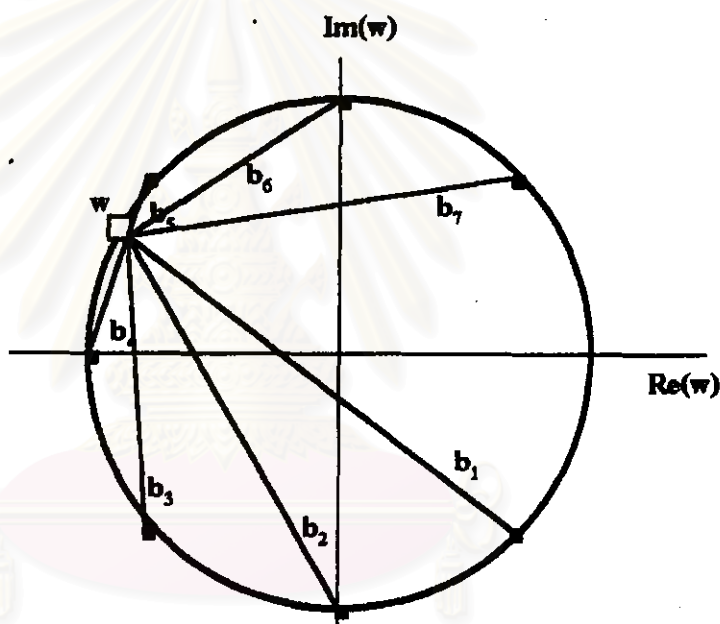


บทที่ 5

การลดรูปเปิดของโคเรกทิวิตีในโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์แบบเชบิเชฟ

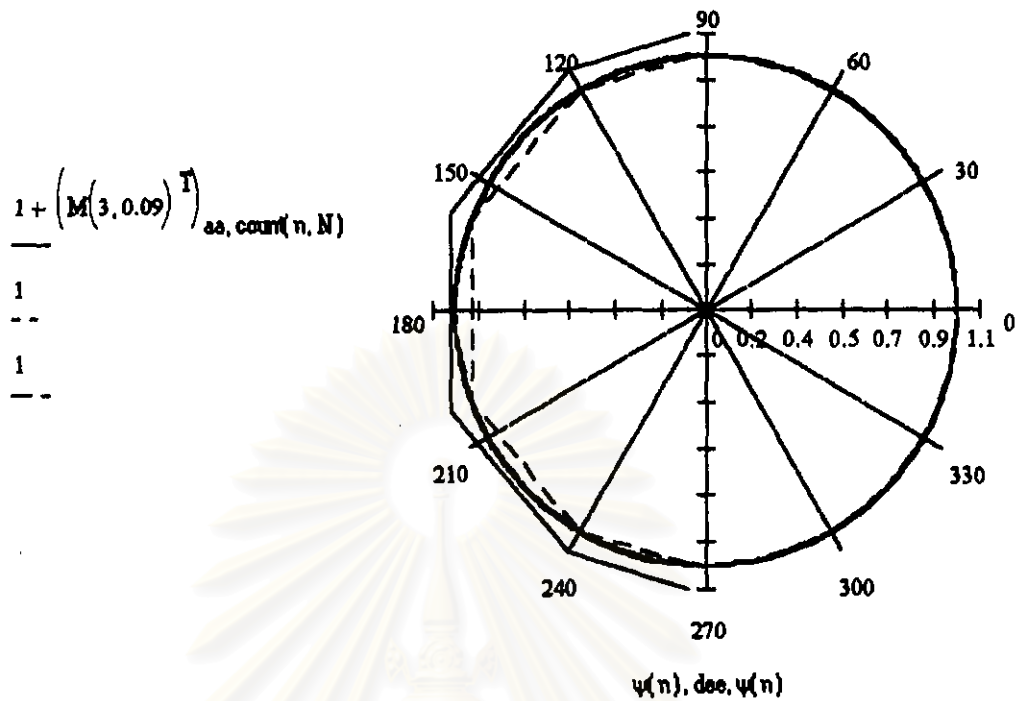
ในการออกแบบโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์โดยใช้การกระจายรากแบบเชบิเชฟที่ผ่านมานั้นจะเห็นว่ามีการเปิดที่ค่อนข้างสูงที่บางช่วงความถี่ ดังนั้นถ้าเราสามารถลดรูปเปิดลงมาได้ก็จะทำให้ค่าโคเรกทิวิตีมีค่าที่เรียบขึ้นในช่วงความถี่ที่เราต้องการ ซึ่งอาจมีความจำเป็นสำหรับงานบางอย่างที่อาจจะต้องการโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์ที่มีคุณสมบัติเช่นนี้

ในโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์แบบเชบิเชฟ จากสมการ (4.30) พบว่า w_n ทั้งหมดจะอยู่ในวงกลมรัศมี 1 หน่วย ซึ่งมีจุดศูนย์กลางอยู่ที่จุดกำเนิดของระนาบเชิงซ้อนดังแสดงในรูป 5.1 ส่วน w ที่ความถี่ต่างๆ ซึ่งเท่ากับ $e^{-2j\omega}$ ก็จะไปอยู่บนวงกลมนี้เช่นกัน



