$ (7): INPUT "OKay ? ";OK$
2160 IF OK$ < > "OK" THEN PR# 6
2170 GOSUB 2200
2180 PR# 6
2190 END
2200 INPUT "Enter File Name of Magnitude (LM-NA-TD-LA)";
    M$

```

LIST 2200-2600

```

2200 INPUT "Enter File Name of Magnitude (LM-NA-TD-LA)";
      M$
2210 D$ = CHR$ (4)
2220 PRINT D$;"MON C,I,D"
2230 PRINT D$;"OPEN";M$;"",V254,S6,D1
2240 PRINT D$;"DELETE";M$
2250 PRINT D$;"OPEN";M$
2260 PRINT D$;"WRITE";M$
2270 FOR I = 0 TO 100
2280 PRINT MN(I)
2290 NEXT I
2300 PRINT D$;"CLOSE";M$
2310 INPUT "Enter File Name of Group Delay (LG-NA-TD-LA)";
      G$
2320 PRINT D$;"OPEN";G$;"",V254,S6,D1
2330 PRINT D$;"DELETE";G$
2340 PRINT D$;"OPEN";G$
2350 PRINT D$;"WRITE";G$
2360 FOR I = 0 TO 100
2370 PRINT PH(I)
2380 NEXT I
2390 PRINT D$;"CLOSE";G$
2400 PRINT D$;"NOMON C,I,D"
2410 RETURN
2420 FOR I = 1 TO N
2430 FOR K = 0 TO N - 1
2440 F1 = ( - 1 ^ ( I * CO ) ) * ( I + L * T ) ^ ( 2 * K + 1 )
2450 AA(K + 1,I) = F1
2460 NEXT K
2470 NEXT I
2480 FOR K = 0 TO N - 1
2490 F3 = - 1 * ( L * T ) ^ ( 2 * K + 1 )
2500 AA(K + 1,M) = F3
2510 NEXT K
2520 FOR I = 1 TO N
2530 B(I) = AA(I,M)
2540 NEXT I
2550 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
2560 FOR R = 1 TO N
2570 FOR C = 1 TO M - 1
2580 IF C > 1 THEN 2610
2590 PRINT "A(";R;";";C;") = ";AA(R,C); SPE( 20 - LEN (
      STR$ (AA(R,C))) ); "B(";R;") = ";B(R)
2600 GOTO 2620

```

]

LIST 2600-3000

```

2600 GOTO 2620
2610 PRINT "A(";R;",";C;) = ";AA(R,C)
2620 NEXT C
2630 PRINT
2640 NEXT R
2650 PRINT : PRINT
2660 IF P$ = "Y" THEN PR# 0
2670 RETURN
2680 FOR I = 1 TO N - 1:AMAX = 0
2690 FOR K = I TO N: IF ABS(AA(K,I)) > AMAX THEN KMAX =
      K:AMAX = ABS(AA(K,I)),
2700 NEXT K
2710 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
2720 IF AMAX < .0000001 THEN PRINT "THE EQUATION ARE IL
      L-CONDITIONED."
2730 IF P$ = "Y" THEN PR# 0
2740 FOR J = I TO N:TEMP = AA(KMAX,J):AA(KMAX,J) = AA(I,
      J):AA(I,J) = TEMP:NEXT J:TEMP = B(KMAX):B(KMAX) = B(
      I):B(I) = TEMP:PRINT "OK-1"
2750 FOR II = I + 1 TO N:RT = AA(II,I) / AA(I,I):B(II) =
      B(I) * RT - B(II):FOR J = I TO N:AA(II,J) = RT * AA(
      I,J) - AA(II,J):NEXT J:NEXT II:PRINT "OK-2"
2760 NEXT I
2770 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
2780 IF ABS(AA(N,N)) < .0000001 THEN PRINT "AA(N,N) I
      N THE LAST STEP IS TOO SMALL. ":PRINT "THE EQUATIONS
      ARE PROBABLY DEPENDENT."
2790 IF P$ = "Y" THEN PR# 0
2800 AI(N) = B(N) / AA(N,N)
2810 FOR K = N - 1 TO 1 STEP - 1:AI(K) = B(K):FOR J =
      K + 1 TO N:AI(K) = AI(K) - AA(K,J) * AI(J):NEXT J:AI
      (K) = AI(K) / AA(K,K)
2820 NEXT K
2830 AI(0) = 1
2840 FOR I = 0 TO N
2850 AC(ID,I) = AI(I)
2860 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
2870 IF ID = 1 THEN PRINT "a";I;" = ";AC(ID,I)
2880 IF ID = 2 THEN PRINT "b";I;" = ";AC(ID,I)
2890 NEXT I
2900 PRINT : PRINT
2910 IF P$ = "Y" THEN PR# 0
2920 RETURN
2930 W = CO * PI:AI(0) = 1
2940 MR = 0:MI = 0
2950 FOR I = 0 TO N
2960 MR = AI(I) * COS(I * W) + MR
2970 MI = AI(I) * SIN(I * W) + MI
2980 NEXT I
2990 AB(ID) = SQR(MR * MR + MI * MI)
3000 IF P$ = "Y" THEN PR# 1

```

1

LIST 3000-3400

```
3000 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
3010 PRINT "MAGNITUDE (";ID;") AT (W=)WO = ";1 / AB(ID)
3020 IF P$ = "Y" THEN FR# 0
3030 RETURN
3040 O = N:AI(O) = 1
3050 FOR I = 1 TO O + 1
3060 A(I) = AI(O + 1 - I)
3070 NEXT I
3080 IT = O:N = O
3090 IF A(N + 1) < > 0 THEN 3110
3100 GOTO 3130
3110 IF N > 0 THEN 3130
3120 GOTO 4030
3130 NX = 0
3140 NY = N + 1
3150 N2 = 1
3160 KJ = N + 1
3170 FOR Z = 1 TO KJ
3180 MT = KJ - Z + 1
3190 C(MT) = A(Z)
3200 NEXT Z
3210 REM SET INITIAL VALUES
3220 XO = .00500101:YO = .01000101
3230 IN = 0
3240 X = XO
3250 XO = - 10 * YO:YO = - 10 * X
3260 REM SET X AND Y TO CURRENT VALUE
3270 X = XO:Y = YO
3280 IN = IN + 1: GOTO 3330
3290 IT = 1
3300 XP = X
3310 YP = Y
3320 REM EVALUATE POLYNOMIAL & DERIVATIVES
3330 IC = 0
3340 UX = 0:UY = 0:V = 0:YT = 0:XT = 1.00
3350 U = C(N + 1)
3360 IF U < > 0 THEN 3380
3370 GOTO 3830
3380 FOR I = 1 TO N
3390 Z = N - I + 1
3400 T = C(Z)
```

1

LIST 3400-3800

```

3400 T = C(Z)
3410 X2 = X * XT - Y * YT:Y2 = X * YT + Y * XT
3420 U = U + T * X2
3430 V = V + T * Y2
3440 F1 = I
3450 UX = UX + F1 * XT * T
3460 UY = UY - F1 * YT * T
3470 XT = X2:YT = Y2: NEXT I
3480 SQ = (UX ^ 2) + (UY ^ 2)
3490 IF SQ < > 0 THEN 3510
3500 GOTO 3740
3510 DX = (V * UY - U * UX) / SQ
3520 X = X + DX
3530 DY = - (U * UY + V * UX) / SQ
3540 Y = Y + DY
3550 IF ABS (DY) + ABS (DX) - 1E - 5 < 0 THEN 3640
3560 REM STEP ITERATION COUNTER
3570 IC = IC + 1
3580 HOME : VTAB (9): PRINT TAB( 15): FLASH : PRINT "CO
MFUTING": NORMAL
3590 VTAB (11): PRINT TAB( 15);IC; TAB( 23);IN
3600 IF IC - 500 < 0 THEN 3340
3610 IF IT < > 0 THEN 3640
3620 IF IN - 5 < 0 THEN 3240
3630 GOTO 4030
3640 FOR Z = 1 TO NY
3650 MT = KJ - Z + 1