รูปที่ 5.1 แสดงราก w_n ซึ่งอยู่บนเส้นรอบวงของวงกลมรัศมี 1 หน่วยในระนาบเชิงซ้อน

จะเห็นว่าเมื่อความถี่เปลี่ยนไป w จะเคลื่อนไป และเมื่อทับกับราก w_1 ถึง w_6 ที่กระจายอยู่บนวงกลมรัศมี 1 หน่วยนี้ ก็จะทำให้สมการ (4.17) เป็นศูนย์ซึ่งก็จะทำให้โคเรกทิวิตี มีค่าเป็นอนันต์ด้วย ดังนั้นถ้าเราเลื่อนราก $w_1 - w_6$ โดยให้เลื่อนออกหรือเข้าจากเส้นรอบวงกลมนี้ก็จะทำให้รูปเปิดของโคเรกทิวิตีลดลงได้ เนื่องจากรากของการกระจายแบบเชบิเชฟนั้นครั้งหนึ่งของรากประกอบด้วยคำตอบที่เป็นคอนจูเกตกับอีกครั้งหนึ่งเช่น โคเรกชันแนลคัปเปิลอร์ที่ออกแบบโดยให้มีจำนวน 7 รู $w_1 - w_3$ ก็จะเป็นคอนจูเกตกับ $w_4 - w_6$ ตามลำดับ ดังนั้นเมื่อให้รากทั้งหมดนี้เลื่อนเข้าหรือออกจากเส้นวงกลม 1 หน่วยโดยมีขนาดเท่าๆกันเราจะสามารถทำได้ 2 วิธี



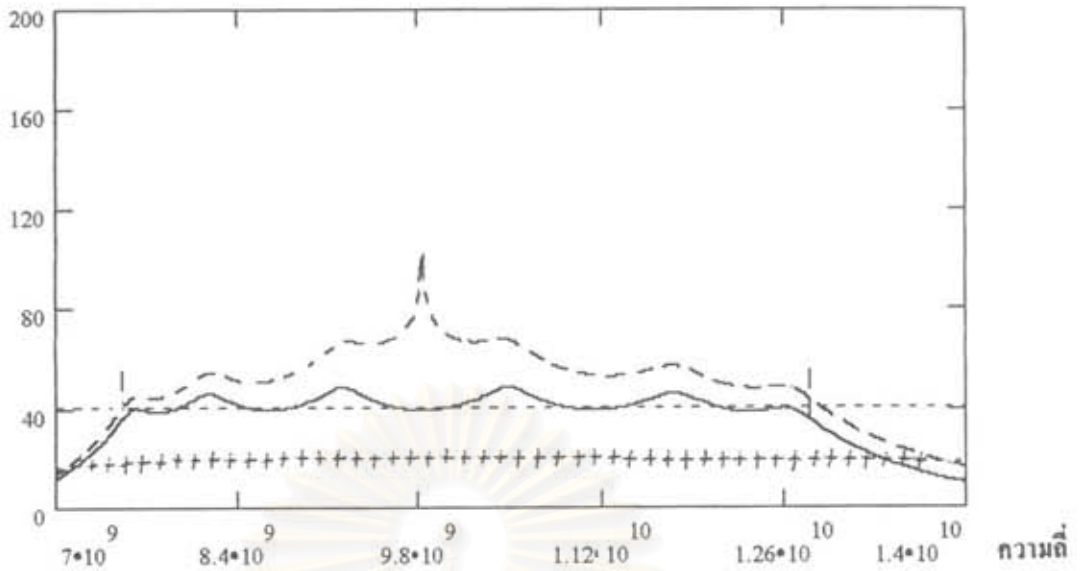
รูปที่ 5.2 แสดงถึงผลการแผ่รังสีของรอกจากวงกลม 1 หน่วยด้วยขนาด(Magnitude) +0.09 เท่าๆกัน

แต่จากการให้ข้อมูลโดยการใช้การเลื่อนเข้าหรือออกของรอกในแต่ละวิธีและค่อยๆเพิ่มขนาดของการเลื่อนโดยใช้คอมพิวเตอร์โดยให้เพิ่มหรือลดขนาดทีละ 0.01 พบว่าวิธีการเลื่อนเข้าหรือออกน้อยๆของรอกไม่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของริบเบิ้ล แต่จะมีผลกับขนาดที่จะเลื่อนเข้าหรือออกเพียงอย่างเดียว ดังนั้นเมื่อเราได้รอกที่มีขนาดตามที่เราได้เพิ่มหรือลดแล้ว ก็สามารถนำไปหาร์ควิในแต่ละรู ได้ดังที่ได้กล่าวไว้แล้ว ในบทที่ 4

5.1 หอยของรอกที่เลื่อนออกจากวงกลม 1 หน่วย

ต่อไปนี้เป็นกรนำเอาการออกแบบโดยการใช้การกระจายแบบเชบิเชฟที่ได้ทำผ่านมาแล้วมาเลื่อนรอกออกซึ่งจะได้ผลดังแสดงข้างล่าง ทั้งนี้ช่วงความถี่ของการใช้งาน ขนาดของท่อ นำ ตำแหน่งของรู การกัปปลิ่ง และค่าต่ำสุดของ โครเรทวิดีตี เหมือนกับที่วิเคราะห์มาแล้วในหัวข้อที่ 4.8 และ 4.9

โครเรทชันแนลลูปเปอร์แบบ เชบิเชฟ ที่มีจำนวนรู 7 รู และมีค่า โครเรทวิดีตีต่ำที่สุดเท่ากับ 40 dB เมื่อลดริบเบิ้ล โดยใช้ขนาดที่เลื่อนเข้าออกเท่ากับ 0.09 จะได้ค่าโครเรทวิดีตีที่ความถี่ต่างๆ และขนาดของรูต่างๆ จะเปลี่ยนไปดังแสดงในรูปที่ 5.3 และตารางที่ 5.1 ข้างล่าง



รูปที่ 5.3 ไคเรทวิตซ์ที่ความถี่ต่างๆของไคเรชันแนดกับเพลอร์เบบเซบิเซฟที่มีรู 7 รู และมีระยะเลื้อน 0.09

- ค่าไคเรทวิตซ์เมื่อไม่เกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log (T_p/T_b)$
- - - ค่าไคเรทวิตซ์เมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log (T_p/T_b)$
- + ค่าคงที่ C

ตารางที่ 5.1

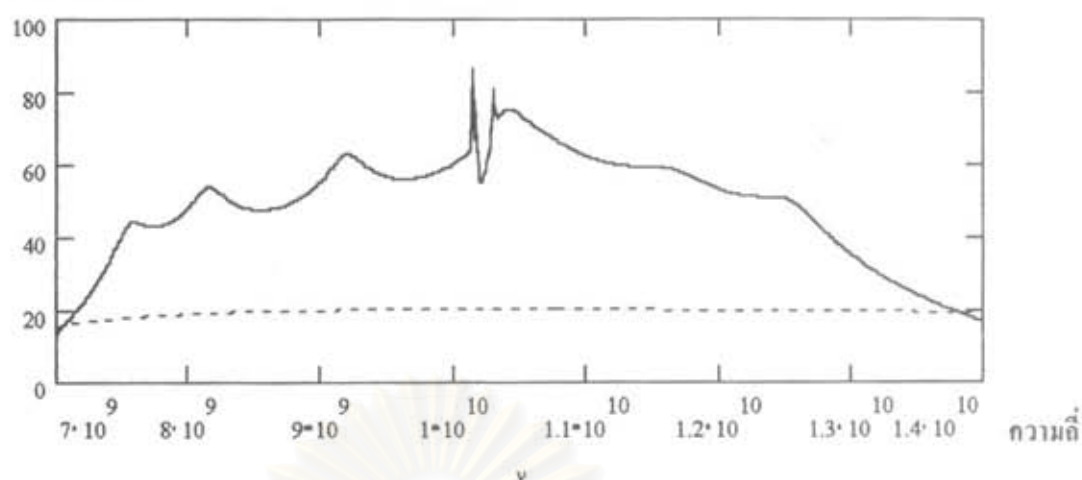
แสดงรัศมีของรูต่างๆเมื่อเลื้อน w_n ออกเป็นระยะ 0.09

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	2.0263
2	2.9033
3	3.49596
4	3.654
5	3.39647
6	2.8042
7	1.92398

ในรูปกราฟเส้นบนเป็นกราฟที่เกิดผลจาก $|T_p|$ และ $|T_b|$

เมื่อคิดความหนาของผนังที่อยู่ระหว่างท่อบนและท่อล่างสามารถนำไปเขียนกราฟได้ดังนี้

ค่าไคเรทวิตต์ (dB)



รูปที่ 5.4 ไคเรทวิตต์ที่ความถี่ต่างๆของไคเรชันแนลคัปเปออร์แบบเซบิเชฟที่มีรู 7 รู และมีระยะเลื้อน 0.09 ที่ความหนาของผนังท่อ 1 mm (ปริมาณอื่นๆ เหมือนกับในรูป 5.3)

— ค่าไคเรทวิตต์เมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log(T_p/T_b)$
 --- ค่าคัปปลิง C

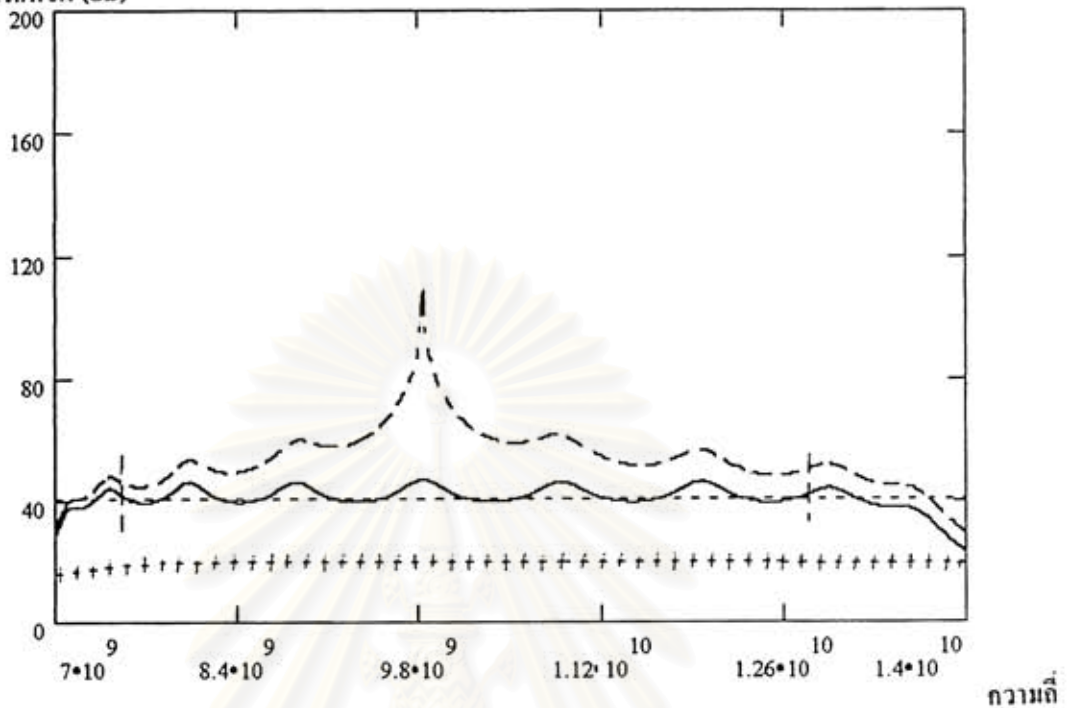
ตารางที่ 5.2

แสดงรัศมีของรูต่างๆเมื่อคำนึงถึงความหนาของท่อ

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	2.409
2	3.3011
3	3.8983
4	4.15753
5	3.99847
6	3.40114
7	2.51313

ไคเรชันเนลล์เพลอร์แบบ เซบิเซฟ ที่มีจำนวนรู 10 รู

เมื่อลดริปเปิ้ล โดยใช้ขนาดที่เลื่อนเข้าออกเท่ากับ 0.09 จะได้กราฟดังนี้
ค่าไคเรทวิตตี้ (dB)



รูปที่ 5.5 ไคเรทวิตตี้ที่ความถี่ต่างๆของไคเรชันเนลล์เพลอร์แบบเซบิเซฟที่มีรู 10 รู และมีระยะเลื่อน 0.09