3660 T = A(MT)
3670 A(MT) = C(Z)
3680 C(Z) = T: NEXT Z
3690 IP = N
3700 N = NX
3710 NX = IP
3720 IF IT < > 0 THEN 3770
3730 GOTO 3290
3740 IF IT < > 0 THEN 3760
3750 GOTO 3240
3760 X = XP:Y = YP
3770 IT = 0
3780 IF ABS (Y) - (1E - 4 * ABS (X)) < 0 THEN 3860
3790 AL = X + X
3800 SQ = (X ^ 2) + Y ^ 2

```

1

LIST 3800-4200

```

3800 SQ = (X ^ 2) + Y ^ 2
3810 N = N - 2
3820 GOTO 3900
3830 X = 0
3840 NX = NX - 1
3850 NY = NY - 1
3860 Y = 0
3870 SQ = 0
3880 AL = X
3890 N = N - 1
3900 C(2) = C(2) + AL * C(1)
3910 FOR Z = 2 TO N
3920 C(Z + 1) = C(Z + 1) + AL * C(Z) - SQ * C(Z - 1)
3930 NEXT Z
3940 RI(N2) = Y:RR(N2) = X
3950 N2 = N2 + 1
3960 IF SQ < > 0 THEN 3980
3970 GOTO 4010
3980 Y = - Y
3990 SQ = 0
4000 GOTO 3940
4010 IF N > 0 THEN 3220
4020 GOTO 4060
4030 INVERSE : PRINT : PRINT "UNABLE TO COMPUTE AFTER 50
O ITERATIONS"
4040 NORMAL
4050 END
4060 REM OUTPUT RESULTS
4070 IF P$ = "Y" THEN PR# 1
4080 HOME : PRINT : PRINT "FOR THE POLYNOMIAL EQUATION:"
4090 PRINT : PRINT "0 = (";A(1);")+(";A(2);")Z"
4100 FOR K = 3 TO 0 + 1
4110 PRINT TAB( 5);"+(";A(K);")Z";: PRINT CHR$( 27);"S
"; CHR$( 0);: PRINT K - 1;: PRINT CHR$( 27);"T"
4120 NEXT K
4130 PRINT : PRINT "THE ROOTS ARE : "
4140 PRINT : PRINT " ROOT # REAL PART IMAGINARY P
ART"
4150 FOR I = 1 TO 0
4160 RR(I) = INT (RR(I) * 1E6 + .5) / 1E6:RI(I) = INT (
RI(I) * 1E6 + .5) / 1E6
4170 PRINT TAB( 3)I; TAB( 14)RR(I); TAB( 30)RI(I): NEXT
I
4180 PRINT : PRINT : GOTO 4200
4190 END
4200 FOR I = 1 TO 0

```

1

LIST 4200-4600

```
4200 FOR I = 1 TO 0
4210 IF ID = 1 THEN H# = "H<L>(Z)"
4220 IF ID = 2 THEN H# = "H<L-1>(Z)"
4230 RP = SQR (RR(I) * RR(I) + RI(I) * RI(I))
4240 PRINT "MAGNITUDE OF ROOT #"; I; " = "; RP
4250 IF RP > 1 THEN PRINT TAB( 5); "ROOT# "; I; " OF "; H#
; " IS > 1 ("; RP; ")"
4260 NEXT I
4270 PRINT : PRINT
4280 IF P# = "Y" THEN PR# 0
4290 RETURN
4300 FOR K = 1 TO N
4310 Q = 1:F = 1:P = 1:R = N + 1
4320 FOR I = 1 TO R
4330 P = P * ( 2 * L * T + I - 1 ) / ( 2 * L * T + K + I - 1
)
4340 IF N - K > = I THEN 4370
4350 F = F:Q = Q
4360 GOTO 4390
4370 F = F * (N - I + 1)
4380 Q = Q * (N - K - I + 1)
4390 NEXT I
4400 AI(K) = ( - 1 ^ (K * (1 - CO))) * P * F / Q
4410 NEXT K
4420 AI(0) = 1
4430 FOR I = 0 TO N
4440 AC(ID,I) = AI(I)
4450 IF P# = "Y" THEN PR# 1
4460 IF ID = 1 THEN PRINT "a"; I; " = "; AC(ID,I)
4470 IF ID = 2 THEN PRINT "b"; I; " = "; AC(ID,I)
4480 NEXT I
4490 PRINT : PRINT
4500 IF P# = "Y" THEN PR# 0
4510 RETURN
4520 FOR K = 1 TO N / 2
4530 Q = 1:P = 1:F = 1
4540 R = (N / 2) + 1
4550 FOR I = 1 TO R
4560 P = P * (L * T + I - 1) / (L * T + K + I - 1)
4570 IF (N / 2) - K > = I THEN 4600
4580 F = F:Q = Q
4590 GOTO 4620
4600 F = F * (N / 2 - I + 1)
```

]

LIST 4600-5000

```

4600 F = F * (N / 2 - I + 1)
4610 Q = Q * (N / 2 - K - I + 1)
4620 NEXT I
4630 AI(2 * K) = P * (- 1) ^ K * F / Q
4640 AI(2 * K - 1) = 0
4650 PRINT "Ak(";2 * K;") == ";AI(2 * K)
4660 NEXT K
4670 PRINT : PRINT
4680 AI(0) = 1
4690 FOR I = 0 TO N
4700 AC(ID,I) = AI(I)
4710 IF P# = "Y" THEN PR# 1
4720 IF ID = 1 THEN PRINT "a";I;" = ";AC(ID,I)
4730 IF ID = 2 THEN PRINT "b";I;" = ";AC(ID,I)
4740 NEXT I
4750 PRINT : PRINT
4760 IF P# = "Y" THEN PR# 0
4770 RETURN
4780 FOR I = 1 TO N
4790 FOR K = 0 TO N / 2 - 1
4800 F1 = (I + L * T) ^ (2 * K + 1)
4810 F3 = - 1 * ((L * T) ^ (2 * K + 1))
4820 F2 = (- 1 ^ I) * ((I + L * T) ^ (2 * K + 1))
4830 F4 = - 1 * ((L * T) ^ (2 * K + 1))
4840 AA(K + 1,I) = F1
4850 AA(K + 1,M) = F3
4860 AA(K + 1 + N / 2,I) = F2
4870 AA(K + 1 + N / 2,M) = F4
4880 NEXT K
4890 NEXT I
4900 FOR I = 1 TO N
4910 B(I) = AA(I,M)
4920 NEXT I
4930 IF P# = "Y" THEN PR# 1
4940 FOR R = 1 TO N
4950 FOR C = 1 TO M - 1
4960 IF C > 1 THEN 4990
4970 PRINT "A(";R;" ,";C;) = ";AA(R,C); TAB( 40);"B(";R;
") = ";B(R)
4980 GOTO 5010
4990 PRINT "A(";R;" ,";C;) = ";AA(R,C)
5000 GOTO 5010

```

]

LIST 5000-

```
5000 GOTO 5010
5010 NEXT C
5020 PRINT
5030 NEXT R
5040 PRINT : PRINT
5050 IF P$ = "Y" THEN FR# 0
5060 RETURN
5070 FOR J = 0 TO 1
5080 AI(0) = 1:MR = 0:MI = 0
5090 W = J * PI
5100 FOR I = 0 TO N
5110 MR = AI(I) * COS (I * W) + MR
5120 MI = AI(I) * SIN (I * W) + MI
5130 NEXT I
5140 WN(J) = SQR (MR * MR + MI * MI)
5150 NEXT J
5160 IF WN(0) > WN(1) THEN AB(ID) = WN(0)
5170 IF WN(0) = WN(1) THEN AB(ID) = WN(1)
5180 IF WN(0) < WN(1) THEN AB(ID) = WN(1)
5190 IF P$ = "Y" THEN FR# 1
5200 PRINT "MAGNITUDE (";ID;") AT (W=)WO = ";1 / AB(ID)
5210 IF P$ = "Y" THEN FR# 0
5220 RETURN
```

]



### ตัวอย่าง การใช้โปรแกรม

ในการออกแบบวงจรไม่ผ่านความถี่กลาง กำหนดให้  $m=n=20, \tau=5$  วินาที และ  $L=0.9$  ซึ่งจะแสดงผลที่ได้จากวิธีลดสัมประสิทธิ์ของเกาส์ และจากการใช้สูตรสำเร็จตามลำดับ

- a0 = 1
- a1 = -1.18880303
- a2 = -2.86358295
- a3 = 1.54585261
- a4 = 2.66745658
- a5 = -.841033553
- a6 = -.963195865
- a7 = .163331763
- a8 = -.250895064
- a9 = .0694541773
- a10 = .493065292
- a11 = -.0654335705
- a12 = -.293498617
- a13 = .0251843833