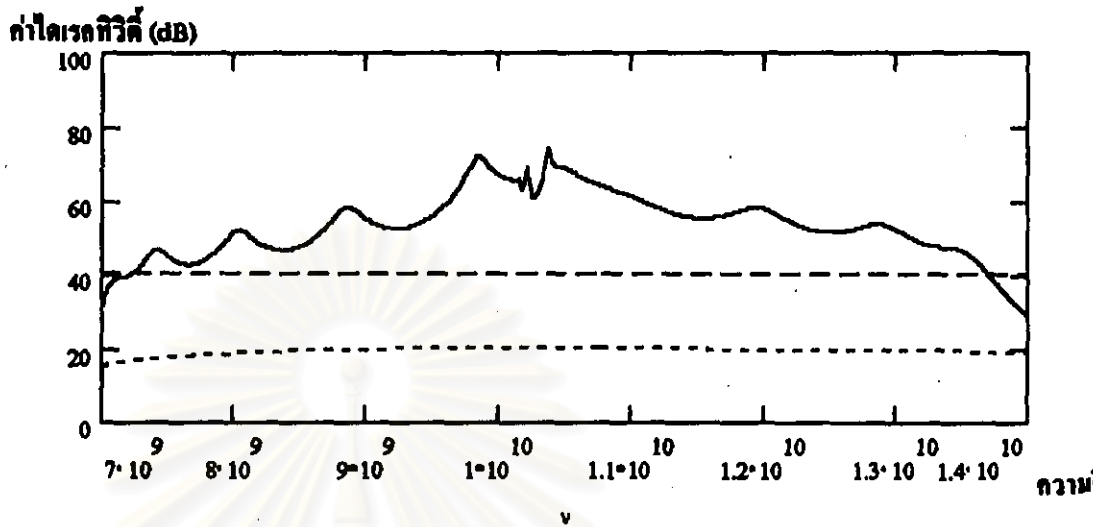
- ค่าไคเรทวิตตี้เมื่อไม่เกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log(T_p/T_b)$
- - - ค่าไคเรทวิตตี้เมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log(T_p/T_b)$
- + ค่าคัปปลิง C

ตาราง 5.3

แสดงรัศมีของรูต่างๆเมื่อเลื่อน w_n ออกเป็นระยะ 0.09

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	1.72328
2	2.37332
3	2.84551
4	3.13506
5	3.27126
6	3.17663
7	2.94423
8	2.54238
9	2.02151
10	1.50008

จากกราฟจะเห็นว่ากราฟเส้นบนเป็นกราฟที่คิดผลจาก $[T_r]$ และ $[T_u]$ และเมื่อนำไปคิดความหนาของผนังที่อยู่ระหว่างท่อบนและท่อล่างสามารถนำไปเขียนกราฟได้ดังนี้



รูปที่ 5.6 ไคเรททิวตี้ที่ความถี่ต่างๆของไคเรทชันแกนค้ำเปอร์แบบเซบิเซฟที่มีรู 10 รู และมีระยะเขื่อน 0.09 ที่ความหนาของผนังท่อ 1 mm

— ค่าไคเรททิวตี้เมื่อคิดผลเนื่องจากพจน์ $\log (T_r/T_u)$
 --- ค่าค้ำปบั้ง C

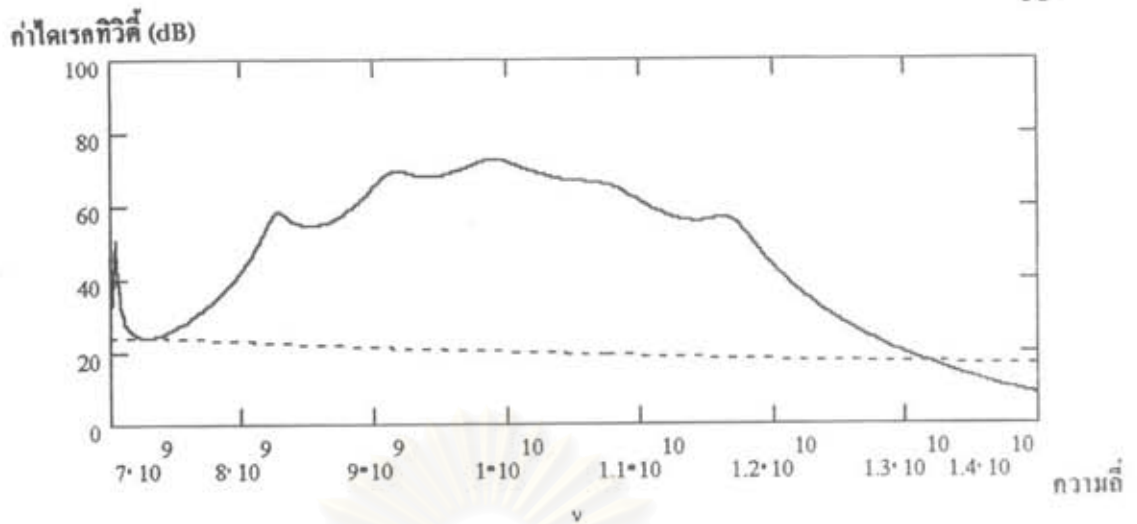
จะเห็นว่า ในการเลื่อน w_n ออกจากเส้นรอบวงของวงกลม 1 หน่วย จะทำให้ปลายแหลมของไคเรททิวตี้ลดลง

5.2 หอของไคเรททิวตี้เนื่องจากการเปลี่ยนค่า x_0

จากการออกแบบที่ผ่านมาจะเห็นว่าเราสามารถครีปเบิ้ลลงได้แต่จะเห็นได้ว่ายังมีปลายแหลม (peak) เนื่องจากผลของ $[T_r]$ และ $[T_u]$ ที่ความถี่กลางคั้งนั้นเมื่อเลื่อน x_0 ที่สัมพันธ์กับความถี่กลางออกเพื่อเลื่อนให้ปลายแหลมออกไปจากช่วงความถี่ที่เราสนใจเมื่อนำมาเขียนกราฟโดยมีพารามิเตอร์ที่ต้องการคั้งนี้