- a14 = .103406024
- a15 = -5.68709294E-03
- a16 = -.0229531348
- a17 = 7.38740118E-04
- a18 = 2.9998931E-03
- a19 = -4.31156417E-05
- a20 = -1.77740875E-04

MAGNITUDE (1) AT (W=)W0 = 2.35952412

FOR THE POLYNOMIAL EQUATION:

$$\begin{aligned}
 0 = & (-1.77740875E-04) + (-4.31156417E-05)Z \\
 & + (2.9998931E-03)Z^2 \\
 & + (7.38740118E-04)Z^3 \\
 & + (-.0229531348)Z^4 \\
 & + (-5.68709294E-03)Z^5 \\
 & + (.103406024)Z^6 \\
 & + (.0251843833)Z^7 \\
 & + (-.293498617)Z^8 \\
 & + (-.0654335705)Z^9 \\
 & + (.493065292)Z^{10} \\
 & + (.0694541773)Z^{11} \\
 & + (-.250895064)Z^{12} \\
 & + (.163331763)Z^{13} \\
 & + (-.963195865)Z^{14} \\
 & + (-.841033553)Z^{15} \\
 & + (2.66745658)Z^{16} \\
 & + (1.54585261)Z^{17} \\
 & + (-2.86358295)Z^{18} \\
 & + (-1.18880303)Z^{19} \\
 & + (1)Z^{20}
 \end{aligned}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

THE ROOTS ARE :

ROOT #	REAL PART	IMAGINARY PART
1	-.519906	0
2	-.518845	.236568
3	-.518845	-.236568
4	.552282	.040748
5	.552282	-.040748
6	-.518259	.408098
7	-.518259	-.408098
8	.548184	.114265
9	.548184	-.114265
10	-.519854	.110517
11	-.519854	-.110517
12	.528507	-.215942
13	.528507	.215942
14	.510536	-.366881
15	.510536	.366881
16	-.750784	-.118442
17	-.750784	.118442
18	.031717	.775952
19	.031717	-.775952
20	1.981741	0

MAGNITUDE OF ROOT #1 = .519906  
 MAGNITUDE OF ROOT #2 = .570232017  
 MAGNITUDE OF ROOT #3 = .570232017  
 MAGNITUDE OF ROOT #4 = .553783177  
 MAGNITUDE OF ROOT #5 = .553783177  
 MAGNITUDE OF ROOT #6 = .659648671  
 MAGNITUDE OF ROOT #7 = .659648671  
 MAGNITUDE OF ROOT #8 = .559966238  
 MAGNITUDE OF ROOT #9 = .559966238  
 MAGNITUDE OF ROOT #10 = .53147172  
 MAGNITUDE OF ROOT #11 = .53147172  
 MAGNITUDE OF ROOT #12 = .570920832  
 MAGNITUDE OF ROOT #13 = .570920832  
 MAGNITUDE OF ROOT #14 = .628688059  
 MAGNITUDE OF ROOT #15 = .628688059  
 MAGNITUDE OF ROOT #16 = .760069156  
 MAGNITUDE OF ROOT #17 = .760069156  
 MAGNITUDE OF ROOT #18 = .776599945  
 MAGNITUDE OF ROOT #19 = .776599945  
 MAGNITUDE OF ROOT #20 = 1.981741  
 ROOT# 20 OF H<L>(Z) IS > 1 (1.981741)

- b0 = 1
- b1 = 3.91137332
- b2 = -.938273414
- b3 = -.0237306942
- b4 = 2.87285352E-03
- b5 = 3.47483807E-04
- b6 = -9.58151311E-05
- b7 = -1.35711656E-05
- b8 = 5.99528226E-06
- b9 = 6.56807567E-07
- b10 = -4.05276819E-07
- b11 = -1.6914296E-08
- b12 = 2.10775511E-08
- b13 = -2.36110836E-09
- b14 = -5.26213337E-10
- b15 = 4.44895519E-10
- b16 = 2.57830099E-11
- b17 = -3.63329581E-11
- b18 = -9.50782242E-12
- b19 = 1.300523E-12
- b20 = 8.45501178E-13

MAGNITUDE (2) AT (W=)W0 = .253005298

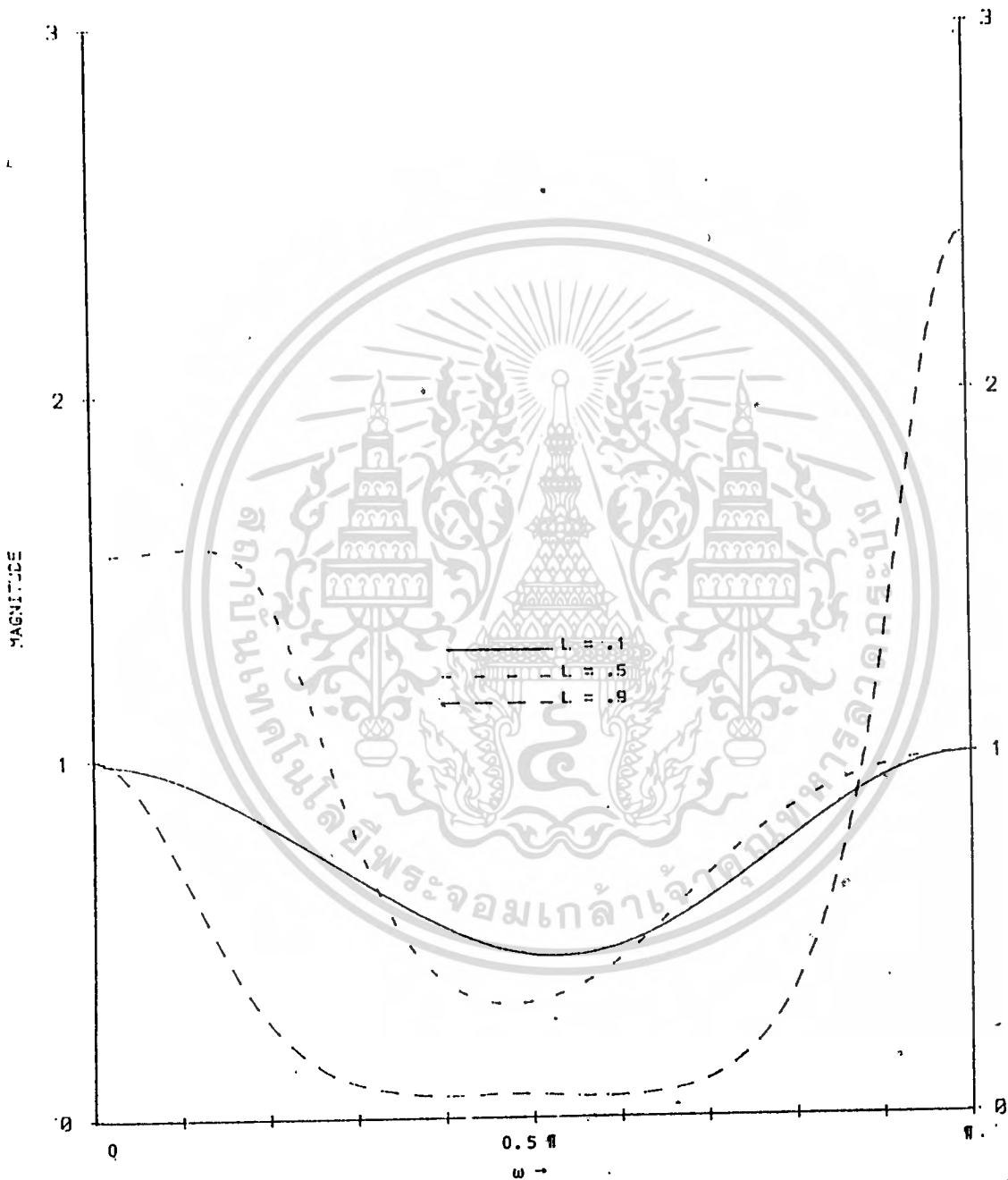
FOR THE POLYNOMIAL EQUATION:

$$\begin{aligned}
 0 = & (8.45501178E-13) + (1.300523E-12)Z \\
 & + (-9.50782242E-12)Z^2 \\
 & + (-3.63329581E-11)Z^3 \\
 & + (2.57830099E-11)Z^4 \\
 & + (4.44895519E-10)Z^5 \\
 & + (-5.26213337E-10)Z^6 \\
 & + (-2.36110836E-09)Z^7 \\
 & + (2.10775511E-08)Z^8 \\
 & + (-1.6914296E-08)Z^9 \\
 & + (-4.05276819E-07)Z^{10} \\
 & + (6.56807567E-07)Z^{11} \\
 & + (5.99528226E-06)Z^{12} \\
 & + (-1.35711656E-05)Z^{13} \\
 & + (-9.58151311E-05)Z^{14} \\
 & + (3.47483807E-04)Z^{15} \\
 & + (2.87285352E-03)Z^{16} \\
 & + (-.0237306942)Z^{17} \\
 & + (-.938273414)Z^{18} \\
 & + (3.91137332)Z^{19} \\
 & + (1)Z^{20}
 \end{aligned}$$

THE ROOTS ARE :

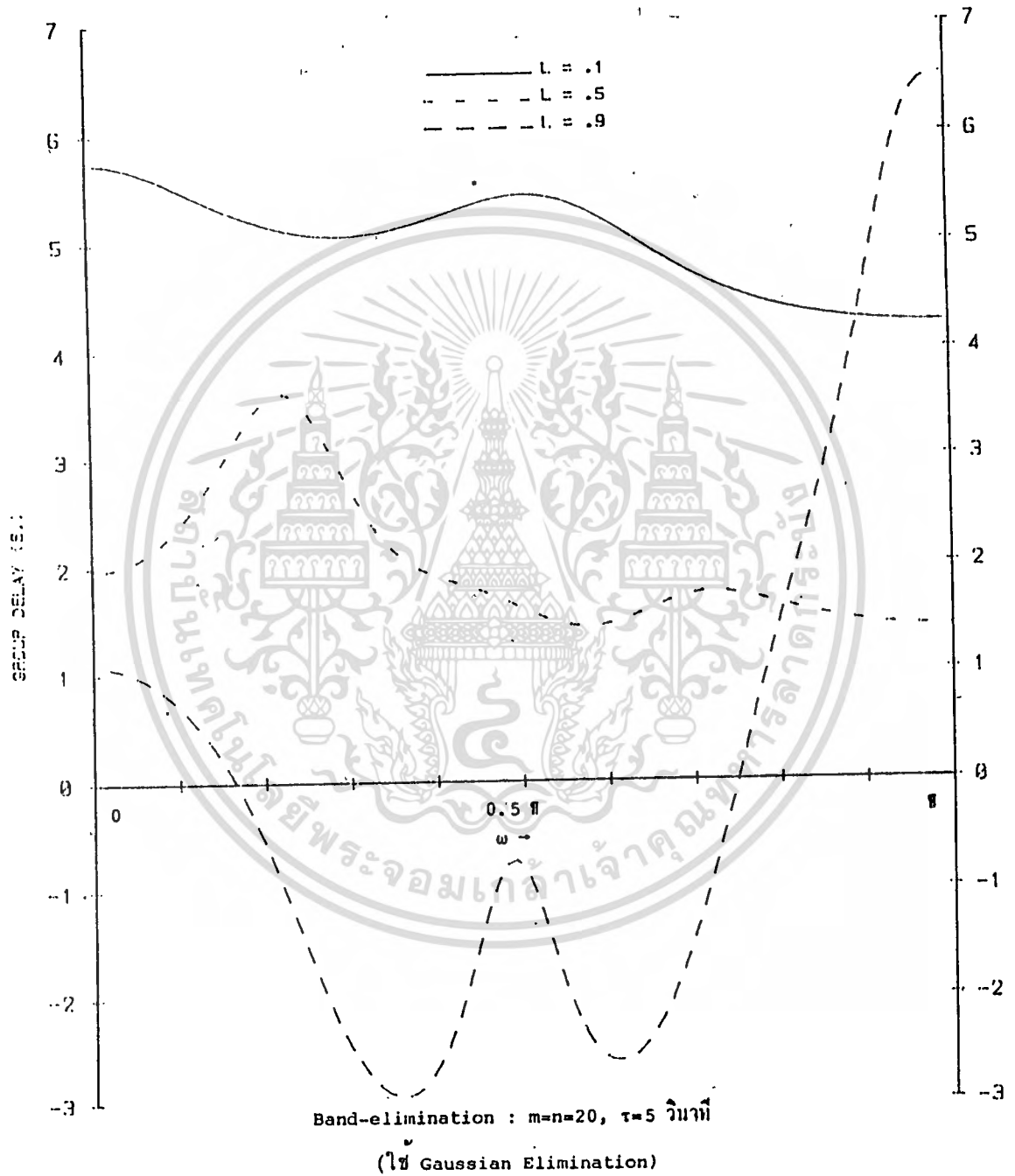
ROOT #	REAL PART	IMAGINARY PART
1	-.200415	0
2	.102487	.196511
3	.102487	-.196511
4	-.162637	-.124245
5	-.162637	.124245
6	.236618	-.017907
7	.236618	:017907
8	.165677	-.146807
9	.165677	.146807
10	-.191456	-.063603
11	-.191456	.063603
12	-.056889	-.203622
13	-.056889	.203622
14	.025924	-.216906
15	.025924	.216906
16	.205751	.083389
17	.205751	-.083389
18	-.112572	-.171201
19	-.112572	.171201
20	-4.136761	0

MAGNITUDE OF ROOT #1 = .200415  
 MAGNITUDE OF ROOT #2 = .22163068  
 MAGNITUDE OF ROOT #3 = .22163068  
 MAGNITUDE OF ROOT #4 = .204664637  
 MAGNITUDE OF ROOT #5 = .204664637  
 MAGNITUDE OF ROOT #6 = .237294624  
 MAGNITUDE OF ROOT #7 = .237294624  
 MAGNITUDE OF ROOT #8 = .221362064  
 MAGNITUDE OF ROOT #9 = .221362064  
 MAGNITUDE OF ROOT #10 = .201744248  
 MAGNITUDE OF ROOT #11 = .201744248  
 MAGNITUDE OF ROOT #12 = .211419671  
 MAGNITUDE OF ROOT #13 = .211419671  
 MAGNITUDE OF ROOT #14 = .218449689  
 MAGNITUDE OF ROOT #15 = .218449689  
 MAGNITUDE OF ROOT #16 = .222007206  
 MAGNITUDE OF ROOT #17 = .222007206  
 MAGNITUDE OF ROOT #18 = .204895675  
 MAGNITUDE OF ROOT #19 = .204895675  
 MAGNITUDE OF ROOT #20 = 4.136761  
 ROOT# 20 OF H<L-1>(Z) IS > 1 (4.136761)



Band-elimination :  $m=n=20$ ,  $\tau=5$  วินาที  
(ใช้ Gaussian Elimination)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

N = 20      BO = 0      T = 5      WO = 0 & 1 PI      L = .9

a0 = 1  
a1 = 0  
a2 = -2.90322581  
a3 = 0  
a4 = 4.35483871  
a5 = 0  
a6 = -4.31336406  
a7 = 0  
a8 = 3.06015693  
a9 = 0  
a10 = -1.60069747  
a11 = 0  
a12 = .618155528  
a13 = 0  
a14 = -.172508519  
a15 = 0  
a16 = .0330641329  
a17 = 0  
a18 = -3.90828994E-03  
a19 = 0  
a20 = 2.15354752E-04

MAGNITUDE (1) AT (W=)WO = 13.7501442

FOR THE POLYNOMIAL EQUATION:

$$\begin{aligned} 0 = & (2.15354752E-04) + (0)Z \\ & + (-3.90828994E-03)Z^2 \\ & + (0)Z^3 \\ & + (.0330641329)Z^4 \\ & + (0)Z^5 \\ & + (-.172508519)Z^6 \\ & + (0)Z^7 \\ & + (.618155528)Z^8 \\ & + (0)Z^9 \\ & + (-1.60069747)Z^{10} \\ & + (0)Z^{11} \\ & + (3.06015693)Z^{12} \\ & + (0)Z^{13} \\ & + (-4.31336406)Z^{14} \\ & + (0)Z^{15} \\ & + (4.35483871)Z^{16} \\ & + (0)Z^{17} \\ & + (-2.90322581)Z^{18} \\ & + (0)Z^{19} \\ & + (1)Z^{20} \end{aligned}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า  
ไม่ว่ากรณีใดๆทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

THE ROOTS ARE :

ROOT #	REAL PART	IMAGINARY PART
1	-.587571	.038896
2	-.587571	-.038896
3	.587571	.038897
4	.587571	-.038897
5	-.590648	.119178
6	-.590648	-.119178
7	.597492	.207866
8	.597492	-.207866
9	-.610047	.314822
10	-.610047	-.314822
11	.590648	.119178
12	.590648	-.119178
13	-.597492	.207866
14	-.597492	-.207866
15	.634204	-.464568
16	.634204	.464568
17	-.610047	.314822
18	-.610047	-.314822
19	-.634204	-.464568
20	-.634204	.464568

MAGNITUDE OF ROOT #1	=	.588857011
MAGNITUDE OF ROOT #2	=	.588857011
MAGNITUDE OF ROOT #3	=	.588857077
MAGNITUDE OF ROOT #4	=	.588857077
MAGNITUDE OF ROOT #5	=	.602551621
MAGNITUDE OF ROOT #6	=	.602551621
MAGNITUDE OF ROOT #7	=	.63261755
MAGNITUDE OF ROOT #8	=	.63261755
MAGNITUDE OF ROOT #9	=	.686491248
MAGNITUDE OF ROOT #10	=	.686491248
MAGNITUDE OF ROOT #11	=	.602551621
MAGNITUDE OF ROOT #12	=	.602551621
MAGNITUDE OF ROOT #13	=	.63261755
MAGNITUDE OF ROOT #14	=	.63261755
MAGNITUDE OF ROOT #15	=	.786154018
MAGNITUDE OF ROOT #16	=	.786154018
MAGNITUDE OF ROOT #17	=	.686491248
MAGNITUDE OF ROOT #18	=	.686491248
MAGNITUDE OF ROOT #19	=	.786154018
MAGNITUDE OF ROOT #20	=	.786154018

D = 20

BO = 0

T = 5

WO = 0 & 1 FI

L-1 = -.1

- b0 = 1
- b1 = 0
- b2 = .476190477
- b3 = 0
- b4 = -.0931677018
- b5 = 0
- b6 = .0298136646
- b7 = 0
- b8 = -9.66183574E-03
- b9 = 0
- b10 = 2.7986007E-03
- b11 = 0
- b12 = -6.77080814E-04
- b13 = 0
- b14 = 1.28967774E-04
- b15 = 0
- b16 = -1.79633685E-05
- b17 = 0
- b18 = 1.61832149E-06
- b19 = 0
- b20 = -7.05422188E-08

MAGNITUDE (2) AT (W=)WO = .711536806

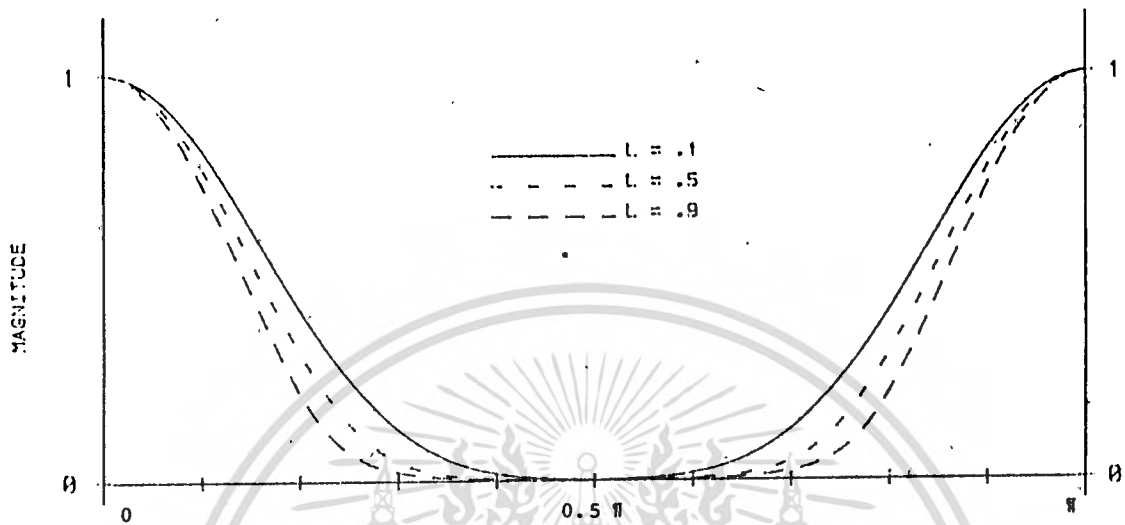
FOR THE POLYNOMIAL EQUATION:

$$\begin{aligned}
 0 = & (-7.05422188E-08) + (0)Z \\
 & + (1.61832149E-06)Z^2 \\
 & + (0)Z^3 \\
 & + (-1.79633685E-05)Z^4 \\
 & + (0)Z^5 \\
 & + (1.28967774E-04)Z^6 \\
 & + (0)Z^7 \\
 & + (-6.77080814E-04)Z^8 \\
 & + (0)Z^9 \\
 & + (2.7986007E-03)Z^{10} \\
 & + (0)Z^{11} \\
 & + (-9.66183574E-03)Z^{12} \\
 & + (0)Z^{13} \\
 & + (.0298136646)Z^{14} \\
 & + (0)Z^{15} \\
 & + (-.0931677018)Z^{16} \\
 & + (0)Z^{17} \\
 & + (.476190477)Z^{18} \\
 & + (0)Z^{19} \\
 & + (1)Z^{20}
 \end{aligned}$$

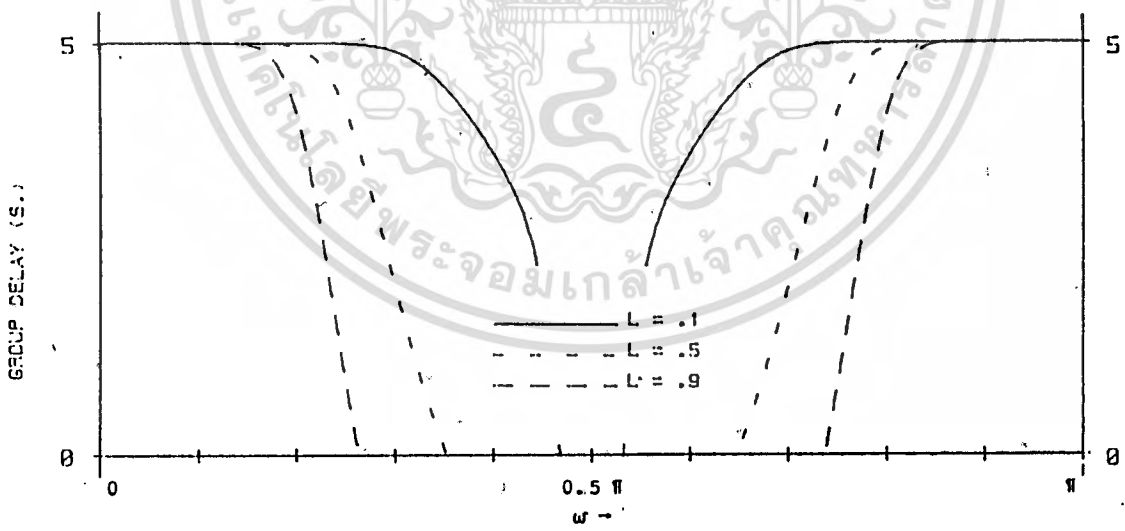
THE ROOTS ARE :

ROOT #	REAL PART	IMAGINARY PART
1	-.356467	0
2	-.303635	.296091
3	-.303635	-.296091
4	.351844	.088482
5	.351844	-.088482
6	-.336384	.183827
7	-.336384	-.183827
8	.356467	0
9	.303635	.296091
10	.303635	-.296091
11	-.351844	.088482
12	-.351844	-.088482
13	.336384	-.183827
14	.336384	.183827
15	.231955	-.447692
16	.231955	.447692
17	-.231955	-.447692
18	-.231955	.447692
19	0	-.842443
20	0	.842443

MAGNITUDE OF ROOT #1 =	.356467
MAGNITUDE OF ROOT #2 =	.424103871
MAGNITUDE OF ROOT #3 =	.424103871
MAGNITUDE OF ROOT #4 =	.362799207
MAGNITUDE OF ROOT #5 =	.362799207
MAGNITUDE OF ROOT #6 =	.383336095
MAGNITUDE OF ROOT #7 =	.383336095
MAGNITUDE OF ROOT #8 =	.356467
MAGNITUDE OF ROOT #9 =	.424103871
MAGNITUDE OF ROOT #10 =	.424103871
MAGNITUDE OF ROOT #11 =	.362799207
MAGNITUDE OF ROOT #12 =	.362799207
MAGNITUDE OF ROOT #13 =	.383336095
MAGNITUDE OF ROOT #14 =	.383336095
MAGNITUDE OF ROOT #15 =	.504213495
MAGNITUDE OF ROOT #16 =	.504213495
MAGNITUDE OF ROOT #17 =	.504213495
MAGNITUDE OF ROOT #18 =	.504213495
MAGNITUDE OF ROOT #19 =	.842443
MAGNITUDE OF ROOT #20 =	.842443



Band-elimination :  $m=n=20, \tau=5$  วินาที  
(ใช้สูตรสำเร็จ)



Band-elimination :  $m=n=20, \tau=5$  วินาที  
(ใช้สูตรสำเร็จ)

## ผลงานวิจัยที่ได้รับการตีพิมพ์

1. "วงจรรองความถี่ดิจิตอลแบบรีเคอร์ซีฟชนิดผ่านความถี่สูง ที่กรุปดีเลย์ราบเรียบที่สุด และสามารถควบคุมกรุปดีเลย์กับผลตอบสนองขนาด" การประชุมทางวิชาการวิศวกรรมไฟฟ้า สถาบันอุดมศึกษาแห่งประเทศไทย ครั้งที่ 9 ณ มหาวิทยาลัยขอนแก่น เล่มที่ 2 หน้า 5-8-1--5-8-10 วันที่ 3-4 ธันวาคม 2529
2. "วงจรรองความถี่ดิจิตอลชนิดไม่ผ่านความถี่กลางแบบรีเคอร์ซีฟที่ให้เฟสเป็นเชิงเส้น และสามารถควบคุมผลตอบสนองของขนาด กับ กรุปดีเลย์ในย่านผ่านความถี่" การประชุมทางวิชาการวิศวกรรมไฟฟ้า สถาบันอุดมศึกษาแห่งประเทศไทย ครั้งที่ 9 ณ มหาวิทยาลัยขอนแก่น เล่มที่ 2 หน้า 5-7-1 -5-7-11 วันที่ 3-4 ธันวาคม 2529.