ไคเรทชันแกนค้ำเปอร์แบบ เซบิเซฟ ที่มีจำนวนรู 7 รู

ต้องการให้ไคเรททิวตี้มีค่าใกล้เคียงที่ 60dB และมีค่าค้ำปบั้งที่ 20dB ระยะห่างของรูจากผนัง (x_0) = 5.5 mm และมีจำนวนรู 7 รูโดยใช้ท่อป้า x-band ขนาดเดิม เมื่อนำมาเขียนกราฟจะได้



รูปที่ 5.8 ไคเรทวิตตี้ที่ความถี่ต่างๆของไคเรทชันแนลคัปเปิลเลอร์แบบเซมิเซฟที่มีรู 7 รู และมีระยะเลี่ยน 0.09 ที่ความหนาของหน้าท้อ 1 mm (ตัวแปรอื่นๆเหมือนในรูปที่ 5.7)

— ค่าไคเรทวิตตี้เมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log((T_p/T_b))$
 - - - ค่าคัปปลิ่ง C

จะได้รัศมีเมื่อเกิดคความหนาจะ ได้ดังในตารางข้างล่าง

ตารางที่ 5.5

แสดงรัศมีต่างๆของไคเรทชันแนลคัปเปิลเลอร์

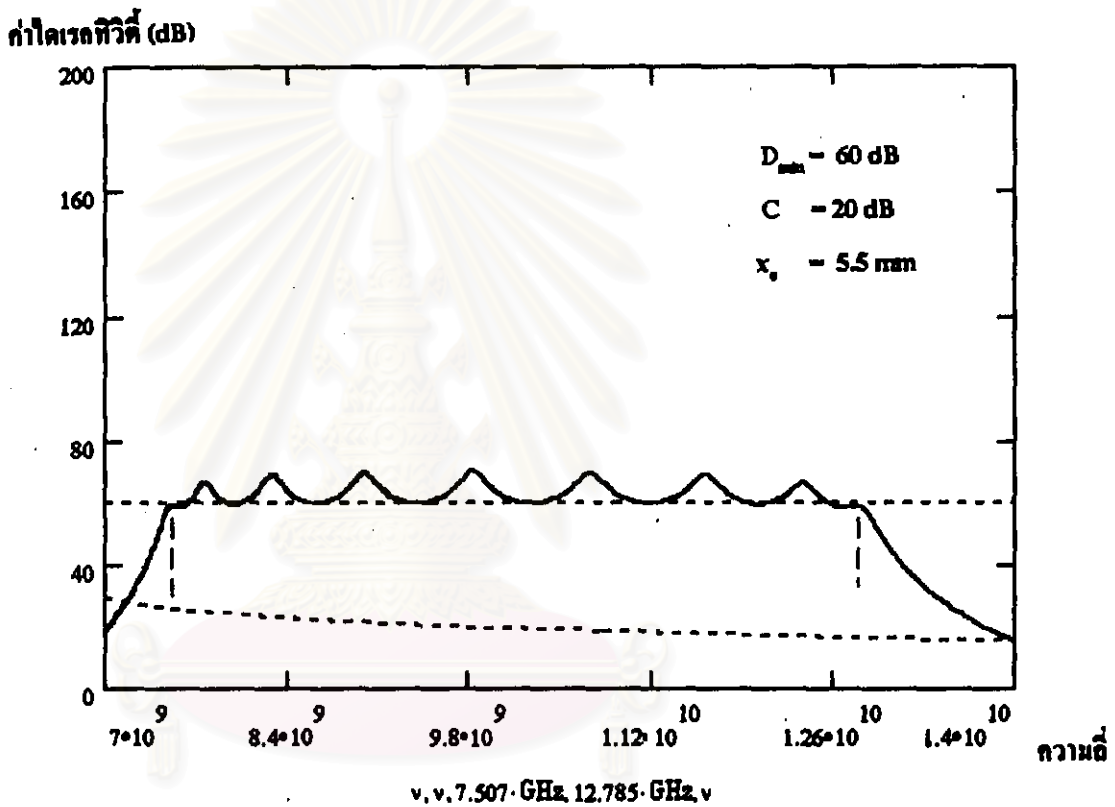
รัศมีของแตรละรู (mm)	
1	2.28874
2	3.45142
3	4.26897
4	4.53627
5	4.19604
6	3.34938
7	2.19475

ตัวแปรต่างๆ เหมือนกับในรูปที่ 5.7

จะเห็นได้ว่าเมื่อนำมาคิดความหนาจะพบว่าค่าไคเรกทิวิตีที่เราต้องการอยู่ในช่วงประมาณ 8.9 GHz - 11.2 GHz ซึ่งมีช่วงใช้งานแคบกว่าที่เราต้องการดังนั้นเราจึงต้องเพิ่มจำนวนรูของไคเรกชันแนลคัปเปิลเตอร์เพื่อให้มีช่วงความถี่ที่เพิ่มขึ้นดังต่อไปนี้

ไคเรกชันแนลคัปเปิลเตอร์แบบ เซมิเซฟท์ ที่มีจำนวนรู 10 รู

ต้องการให้ไคเรกทิวิตีมีค่าใกล้เคียงที่ 60dB และมีค่าคัปปลิงที่ 20dB ระยะห่างของรูจากผนัง (x_0) = 5.5 mm และมีจำนวนรู 10 รูเมื่อนำมาเขียนกราฟจะได้



รูปที่ 5.9 ไคเรกทิวิตีที่ความถี่ต่างๆของไคเรกชันแนลคัปเปิลเตอร์แบบเซมิเซฟท์ที่มีรู 10 รู

— ค่าไคเรกทิวิตีเมื่อเกิดผลเนื่องจากคอปณ์ $\log(T_r/T_s)$
 - - - ค่าคัปปลิง C

รัศมีแต่ละรูคังแสดงในตารางที่ 5.6

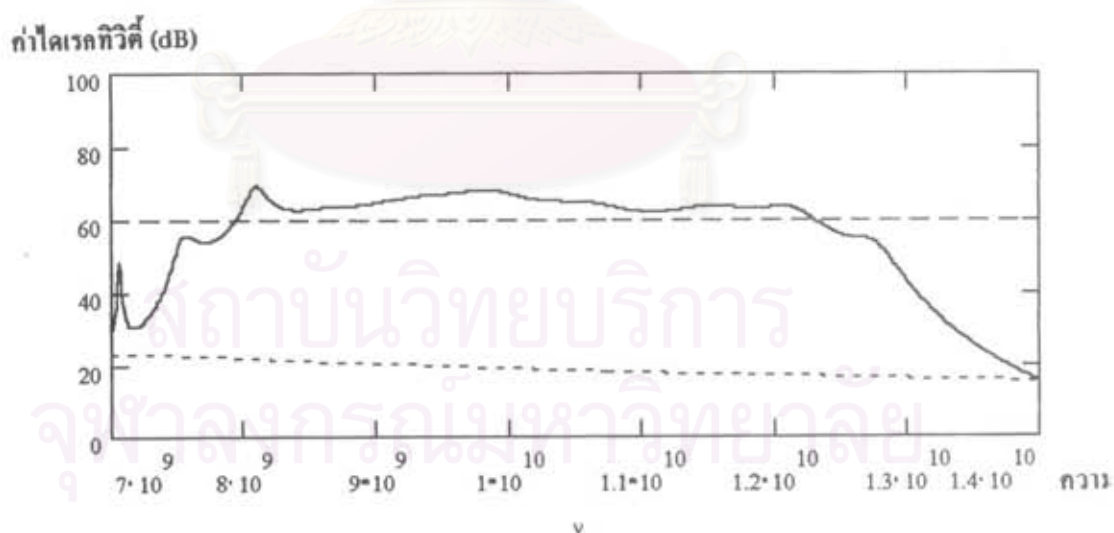
ตารางที่ 5.6

แสดงรัศมีต่างๆของโคเรกชันเนลล์ปเปอร์

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	1.42821
2	2.30932
3	3.05402
4	3.57575
5	3.81476
6	3.73599
7	3.36862
8	2.76802
9	2.02643
10	1.24329

ตัวแปรต่างๆเหมือนกับในรูปที่ 5.9

และเมื่อนำมาคิดความหนาของผนังระหว่างท่อบนและล่างจะได้กราฟดังนี้



รูปที่ 5.10 โคเรกทีฟที่ความถี่ต่างๆของโคเรกชันเนลล์ปเปอร์แบบเซมิเซฟที่มีรู 10 รู และมีระยะเดือน 0.1 ที่ความหนาของผนังท่อ 1 mm (ตัวแปรอื่นๆเหมือนในรูปที่ 5.9)

- ค่าโคเรกทีฟเมื่อคิดผลเนื่องจากพจน์ $\log((T_r)/(T_b))$
- ค่าคัปปลิง C

รัศมีเมื่อคิดความหนาของผนังระหว่างท่อบนและล่างแสดงในตารางที่ 5.7

ตารางที่ 5.7

แสดงรัศมีต่างๆของ ไดเรกชันแนลคัปเปิลอร์

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	1.66525
2	2.45883
3	3.20475
4	3.80735
5	4.17558
6	4.25452
7	4.015
8	3.49182
9	2.74373
10	1.85365

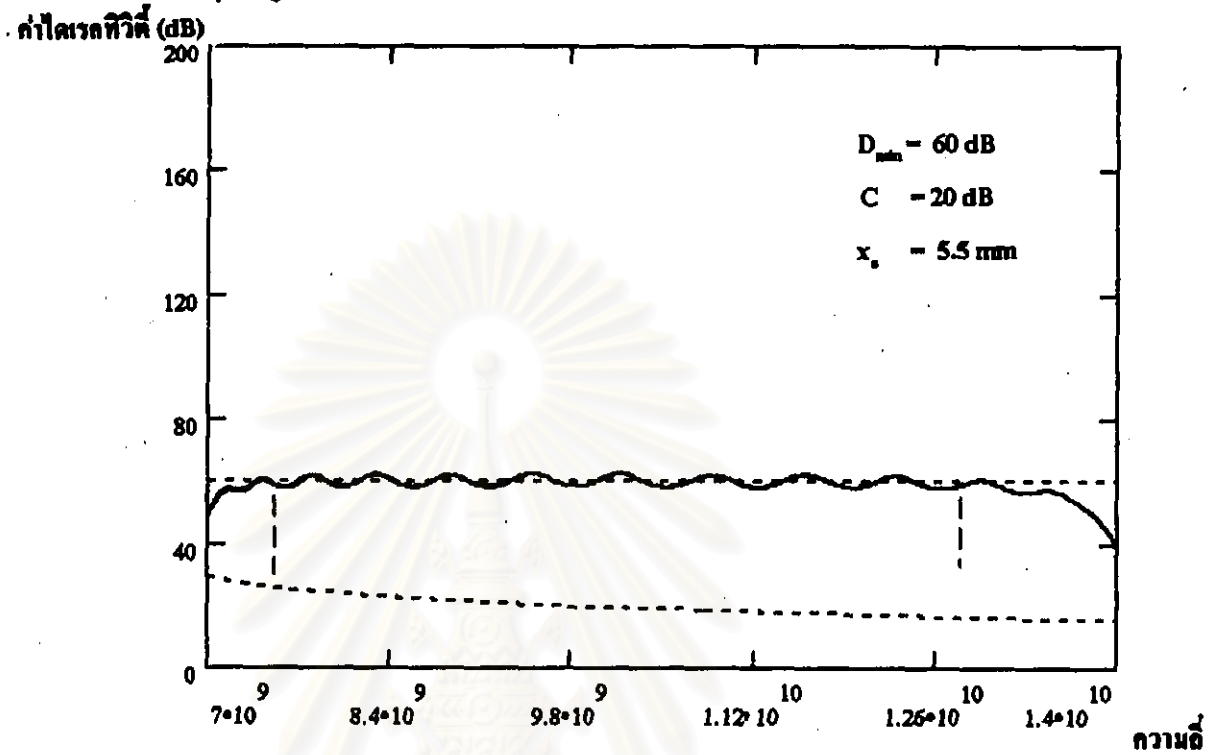
ตัวแปรต่างๆ เหมือนกับในรูปที่ 5.9

ซึ่งจะเห็นว่าเราได้ช่วงความถี่กว้างขึ้นและครอบคลุมความถี่ที่เราต้องการ

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

โคเรกชันเนอส์เปอร์แบบ เซมิเซฟ ที่มีจำนวนรู 15 รู

ต้องการให้โคเรกทีวดีมีค่าใกล้เคียงที่ 60dB และมีค่าค้ำปลั้งที่ 20dB ระยะห่างของรูจากผนัง (x_0) = 5.5 mm และมีจำนวนรู 15 รูเมื่อนำมาเขียนกราฟจะได้



รูปที่ 5.11 โคเรกทีวดีที่ความถี่ต่างๆของโคเรกชันเนอส์เปอร์แบบเซมิเซฟที่มีรู 15 รู

— ค่าโคเรกทีวดีเมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log(\tau_r/\tau_0)$

--- ค่าค้ำปลั้ง C

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รัศมีแต่ละรูและในตารางที่ 5.8

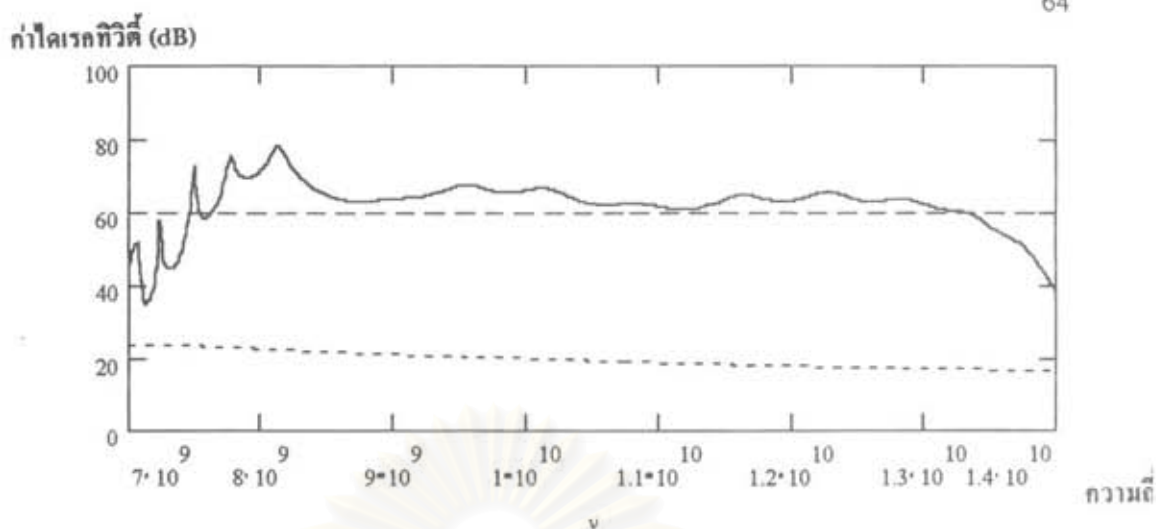
ตารางที่ 5.8

แสดงรัศมีต่างๆของ ไคเรกซ์แนลคัปเปลอร์

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	1.08846
2	2.57143
3	2.14402
4	2.57143
5	2.9169
6	3.14365
7	3.25359
8	3.23478
9	3.09444
10	2.85009
11	2.51295
12	2.1194
13	1.68508
14	1.23971
15	0.82113

คิ้วแปรต่างๆ เหมือนกับในรูปที่ 5.11

สถาบันวิทยบริการ
 ศูนย์ส่งเสริมงานวิจัย
 และเมื่อนำมาศึกษาความหนาของผนังระหว่างท่อบนและล่างจะได้กราฟดังนี้



รูปที่ 5.12 ไคเรททิวตี้ที่ความถี่ต่างๆของไคเรทชันแนลคัปเปิลอร์แบบเซมิเซฟที่มีรู 15 รู และมีระยะเล็ช 0.09 ที่ความหนาของผนังท่อ 1 mm (ตัวแปรอื่นๆเหมือนในรูปที่ 5.11)

— ค่าไคเรททิวตี้เมื่อเกิดผลเนื่องจากพจน์ $\log(T_r/T_b)$

--- ค่ากัปปลิ่ง C

รัศมีเมื่อคิดความหนาของผนังระหว่างท่อบนและล่างแสดงในตาราง 5.9

ตารางที่ 5.9

แสดงรัศมีต่างๆของ ไคเรทชันแนลคัปเปิลอร์

รัศมีของแต่ละรู (mm)	
1	1.50665
2	2.07369
3	2.57732
4	3.00788
5	3.35422
6	3.58178
7	3.692
8	3.67313
9	3.53236
10	3.28715
11	2.94851
12	2.55253

ตารางที่ 5.9 (ต่อ)

13	2.11412
14	1.66159
15	1.22995

ตัวแปรต่างๆ เหมือนกับในรูปที่ 5.11



สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

สรุปผลการวิจัย

จากที่ผ่านมามาเราได้ใช้วิธีการกระจายรากเพื่อทำให้โคเรกชันแนลคัปเปลอร์ใช้งานได้ดีในช่วงความถี่กว้างคือ

-วิธีการกระจายรากแบบ Chebyshev

-วิธีการกระจายรากแบบ Binomial

การทั้ง 2 วิธีกระจายรากทั้ง 2 วิธีมีข้อแตกต่างซึ่งเห็นได้ชัดดังต่อไปนี้

1. เมื่อไม่คิดความหนาของผนังท่อระหว่างท่อด้านล่างและด้านบนพบว่าการกระจายรากแบบ Binomial จะทำให้ค่าโคเรกทีวิตีมีค่าสูงตลอดช่วงความถี่ส่วนการกระจายรากแบบ Chebyshev นั้นจะทำให้ค่าโคเรกทีวิตีเป็นขอคแหลมในบางความถี่ที่อยู่ในช่วงใช้งานและมีค่าโคเรกทีวิตีต่ำสุดเท่ากับค่าโคเรกทีวิตีที่เรายอมรับได้
2. เมื่อจำนวนรูเท่ากันการกระจายรากแบบ Chebyshev จะทำให้โคเรกชันแนลคัปเปลอร์มีช่วงความถี่กว้างกว่าการกระจายรากแบบ Binomial
3. เมื่อคิดความหนาของผนังท่อระหว่างท่อด้านล่างและด้านบนพบว่าการกระจายรากแบบ Binomial มีค่าโคเรกทีวิตีลดลงอย่างมากแต่มีค่าสูงพอที่จะยอมรับได้ ส่วนการกระจายรากแบบ Chebyshev มีการเปลี่ยนแปลงเล็กน้อย
4. การกระจายทั้ง 2 วิธี จะทำให้มีช่วงความถี่กว้างขึ้นเมื่อเพิ่มจำนวนรูในโคเรกชันแนลคัปเปลอร์
5. การกระจายทั้ง 2 วิธี เมื่อคิดเทอม $\log(|T_n|/|T_0|)$ จะทำให้โคเรกทีวิตีมีค่าสูงขึ้นอีกเล็กน้อย

การกระจายรากแบบ Chebyshev นั้นจะมีขอบแหลมในบางความถี่ซึ่งเราสามารถลดความสูงของขอบแหลมเหล่านั้นลงได้โดยการเลื่อนรากที่กระจายอยู่บนวงกลมหนึ่งหน่วยซึ่งอยู่บนระนาบเชิงซ้อนที่มีจุดศูนย์กลางที่จุดกำเนิดให้ออกไปหรือเข้ามาจากวงกลมหนึ่งหน่วยนี้ การเลื่อนรากจะต้องเลื่อนรากที่เป็นคู่คอนจูเกตเข้าหรือออกด้วยขนาดเท่าๆกันซึ่งพบว่าจะมีวิธีเลื่อนรากเข้าหรือออกจากวงกลม 1 หน่วยนี้เท่ากับ $2^{\frac{N}{2}}$ เมื่อ N เป็นเลขคู่และเท่ากับ จำนวนรูปลดด้วย 1 หรือเท่ากับ $2^{\frac{N+1}{2}}$ เมื่อ N เป็นเลขคี่แต่จากการคำนวณโดยให้คอมพิวเตอร์ค่อยๆเลื่อนรากออกโดยใช้วิธีการเลื่อนรากแต่ละวิธีพบว่าวิธีการเลื่อนเข้าหรือออกนั้นไม่มีผลต่อการลดลงของปลายแหลมของค่าโคเรกทิวิตี้ การลดลงของโคเรกทิวิตี้ขึ้นกับขนาดที่เลื่อนเข้าหรือออกเพียงอย่างเดียวเท่านั้น การเลื่อนเข้าหรือออกจากวงกลม 1 หน่วย สามารถลดขอบแหลมของโคเรกทิวิตี้ได้ และจากกราฟพบว่า การเลื่อนรากด้วยขนาดที่เหมาะสมจะทำให้โคเรกทิวิตี้มีค่าค่อนข้างคงที่ใกล้เคียงกับค่าโคเรกทิวิตี้ต่ำสุดที่เราขอมรับได้ และเมื่อคิดผลจากเทอม $\log (T_N/T_0)$ เราสังเกตเห็นว่ามีขอบแหลมที่ความถี่กลางที่คิดได้จาก β_0 ซึ่งเป็นผลที่ Beche ได้คำนวณเมื่อเราคิดความหนาของผนังท่อพบว่าค่าโคเรกทิวิตี้ของโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์แบบเซมิเซฟ เมื่อลดปลายแหลมนั้นจะมีลักษณะเรียบขึ้นมากและจะสังเกตเห็นผลเนื่องจากเทอม T_r และ T_0 ได้ เมื่อเราเพิ่มจำนวนรูให้มากขึ้นก็เป็นผลให้ช่วงความถี่กว้างขึ้นด้วยเพื่อที่จะลดผลของการหักล้างของคลื่นแม่เหล็กไฟฟ้าเนื่องจากไดโพลไฟฟ้าและไดโพลแม่เหล็กคั้งที่ Beche ได้คำนวณไว้ จึงได้ทำการเปลี่ยนให้ $x_0 = 5.5 \text{ mm}$ และพบว่ากราฟโคเรกทิวิตี้เมื่อคิดผลของ $\log (T_N/T_0)$ เลื่อนลงมาซ้อนทับกับ กราฟโคเรกทิวิตี้เมื่อไม่คิดผลของ $\log (T_N/T_0)$ และเมื่อคิดความหนาพบว่าโคเรกทิวิตี้มีค่าค่อนข้างเรียบและใกล้เคียงกับค่าโคเรกทิวิตี้ต่ำสุดที่เราต้องการ ซึ่งผลที่เกิดขึ้นนี้เราสามารถนำไปออกแบบโคเรกชันแนลคัปเปิลอร์ที่มีค่าโคเรกทิวิตี้ที่คงที่ที่เราต้องการได้

สถาบันวิทยบริการ
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย