

สำนักหอสมุดกลาง พระจอมเกล้าลาดกระบัง

การประเมินผลของความเพี้ยนเชิงเฟสเนื่องจากสายอากาศ
สำหรับแถบกว้างยิ่ง

EVALUATION OF PHASE DISTORTION DUE TO ANTENNAS FOR
ULTRA WIDEBAND



T123067

พงศ์สันต์ คล้ายอุดม
PONGSAN KLAIUDOM

ฉพ.
พ 1417
2565

เลขหมู่.....
เลขทะเบียน..... 123067
วัน,เดือน,ปี..... 1.8.ค.ค. 2555

b.12447460
i.....

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
สาขาวิชาวิศวกรรมสารสนเทศ
คณะวิศวกรรมศาสตร์
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

พ.ศ. 2555

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
KMITL 2012-EN-M-230-141
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

EVALUATION OF PHASE DISTORTION DUE TO ANTENNAS
FOR ULTRA WIDEBAND



A THESIS SUBMITTED IN PARTIAL FULFILLMENT
OF THE REQUIREMENT FOR THE DEGREE OF
MASTER OF ENGINEERING IN INFORMATION ENGINEERING
FACULTY OF ENGINEERING
KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG

2012

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
KMITL 2012-EN-M-230-141
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



COPYRIGHT 2012

FACULTY OF ENGINEERING

เอกสารนี้ KING MONGKUT'S INSTITUTE OF TECHNOLOGY LADKRABANG ไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การประเมินผลของความเพี้ยนเชิงเฟสเนื่องจากสายอากาศสำหรับ แถบกว้างยิ่ง
นักศึกษา	นายพงศ์สันต์ คล้ายอุดม
รหัสนักศึกษา	50061002
ปริญญา	วิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต
สาขาวิชา	วิศวกรรมสารสนเทศ
พ.ศ.	2555
อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์	ดร.สถาพร พรหมวงศ์

บทคัดย่อ

ในวิทยานิพนธ์นี้ได้ศึกษาถึงความเพี้ยนเชิงเฟสเนื่องจากสายอากาศสำหรับการส่งผ่านบนช่องสัญญาณในอวกาศว่าง (Free Space) ของระบบแถบกว้างยิ่ง (Ultra Wideband: UWB) ซึ่งได้มีการพัฒนาแบบแผนประเมินผลการเชื่อมโยงในอวกาศว่าง ซึ่งถูกพิจารณาอยู่ในเทอมของฟังก์ชันการถ่ายโอนความถี่สำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง และได้พิจารณารูปคลื่นที่นำมาใช้วิเคราะห์ความเพี้ยนของสายอากาศ โดยพิจารณาใช้รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซีโคไซน์ (Root raised cosine waveform) เป็นสัญญาณส่งสำหรับแถบกว้างยิ่ง ในการวัดและการทดสอบใช้สายอากาศที่แตกต่างกันสองชนิดคือ สายอากาศแบบกรวยคู่และสายอากาศไดโพลรายคาบสลับ และทำการประเมินผลของความเพี้ยนเชิงเฟส ซึ่งแบบแผนนี้มีประโยชน์อย่างมาก สามารถใช้สำหรับการออกแบบสายอากาศที่เหมาะสมเพื่อนำไปประยุกต์ใช้งานต่อไป

Thesis Title	Evaluation of Phase Distortion Due to Antennas for Ultra Wideband
Student	Mr. Pongsan Klaiudom
Student ID.	50061002
Degree	Master of Engineering
Program	Information Engineering
Year	2012
Thesis Advisor	Dr. Sathaporn Promwong

ABSTRACT

This thesis is studies the phase distortion due to antenna on free space transmission in UWB-IR system. We develop the free space link budget evaluation scheme in the term of frequency transfer function for UWB-IR system that takes into account the transmitted waveform, its distortion due to the antennas, the channel and the correlation receiver. Root raised cosine passband waveform is used as the UWB-IR transmitted waveform. Experimental investigations are done for different types of the antennas. The distortion quantities in the terms of phase are defined and shown. This scheme provides some useful physical insights and optimized design procedure with clear and accessible description of the UWB-IR link budget comprised of practical antennas.

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สามารถสำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดี ด้วยคำแนะนำและคำปรึกษาจาก ดร.สถาพร พรหมวงศ์ และ ผู้ช่วยศาสตราจารย์พิชญ์ สุพรรณกุล ที่ให้ความอนุเคราะห์ ช่วยเหลือ อบรมสั่งสอน และคอยชี้แนะแนวทางเกี่ยวกับโครงการวิจัยอย่างดีมาโดยตลอด ข้าพเจ้ารู้สึกซาบซึ้ง ในความอนุเคราะห์จากอาจารย์ทั้งสองท่าน จึงขอกราบขอบพระคุณท่านอาจารย์ทั้งสองเป็นอย่างสูง ขอขอบคุณเพื่อนๆ พี่ๆ และน้อง ๆ ในห้องวิจัย UWBR (Ultra Wideband Radio System) ทุกท่านที่ให้คำแนะนำ ความช่วยเหลือ และเป็นกำลังใจให้มาโดยตลอด

สุดท้ายนี้ข้าพเจ้าขอกราบขอบพระคุณ บิดา มารดา ที่คอยเป็นกำลังใจ และให้การสนับสนุน ในทุกๆด้านมาโดยตลอด ทำให้ข้าพเจ้าสามารถทำวิทยานิพนธ์นี้สำเร็จลุล่วงด้วยดี

คุณค่าและประโยชน์อันพึงมาจากวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ ข้าพเจ้าขอมอบแด่ผู้มีพระคุณ ทุกท่าน

พงศ์สันต์ คล้ายอุดม



สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย.....	I
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	II
กิตติกรรมประกาศ.....	III
สารบัญ.....	IV
สารบัญตาราง.....	VII
สารบัญรูป.....	VIII
บทที่ 1 บทนำ.....	1
1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา.....	1
1.2 ความมุ่งหมายและวัตถุประสงค์ของการศึกษา.....	3
1.3 สมมติฐาน.....	4
1.4 ทฤษฎีหรือแนวคิดในการวิจัย.....	4
1.5 ขอบเขตการศึกษา.....	4
1.6 ขั้นตอนของการศึกษา.....	5
บทที่ 2 ระบบการสื่อสารแบบแถบกว้างยิ่ง	6
2.1 บทนำ.....	6
2.2 นิยามของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง.....	7
2.3 ข้อกำหนดของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง.....	8
2.3.1 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในสหรัฐอเมริกา.....	8
2.3.2 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในยุโรป.....	10
2.3.3 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในญี่ปุ่น.....	12
2.3.4 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ที่ใช้ร่วมกัน.....	13
2.4 มาตรฐานของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง.....	14
2.4.1 มาตรฐาน III 802.15.3a.....	14
2.4.2 มาตรฐาน III 802.15.4a.....	14
2.4.3 มาตรฐาน III 802.15.6.....	14
2.5 จุดเด่นของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง.....	16
2.6 สรุป.....	17

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
บทที่ 3 ทฤษฎีที่ใช้วิเคราะห์ช่องสัญญาณการแพร่กระจายระบบแถบกว้างยิ่ง.....	18
3.1 บทนำ.....	18
3.2 แบบจำลองการส่งผ่านระบบแถบกว้างยิ่ง.....	19
3.3 ความเพี้ยนเชิงเฟส.....	20
3.4 เครื่องรับสหสัมพันธ์.....	21
3.5 ความเป็นไปได้ของเครื่องรับสหสัมพันธ์ที่เหมาะสมที่สุด.....	22
3.6 ความเพี้ยนของรูปคลื่น.....	23
3.7 อัตราขยายการส่งผ่าน.....	23
3.8 รูปคลื่นสัญญาณส่งของแถบกว้างยิ่ง.....	24
3.9 สรุป.....	27
บทที่ 4 แบบแผนการทดลองวัดและการทดลองวัดช่องสัญญาณ ความผิดเพี้ยนเนื่องจากสายอากาศ.....	28
4.1 กล่าวนำ.....	28
4.2 ขั้นตอนในการเตรียมการทดลอง.....	29
4.2.1 เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์.....	29
4.2.2 สายอากาศแบบกรวยคู่ (Biconical Antenna).....	30
4.2.3 สายอากาศไดโพลระยะคาบล็อก (Log Periodic Dipole Antenna).....	32
4.3 พารามิเตอร์ที่ใช้ในการทดลอง.....	33
4.4 เครื่องมือและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง.....	35
4.5 ขั้นตอนและวิธีการทดลอง.....	35
4.6 สรุป.....	36
บทที่ 5 ผลการทดลองวัดและวิเคราะห์.....	37
5.1 กล่าวนำ.....	37
5.2 ผลการทดลองวัดและการวิเคราะห์.....	37
5.2.1 อัตราขยายการส่งผ่าน.....	37
5.2.2 การประวิงกลุ่ม.....	39

สารบัญ (ต่อ)

	หน้า
5.2.3 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐาน FCC และแถบความถี่ร่วม.....	41
5.2.4 ความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศที่ใช้ในการทดสอบ.....	43
5.3 สรุปผลการทดลอง.....	46
บทที่ 6 สรุปผลการทดลองวิจัย.....	47
6.1 บทนำ	47
6.2 ผลการทดลองความเพี้ยนเชิงเฟส.....	47
6.3 ข้อเสนอแนะและแนวทางการวิจัยพัฒนา.....	48
เอกสารอ้างอิง.....	49
ประวัติผู้เขียน	51



สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1	ข้อกำหนดในการแพร่กระจายกำลังงานโดย FCC สำหรับการใช้งานในการสื่อสารทั้งภายในและภายนอกอาคาร 9
2.2	ข้อกำหนดในการแพร่กระจายกำลังงานโดย ETSI สำหรับการใช้งานในการสื่อสารทั้งภายในและภายนอกอาคาร 10
2.3	ข้อกำหนดในการแพร่กระจายกำลังงานที่แก้ไขใหม่โดย ETSI สำหรับการใช้งานของระบบการสื่อสารภายในอาคาร 11
2.4	ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แพร่กระจายออกมาสำหรับการสื่อสารภายในอาคารเท่านั้นที่กำหนดโดย MIC 12
2.5	ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แพร่กระจายออกมาสำหรับการสื่อสารแถบความถี่ร่วม 13
4.1	พารามิเตอร์ที่ใช้ในการทดลอง 33
4.2	รายการอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลองวิจัย 35

สารบัญรูป

รูปที่	หน้า
1.1 การเปรียบเทียบอัตราการส่งข้อมูลระหว่างระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง และระบบการสื่อสารแถบอื่นๆ	1
1.2 ความเที่ยงของเฟสในการสื่อสารไร้สายแถบกว้างยิ่ง	2
2.1 การเปรียบเทียบแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนของระบบการสื่อสารแถบแคบ และระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง	7
2.2 การเปรียบเทียบระดับความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง การสื่อสารแถบแคบอื่นๆ	8
2.3 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด FCC สำหรับระบบการสื่อสาร แถบกว้างยิ่งภายในและภายนอกอาคาร	9
2.4 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด ETSI สำหรับระบบการสื่อสารแถบ กว้างยิ่งภายในและภายนอกอาคาร	10
2.5 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด ETSI ที่แก้ไขใหม่ สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง ภายในอาคาร	11
2.6 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมสำหรับการสื่อสารภายในอาคารที่กำหนดโดย MIC ...	12
2.7 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมสำหรับการสื่อสารภายในอาคาร ที่กำหนดร่วมกันโดย FCC, ETSI และ MIC	13
2.8 ตัวอย่างการประยุกต์ใช้งานอุปกรณ์ประเภทต่าง ๆ สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง	15
3.1 บล็อกไดอะแกรมของแบบจำลองระบบการส่งผ่านสำหรับสัญญาณแถบกว้างยิ่ง	22
3.2 รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซิโคชานน์ที่ถูกนอร์มัลไลซ์ เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คของ FCC	25
3.3 ความหนาแน่นสเปกตรัมที่ถูกนอร์มัลไลซ์ของรูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซิโคชานน์ ที่เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คของ FCC	25
3.4 รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซิโคชานน์ที่ถูกนอร์มัลไลซ์ เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คของแถบความถี่ร่วม	26
3.5 ความหนาแน่นสเปกตรัมที่ถูกนอร์มัลไลซ์ของรูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซิโคชานน์ ที่เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คของแถบความถี่ร่วม	26
4.1 บล็อกไดอะแกรมการทดลองการวัดช่องสัญญาณการผิดเพี้ยนเนื่องจากสายอากาศ	28
4.2 เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ (Vector Network Analyzer)	29

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูป (ต่อ)

รูปที่	หน้า
4.3 สายอากาศกรวยคู่ที่ใช้ในการทดลองวัด	30
4.4 สัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับ (S_{11}) ของสายอากาศแบบกรวยคู่	31
4.5 อัตราขยายและเฟสของสายอากาศกรวยคู่	31
4.6 สายอากาศไดโพลรายคาบลือก (Watkins-Johnson AR7-15A)	32
4.7 สัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับ (S_{11}) ของสายอากาศไดโพลรายคาบลือก	33
4.8 แบบจำลองการวัดในห้องไร้การสะท้อนและการติดตั้งอุปกรณ์	34
4.9 การวัดทดสอบความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศในห้องไร้การสะท้อน	34
4.10 ลักษณะการวางสายอากาศเมื่อมองจากมุมด้านบน	35
5.1 อัตราขยายการส่งผ่านสำหรับการเชื่อมโยงกรณีใช้สายอากาศกรวยคู่-กรวยคู่	38
5.2 อัตราขยายการส่งผ่านสำหรับการเชื่อมโยงกรณีใช้สายอากาศกรวยคู่-สายอากาศ ไดโพลรายคาบลือก	38
5.3 การประวิงกลุ่มกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่-กรวยคู่	39
5.4 การประวิงกลุ่มกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่-สายอากาศไดโพลรายคาบลือก	40
5.5 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยงของสายอากาศ กรวยคู่-กรวยคู่	40
5.6 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของแถบความถี่ร่วมสำหรับการเชื่อมโยง ของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศกรวยคู่	41
5.7 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยง ของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศไดโพลรายคาบลือก	42
5.8 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของแถบความถี่ร่วมสำหรับการเชื่อมโยง ของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศไดโพลรายคาบลือก	42
5.9 เปรียบเทียบความเพี้ยนเชิงเฟสโดยกำหนดตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยง ด้วยสายอากาศกรวยคู่	43
5.10 เปรียบเทียบความเพี้ยนเชิงเฟสโดยกำหนดตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยง ด้วยสายอากาศไดโพลแบบรายคาบลือกทั้งคู่	44
5.11 ความเพี้ยนของเฟสในช่วงความถี่มาตรฐานของ FCC เปรียบเทียบกับแถบความถี่ร่วม ของสายอากาศแบบกรวยคู่	45
5.12 ความเพี้ยนของเฟสในช่วงความถี่มาตรฐานของ FCC เปรียบเทียบกับแถบความถี่ร่วม ของสายอากาศไดโพลแบบรายคาบลือก	46
6.1 แถบความถี่มาตรฐานของ MB-OFDM ที่ใช้สำหรับเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง	48

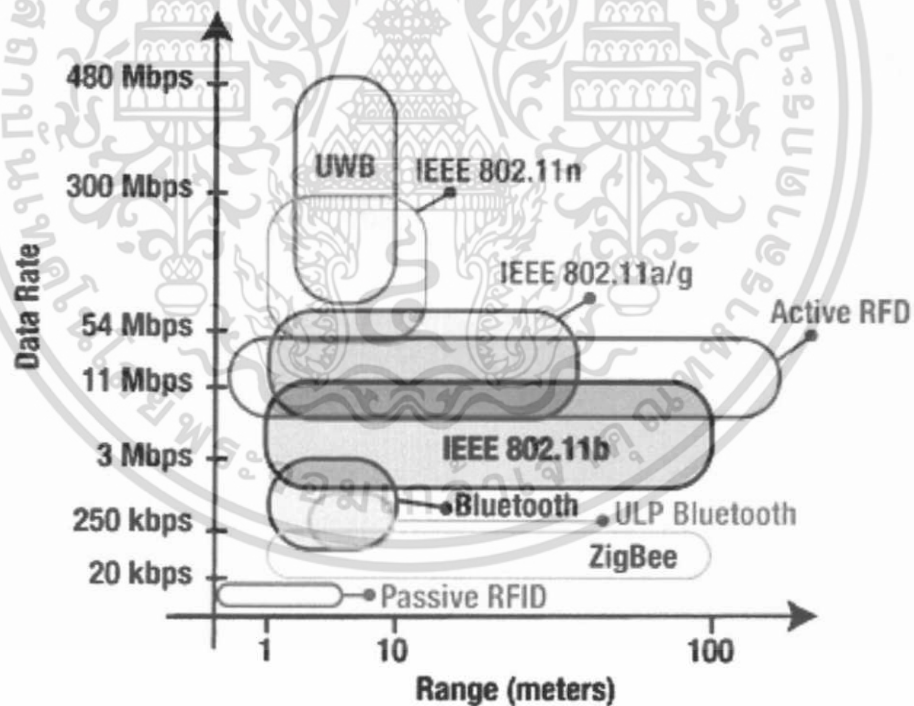
บทที่ 1

บทนำ

1.1 ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

ด้วยความต้องการเทคโนโลยีการสื่อสารไร้สายที่มีความเร็วสูง จึงทำให้เข้ามามีบทบาทอย่างมากในชีวิตประจำวัน ไม่ว่าจะเป็นโครงข่ายพื้นที่ท้องถิ่นไร้สาย (Wireless Local Area Network: WLAN) และโครงข่ายพื้นที่ส่วนบุคคลไร้สาย (Wireless Personal Area Network: WPAN) เป็นต้น แต่อย่างไรก็ตามก็ได้มีการพัฒนาอย่างต่อเนื่อง จนมีการกล่าวกันมากขึ้นถึงแถบกว้างไร้สาย (Wireless broadband) และมีแนวโน้มว่า จะนำมาใช้ในสถานศึกษา ในโรงพยาบาล บ้านพักอาศัย และสำนักงาน มีเทคโนโลยีหนึ่งที่ได้รับการศึกษาวิจัยกันมากในขณะนี้ นั่นก็คือเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง เพราะเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่งเป็นเทคโนโลยีที่สามารถตอบสนองความต้องการผู้ใช้ได้ดีมาก โดยมีแบนด์วิดท์กว้างมาก สามารถส่งข้อมูลได้สูงมาก มีความจุสูง ใช้กำลังงานการส่งข้อมูลต่ำ และต้นทุนการผลิตด้วยคุณสมบัติดังที่ได้กล่าวมาดังนี้

เทคโนโลยีการสื่อสารไร้สายแถบกว้างยิ่งนี้ มีช่วงความถี่ระหว่าง 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และมีแบนด์วิดท์กว้างมากที่สุดเท่ากับ 7.5 GHz ดังแสดงในรูปที่ 1.1



รูปที่ 1.1 การเปรียบเทียบอัตราการส่งข้อมูลระหว่างระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่งและระบบการสื่อสารแถบอื่น ๆ [1]

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

- ใช้กำลังในการส่งต่ำที่ -41.3 dBm/MHz จึงทำให้เกิดการรบกวนง่ายและถูกตรวจจับสัญญาณได้ง่าย
- มีอัตราการส่งข้อมูลที่สูง คือ 110 Mbps ที่ระยะทาง 10 m
- การส่งสัญญาณของเทคโนโลยีแถบกว้างนี้จะส่งสัญญาณในลักษณะเป็นอิมพัลส์ โดยไม่มีการนำเอาสัญญาณข้อมูลไปมอดูเลตกับสัญญาณพาห้ จึงทำให้อุปกรณ์ในระบบแถบกว้างยังมีราคาถูก
- มีสัดส่วนของแบนด์วิดท์ (Fractional Bandwidth) ในการส่งมากกว่าหรือเท่ากับ 20 % ของแถบความถี่กลาง หรือมีการใช้แถบความถี่มากกว่าหรือเท่ากับ 500 MHz

จากที่กล่าวมาข้างต้นจะเห็นว่าระบบการสื่อสารไร้สายแถบกว้างนี้จะนำไปใช้ภายในอาคารเป็นหลักเช่น (Wireless Personal Area Network: WPAN) ซึ่งในการใช้งานจริงนั้น อาจมีการใช้งานในรูปแบบอื่นที่ไม่ใช่เพียงแคภายในอาคารเท่านั้น มีการใช้งานในรูปแบบอื่น ๆ เช่นทางด้านการแพทย์ และทางการแพทย์ เป็นต้น

ดังปัญหาที่ได้รับความสนใจของวิทยานิพนธ์นี้ก็คือ ความเพี้ยนของสัญญาณการส่งผ่านที่เกิดจากสายอากาศ และการแพร่กระจายคลื่นแถบกว้างยิ่ง เช่น เฟส อัตราการขยาย ดังที่แสดงในรูปที่ 1.2 และได้แสดงแบบแผนการทดลองวิจัย และแบบแผนการประเมินผล ในวิทยานิพนธ์นี้อย่างละเอียด



รูปที่ 1.2 ความเพี้ยนของเฟสในการสื่อสารไร้สายแถบกว้างยิ่ง [2]

เมื่อนำเทคโนโลยีการสื่อสารไร้สายแถบกว้างยิ่งมาใช้ในสภาวะแวดล้อมภายในอาคารที่มีระยะสั้น เพราะต้องการความเร็วสูงมาก โดยจะทำให้สัญญาณที่ถูกส่งออกมาจากสายอากาศแล้วผ่านวัสดุที่เป็นตัวกลาง ไปยังสายอากาศด้านรับ มีการลดทอนกำลังงานลง ส่งผลกระทบต่อสัญญาณที่รับได้ อาจทำให้สัญญาณที่รับได้เกิดความผิดเพี้ยนของเฟสได้ หรืออาจจะรับสัญญาณไม่ได้เลย ดังนั้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

วิทยานิพนธ์นี้จึงได้ทำการศึกษาวิจัยถึงความเกี่ยวเนื่องเชิงเฟสอันเนื่องจากสายอากาศและช่องสัญญาณ แถบกว้างยิ่งในสภาวะแวดล้อมที่แตกต่างกัน

1.2 ความมุ่งหมายและวัตถุประสงค์ของการศึกษา

ปัจจุบันเทคโนโลยีการสื่อสารแบบไร้สายได้พัฒนาขึ้นอย่างรวดเร็ว และเป็นปัจจัยหนึ่ง ที่มีบทบาทอย่างมากในการพัฒนาประเทศ และชีวิตความเป็นอยู่ในปัจจุบัน เช่น การติดต่อสื่อสารทางไกลทั้งใน ประเทศและระหว่างประเทศ การประชุมผ่านทางไกล การเรียนการสอนผ่านทางไกล การติดต่อสื่อสารส่วนบุคคล การติดต่อสื่อสารระยะสั้น ๆ ยกตัวอย่างเช่นโครงข่ายในเป็นสำนักงาน และการโครงข่ายภายในบ้านพักอาศัย เป็นต้น เทคโนโลยีการสื่อสารไร้สายเหล่านี้ล้วนแล้วมีความต้องการความเร็วสูงมากในการส่งผ่านข้อมูล ดังนั้นเพื่อให้ได้ตามความต้องการของเทคโนโลยีการสื่อสารไร้สาย โดยเฉพาะอย่างยิ่งความกว้างของแถบความถี่ และความจุของช่องสัญญาณ จึงเป็นประเด็นการพัฒนาเข้าไปสู่เทคโนโลยี 3G, 4G, 5G WiMedia และ WiMAX ในอนาคตอันใกล้นี้ เพื่อตอบสนองความต้องการของผู้ใช้ได้อย่างสมบูรณ์ และมีประสิทธิภาพสูงสุด จึงเป็นเรื่องที่น่าสนใจมาก สำหรับการศึกษาวิจัย มีเทคโนโลยีการสื่อสารไร้สายมากมายที่ได้รับความสนใจ แต่มีเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง (Ultra wideband: UWB) เป็นหนึ่งในเทคโนโลยีที่ได้รับความสนใจมาก เพราะมีแถบกว้างมาก แบนด์วิดท์กว้างถึง 7.5 GHz ในช่วงความถี่ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และใช้กำลังงานต่ำ ดังนั้นก่อนที่จะนำไปใช้งานจริง ให้ได้ผลประโยชน์สูงสุด ทั้งภายในอาคารสำนักงาน และโครงข่ายภายในบ้านพักอาศัย จึงต้องศึกษาวิจัยและพัฒนาให้เหมาะสม และถูกต้องให้มากที่สุด บนมาตรฐาน IEEE802.15.3a (WPAN)

ศึกษาทฤษฎีและหลักการวิเคราะห์แถบกว้างยิ่งบนพื้นฐานหลักการสูตรส่งผ่านของฟรีส (Friis's transmission formula) แต่อย่างไรก็ตามไม่สามารถนำสูตรการส่งผ่านของฟรีสมาใช้ได้โดยตรงเพราะว่าอธิบายอยู่รูปของโดเมนความถี่ จึงต้องทำการประยุกต์เอาสูตรของฟรีสมาใช้ ที่ใช้สูตรของฟรีสเพราะว่าง่ายและเป็นที่ยอมรับ และได้ สภาวะแวดล้อมที่แตกต่างกัน มีความจำเป็นอย่างยิ่งที่ต้องศึกษาคุณลักษณะและความเกี่ยวเนื่องของสัญญาณเมื่อมีการส่งออกมาจากสายอากาศอาจจะทำให้เกิดการลดทอนกำลังงานและความเกี่ยวเนื่องของสัญญาณได้ ด้วยปัจจัยต่าง ๆ โดยเฉพาะอย่างยิ่งการถูกลดทอนที่ตัวสายอากาศ และสภาวะแวดล้อมของอาคาร ซึ่งส่งผลกระทบต่อสัญญาณที่รับได้ หรืออาจจะทำให้รับสัญญาณไม่ได้เลยก็เป็นได้ วิทยานิพนธ์นี้ต้องการที่จะศึกษาผลกระทบจากสายอากาศและสภาวะแวดล้อมจริงที่มีผลต่อช่องสัญญาณของระบบการสื่อสารไร้สายแถบกว้างยิ่ง ซึ่งพิจารณาบนพื้นฐานของการวัดจริง ทำการเปรียบเทียบผลการวิเคราะห์ของแบบจำลองขึ้น โดยนำผลที่ได้จากการวัดโดยใช้เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ (Vector Network Analyzer: VNA) มาทำการวิเคราะห์หาค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ที่แสดงให้เห็นถึงการเปลี่ยนแปลงของช่องสัญญาณที่เกิดจากการส่งผ่าน เช่น ฟังก์ชันถ่ายโอนช่องสัญญาณ (Channel Transfer Function) อัตราขยายในการส่งผ่าน (Transmission Gain) ความผิดเพี้ยนในรูปของสัมประสิทธิ์สหสัมพันธ์ (Correlation Coefficient) ส่วนทางด้านรับได้พิจารณาใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ เพื่อทำให้ค่าอัตราส่วนกำลังงานสัญญาณต่อกำลังงานความหนาแน่นสัญญาณรบกวน (Signal to Noise Ratio: SNR) มีค่ามากที่สุด

1.3 สมมติฐาน

สมมติฐานของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ได้พิจารณาการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง เพราะในอนาคตนั้น ความต้องการของผู้ใช้และการขยายตัวทางด้านเทคโนโลยีก็มากขึ้น จะเป็นระบบมัลติมีเดีย เพราะฉะนั้นความต้องการแบนด์วิดท์ และความต้องการความจุช่องสัญญาณก็มีมากขึ้น ดังนั้นการศึกษาวิจัยจึงเป็นเรื่องสำคัญยิ่ง จากการส่งผ่านสัญญาณแถบกว้างยิ่งที่ไม่รู้ถึงคุณลักษณะช่องสัญญาณ คุณสมบัติของสายอากาศที่นำมาใช้ให้เกิดได้จริง วิธีการหรือหลักการวิเคราะห์สัญญาณการส่งผ่านแบบแถบกว้างให้มีความเหมาะสมที่สุดจะทำอย่างไร ในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ได้เห็นถึงความสำคัญของการถ่ายโอนช่องสัญญาณแถบกว้างโดยเฉพาะความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดจากสายอากาศ และช่องสัญญาณแถบกว้าง บนพื้นฐานสูตรการส่งผ่านของฟรีส และทางด้านรับได้พิจารณาใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ ด้วยแบบแผนที่ได้นำเสนอจะทำให้ผู้วิจัยสามารถออกแบบรูปแบบการวัด การวิเคราะห์ช่องสัญญาณได้ ทำให้รู้ถึงคุณลักษณะของสัญญาณการส่งผ่าน อัตราการขยาย ความเพี้ยนช่องสัญญาณอันเกิดจากสายอากาศ และการแพร่กระจายคลื่นแถบกว้างยิ่ง และพารามิเตอร์อื่นที่ต้องทราบก็สามารถทำได้

1.4 ทฤษฎีหรือแนวคิดที่ใช้ในการวิจัย

ในแนวทางการศึกษาวิจัยของวิทยานิพนธ์นี้ได้นำเสนอแบบแผนการประเมินผลของความผิดเพี้ยนเฟสที่เกิดขึ้นเนื่องจากสายอากาศสำหรับวิทยุอิมพัลส์แถบกว้างยิ่ง บนพื้นฐานสูตรการส่งผ่านของฟรีส โดยการประยุกต์ใช้สูตรการส่งผ่านของฟรีส และได้พิจารณาใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ ส่วนรูปคลื่นสัญญาณส่งได้ใช้ตามข้อกำหนดมาตรฐานของคณะกรรมการสื่อสารแห่งสหรัฐอเมริกา (Federal Communication Commission: FCC) รูปคลื่นแถบสี่เหลี่ยมที่แบนด์วิดท์ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และรูปคลื่นแถบสี่เหลี่ยมร่วมที่แบนด์วิดท์ 7.25 GHz ถึง 8.5 GHz ในการทดลองวิจัยได้ทำการวัดในห้องไร้การสะท้อนโดยใช้เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ในการวัดและบันทึกผล และสายอากาศแบบแถบกว้างสองชนิดคือสายอากาศกรวยคู่ และสายอากาศไดโพลรายคาบล็อกในการประเมินผลการวัด จากนั้นผมที่ได้จากการวัดมาประเมินผลความเพี้ยนเชิงเฟส อัตราขยายในการส่งผ่าน จากนั้นก็เปรียบเทียบความแตกต่างระหว่างผลกรณีใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ที่สัญญาณที่รับได้มาเป็นสัญญาณต้นแบบ และกรณีที่ใช้เครื่องแบบสหสัมพันธ์ที่สัญญาณไอโซทรอปิกเป็นสัญญาณต้นแบบ ก็จะทำให้รู้ถึงความเพี้ยนสัญญาณแถบกว้างยิ่งได้

1.5 ขอบเขตการศึกษา

วิทยานิพนธ์นี้ได้เสนอแบบแผนการประเมินผลความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดจากสายอากาศ และช่องสัญญาณการแพร่กระจายคลื่นแถบกว้างยิ่ง บนพื้นฐานสูตรการส่งผ่านของฟรีส และทางด้านรับได้พิจารณาใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ ส่วนการวัด ได้ทำการทดลองวิจัยในห้องไร้การสะท้อน แล้วทำการวัดและบันทึกผลด้วยเครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ และได้ใช้สายอากาศแถบกว้างสองชนิดในการประเมินผลการวัด จากนั้นนำผลที่ได้จากการวัดมาประเมินผลความเพี้ยนเชิงเฟส และอัตราขยายในการส่งผ่านแถบกว้างยิ่งโดยใช้เครื่องรับแบบสหสัมพันธ์

1.6 ขั้นตอนการศึกษา

จากแนวคิดและหลักการที่ได้นำเสนอในวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ สามารถสรุปเป็นขั้นตอนการศึกษา เริ่มจากการศึกษาทฤษฎีและหลักการประเมินผลความผิดเพี้ยนของเฟส อัตราการขยายการส่งผ่าน ช่องสัญญาณบนพื้นฐานสูตรการส่งผ่านของฟรีส และเครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ จากนั้นกล่าวถึง ขั้นตอนการทดลองวิจัย ในส่วนของการวัดฟังก์ชันการถ่ายโอนช่องสัญญาณโดยใช้เครื่องวิเคราะห์ โครงข่ายแบบเวกเตอร์และสายอากาศแถบกว้าง อุปกรณ์ที่ใช้ทดลองวิจัย และรูปแบบวิธีการวัดโดย ยึดหลักตามแบบแผนที่ออกแบบไว้ ให้มีเหมาะสมและสามารถประยุกต์ได้จริง

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้ได้แบ่งเนื้อหาเป็น 6 บท คือ ในบทที่ 1 กล่าวถึงความเป็นมาของงานวิจัย ความมุ่งหมายและวัตถุประสงค์ สมมติฐาน ทฤษฎีที่ใช้ ขอบเขตของการวิจัย และขั้นตอนการศึกษา จากนั้นบทที่ 2 กล่าวถึงเทคโนโลยีการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง ประกอบด้วยประวัติและความเป็นมา ลักษณะโดยทั่วไปของระบบแถบกว้างยิ่ง จุดเด่นของระบบแถบกว้างยิ่ง รูปแบบของสัญญาณที่ใช้ในการส่ง บทที่ 3 จะกล่าวถึงทฤษฎีและหลักการประเมินผลของความผิดเพี้ยนเชิงเฟส อัตราขยายการส่งผ่านช่องสัญญาณแถบกว้างยิ่ง บทที่ 4 กล่าวถึงรูปแบบการจำลอง การวัด การเตรียมการวัด และการวัดสัญญาณแถบกว้างยิ่ง ประกอบด้วย รูปคลื่นการส่งแถบกว้างยิ่ง สายอากาศที่ใช้ทดสอบ และ ค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ แล้วนำผลที่ได้จากการวัดไปทำการวิเคราะห์ และการประเมินผลการทดลองวิจัย แสดงไว้ในบทที่ 5 และบทที่ 6 จะเป็นสรุปผลการวิจัยและข้อเสนอแนะ

บทที่ 2

ระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง

2.1 บทนำ

การสื่อสารแบบแถบกว้างยิ่ง เป็นระบบที่มีการส่งสัญญาณในลักษณะเป็นพัลส์สั้น ๆ มีช่วงเวลาของพัลส์แคบมากและใช้กำลังงานในการส่งสัญญาณมีค่าต่ำ ปัจจุบันนี้เทคโนโลยีแถบกว้างยิ่งได้รับความสนใจอย่างแพร่หลาย สามารถนำไปประยุกต์ใช้งานร่วมกับการสื่อสารไร้สายเพื่อรองรับความต้องการของผู้ใช้งาน เทคโนโลยีแถบกว้างยิ่งเป็นเทคโนโลยีที่มีความละเอียดทางโดเมนเวลาสูง ซึ่งเป็นสาเหตุทำให้เทคโนโลยีนี้มีความเที่ยงตรงสูงมากเช่นกัน ด้วยสาเหตุอันเนื่องมาจากแบนด์วิดท์ของระบบแถบกว้างยิ่งกว้างมาก อีกทั้งยังมีคุณสมบัติในการทะลุทะลวงสิ่งกีดขวางได้ดี ยกตัวอย่างเช่น กำแพง ได้อย่างมีประสิทธิภาพ ซึ่งจะกล่าวถึงในหัวข้อถัดไป สัญญาณของระบบแถบกว้างยิ่ง มีแบนด์วิดท์มากกว่าหรือเท่ากับ 500 MHz หรือมีแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนมากกว่าหรือเท่ากับ 0.2 จากสูตรการหาค่าความจุของช่องสัญญาณตามที่ Shannon ได้กล่าวไว้ แสดงให้เห็นว่า ระบบแถบกว้างยิ่ง เมื่อแบนด์วิดท์กว้างจะทำให้มีค่าความจุของช่องสัญญาณมาก ทำให้ส่งข้อมูลได้ในปริมาณที่มากขึ้น สามารถรองรับผู้ใช้งานได้จำนวนมากตามไปด้วย จากที่ได้กล่าวมาข้างต้นการส่งสัญญาณของระบบแถบกว้างยิ่ง นั้นจะทำการส่งสัญญาณผ่านช่องสัญญาณคลื่นวิทยุในลักษณะที่เป็นอิมพัลส์ โดยไม่มีการนำเอาสัญญาณข้อมูลไปมอดูเลตกับสัญญาณพาห้ ฉะนั้นเทคนิคของระบบนี้จึงไม่จำเป็นต้องใช้มิกเซอร์ ทำให้สร้างระบบได้ง่าย ซึ่งหมายความว่า สามารถสร้างระบบทั้งภาคส่งและภาครับให้มีราคาถูก ต้นทุนต่ำ เมื่อเปรียบเทียบกับระบบการสื่อสารแบบดั้งเดิมที่ใช้คลื่นความถี่วิทยุ (Radio Frequency : RF)

ประวัติของเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง ได้ถูกนำมาใช้งานตั้งแต่ 100 ปี ที่ผ่านมา โดย G. Marconi ได้ทำการทดลองส่งแบบไร้สายระหว่างเกาะ Isle of Wight ไปยังเกาะ Cornwall (เกาะทั้งสองเป็นอาณานิคมตั้งอยู่บนดินแดนของประเทศอังกฤษ) โดยใช้เครื่องส่ง spark-gap [3]–[5]

ต่อมาเทคโนโลยีวิทยุได้ถูกพัฒนา เพื่อให้บริการกับระบบโทรศัพท์ซึ่งในตอนนั้นยังใช้ระบบแอนะล็อก จนกระทั่งได้มีการพัฒนาให้เป็นระบบดิจิทัลและถูกใช้งานกันอย่างแพร่หลายในเวลาต่อมา ในช่วงระหว่างปี ค.ศ. 1960 ถึง 1990 องค์กรทหารของประเทศสหรัฐอเมริกา ได้นำระบบแถบกว้างยิ่ง มาใช้งานสำหรับระบบการนำร่องเรดาร์ ต่อมาในปีคริสต์ศักราช 1998 คณะกรรมาธิการการสื่อสารแห่งสหรัฐอเมริกา (Federal Communications Commission: FCC) เริ่มมีการจัดประชุมและร่างข้อกำหนดสำหรับเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง เป็นครั้งแรก จนกระทั่งในเวลาต่อมา เดือนกุมภาพันธ์ ปี ค.ศ. 2002 FCC ได้ลงมติและนำเสนอรายงานอย่างเป็นทางการสำหรับข้อกำหนดและข้อจำกัดของเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง โดยอนุมัติให้ใช้ในเชิงพาณิชย์กับการใช้งานของอุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์ร่วมกันบนแถบความถี่ที่ได้กำหนดไว้ และต้องมีความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมที่ส่งตาม [6]

เนื่องจากระบบแถบกว้างยิ่ง ทำงานบนช่วงแถบความถี่ที่มีแบนด์วิดท์กว้าง ดังนั้น FCC จึงกำหนดความหนาแน่นของสเปกตรัมกำลังงานส่งต่อความถี่ในการส่งสัญญาณของระบบแถบกว้างยิ่งไม่เกิน -41.3 dBm/MHz เพื่อป้องกันไม่ให้ระบบแถบกว้างยิ่ง ไปแทรกสอดกับระบบแถบแคบอื่น ๆ ด้วยสาเหตุดังกล่าวจะเห็นว่าระดับความหนาแน่นสเปกตรัมกำลังงานของระบบแถบกว้างยิ่ง อยู่ต่ำ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านกำไรค่า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กว่าระดับสัญญาณรบกวน (Part 15 limit) ดังนั้นเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง จึงสามารถใช้งานได้กับเทคโนโลยีคลื่นวิทยุอื่นโดยจะมีการแทรกสอดน้อย

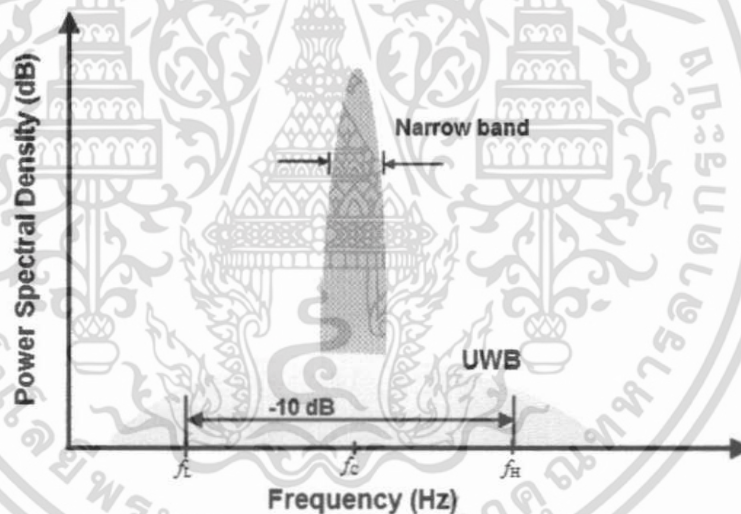
2.2 นิยามของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง

จากคำจำกัดความของ FCC ได้กำหนดไว้ว่า การส่งผ่านสัญญาณในระบบแถบกว้างยิ่ง คือ สัญญาณใด ๆ ที่มีแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนมากกว่าหรือเท่ากับ 0.2 หรือมีแบนด์วิดท์มากกว่าหรือเท่ากับ 500 MHz แสดงได้ดังสมการ 2.1

$$\begin{aligned} B_f &\geq 0.2, && \text{หรือ} \\ B_f &> 500 \text{ MHz} \end{aligned} \quad (2.1)$$

ซึ่งแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนได้นิยามไว้ คือ อัตราส่วนของแบนด์วิดท์สัญญาณต่อความถี่กลาง [7]

$$B_f = \frac{BW}{f_c} = \frac{(f_H - f_L)}{(f_H + f_L)/2} \quad (2.2)$$



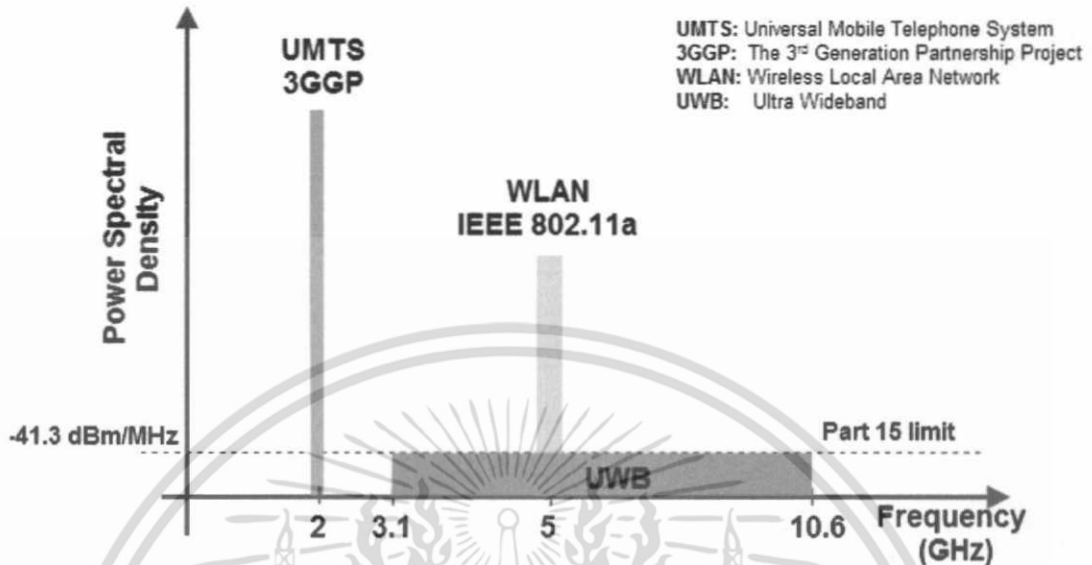
รูปที่ 2.1 การเปรียบเทียบแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนของระบบการสื่อสารแถบแคบและระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง [8]

โดยที่ f_H และ f_L คือ ความถี่สูงสุดที่ใช้ส่งและความถี่ต่ำสุดที่ใช้ส่ง เมื่อวัดระดับจากหน้าฉากความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัม (PSD masks) Part 15 limit ลงมา 10 dB ตามลำดับ BW คือ แบนด์วิดท์ของสัญญาณ และ f_c คือ ความถี่กลาง

จากรูปที่ 2.1 เมื่อทำการเปรียบเทียบระบบการสื่อสารทั้งสองระบบ จะเห็นว่าระบบการสื่อสารแบบดั้งเดิม (แถบแคบ) จะมีแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนน้อยกว่าระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง ยกตัวอย่างเช่น กรณีของระบบ UMTS (Universal Mobile Telephone System) ที่ทำงานบนช่วงแถบความถี่ประมาณ 2 GHz และมีแบนด์วิดท์ประมาณ 5 MHz ซึ่งมักจะเรียกระบบนี้ว่าแบนด์กว้าง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

แต่ถ้าหากเราพิจารณาจากสมการที่ 2.2 ค่าแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนที่คำนวณออกมาจะได้เท่ากับ 0.0025 ซึ่งมีค่าน้อยกว่า 0.2 ของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง (เกือบ 80 เท่า)



รูปที่ 2.2 การเปรียบเทียบระดับความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง และ ระบบการสื่อสารแถบแคบอื่น ๆ

2.3 ข้อกำหนดของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง

สิ่งสำคัญอย่างหนึ่งที่ได้ถูกกำหนดขึ้นในระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง นั่นก็คือการจัดสรรความถี่ในการใช้งาน ซึ่งได้มีกลุ่มทำงานในสหรัฐอเมริกาได้พยายามทำการถอดถอนการจำกัดของข้อกำหนดในการใช้งานช่วงความถี่ของเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง จากกฎข้อบังคับเดิมของ FCC โดยกลุ่มทำงานนี้ได้ก่อตั้งขึ้นอย่างเป็นทางการโดยใช้ชื่อว่า Ultra-Wideband Working Group (UWBWG) เพื่อทำการเจรจาข้อตกลงร่วมกับ FCC เช่นเดียวกันกับในยุโรปก็ได้มีการหาข้อตกลงการจัดสรรคลื่นความถี่และการแทรกสอดของคลื่นวิทยุซึ่งในปัจจุบันยังไม่มีกำหนดแถบความถี่สำหรับการใช้งานในระบบแถบกว้างยิ่ง ในสถาบันกำหนดมาตรฐานทางโทรคมนาคมแห่งสหภาพยุโรป (European Telecommunications Standards Institute: ETSI) หรือ สหพันธ์โทรคมนาคมระหว่างประเทศ (International Telecommunication Union: ITU)

2.3.1 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในสหรัฐอเมริกา

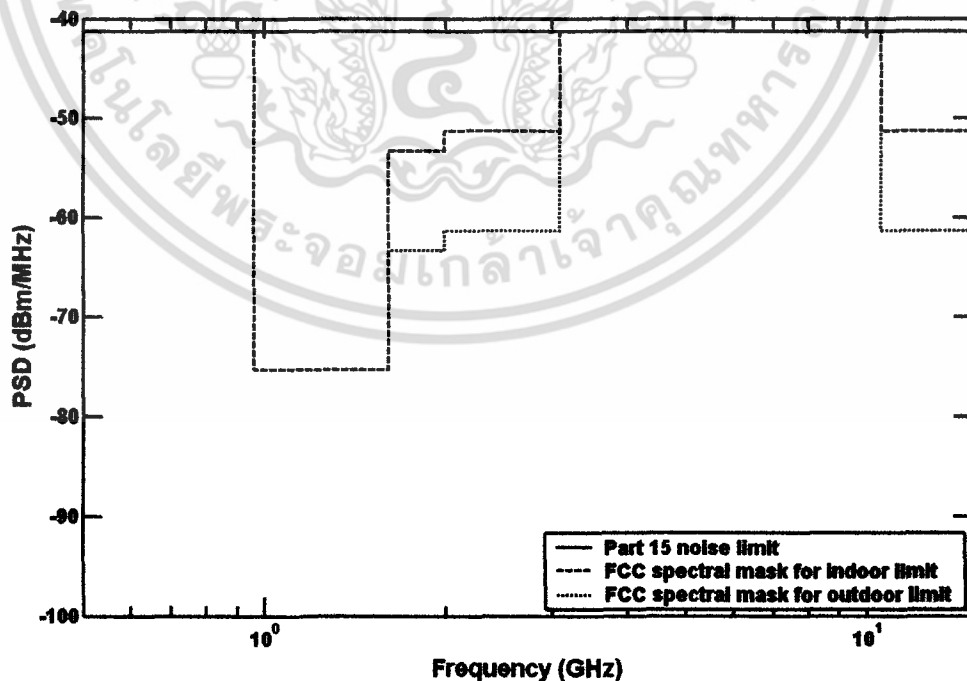
ในปี ค.ศ. 1998 FCC ได้ออกประกาศเกี่ยวกับการตรวจสอบ (Notice of Inquiry: NOI) เนื่องจากเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่งมีการแทรกสอดกับสัญญาณระบบที่มีอยู่เดิมและระบบความปลอดภัยในกิจการการบินและทิศทางในการค้นคว้าเกี่ยวกับเครื่องส่งในระบบแถบกว้างยิ่ง ด้วยเช่นกัน ในวันที่ 14 กุมภาพันธ์ ปี ค.ศ. 2002 FCC ได้ออกกฎสำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง ซึ่งเป็นการกำหนดขอบเขตของการแพร่กระจายกำลังงานฉบับที่หนึ่งสำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง และยังอนุญาตให้เป็นเทคโนโลยีที่ใช้ในลักษณะทางการค้าอีกด้วย โดยรายงานล่าสุดของคำประกาศและระเบียบการ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ฉบับที่หนึ่งได้เผยแพร่ต่อสาธารณชนในวันที่ 22 เดือนเมษายน ปี ค.ศ. 2002 ซึ่งในเอกสารได้กล่าวถึงการอนุญาตใช้งานในระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง และการกำหนดขอบเขตการแพร่กระจายพลังงานสำหรับการใช้ในประเภทต่าง ๆ [9] โดยจากนิยามข้างต้นได้ทำการกำหนดค่าแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วน (B_f) ให้มากกว่าหรือเท่ากับ 0.20 ของความถี่กลาง (f_c) เมื่อวัดระดับจากหน้าฉากความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัม Part 15 limit (-41.3 dBm/MHz) ลงมา 10 dB สำหรับข้อจำกัดการสื่อสารภายในอาคาร (Indoor Limit) และ 20 dB สำหรับข้อจำกัดการสื่อสารภายนอกอาคาร (Outdoor Limit) ตามสมการที่ 2.2 และข้อจำกัดการแพร่กระจายกำลังงานโดย FCC ได้แสดงไว้ในตารางที่ 2.1 สำหรับใช้ในการสื่อสารข้อมูลทั้งภายในและภายนอกอาคาร [10]

ตารางที่ 2.1 ข้อจำกัดในการแพร่กระจายกำลังงานโดย FCC สำหรับการใช้งานในระบบการสื่อสารทั้งภายในและภายนอกอาคาร

ความถี่ (MHz)	PSD (dBm/MHz) สำหรับการสื่อสารภายในอาคาร	PSD (dBm/MHz) สำหรับการสื่อสารภายนอกอาคาร
น้อยกว่า 960	-41.3	-41.3
960-1610	-75.3	-75.3
1610-1990	-53.3	-63.3
1990-3100	-51.3	-61.3
3100-10600	-41.3	-41.3
มากกว่า 10600	-51.3	-61.3



รูปที่ 2.3 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด FCC สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่งภายในและภายนอกอาคาร

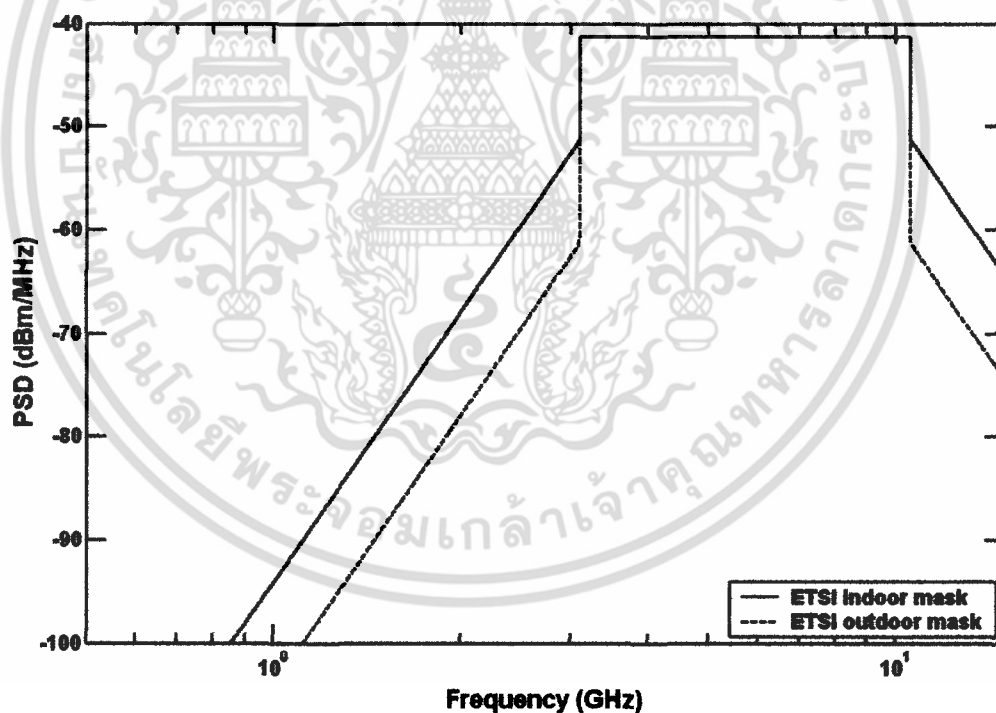
เอกสารนี้เป็นเอกสารทศวรรษวิสาสำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3.2 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในยุโรป

ปัจจุบันโครงสร้างของข้อกำหนดระบบแถบกว้างยิ่ง ในทวีปยุโรปอยู่ในช่วงรอข้อมูลทางเทคนิคที่เกี่ยวกับผลกระทบของระบบแถบกว้างยิ่ง บนระบบเดิมที่มีใช้กันอยู่ โดยทางยุโรปนั้น บางส่วนของข้อกำหนดจะรอบคอบกว่าของทางสหรัฐอเมริกา เพราะทางด้านยุโรปนั้นในส่วนของเทคโนโลยีใหม่ต้องแสดงให้เห็นว่า ส่งผลกระทบมากน้อยหรือไม่กับระบบเดิมที่มีอยู่โดยข้อจำกัดการแพร่กระจายกำลังงานสำหรับการใช้งานทั้งภายในและภายนอกอาคารที่กำหนดโดย ITU หรือ ETSI แสดงให้เห็นในตารางที่ 2.2 [11]

ตารางที่ 2.2 ข้อกำหนดในการแพร่กระจายกำลังงานโดย ETSI สำหรับการใช้งานในการสื่อสารทั้งภายในและภายนอกอาคาร

ความถี่ (GHz)	PSD (dBm/MHz) ภายในอาคาร	PSD (dBm/MHz) ภายนอกอาคาร
น้อยกว่า 3.1	$-51.3+87 \log(f/3.1)$	$-61.3+87 \log(f/3.1)$
3.1-10.6	-41.3	-41.3
มากกว่า 10.6	$-51.3+87 \log(10.6/f)$	$-61.3+87 \log(10.6/f)$



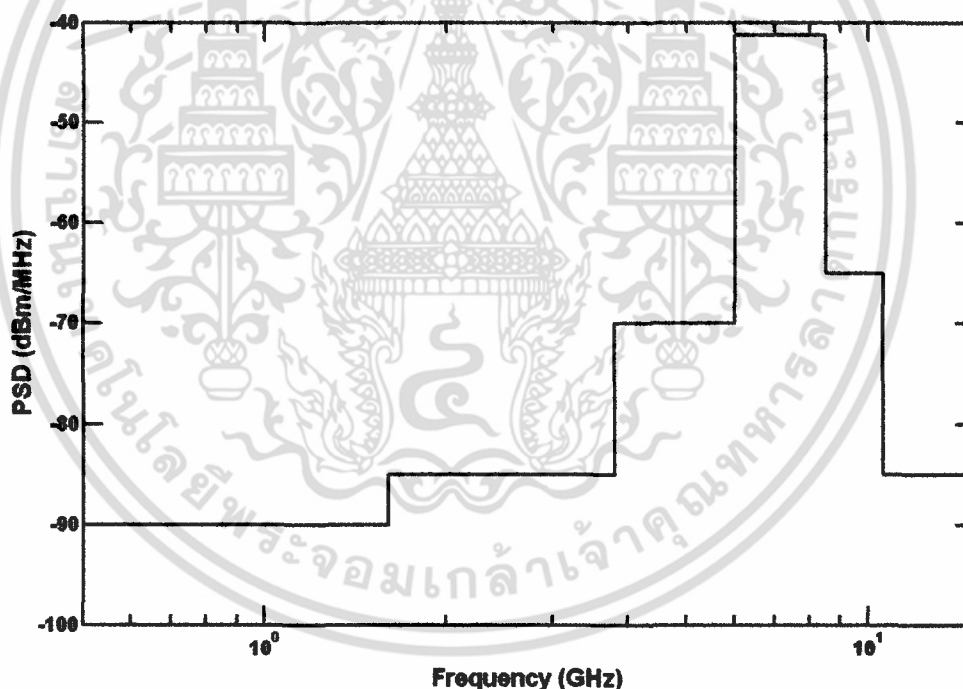
รูปที่ 2.4 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด ETSI สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่งภายในและภายนอกอาคาร

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ปัจจุบันนี้ ETSI ได้กำหนดการแพร่กระจายกำลังงานและหน้ากาสเปกตรัมอย่างชัดเจน กฎข้อบังคับของการแพร่กระจายของ PSD ที่ได้จัดทำขึ้นนี้อนุญาตให้ระบบการสื่อสารแถบกว้างยังสามารถใช้งานได้เฉพาะภายในอาคารเท่านั้น โดยมีช่วงแถบความถี่ใช้งานลดลงเป็น 6.0 GHz ถึง 8.5 GHz ดังแสดงในตารางที่ 2.3 [12]

ตารางที่ 2.3 ข้อกำหนดในการแพร่กระจายกำลังงานที่แก้ไขใหม่โดย ETSI สำหรับการใช้งานในระบบการสื่อสารภายในอาคาร

ความถี่ (GHz)	PSD (dBm/MHz)
น้อยกว่า 1.6	-90
1.6-3.8	-85
3.8-6.0	-70
6.0-8.5	-41.3
8.5-10.6	-65
มากกว่า 10.6	-85



รูปที่ 2.5 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมตามข้อกำหนด ETS ที่แก้ไขใหม่ สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างภายในอาคาร

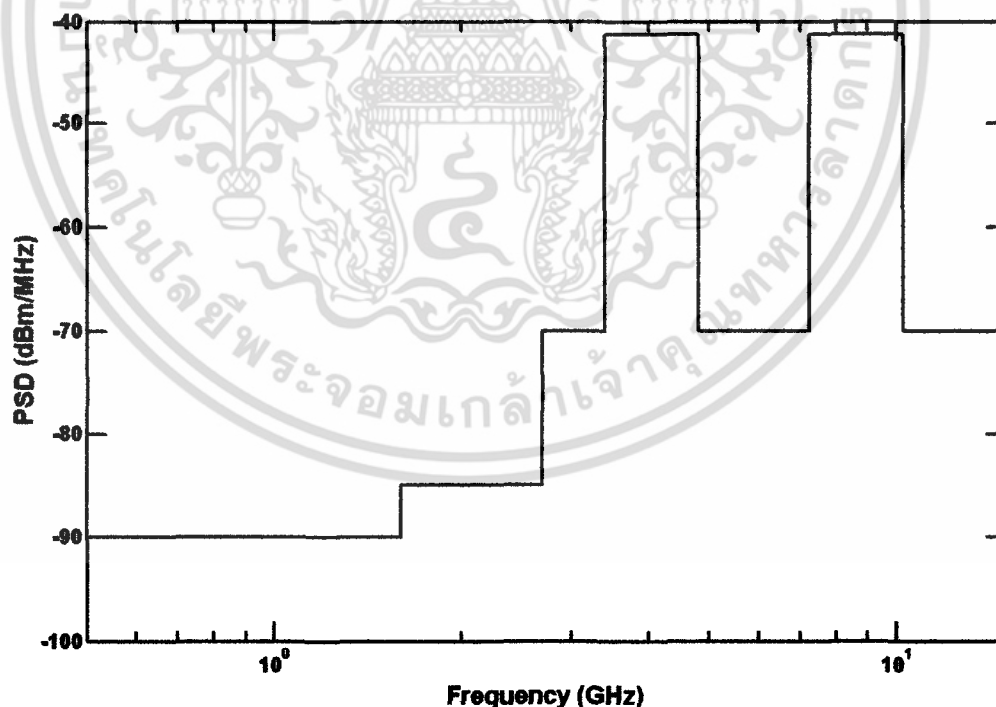
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3.3 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ในญี่ปุ่น

ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แผ่กระจายออกมาที่กำหนดโดย MIC เป็นข้อกำหนดสำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง ที่ใช้ในประเทศญี่ปุ่น โดยเป็นข้อกำหนดที่อนุญาตให้ใช้ระบบแถบกว้างยิ่ง ได้ภายในอาคารเท่านั้นเหมือนกับที่กำหนดโดย ETSI ที่ได้แก้ไขใหม่ โดยมีช่วงแถบความถี่ใช้งานสองแถบ คือ แถบความถี่ต่ำตั้งแต่ 3.4-4.8 GHz และแถบความถี่สูงตั้งแต่ 7.25-10.25 GHz ดังแสดงไว้ในตารางที่ 2.4 และกราฟสเปกตรัมมาร์คได้แสดงไว้ในรูปที่ 2.4 [13]

ตารางที่ 2.4 ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แผ่กระจายออกมาสำหรับการสื่อสารภายในอาคารเท่านั้นที่กำหนดโดย MIC

ความถี่ (GHz)	PSD (dBm/MHz)
น้อยกว่า 1.6	-90
1.6-2.7	-85
2.7-3.4	-70
3.4-4.8	-41.3
4.8-7.25	-70
7.25-10.25	-41.3
มากกว่า 10.25	-70



รูปที่ 2.6 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมสำหรับการสื่อสารภายในอาคาร ที่กำหนดโดย MIC

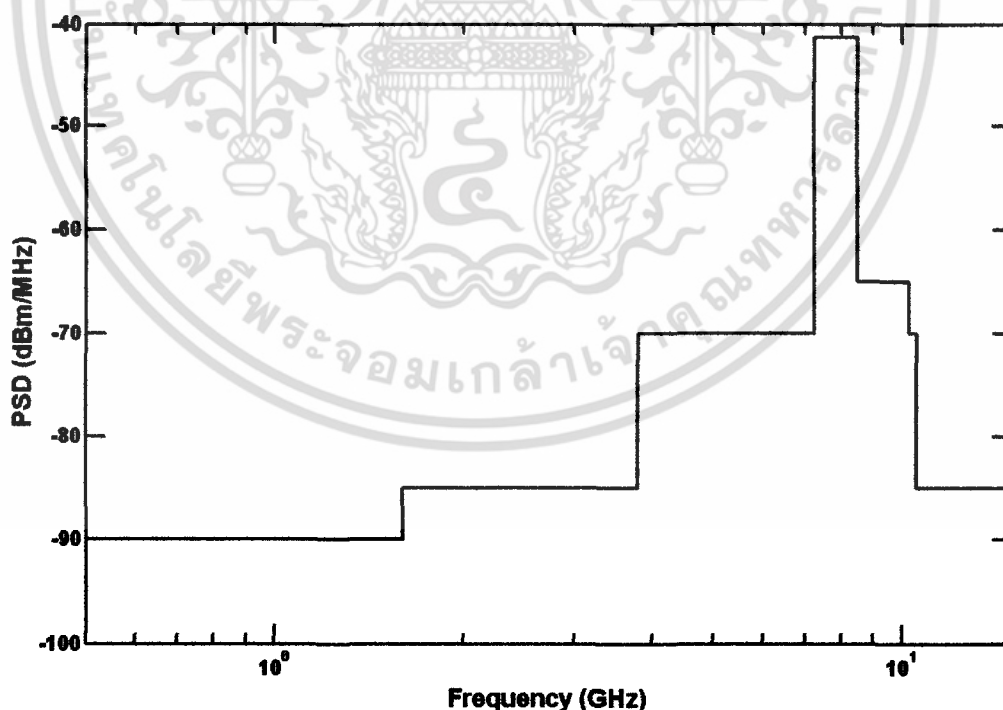
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.3.4 กฎข้อบังคับของระบบแถบกว้างยิ่ง ที่ใช้ร่วมกัน

ปัจจุบันได้มีการร่วมมือกันระหว่างประเทศสหรัฐอเมริกา กลุ่มประเทศในยุโรป และประเทศญี่ปุ่น โดยมีการกำหนดให้ใช้ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แผ่กระจายออกมารวมกัน โดยยึดให้เป็นไปตามข้อกำหนดของ FCC, ETSI และ MIC พร้อมกัน เป็นข้อกำหนดที่อนุญาตให้ใช้ระบบแถบกว้างยิ่ง ได้ภายในอาคารเท่านั้น มีช่วงแถบความถี่ใช้งานเป็น 7.25-8.5 GHz โดยที่ความถี่ต่ำ 7.25 GHz เป็นข้อกำหนดของ MIC และความถี่สูง 8.5 GHz เป็นข้อกำหนดของ ETSI ดังแสดงไว้ในตารางที่ 2.5 และกราฟสเปกตรัมมาร์คได้แสดงไว้ในรูปที่ 2.5 [14]

ตารางที่ 2.5 ข้อกำหนดระดับ PSD ที่แผ่กระจายออกมาสำหรับการสื่อสารภายในอาคารที่กำหนดโดย MIC

ความถี่ (GHz)	PSD (dBm/MHz)
น้อยกว่า 1.6	-90
1.6-3.8	-85
3.8-7.25	-70
7.25-8.5	-41.3
8.5-10.25	-65
10.25-10.6	-70
มากกว่า 10.6	-85



รูปที่ 2.7 ความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมสำหรับการสื่อสารภายในอาคาร ที่กำหนดร่วมกัน โดย FCC, ETSI และ MIC

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.4 มาตรฐานของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง

มาตรฐานของระบบแถบกว้างยิ่ง-IR มีอยู่ 3 มาตรฐาน คือ IEEE 802.15.3a ใช้สำหรับโครงข่ายพื้นที่ส่วนบุคคลไร้สาย (Wireless Personal Area Network: WPAN) ระยะทางไกลอัตรา การส่งข้อมูลสูง IEEE 802.15.4a ใช้สำหรับ WPAN ระยะทางไกลอัตราส่งข้อมูลต่ำ และ IEEE 802.15.6 ใช้สำหรับระบบโครงข่ายพื้นที่ร่างกายไร้สาย (Wireless Body Area Network: WBAN)

2.4.1 มาตรฐาน IEEE 802.15.3a

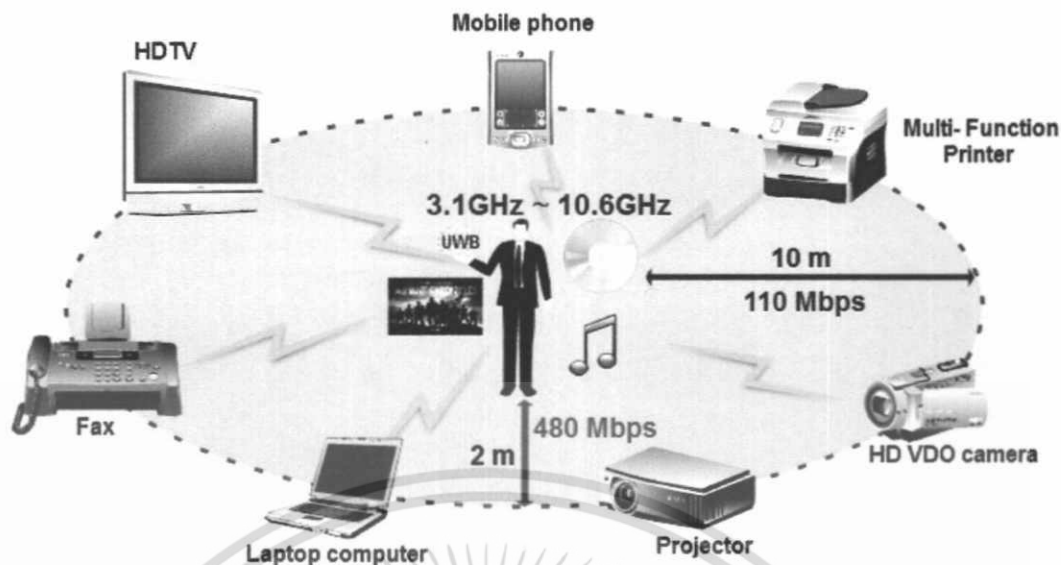
มาตรฐาน IEEE 802.15.3a ได้พยายามปรับปรุงอัตราการส่งของมาตรฐาน IEEE 802.15.3 ให้สูงขึ้นโดยการนำเอาเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง มาใช้ ซึ่งมีจุดประสงค์จะนำมาใช้กับ WPAN โดยมีระยะทางการใช้งานถึง 10 m ที่อัตราการส่งข้อมูล 110 Mbps และที่ระยะทางใกล้คือประมาณ 2 m สามารถมีอัตราส่งข้อมูลได้สูงถึง 480 Mbps [15] แต่เกิดปัญหาเนื่องจากไม่สามารถตกลงกันได้ว่าจะเลือกใช้เทคโนโลยีไหนระหว่างการมัลติเพล็กซ์แบบแบ่งความถี่ตั้งฉากหลายแถบ (Multi-Band Orthogonal Frequency Division Multiplexing: MB-OFDM) กับแถบกว้างยิ่งลำดับตรง (Direct Sequence Ultra Wideband: DS-UWB) ซึ่งได้รับการสนับสนุนจากสองบริษัทพันธมิตร และในเดือนมกราคม ปี ค.ศ. 2006 มาตรฐานนี้ได้ถูกยกเลิกไป

2.4.2 มาตรฐาน IEEE 802.15.4a

มาตรฐาน IEEE 802.15.4a ได้มีการนำเอาเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง มาประยุกต์ใช้สำหรับ WPAN โดยปรับปรุงให้มีระยะทางการใช้งานที่ไกลขึ้นได้ถึงประมาณ 100 m โดยลดอัตราส่งข้อมูลลง มีอายุการใช้งานของแบตเตอรี่ที่นาน รวมทั้งมีราคาถูก สามารถนำมาประยุกต์ใช้กับระบบโครงข่าย การตรวจจับไร้สาย และระบบการหาตำแหน่งที่มีความเที่ยงตรงสูง การส่งสัญญาณมีพื้นฐานอยู่บนเทคนิคการส่งพัลส์ที่มีความกว้างของพัลส์แคบมากประมาณได้เป็นอิมพัลส์ จึงเป็นที่มาของชื่อแถบ กว้างยิ่ง-IR [16]

2.4.3 มาตรฐาน IEEE 802.15.6

มาตรฐาน IEEE 802.15.6 เป็นมาตรฐานที่ตั้งขึ้นมาใหม่สำหรับนำมาประยุกต์ใช้กับ WBAN โดยมีการใช้งานสำคัญคือตรวจสุขภาพร่างกายของผู้ป่วย วินิจฉัยโรค รวมทั้งควบคุมเชื้อโรค WBAN ทำงานบริเวณใกล้กับ ติดอยู่กับ หรือภายในร่างกายของมนุษย์ โดยมีการใช้งานส่งข้อมูลระหว่างโนด ภายในร่างกาย และส่งข้อมูลจากร่างกายไปยังอุปกรณ์ การประยุกต์ใช้ทั้งทางการแพทย์หรือด้าน อื่น [17]



รูปที่ 2.8 ตัวอย่างการประยุกต์ใช้งานอุปกรณ์ประเภทต่าง ๆ สำหรับระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง [18]

จากรูปที่ 2.8 แสดงถึงการประยุกต์ใช้ในระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง ซึ่งเป็นเทคโนโลยีที่กำลังได้รับความสนใจ และใช้งานเพื่อเชื่อมต่อและถ่ายโอนข้อมูลในปริมาณมาก ๆ สำหรับเทคโนโลยีการสื่อสาร 4G (4 Generation) รูปแบบหนึ่งของระบบแถบกว้างยิ่ง ที่ถูกนำมาใช้งาน คืออุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์ที่ทำหน้าที่เป็นอุปกรณ์ไร้สายและใช้ถ่ายโอนข้อมูล ระหว่าง Host และอุปกรณ์ต่อพ่วงที่เกี่ยวข้อง เช่น คีย์บอร์ด เมาส์ เครื่องพิมพ์ สแกนเนอร์ และอื่น ๆ เป็นต้น ซึ่งต่อไปในอนาคตข้างหน้าเทคโนโลยีระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง จะนำเข้ามาแทนที่เทคโนโลยีระบบการสื่อสารแบบใช้สาย โดยสามารถถ่ายโอนข้อมูลในปริมาณมาก และรองรับผู้ใช้งานได้มาก อีกทั้งยังสามารถส่งข้อมูลที่อัตราความเร็ว 1000 Kbps สำหรับเมาส์แบบไร้สาย และส่งข้อมูลที่อัตราความเร็ว 100 Mbps สำหรับการถ่ายโอนไฟล์ด้วยความรวดเร็ว เช่น ดาราน์ไหลตภาพหรือไฟล์กราฟิก เป็นต้น และยังสามารถนำไปประยุกต์ใช้งานเพิ่มเติมกับระบบที่เกี่ยวข้องกับสตรีมมิ่งของไฟล์สื่อดิจิทัลระหว่างอุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์ เครื่องใช้ไฟฟ้า เช่น โทรทัศน์ดิจิทัล เครื่องเล่น CD/DVD เครื่องเล่น MP3 และอื่น ๆ เป็นต้น โดยสรุปแล้ว ระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง ถูกมองว่าเป็นเทคโนโลยีที่กำลังเจริญเติบโตและมีประโยชน์อย่างมากสำหรับการนำไปใช้งานร่วมกับระบบการสื่อสาร WPAN ระยะสั้นที่กำลังมีการใช้งานอยู่ในปัจจุบัน อาทิเช่น ระบบการสื่อสาร 802.11 LANs หรือ บลูทูธ เป็นต้น

ในขณะเดียวกัน หนึ่งในเทคโนโลยีที่ถูกนำมาประยุกต์ใช้งานโดยอาศัยข้อได้เปรียบของระบบแถบกว้างยิ่ง นั่นก็คืออุปกรณ์ USB แบบไร้สาย หรือ WUSB (Wireless Universal Serial Bus) WUSB ได้ทำการพัฒนาเป็นเทคโนโลยีไร้สายแบบใหม่ของอุปกรณ์ USB แบบดั้งเดิม โดยทำการผสมผสานระหว่างความเร็วและความปลอดภัยของเทคโนโลยีแบบมีสาย เพื่ออำนวยความสะดวกและง่ายต่อการใช้งานสำหรับเทคโนโลยีไร้สาย WUSB ที่ใช้งานสำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง ได้ถูกกำหนดโดย WiMedia ภายใต้มาตรฐาน IEEE 802.15.3a ซึ่งทำงานบนช่วงแถบความถี่ 3.1 GHz - 10.6 GHz

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

WUSB รองรับอัตราการส่งข้อมูลที่ 480 Mbps ภายในระยะทาง 2 เมตร และความเร็วในการส่งข้อมูลจะเริ่มลดลง เหลือประมาณ 110 Mbps เมื่อระยะทางของการส่งข้อมูลไกลมากขึ้น และยังสามารถส่งข้อมูลได้อีกเมื่อระยะทางไกลขึ้น (ไม่เกิน 10 เมตร) WUSB ยังเป็นอุปกรณ์ที่สนับสนุนการทำงานสองหน้าที่ (Dual-role device) คือ สามารถทำหน้าที่เป็นอุปกรณ์ Client และ Host โดยสามารถควบคุมความเร็วในการถ่ายโอนข้อมูลได้ ยกตัวอย่างเช่น กล้องดิจิตอลทำหน้าที่เป็น Client แล้วเชื่อมต่อกับคอมพิวเตอร์ จากนั้นทำการถ่ายโอนไฟล์ภาพไปยังเครื่องพิมพ์ที่ทำหน้าที่เป็น Host เป็นต้น

2.5 จุดเด่นของระบบการสื่อสารแถบกว้างยิ่ง

ถ้าจะกล่าวถึงระบบแถบกว้างยิ่งหรือรวมถึงอิมพัลส์ (Impulse) พัลส์แคบ (Short-pulse) สัญญาณที่ไม่ใช่ไซน์ซุชอยดัล (Non-sinusoidal) สัญญาณที่ปราศจากคลื่นพาห้ (Carrier less) แถบกว้างยวดยิ่ง (Super Wideband) การอัดพัลส์แบบเฟอเอมอย่างรวดเร็ว (Fast Frequency Chirp) และพัลส์แบบโมน (Mono-pulse) ซึ่งเป็นระบบที่มีจุดเด่นที่น่าสนใจสำหรับการนำไปประยุกต์ใช้ในระบบสื่อสารอาทิ เช่น

- เป็นระบบที่มีความซับซ้อนน้อยและมีต้นทุนต่ำ

ความซับซ้อนน้อยและมีต้นทุนที่ต่ำของระบบแถบกว้างยิ่งเกิดขึ้นจากปัจจัยทางลักษณะเบสแบนด์ (Baseband) ของการส่งสัญญาณซึ่งไม่เหมือนกับระบบการส่งสัญญาณวิทยุแบบอื่นๆ โดยที่เครื่องส่งจะทำการสร้างสัญญาณพัลส์ในโดเมนทางเวลาที่มีความกว้างของสัญญาณน้อยมากๆ ซึ่งสามารถที่จะแพร่กระจายคลื่นออกไปโดยปราศจากการเพิ่มความถี่วิทยุหรือคลื่นพาห้รวมเข้าไป และในส่วนของกรรวมสัญญาณวิทยุนั้นจะเป็นการนำเอาสัญญาณเบสแบนด์รวมเข้าไปกับคลื่นพาห้เพื่อย้ายสัญญาณไปยังแถบความถี่ที่มีคุณลักษณะในการแพร่กระจายคลื่นตามต้องการซึ่งสัญญาณจะถูกแพร่กระจายได้ดีโดยไม่ต้องอาศัยการแปลงความถี่ให้สูงขึ้น (Up-conversion) และการเพิ่มกำลังให้สูงขึ้น (Amplification) โดยในการแปลงความถี่ลง (Down-conversion) และตัวผลิตความถี่ (Local Oscillator) จึงไม่จำเป็นในเครื่องรับแบบแถบกว้างยิ่งด้วยเช่นกันทำให้ลดความซับซ้อนของระบบและต้นทุนในการผลิตลงไปมาก

- มีระดับของสัญญาณใกล้เคียงกับสัญญาณรบกวน (Noise)

เนื่องจากความหนาแน่นของพลังงานต่ำและลักษณะเฉพาะในการสุ่มเทียม (Pseudo-random) ของสัญญาณส่งจึงทำให้สัญญาณแบบแถบกว้างยิ่งนี้มีลักษณะคล้ายกับสัญญาณรบกวน ซึ่งทำให้การตรวจหาสัญญาณทำได้ยากและยังปรากฏในเอกสารทางการวิจัยว่าการส่งสัญญาณแบบแถบกว้างยิ่งนั้นไม่ก่อให้เกิดผลการแทรกสอดของสัญญาณที่มีต่อระบบคลื่นความถี่วิทยุอื่นๆ เนื่องจากสัญญาณของระบบแถบกว้างยิ่ง นั้น มีการแพร่กระจายกำลังงานในระดับต่ำประมาณระดับของสัญญาณรบกวน (Noise floor) จึงทำให้ระบบอื่นมองว่าสัญญาณแถบกว้างยิ่ง นี้ คือ สัญญาณรบกวนเลยถูกกำจัดออกจากการพิจารณาของระบบ

- มีความต้านทานต่อคลื่นหลายวิถีและการรบกวนของสัญญาณใกล้เคียง

ในระบบการมอดูเลตทางเวลา (Time Modulation) แสดงให้เห็นว่ามีความเป็นไปได้ที่จะทำการส่งข้อมูลด้วยความเร็วสูงในระดับหลักร้อยเมกะบิตต่อวินาที อีกทั้งยังได้ถูกประเมินในส่วนของจำนวนของผู้ใช้งานในระบบการสื่อสารแบบคลื่นวิทยุแบบอิมพัลส์ว่าได้จำนวนที่มากกว่าระบบทั่วไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

และเนื่องด้วยมีแบนด์วิดท์ของสัญญาณส่งที่กว้างจึงทำให้ได้รับผลจากคลื่นหลายวิธีอย่างมาก เมื่อระบบมีแบนด์วิดท์ที่กว้างนั้นทำให้เกิดความแตกต่างทางความถี่อย่างมาก ซึ่งเมื่อรวมเข้ากับการส่งสัญญาณแบบไม่ต่อเนื่องจึงทำให้สัญญาณแบบแถบกว้างยิ่งที่มีการมอดูเลตทางเวลานั้นมีความต้านทานต่อการแพร่กระจายของคลื่นหลายวิธีที่รุนแรง และการรบกวนหรือแทรกสอดจากสัญญาณความถี่ใกล้เคียงได้

- มีความละเอียดสูงในโดเมนเวลาสำหรับการกำหนดตำแหน่งและการประยุกต์ใช้ในระบบติดตาม (Tracking)

ด้วยพัลส์ที่มีลักษณะทางโดเมนเวลาที่แคบมากๆ หรืออาจกล่าวได้อีกนัยหนึ่งว่าเป็นพัลส์ที่มีความกว้างของสัญญาณน้อยมากๆ นั้นหมายถึง ระบบคลื่นวิทยุแบบแถบกว้างยิ่งมีความเป็นไปได้ที่จะสามารถควบคุมจังหวะและคำนวณเวลาได้อย่างถูกต้องแม่นยำมากกว่าระบบดาวเทียมบอกพิกัด (Global positioning system: GPS) และระบบคลื่นวิทยุแบบอื่นๆ อีกทั้งด้วยคุณสมบัติในการแพร่กระจายผ่านวัสดุได้ดี จึงทำให้สัญญาณแถบกว้างยิ่ง ที่มีการมอดูเลตทางเวลาถูกนำมาใช้งานในระบบเรดาร์ระยะสั้น เช่นในการช่วยเหลือชีวิตและปฏิบัติการป้องกันอาชญากรรม เช่นเดียวกับการใช้ในงานสำรวจและในอุตสาหกรรมการทำเหมืองแร่ เป็นต้น

2.6 สรุป

ในบทนี้ได้กล่าวถึงประวัติความเป็นมาตั้งแต่อดีตจนถึงปัจจุบัน ข้อดีและจุดเด่นต่าง ๆ ที่น่าสนใจของเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่งสำหรับประยุกต์ใช้กับระบบการสื่อสารไร้สาย เช่น ราคาต้นทุนต่ำ มีความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมต่ำ ต้านทานต่อคลื่นหลายวิธี และมีความละเอียดสูงในโดเมนเวลา เป็นต้น โดยที่ FCC ได้กำหนดให้สัญญาณที่ใช้ส่งของระบบแถบกว้างยิ่ง มีแบนด์วิดท์เชิงเศษส่วนมากกว่าหรือเท่ากับ 0.2 หรือมีแบนด์วิดท์มากกว่าหรือเท่ากับ 500 MHz นอกจากนี้ยังมี การร่วมมือกันขององค์กรกลุ่มประเทศสหรัฐอเมริกา กลุ่มประเทศในยุโรป และประเทศญี่ปุ่น ออกกฎข้อบังคับเพื่อเป็นหลักฐานในการพิสูจน์ว่าสัญญาณแถบกว้างยิ่ง ที่นำมาใช้งานไม่ไปรบกวนหรือแทรกสอดระบบการสื่อสารแถบแคบอื่น ๆ ในส่วนสุดท้ายของเนื้อหาในบทนี้กล่าวถึงมาตรฐานของระบบแถบกว้างยิ่ง ซึ่งแบ่งออกเป็น 3 มาตรฐานด้วยกันดังนี้ มาตรฐาน IEEE 802.15.3a สำหรับอัตราการส่งข้อมูลที่สูง มาตรฐาน IEEE 802.15.4a สำหรับอัตราการส่งข้อมูลที่ต่ำ และมาตรฐาน IEEE 802.15.6 สำหรับระบบ WBAN

123067

บทที่ 3

ทฤษฎีที่ใช้วิเคราะห์ช่องสัญญาณการแพร่กระจาย ระบบแถบกว้างยิ่ง

3.1 บทนำ

ระบบการส่งผ่านแถบกว้างยิ่ง ได้รับความสนใจเป็นอย่างมาก เพราะสามารถนำไปประยุกต์ใช้กับการสื่อสารระยะสั้น มีอัตราการรับส่งข้อมูลที่สูง และเป็นการสื่อสารแบบไร้สายที่มีกำลังส่งต่ำ ในการลดการแทรกสอดที่เกิดขึ้นในระบบแถบกว้างยิ่ง มีความคาดหวังว่ามาใช้กับสถานะแวดล้อมภายในอาคารเป็นหลัก

ในระบบแบบแถบแคบ ค่าการเชื่อมโยงของการสูญเสียการแพร่กระจายในอวกาศว่างปกติถูกประเมินค่าโดยสูตรการส่งผ่านของฟรีส [19] แต่เราไม่สามารถที่จะนำมาใช้ได้โดยตรงกับระบบการส่งผ่านแถบกว้างยิ่ง ดังที่มีการแสดงด้วยฟังก์ชันของความถี่ ยิ่งไปกว่านั้นรูปคลื่นอาจเกิดความผิดเพี้ยนเนื่องจากคุณสมบัติความถี่ของสายอากาศ [20]-[21] ซึ่งเป็นกรณีพิเศษที่มีอัตราการขยายคงที่และอะเพอร์เจอร์คงที่ แต่ไม่มีการกล่าวถึง ถึงแม้ว่ามีการแนะนำเกี่ยวกับการใช้ความยาวของสายอากาศนี้ในทางโดเมนเวลา

3.2 แบบจำลองการส่งผ่านระบบแถบกว้างยิ่ง

สูตรการส่งผ่านของฟรีสได้ถูกนำมาใช้อย่างกว้างขวาง และสามารถประยุกต์ใช้ในการคำนวณสำหรับช่องสัญญาณในระดับสายตา ครั้งนี้ด้วย

$$\begin{aligned} G_{\text{Friis}}(f) &= \frac{P_r(f)}{P_t(f)} \\ &= G_f(f, d) G_t(f, \Omega_t) G_r(f, \Omega_r) \eta_p(f) \end{aligned} \quad (3.1)$$

เมื่อ f เป็นความถี่ที่ใช้งาน d เป็นระยะทางระหว่างสายอากาศ Tx และ Rx $P_t(f)$ และ $P_r(f)$ เป็นกำลังอินพุตเข้าไปยังสายอากาศ Tx และกำลังเอาต์พุตออกจากสายอากาศ Rx ตามลำดับ $G_t(f, \Omega_t)$ และ $G_r(f, \Omega_r)$ เป็นอัตราขยายประสิทธิภาพของสายอากาศ Tx และ Rx ตามลำดับ $G_f(f, d)$ เป็นอัตราขยายการแพร่กระจายอวกาศว่าง และ $\eta_p(f)$ เป็นประสิทธิภาพการแมตช์โพลาไรซ์ อัตราการแพร่กระจายอวกาศว่างสามารถเขียนได้เป็น

$$G_f(f, d) = \left(\frac{c}{4\pi df} \right)^2 \quad (3.2)$$

เมื่อ c เป็นความเร็วแสง

สำหรับระบบแถบกว้างยิ่ง การเชื่อมโยงอวกาศว่างถูกทำให้เป็นสูตรในเทอมของฟังก์ชันถ่ายโอนความถี่ที่พิจารณารูปคลื่นส่ง ความเพี้ยนที่เกิดจากสายอากาศ ช่องสัญญาณ และเครื่องรับ สหสัมพันธ์ ฟังก์ชันถ่ายโอนอวกาศว่าง $H_f(f, d)$ สามารถเขียนได้เป็น

$$H_f(f, d) = \frac{c}{4\pi df} e^{-j2\pi f d / c} \quad (3.3)$$

ฟังก์ชันถ่ายโอนช่องสัญญาณอวกาศว่าง $H_c(f)$ ที่ได้รวมสายอากาศเข้าไปได้จากการใช้การขยายสูตรการส่งผ่านของฟรีสเป็น

$$H_c(f) = H_f(f, d) \mathbf{H}_t(f, \Omega_t) \cdot \mathbf{H}_r(f, \Omega_r) \quad (3.4)$$

เมื่อ $\mathbf{H}_a(f, \Omega_a)$ ($a = t$ หรือ r) เป็นเวกเตอร์ฟังก์ชันถ่ายโอนเชิงซ้อนของสายอากาศเทียบกับสายอากาศไอโซทรอปิกในทิศทาง $\Omega_a = (\theta_a, \varphi_a)$ นั่นคือ

$$\begin{aligned} \mathbf{H}_a(f, \Omega_a) &= \mathbf{H}_a(f, \theta_a, \varphi_a) \\ &= \hat{\theta}_a H_{a\theta}(f, \theta_a, \varphi_a) + \hat{\phi}_a H_{a\phi}(f, \theta_a, \varphi_a) \end{aligned} \quad (3.5)$$

ซึ่งมีความสัมพันธ์เป็น

$$\frac{1}{4\pi} \int_0^{2\pi} \int_0^\pi \|H(f, \theta_a, \varphi_a)\|^2 \sin \theta d\theta d\varphi = \eta_a \quad (3.6)$$

เมื่อ η_a เป็นประสิทธิภาพสายอากาศ ดังนั้น ค่านี้จึงถูกนอร์มัลไลซ์ด้วยสายอากาศไอโซทรอปิกเวกเตอร์หนึ่งหน่วย $\hat{\theta}_a$ และ $\hat{\phi}_a$ แสดงการโพลาไรซ์และถูกนิยามเทียบกับพิกัดทรงกลมของแต่ละสายอากาศ ซึ่งสามารถแสดงความสัมพันธ์ได้เป็น

$$\hat{\theta}_t = \hat{\theta}_r \quad (3.7)$$

$$\hat{\phi}_t = -\hat{\phi}_r \quad (3.8)$$

จากการแสดงโดยใช้เวกเตอร์ $\eta_p(f)$ ในสมการที่ (3.1) ได้ถูกพิจารณาเข้าไปด้วย

สำหรับสายอากาศ Tx และ Rx ที่เหมือนกันและเป็นไปตามสมการที่ (3.7) และ (3.8)

ฟังก์ชันถ่ายโอนเชิงซ้อนของสายอากาศ Tx และ Rx สามารถเขียนได้เป็น

$$H_t(f) = H_r(f) = \sqrt{\frac{H_c(f)}{H_f(f, d)}} \quad (3.9)$$

รูปคลื่นอินพุตเครื่องรับ $v_r(t)$ ถูกกำหนดโดย

$$v_r(t) = \int_{-\infty}^{\infty} H_c(f) V_t(f) e^{j2\pi ft} df \quad (3.10)$$

เมื่อ $V_t(f)$ เป็นสเปกตรัมของรูปคลื่นส่ง

3.3 ความเพี้ยนเชิงเฟส

ความเพี้ยนของรูปคลื่นที่ใช้ในการส่งผ่านของระบบแถบกว้างยิ่ง อาจมีสาเหตุเกิดจากเฟสของฟังก์ชันการถ่ายโอนช่องสัญญาณมีการผิดเพี้ยน ซึ่งจะแสดงอยู่ในเทอมของขนาดและเฟสของฟังก์ชันการถ่ายโอนของช่องสัญญาณ ดังนี้

$$H_c(f) = M(f) e^{j\Theta(f)} \quad (3.11)$$

เมื่อ $M(f)$ และ $\Theta(f)$ เป็นขนาดและเฟสของฟังก์ชันการถ่ายโอนช่องสัญญาณ ตามลำดับ

ปริมาณของความเพี้ยนเชิงเฟสขึ้นอยู่กับความเป็นเชิงเส้น (Linearity) ของเฟส ในวิทยานิพนธ์นี้ ได้นำเสนอวิธีการแบบใหม่เพื่อใช้หาปริมาณของความเพี้ยนเชิงเฟส กรณีเฟสของฟังก์ชันการถ่ายโอนของช่องสัญญาณในวิทยานิพนธ์นี้ ได้นำแบบจำลองของการถดถอยเชิงเส้น (Linear regression model) มาใช้สำหรับการวิเคราะห์ผล และนิยามเป็น

$$\Theta(f) = -2\pi f \tau + \hat{\Theta}(f) \quad (3.12)$$

เมื่อ τ เป็นการประวิงสัมบูรณ์ ซึ่งหาได้จากการใช้วิธีกำลังสองน้อยที่สุด ดังแสดงได้ว่า

$$\tau = -\frac{3}{2\pi(f_H^3 - f_L^3)} \int_{f_L}^{f_H} f \hat{\Theta}(f) df \quad (3.13)$$

เมื่อ f_L และ f_H เป็นความถี่ต่ำสุดและความถี่สูงสุด ตามลำดับ

การกระเพื่อมของเฟส $\hat{\Theta}(f)$ เป็นสาเหตุที่ทำให้เกิดความเพี้ยน จากนิยามที่ได้กำหนดนี้ ความเป็นเชิงเส้นของเฟส จะมีความสอดคล้องกับความราบเรียบหรือความสม่ำเสมอของการกระเพื่อมของเฟส ดังนั้นปริมาณของความเพี้ยนเชิงเฟส เมื่อนำมาพิจารณาเพื่อหาค่าเบี่ยงเบนมาตรฐานการกระเพื่อมของเฟส σ_Θ จะได้ว่า

$$\sigma_{\hat{\theta}} = \sqrt{\frac{1}{f_H - f_L} \int_{f_L}^{f_H} (\hat{\theta} - \mu_{\hat{\theta}})^2 df} \quad (3.14)$$

เมื่อ $\mu_{\hat{\theta}}$ เป็นค่าเฉลี่ยการกระเพื่อมของเฟสและสามารถเขียนได้ ดังสมการ

$$\mu_{\hat{\theta}} = \frac{1}{f_H - f_L} \int_{f_L}^{f_H} \hat{\theta}(f) df \quad (3.15)$$

ในวิทยานิพนธ์นี้ ได้ทำการตรวจสอบความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดขึ้น โดยพิจารณาในช่วงมมที่มี อัตราขยายการส่งผ่าน ลดลงจากค่าสูงสุดไม่เกิน 10 dB

3.4 เครื่องรับสหสัมพันธ์

จากเครื่องรับสหสัมพันธ์ที่แสดงในรูปที่ 3.1 SNR เอาต์พุตจะขึ้นอยู่กับทางเลือกรูปคลื่น ต้นแบบดังนั้น เอาต์พุตของเครื่องรับสหสัมพันธ์ $v_o(\tau)$ แสดงได้เป็น

$$v_o(\tau) = \int_{-\infty}^{\infty} v_r(t) h_w(t - \tau) dt \quad (3.16)$$

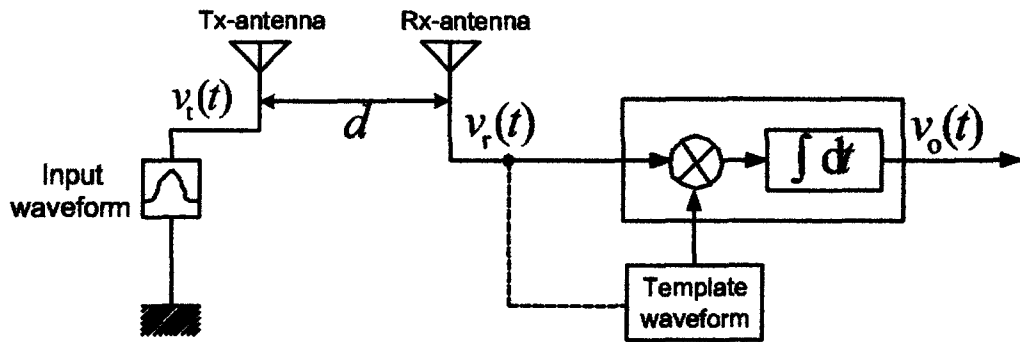
เมื่อ $h_w(t)$ เป็นรูปคลื่นต้นแบบ และ τ สอดคล้องกับการทำเวลาของรูปคลื่นต้นแบบ การทำเวลาที่ เหมาะสมที่สุด τ_0 ถูกเลือกเป็น

$$\tau_0 = \arg[\max |v_o(\tau)|] \quad (3.17)$$

ต่อจากนี้ไป $h_w(t)$ จะถูกนอร์มัลไลซ์เป็น

$$\int_{-\infty}^{\infty} |h_w(t)|^2 dt = 2B \quad (3.18)$$

เมื่อ B เป็นแบนด์วิดท์ของสัญญาณ ดังนั้น กำลังสัญญาณรบกวนเอาต์พุตเป็นค่าคงที่เท่ากับ $N_0 B$ เมื่อ $N_0/2$ เป็นความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมของสัญญาณรบกวนไวท์เกาส์แบบบวก (Additive White Gaussian Noise: AWGN)



รูปที่ 3.1 บล็อกไดอะแกรมของแบบจำลองระบบการส่งผ่านสำหรับสัญญาณแถบกว้างยิ่ง

ภายใต้ข้อจำกัดของสมการที่ (3.13) $h_{wm}(t)$ จะทำให้ $v_o(\tau_o)$ มีค่ามากที่สุดเมื่อ $h_{wm}(t)$ เป็นเวลาย้อนกลับและเป็นการสเกลของ $v_r(t)$ นั่นคือ

$$h_{wm}(t) = \frac{\sqrt{2B}v_r(\tau_o - t)}{\sqrt{\int_{-\infty}^{\infty} |v_r(t)|^2 dt}} \quad (3.19)$$

เมื่อ τ_o จะถูกเลือกเพื่อทำให้ $h_{wm}(t) = 0$ สำหรับ $t < 0$ ซึ่งเป็นไปตามความสัมพันธ์ระหว่างเหตุและผล ต่อจากนี้ไป $h_{wm}(t)$ จะถูกเรียกว่ารูปคลื่นต้นแบบสัญญาณที่รับได้ สังเกตได้ว่าการประเมินผลการเชื่อมโยงมีค่าเท่ากับใน [22] เมื่อ $h_{wm}(t)$ ถูกใช้เป็นสัญญาณต้นแบบของเครื่องรับ

3.5 ความเป็นไปได้ของเครื่องรับสหสัมพันธ์ที่เหมาะสมที่สุด

สังเกตได้จากสมการที่ (3.19) รูปคลื่นต้นแบบสัญญาณที่รับได้ ไม่ได้เป็นเวลาย้อนกลับอย่างง่ายของรูปคลื่นส่ง แต่ได้รวมคุณสมบัติความถี่ของสายอากาศและการแพร่กระจายในอวกาศว่าง ดังนั้น สามารถที่จะปรับเปลี่ยนรูปคลื่นต้นแบบตามคุณสมบัติสายอากาศที่ขึ้นอยู่กับมุม เนื่องจากรูปคลื่นจะถูกสร้างที่ความถี่ของสัญญาณนาฬิกาอย่างน้อยสองเท่าของความถี่สูงสุดของสัญญาณ ดังนั้น จะทำการพิจารณารูปคลื่นต้นแบบแบบบัญญัติ $h_{wc}(t)$ ในบทความนี้ได้เลือก $h_{wc}(t)$ ที่เหมาะสมที่สุดสำหรับสายอากาศไอโซทรอปิกที่มีอัตราขยายคงที่ นั่นคือ

$$h_{wc}(t) = \frac{\sqrt{2B}v_{r-iso}(\tau_o - t)}{\sqrt{\int_{-\infty}^{\infty} |v_{r-iso}(t)|^2 dt}} \quad (3.20)$$

เมื่อรูปคลื่นอินพุตเครื่องรับสำหรับกรณีของสายอากาศไอโซทรอปิกถูกใช้ทั้งสองด้าน $v_{r\text{-iso}}(t)$ สามารถเขียนได้เป็น

$$v_{r\text{-iso}}(t) = \int_{-\infty}^{\infty} H_r(f, d) V_r(f) e^{j2\pi ft} df \quad (3.21)$$

3.6 ความเพี้ยนของรูปคลื่น

ความเพี้ยนของรูปคลื่น W ถูกพิจารณาในเทอมของความเพี้ยนระหว่างรูปคลื่นที่รับได้กับรูปคลื่นที่รับได้ในกรณีสายอากาศไอโซทรอปิกถูกใช้ที่ทั้งสองด้าน ซึ่งสามารถเขียนได้เป็น

$$W = 1 - \frac{\max \left| \int_{-\infty}^{\infty} v_r^*(t) v_{r\text{-iso}}(t + \tau) d\tau \right|}{\sqrt{\int_{-\infty}^{\infty} |v_r(t)|^2 dt \int_{-\infty}^{\infty} |v_{r\text{-iso}}(t)|^2 dt}} \quad (3.22)$$

เมื่อ * เป็นตัวดำเนินการสังยุคเชิงซ้อน $v_r(t)$ เป็นรูปคลื่นที่รับได้ในโดเมนเวลาและสามารถหาได้จาก การแปลงฟูริเยร์ย้อนกลับของความหนาแน่นสเปกตรัม

$$v_r(t) = \int_{-\infty}^{\infty} V_r(f) e^{j2\pi ft} df \quad (3.23)$$

ปริมาณนี้มีค่าเท่ากับ 0 เมื่อสองรูปคลื่นเหมือนกัน และมีค่าลดลงเมื่อรูปคลื่นมีความแตกต่างกันมากขึ้น

3.7 อัตราขยายการส่งผ่าน

อัตราขยายการส่งผ่านในวิทยานิพนธ์นี้นิยามเป็นแอมพลิจูดค่ายอดของเอาต์พุตเครื่องรับ สหสัมพันธ์ที่ใช้สายอากาศที่พิจารณานอร์มัลไลซ์ด้วยแอมพลิจูดค่ายอดของเอาต์พุตเครื่องรับ สหสัมพันธ์ที่ใช้สายอากาศไอโซทรอปิกทั้งสองด้าน จากการทำนอร์มัลไลซ์ของรูปคลื่นต้นแบบในสมการที่ (3.19) และ (3.20) ค่าอัตราขยายนี้แสดงอัตราขยายของอัตรา SNR ดังนั้น อัตราขยายการส่งผ่านของกรณีต้นแบบสัญญาณที่รับได้ G_{wm} ในหน่วย dBi สามารถเขียนได้เป็น

$$G_{wm} = 20 \log \left(\frac{\max \left| \int_{-\infty}^{\infty} v_r(t) h_{wm}(t - \tau) dt \right|}{\max \left| \int_{-\infty}^{\infty} v_{r\text{-iso}}(t) h_{wc}(t - \tau) dt \right|} \right) \quad (3.24)$$

ในทำนองเดียวกัน อัตราขยายการส่งผ่านของกรณีต้นแบบไอโซทรอปิก G_{wc} ในหน่วย dBi สามารถเขียนได้เป็น

$$G_{wc} = 20 \log \left(\frac{\max \left| \int_{-\infty}^{\infty} v_r(t) h_{wc}(t-\tau) d\tau \right|}{\max \left| \int_{-\infty}^{\infty} v_{r-iso}(t) h_{wc}(t-\tau) d\tau \right|} \right) \quad (3.25)$$

ความแตกต่างกันระหว่างอัตราขยายการส่งผ่านของกรณีต้นแบบสัญญาณที่รับได้และกรณีต้นแบบไอโซทรอปิกยังแสดงถึงปริมาณความเพี้ยนของรูปคลื่น ซึ่งแตกต่างจากสูตรการส่งผ่านของฟรีสแบบดั้งเดิมโดยที่อัตราการส่งผ่านที่เหมาะสมที่สุดของสัญญาณแถบกว้างยิ่ง ไม่สามารถแสดงเป็นนิยามอย่างง่ายโดยการคูณกันของอัตราขยายของสายอากาศ

3.8 รูปคลื่นสัญญาณส่งของแถบกว้างยิ่ง

ผลกระทบของความเพี้ยนของรูปคลื่นจะเห็นได้ชัดมากขึ้นเมื่อแบนด์วิดท์กว้างมากขึ้น ดังนั้นจึงได้ทำการพิจารณารูปคลื่นที่ครอบคลุมแถบความถี่ทั้งหมดของ FCC นั่นคือ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และแถบความถี่ร่วมระหว่าง FCC ของสหรัฐอเมริกา การประชุมสหภาพยุโรปของคณะกรรมการไปรษณีย์และโทรคมนาคม/คณะกรรมการการสื่อสารอิเล็กทรอนิกส์ (European Conference of Postal and Telecommunications Administrations/Electronic Communications Committee: CEPT/ECC) ของยุโรป และกระทรวงมหาดไทยและการสื่อสาร (Ministry of Internal Affairs and Communications: MIC) ของญี่ปุ่น นั่นคือ 7.25 GHz ถึง 8.5 GHz รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของไรซ์โคซายน์ ฟังก์ชันความหนาแน่นสเปกตรัม V_{tro} แสดงได้ดังนี้

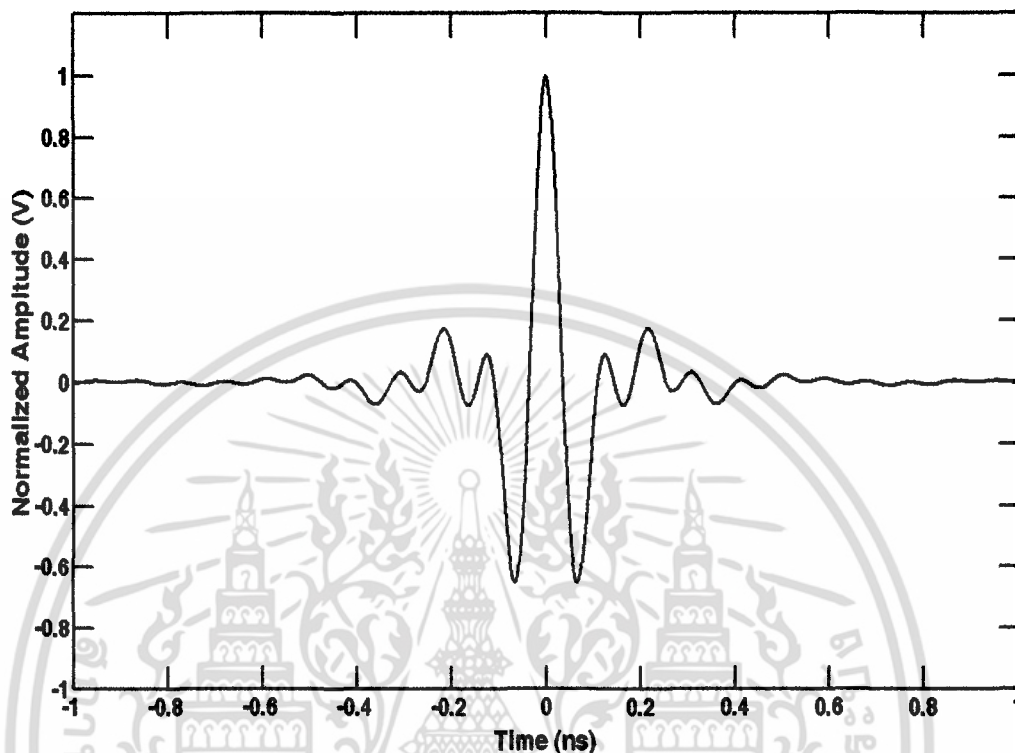
$$V_{tro}(f) = \begin{cases} 1 & \|f - f_c\| \leq \frac{1-\beta}{2T} \\ A \frac{(1-\beta)}{2T} < \|f - f_c\| \leq \frac{(1+\beta)}{2T} \\ 0 & \text{otherwise} \end{cases} \quad (3.26)$$

เมื่อ

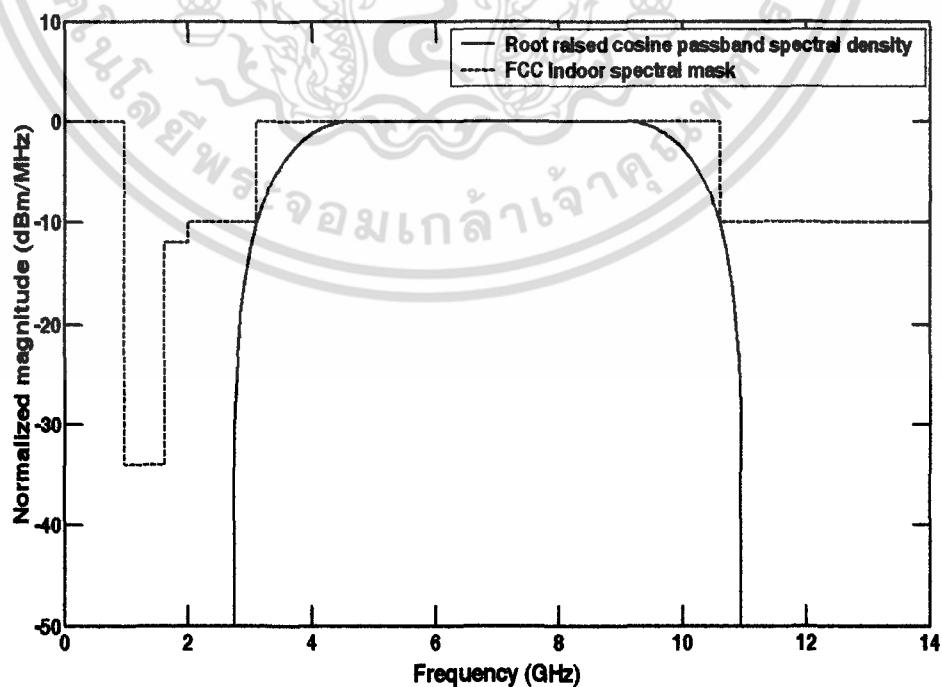
$$A = \sqrt{\frac{1}{2} \left[1 + \cos \left(\frac{\pi T}{\beta} \left[\|f - f_c\| - \frac{1-\beta}{2T} \right] \right) \right]}, \quad (3.27)$$

$T=1/f_b$ เป็นส่วนกลับของอัตราสัญลักษณ์ f_b เป็นสเปกตรัมแบนด์วิดท์ f_c เป็นความถี่กลาง $\beta=0.3$ เป็นเพคเตอร์ลาดเอียง ซึ่งได้พิจารณาเป็นไปตามเงื่อนไขข้อกำหนดสเปกตรัมมาร์สค์ (Spectrum mask) ของ FCC กำหนดให้ f_c มีค่าเท่ากับ 6.85 GHz f_b มีค่าเท่ากับ 6.37 GHz รูปคลื่นสัญญาณส่งของระบบแถบกว้างยิ่งตามข้อกำหนดของ FCC และแถบความถี่ร่วม แสดงดังรูปที่

3.1 และ 3.3 ตามลำดับ และความหนาแน่นกำลังเชิงสเปกตรัมของสัญญาณส่งตามข้อกำหนดของ FCC และแถบความถี่ร่วม แสดงดังรูปที่ 3.2 และ 3.4 ตามลำดับ

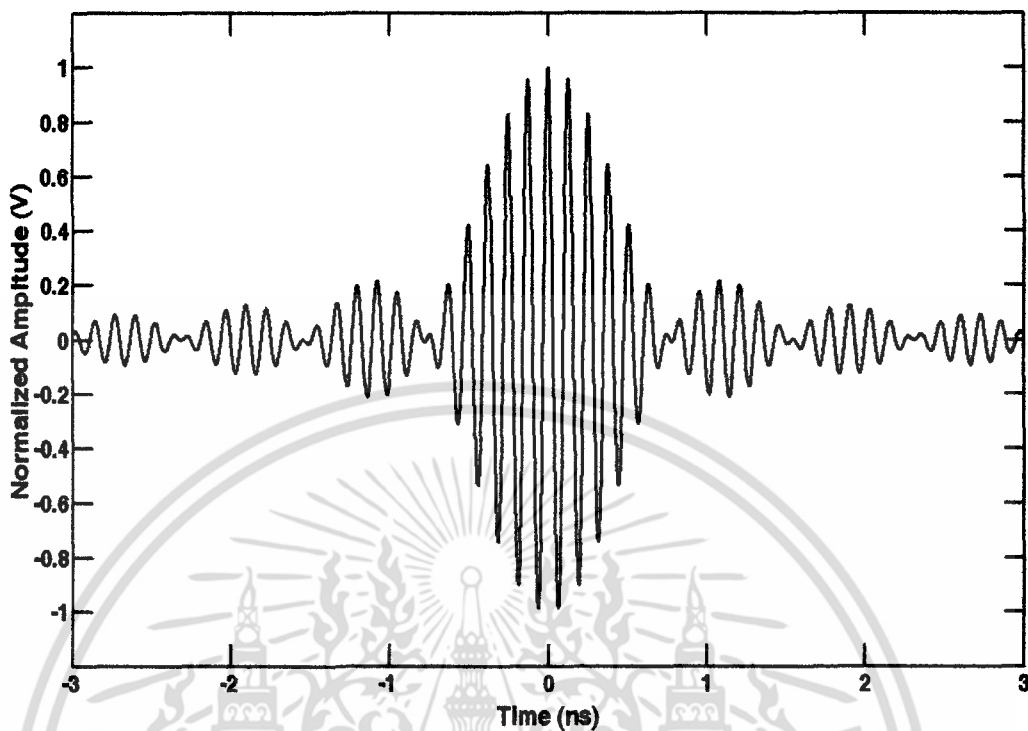


รูปที่ 3.2 รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซโคซายน์ที่ถูกนอร์มัลไลซ์เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คของ FCC

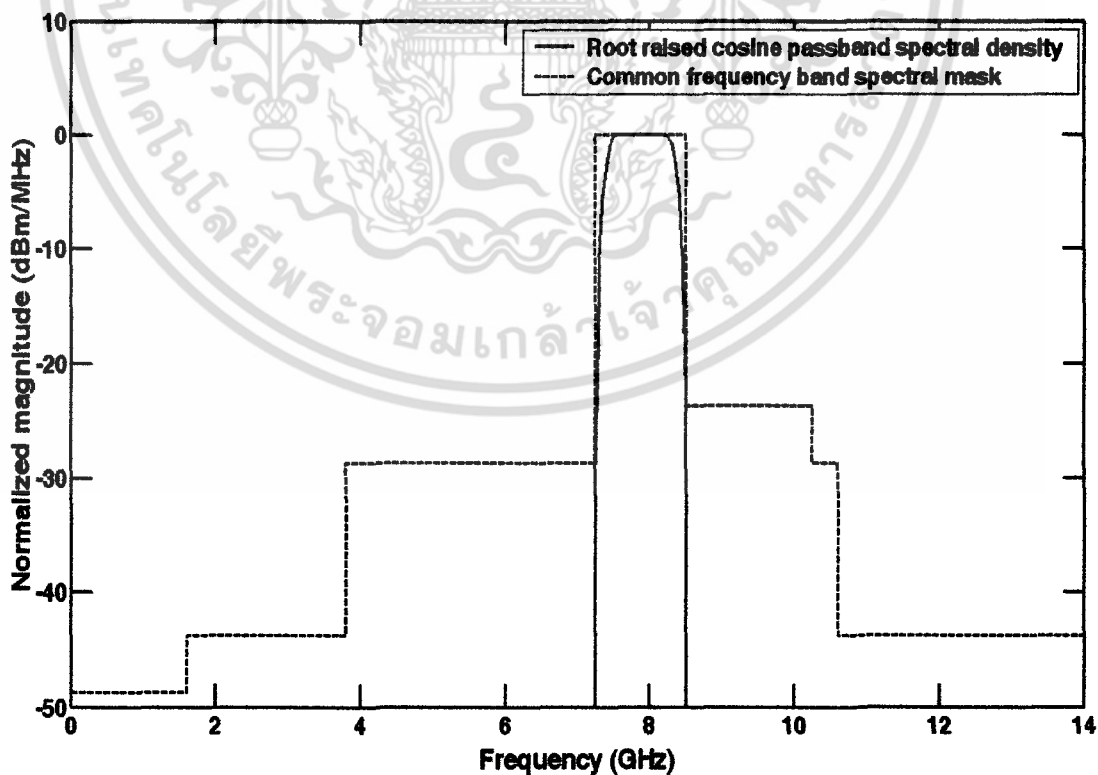


เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

รูปที่ 3.3 ความหนาแน่นสเปกตรัมที่ถูกนอร์มัลไลซ์ของรูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซโคชายน์ที่เป็นไปตามสเปกตรัมมาตรฐาน FCC



รูปที่ 3.4 รูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของโรซโคชายน์ที่ถูกนอร์มัลไลซ์เป็นไปตามสเปกตรัมมาตรฐานของแถบความถี่ร่วม



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

รูปที่ 3.5 ความหนาแน่นสเปกตรัมที่ถูกลบออกของรูปคลื่นแถบผ่านรากที่สองของไรซ์โคชานน์ ที่เป็นไปตามสเปกตรัมมาส์คแถบความถี่รวม

3.9 สรุป

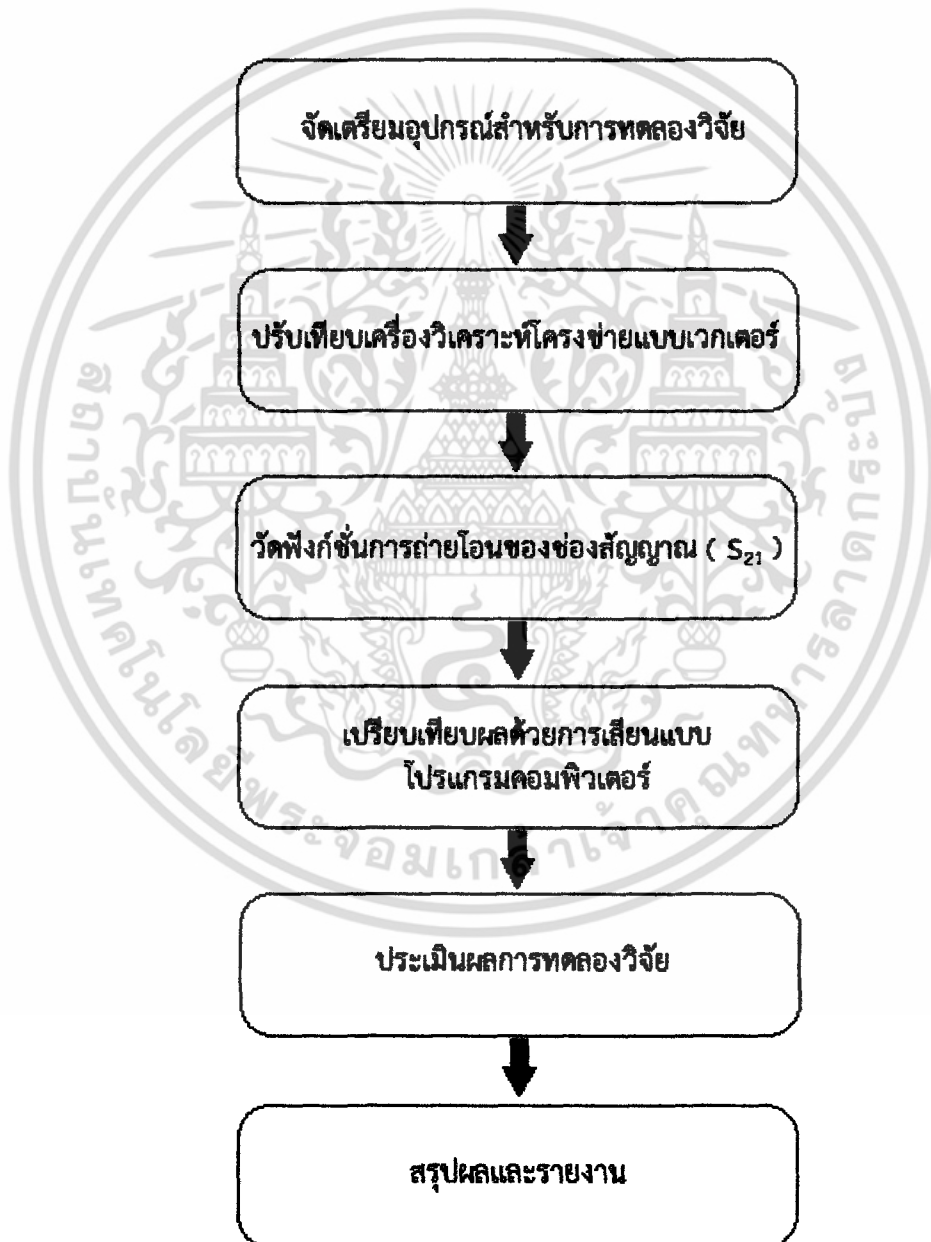
ในบทนี้ได้กล่าวถึงทฤษฎีที่ใช้ในการวิเคราะห์การส่งผ่านสัญญาณระบบแถบกว้างยิ่ง โดยจะแบ่งหัวข้อย่อยออกเป็นส่วนตัวต่าง ๆ ดังนี้ ในส่วนเริ่มต้นกล่าวถึงทฤษฎีการประยุกต์ใช้สูตรการส่งผ่านสัญญาณของพรีสสำหรับระบบการส่งผ่านสัญญาณแถบกว้างยิ่ง จากนั้นได้นำเสนอทฤษฎีและวิธีการใหม่เพื่อวิเคราะห์หาปริมาณของความเพี้ยนเชิงเฟส ซึ่งอาจมีสาเหตุที่เกิดจากเฟสของฟังก์ชันการถ่ายโอนช่องสัญญาณ พร้อมทั้งได้นำแบบจำลองของการถดถอยเชิงเส้นมาใช้สำหรับการวิเคราะห์ผล และได้นิยามสมการใหม่เพื่อปริมาณของความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดขึ้นในระบบ ในส่วนภาคสรุปผู้วิจัยนี้ได้พิจารณาใช้เครื่องรับสหสัมพันธ์ที่เหมาะสมที่สุด ด้วยรูปคลื่นต้นแบบจากสัญญาณที่รับได้และเปรียบเทียบกับรูปคลื่นต้นแบบกรณีที่ใช้สายอากาศไอโซทรอปิก ต่อมาได้มีการหาความเพี้ยนของรูปคลื่น หลังจากนั้นก็ทำการหาอัตราขยายการส่งผ่านของระบบแถบกว้างยิ่ง ส่วนสุดท้ายได้กล่าวถึงทฤษฎีรูปคลื่นสัญญาณส่งแถบกว้างยิ่ง ตามข้อกำหนดของ FCC เพื่อใช้สำหรับการส่งผ่านระบบแถบกว้างยิ่ง

บทที่ 4

แบบแผนการทดลองวัดและการทดลองวัดช่องสัญญาณ ความผิดเพี้ยนเนื่องจากสายอากาศ

4.1 กล่าวนำ

ในบทนี้กล่าวถึงแบบแผนการทดลองวัดและทดลองการผิดเพี้ยนเนื่องจากสายอากาศ โดยได้ทำการทดลองซึ่งรูปแบบการทดลองสามารถแสดงได้ดังบล็อกไดอะแกรมรูปที่ 4.1 ซึ่งมีความสำคัญอย่างยิ่งในการแสดงถึงประสิทธิภาพการนำสายอากาศไปประยุกต์ใช้งาน



รูปที่ 4.1 บล็อกไดอะแกรมการทดลองการวัดช่องสัญญาณการผิดเพี้ยนเนื่องจากสายอากาศ

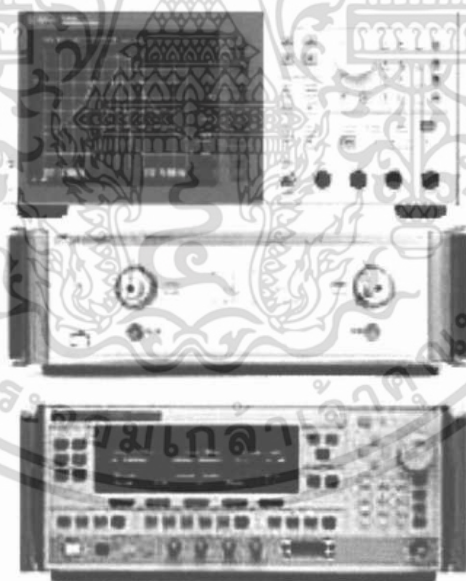
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ซึ่งในบทนี้เป็นการนำเสนอแบบแผนการวัดและแบบแผนการทดลอง โดยได้ทำการวัดในห้องปฏิบัติการ สะท้อน ที่มหาวิทยาลัย Tokyo Institute of Technology ประเทศญี่ปุ่น ซึ่งวิทยานิพนธ์นี้ได้ทำการ ประเมินประสิทธิภาพสายอากาศสองชนิดคือ สายอากาศแบบกรวยคู่และสายอากาศไดโพลราคา บล็อก ซึ่งสายอากาศทั้งสองที่ใช้เป็นสายอากาศที่มีแบนด์วิดท์ที่ตอบสนองต่อความถี่ย่านแถบกว้างยิ่ง คือตั้งแต่ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz โดยรายละเอียดขั้นตอนการทดลองสามารถแสดงได้ดังต่อไปนี้

4.2 ขั้นตอนในการเตรียมการทดลอง

4.2.1 เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์

ในวิทยานิพนธ์นี้ได้ใช้เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ รุ่น HP-8757D ชุดทดสอบ พารามิเตอร์การกระจาย (S-parameter test set) รุ่น HP-8514B และตัวสังเคราะห์ความถี่ (Frequency synthesized sweeper) รุ่น HP-83620A เป็นอุปกรณ์หลักในการทดลองดังแสดงให้ เห็นในรูปที่ 4.2 ซึ่งจะถูกรวบรวมผ่านคอมพิวเตอร์ส่วนบุคคล (Personal Computer: PC) ที่เชื่อมต่อ ผ่านช่องสื่อสารแบบ GPIB (General purpose interface bus) โดยอุปกรณ์ชนิดนี้จะมีคุณสมบัติที่ สามารถตรวจวัดสัญญาณในโครงข่ายหนึ่งพอร์ตและสองพอร์ต ซึ่งในการทดลองนี้จะทำการตรวจวัด แบบสองพอร์ตโดยพอร์ตที่หนึ่งคือพอร์ตที่ใช้ในการส่งสัญญาณ Tx ส่วนพอร์ตสองจะใช้ในการรับ สัญญาณ Rx โดยที่ปลายของพอร์ตทั้งสองจะถูกต่อด้วยสายอากาศแบบกรวยคู่ และทำการวัดใน โดเมนความถี่ก่อนที่จะถูกนำผลการวัดไปวิเคราะห์ด้วยโปรแกรมทางคอมพิวเตอร์

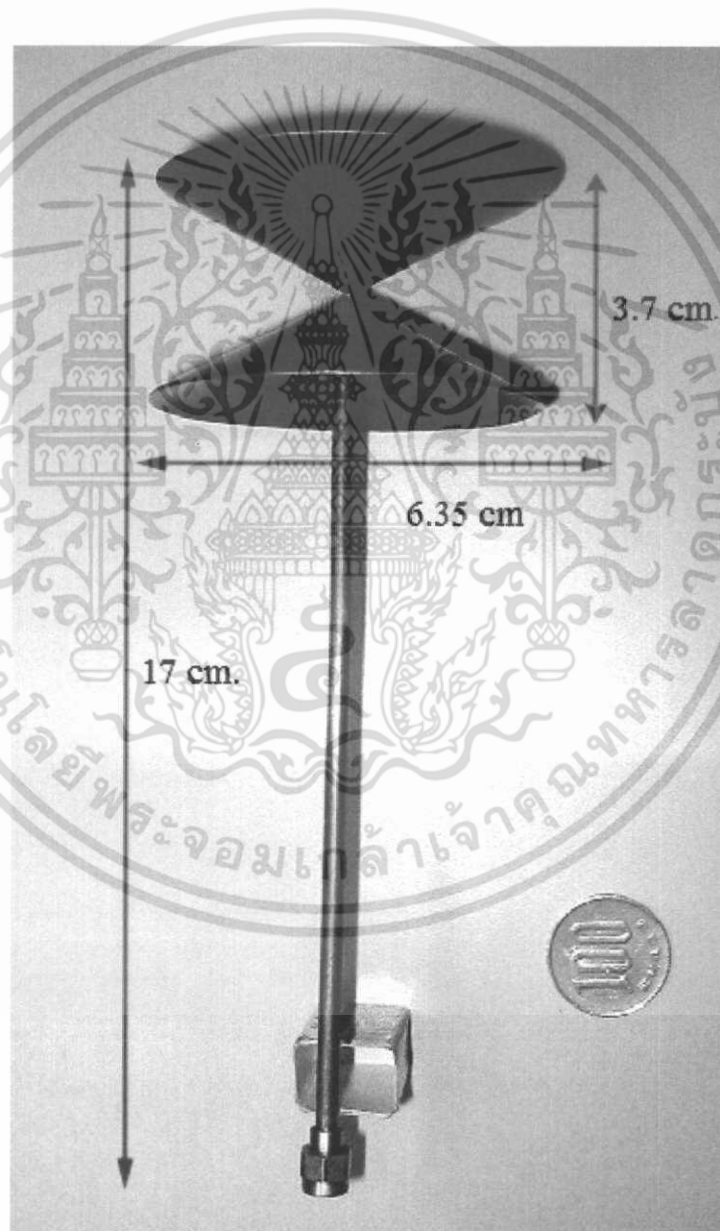


รูปที่ 4.2 เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ (Vector Network Analyzer)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

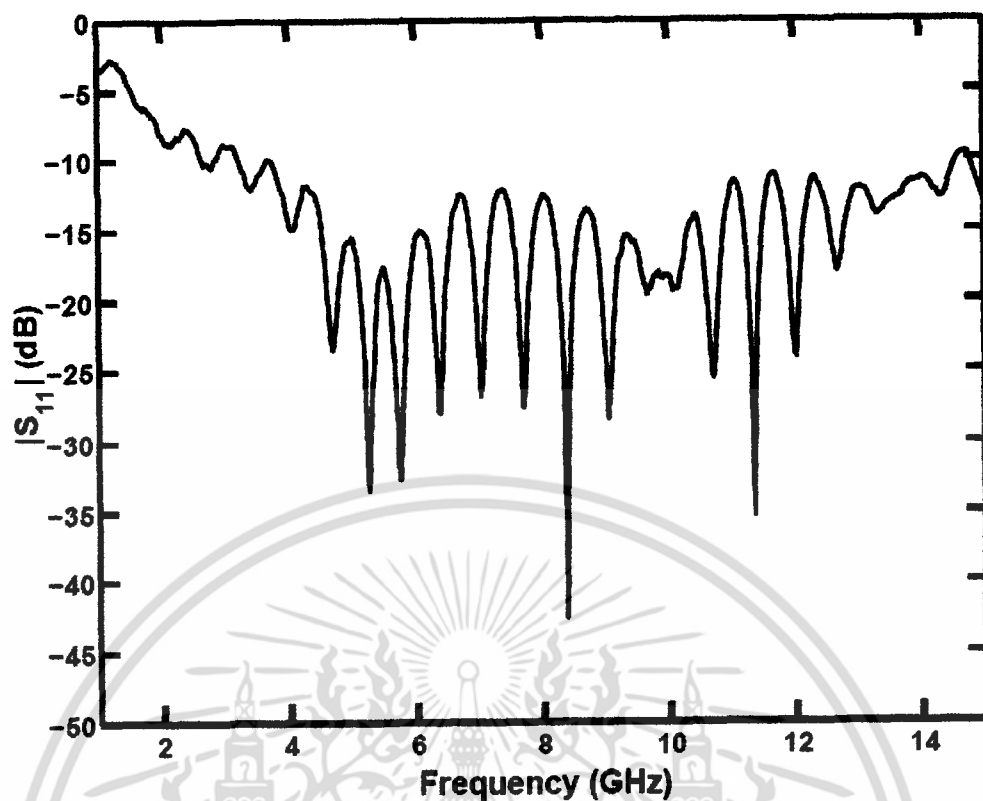
4.2.2 สายอากาศแบบกรวยคู่ (Biconical antenna)

ลักษณะโครงสร้างและขนาดของสายอากาศแสดงดังรูปที่ 4.3 ซึ่งสายอากาศแบบกรวยคู่เป็นสายอากาศที่ลักษณะการแพร่กระจายคลื่นแบบรอบตัว โดยกรวยด้านบนของสายอากาศใช้ในการแพร่กระจายคลื่นวิทยุส่วนกรวยด้านล่างจะต่อกับสายดิน ซึ่งลักษณะการป้อนสัญญาณจะเป็นการป้อนสัญญาณเข้ายังส่วนกลางของสายอากาศแล้วแพร่กระจายคลื่นออกรอบทิศทาง ในรูปที่ 4.4 แสดงค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับ (Reflection Coefficient: S_{11}) ของสายอากาศกรวยคู่ ซึ่งแสดงให้เห็นว่าค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับมีค่าต่ำกว่า -10 dB ที่ครอบคลุมในช่วงความถี่ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และรูปที่ 4.5 แสดงถึงอัตราขยายและเฟสของสายอากาศกรวยคู่

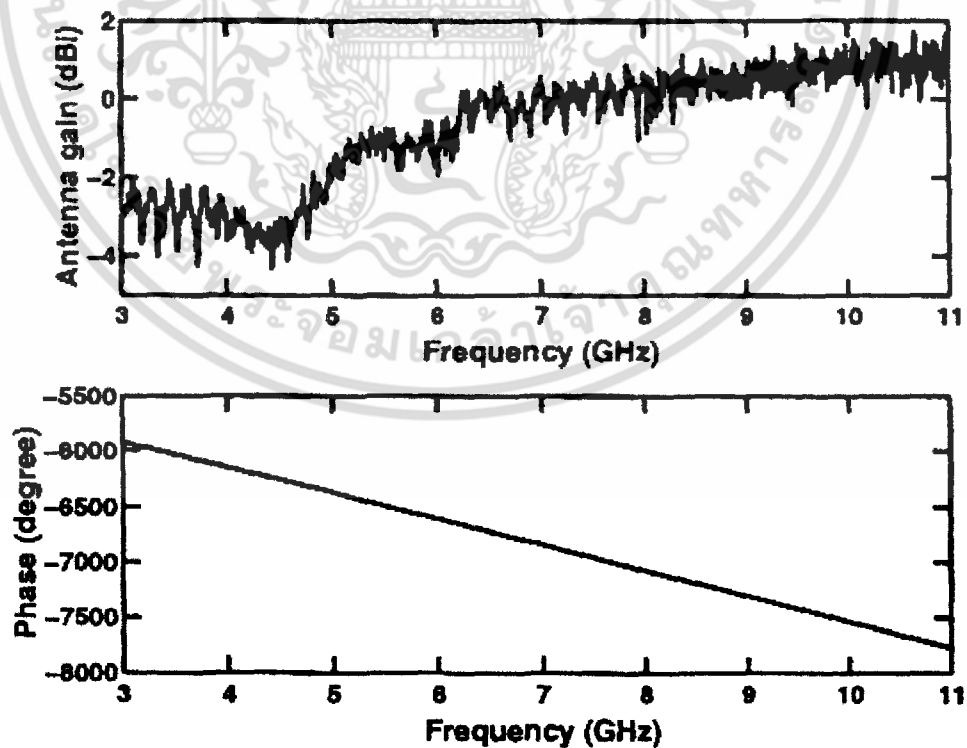


รูปที่ 4.3 สายอากาศกรวยคู่ที่ใช้ในการทดลองวัด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.4 สัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับ (S_{11}) ของสายอากาศแบบกรวยคู่



รูปที่ 4.5 อัตราขยายและเฟสของสายอากาศแบบกรวยคู่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

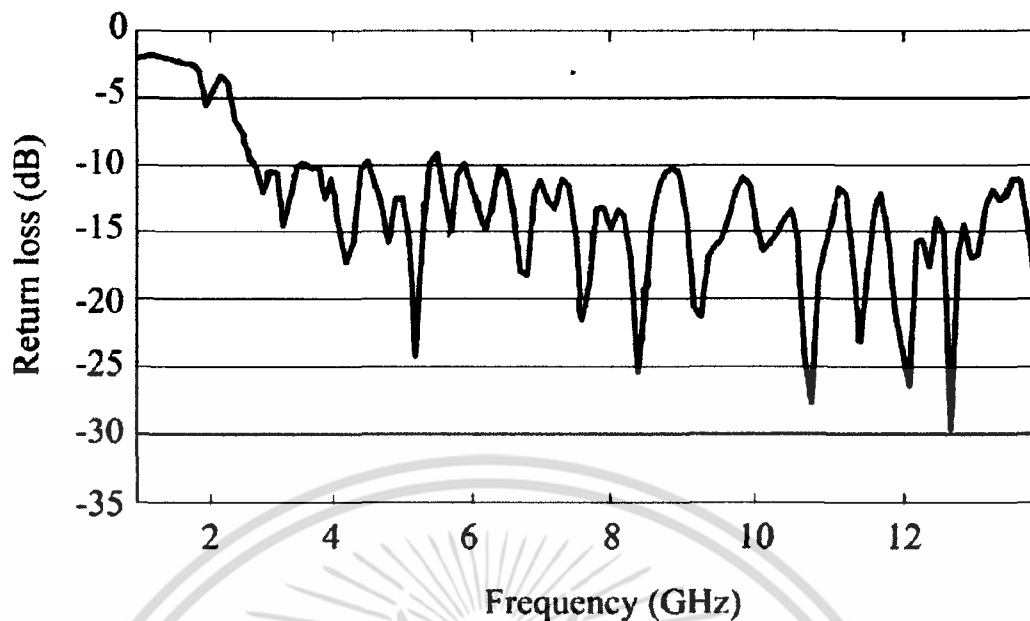
4.2.3 สายอากาศไดโพลรายคาบล็อก (Log periodic dipole antenna)

สายอากาศไดโพลรายคาบล็อกเป็นสายอากาศแบบไดโพลที่นิยมใช้กันอีกโครงสร้างหนึ่ง เนื่องจากคุณสมบัติของสายอากาศชนิดนี้มีช่วงการตอบสนองความถี่ที่กว้างอีกทั้งมีอัตราขยายสูง จึงเป็นสายอากาศที่ควรศึกษาเพื่อนำมาใช้งานในยุคของการสื่อสารแบบไร้สาย สายอากาศไดโพลรายคาบล็อกเป็นสายอากาศประเภทหนึ่งที่ตั้งอยู่ในสายอากาศประเภทบรอดแบนด์ (Broadband Antenna) หรือ เป็นสายอากาศที่ไม่ขึ้นกับความถี่ (Frequency - Independent Antenna) กับการใช้งานและมีช่วงความถี่ที่กว้างจึงเป็นที่นิยมใช้ในงานสื่อสารที่ต้องใช้ความถี่กว้าง รูปที่ 4.6 สายอากาศไดโพลรายคาบล็อกที่ใช้ในการวัดทดสอบ สายอากาศไดโพลรายคาบล็อก [22] ที่ใช้ในการทดสอบเป็นสายอากาศที่ใช้ในเชิงพาณิชย์ ช่วงการใช้งานของสายอากาศอยู่ที่ 1.0 GHz ถึง 12.4 GHz



รูปที่ 4.6 สายอากาศไดโพลรายคาบล็อก (Watkins-Johnson AR7-15A)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.7 ค่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนกลับ (S_{11}) ของสายอากาศไดโพลรายคาบสี่ล๊อก

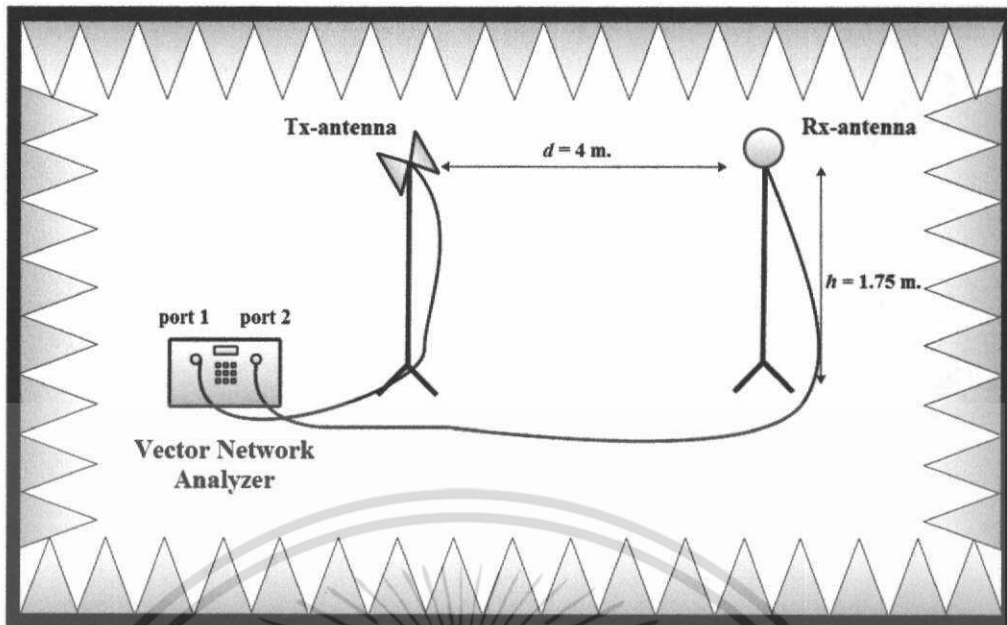
4.3 พารามิเตอร์ที่ใช้ในการทดลอง

พารามิเตอร์ที่ใช้ในการทดลองได้แสดงให้เห็นในตารางที่ 4.1

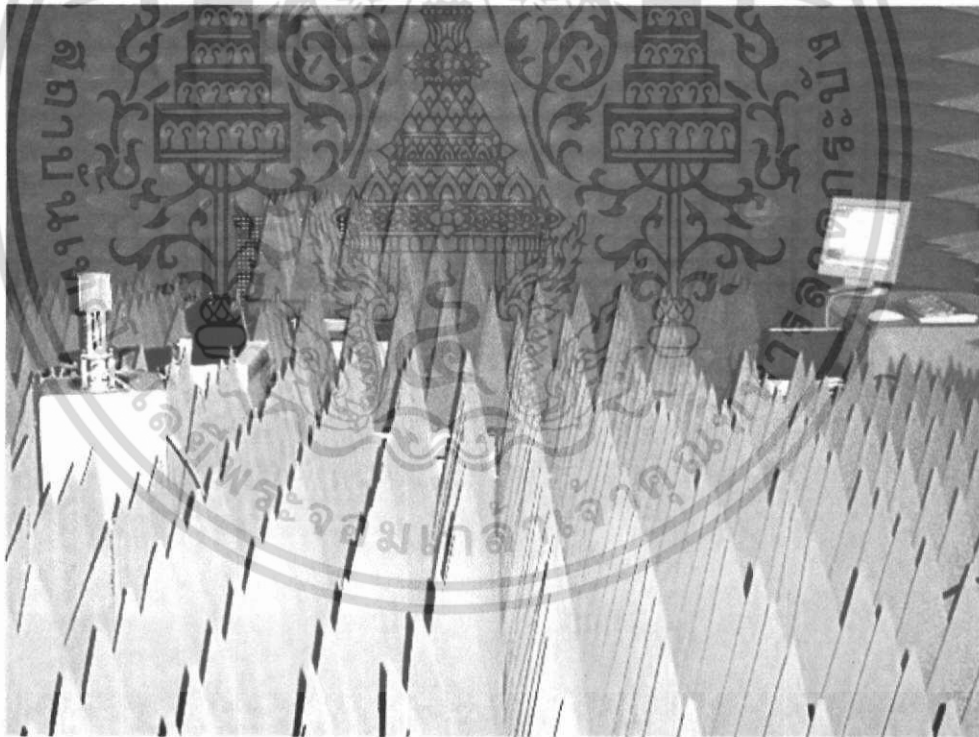
ตารางที่ 4.1 พารามิเตอร์ที่ใช้ในการทดลอง

พารามิเตอร์	ค่า
ช่วงความถี่	3 GHz ถึง 11 GHz
จำนวนจุดความถี่	1601 จุด
ความสูงของสายอากาศด้านส่ง	1.75 m
ความสูงของสายอากาศด้านรับ	1.75 m
ชนิดของสายอากาศ	สายอากาศกรวยคู่ และ สายอากาศไดโพลรายคาบสี่ล๊อก
การวางสายอากาศ	แนวนอน
ระยะห่างระหว่างสายอากาศส่ง-รับ	4 m
การหมุนสายอากาศ	0 องศา - 360 องศา
การหมุนสายอากาศ/ครั้ง	5 องศา

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

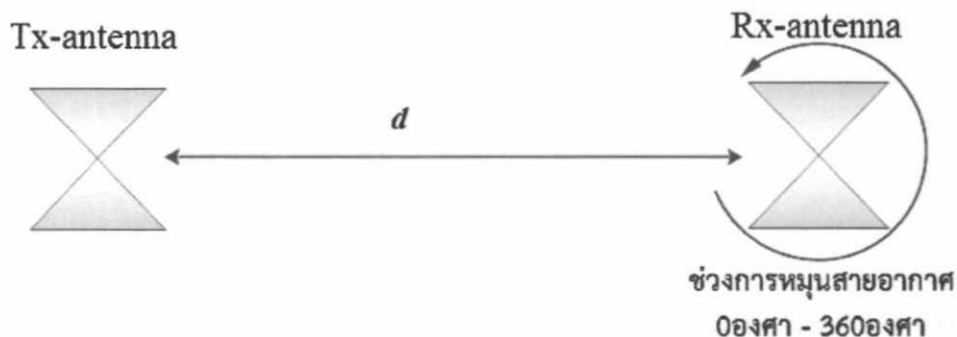


รูปที่ 4.8 แบบจำลองการวัดในห้องไร้การสะท้อนและการติดตั้งอุปกรณ์



รูปที่ 4.9 การวัดทดสอบความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศในห้องไร้การสะท้อน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.10 ลักษณะการวางสายอากาศเมื่อมองจากมุมด้านบน

4.4 เครื่องมือและอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลอง

ตารางที่ 4.2 รายการอุปกรณ์ที่ใช้ในการทดลองวัด

รายการอุปกรณ์	จำนวน
เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์	1 เครื่อง
สายอากาศรายคาบล็อก (Log Periodic Dipole Antennas)	2 ตัว
สายอากาศกรวยคู่ (Biconical Antennas)	2 ตัว
ชุดอุปกรณ์ปรับเทียบ (Calibrate Kit)	1 ชุด
อุปกรณ์หมุนสายอากาศ	1 ชุด
สายเคเบิล	2 เส้น
คอนเน็คเตอร์	2 ตัว

4.5 ขั้นตอนและวิธีการในการทดลอง

1. เริ่มทำการติดตั้งสายอากาศตามแบบจำลองการทดลอง โดยแบบจำลองการทดลองแรกเป็นการใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ในการรับ-ส่ง ติดตั้งสายอากาศทั้งสองที่ความสูงเท่ากันคือที่ 1.75 m และมีระยะห่างระหว่างสายอากาศ 4 m
2. ทำการตั้งค่าพารามิเตอร์ความถี่ที่ 3 GHz ถึง 11 GHz เพื่อให้ครอบคลุมช่วงความถี่ตามมาตรฐาน IEEE 802.15.3a และตั้งจำนวนจุดความถี่ที่ 1601 จุด
3. ทำการปรับเทียบเครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์พอร์ตด้านส่ง ด้วยชุดปรับเทียบซึ่งประกอบไปด้วย open circuit, short circuit และ load
4. จากนั้นทำการปรับเทียบพอร์ตทางด้านรับ เมื่อเสร็จสิ้น จึงนำสายเคเบิลไปต่อกับสายอากาศแล้วการวัด
5. ทำการวัดโดยหมุนสายอากาศด้านรับไปครั้งละ 5 องศาจนครบ 360 องศา จนเสร็จสิ้น
6. ทำการเปลี่ยนสายอากาศเป็นสายอากาศไดโพลแบบรายคาบล็อกแล้วทำการวัดเหมือนกับข้อที่ 5
7. แล้วนำผลที่ได้ไปประมวลผลในโปรแกรม Matlab[®] และทำการวิเคราะห์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.6 สรุป

ในบทนี้ได้กล่าวถึงแบบแผนการทดลองและการวัดทดลองความเพี้ยนเชิงเฟสเนื่องจากสายอากาศ โดยได้ทดลองในห้องปฏิบัติการสะท้อนโดยใช้เครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ในการทดลองวัด ซึ่งในงานวิจัยนี้ได้นำเสนอสายอากาศที่ใช้ในการทดสอบสองชนิด คือ สายอากาศแบบกรวยคู่และสายอากาศไดโพลรายคาบสี่ก ซึ่งก่อนทำการวัดจะต้องทำการปรับเทียบเครื่องวิเคราะห์โครงข่ายแบบเวกเตอร์ก่อนทำการวัดจากนั้นทำการติดตั้งและตั้งค่าพารามิเตอร์ตามตารางที่ 4.1แล้วทำการวัดตามกระบวนการในการทดลองตามขั้นตอนที่ 4.5 ดังที่ได้กล่าวมาข้างต้น ซึ่งพารามิเตอร์ที่ได้จะเป็นค่า ฟังก์ชันการถ่ายโอนของสายอากาศในอวกาศว่างแล้วนำผลที่บันทึกในคอมพิวเตอร์ไปทำการประมวลผลด้วยโปรแกรมเพื่อวิเคราะห์ถึงประสิทธิภาพต่อไป



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 5

ผลการทดลองวัดและวิเคราะห์

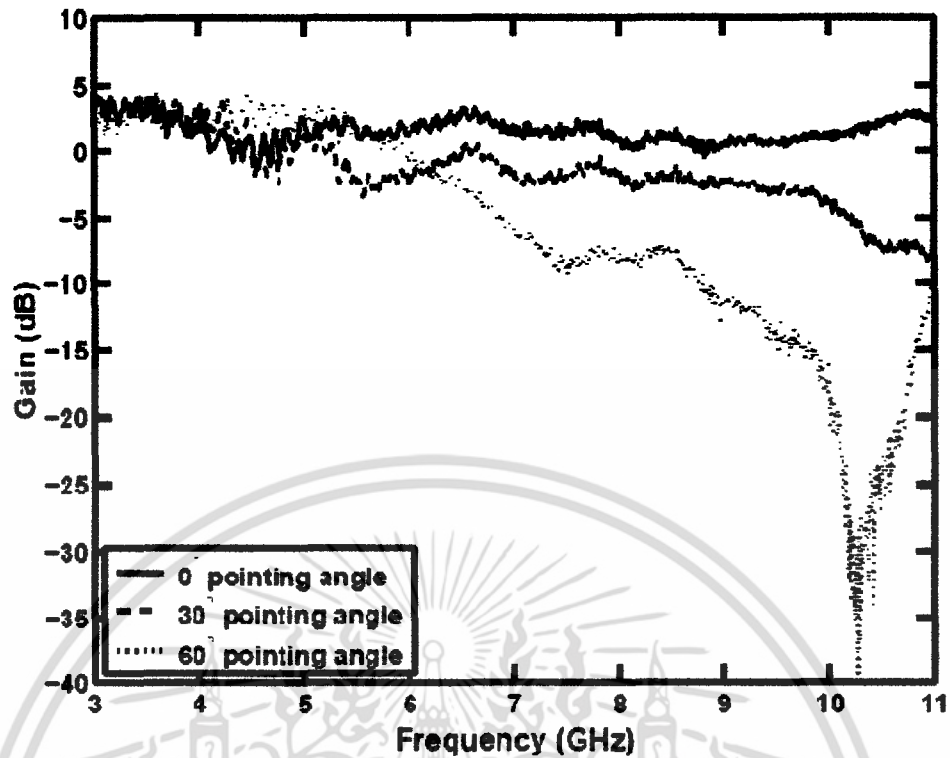
5.1 กล่าวนำ

ในบทนี้จะเป็นการกล่าวถึงการวิเคราะห์และการสรุปผลการทดลองวิจัย ซึ่งใช้หลักการวิเคราะห์ช่องสัญญาณแถบกว้างยิ่งโดยใช้สูตรการประยุกต์การส่งผ่านของฟรีส และทางด้านรับได้เสนอเครื่องรับแบบสหสัมพันธ์ด้วยสัญญาณที่รับได้ ซึ่งได้แสดงหลักการวิเคราะห์ไว้ในบทที่ 3 ผลที่ได้จากการวัดหรือการทดสอบจริงของช่องสัญญาณการส่งผ่านในสภาพแวดล้อมจริง รูปแบบของสัญญาณส่ง และรูปแบบการจำลองวัดได้ จากนั้นได้นำเอาผลการวัดมาทำการประเมินผล เพื่อนำพารามิเตอร์มาเปรียบเทียบและวิเคราะห์ผลของความแตกต่างตลอดจนสอดคล้องกับแนวทางทฤษฎีหรือไม่ อย่างไรก็ตามตัวอย่างของผลการทดลองวิจัยที่ได้แสดงในบทนี้ เช่น คุณสมบัติของสายอากาศที่ใช้ในการทดสอบ ขนาดและเฟส และอัตราขยายการส่งผ่านของช่องสัญญาณแถบกว้างยิ่งด้วยกรณีสายอากาศด้านรับและด้านส่งเหมือนกันโดยใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ และในกรณีที่ใช้สายอากาศไดโพลรายคาบสี่ก

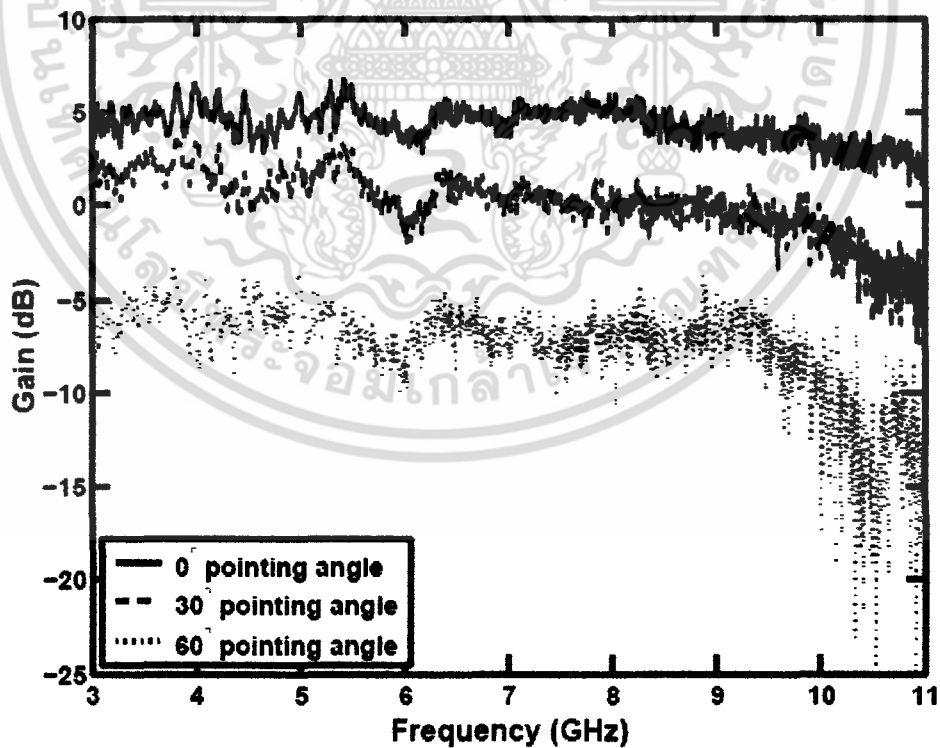
5.2 ผลการทดลองวัดและการวิเคราะห์

5.2.1 อัตราขยายการส่งผ่าน

อัตราขยายการส่งผ่านกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ในการรับส่งทั้งสายอากาศรับและส่ง ซึ่งจากรูปที่ 5.1 จะเห็นว่าค่าอัตราขยายช่วงมุม 0 องศาและ 30 องศา มีค่าค่อนข้างคงที่ตลอดช่วงความถี่ โดยมีค่าสูงสุดที่ประมาณ 4 dB และในขณะที่มุม 60 องศา นั้นมีค่าการเปลี่ยนแปลงของอัตราขยายที่ลดลงค่อนข้างมากซึ่งช่วงความถี่สูงเป็นช่วงที่มีค่าการเปลี่ยนแปลงมากที่สุด ในขณะรูปที่ 5.4 แสดงอัตราขยายการส่งผ่านสำหรับการเชื่อมโยงกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่กับสายอากาศไดโพลรายคาบสี่กซึ่งจะเห็นว่าที่มุม 0 องศา นั้น อัตราขยายการส่งผ่านมีค่าที่สูงกว่ากรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ทั้งรับและส่ง แต่เมื่อทำการหมุนสายอากาศไปที่มุม 30 องศาและ 60 องศา นั้นจะมีการเปลี่ยนแปลงมีค่าการเปลี่ยนแปลงที่มากกว่าและมีค่าที่ลดต่ำลงอย่างเห็นได้ชัดจนมีค่าต่ำกว่าสายอากาศแบบกรวยคู่ ซึ่งสาเหตุน่าจะเกิดจากขนาดและรูปแบบการแพร่กระจายคลื่นของสายอากาศไดโพลรายคาบสี่กที่มีขนาดเล็กกว่าสายอากาศแบบกรวยคู่



รูปที่ 5.1 อัตราขยายการส่งผ่านของการเชื่อมโยงกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ - กรวยคู่

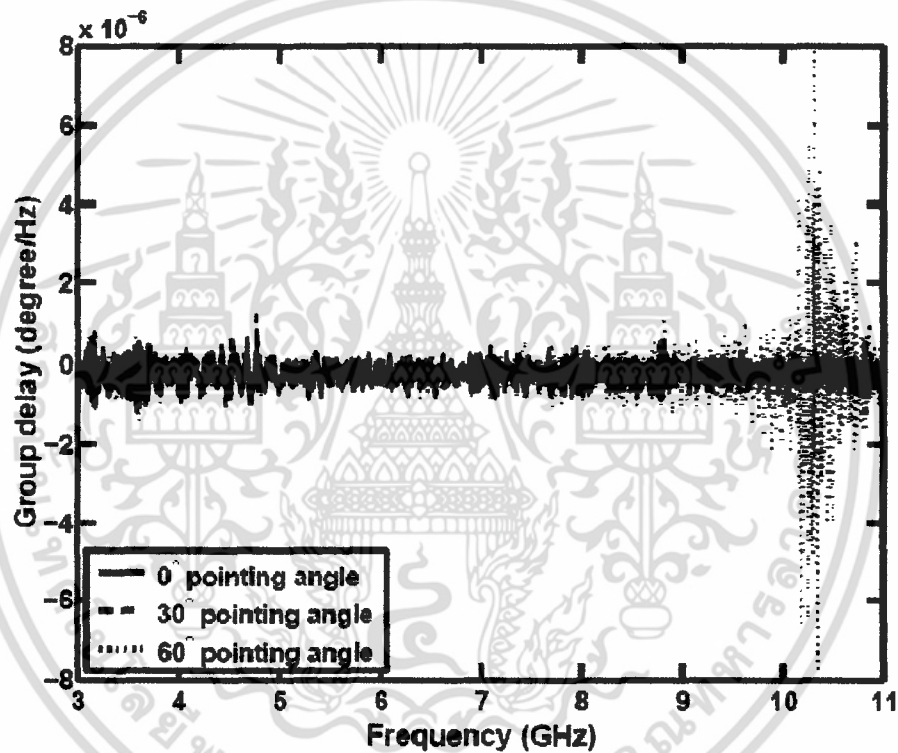


รูปที่ 5.2 อัตราขยายการส่งผ่านของการเชื่อมโยงกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ - สายอากาศ ไดโพลรายคาบสี่อ

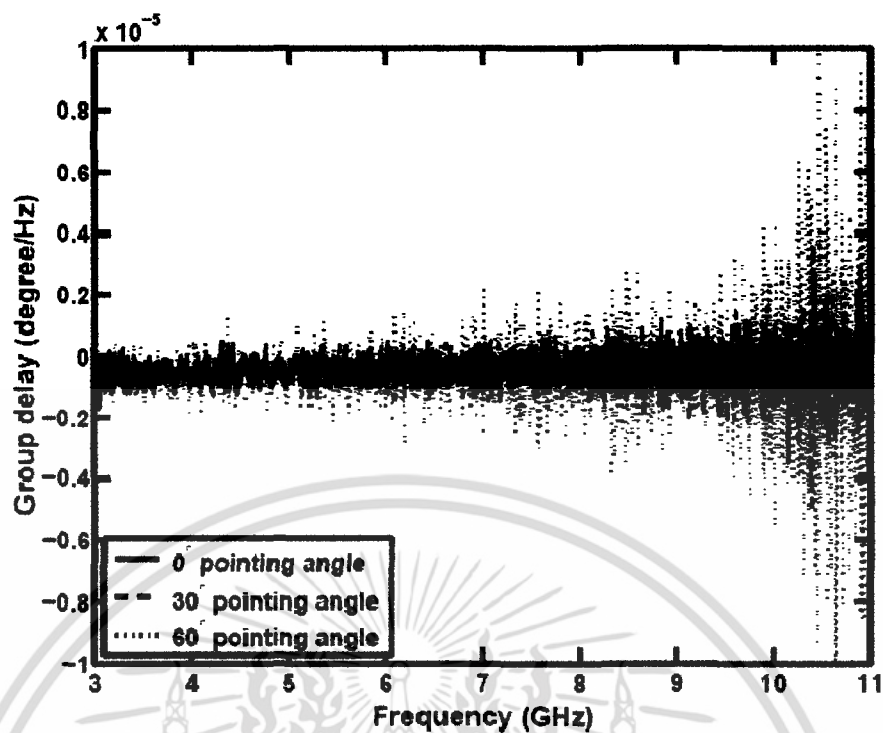
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

5.2.2 การประวิงกลุ่ม (Group Delay)

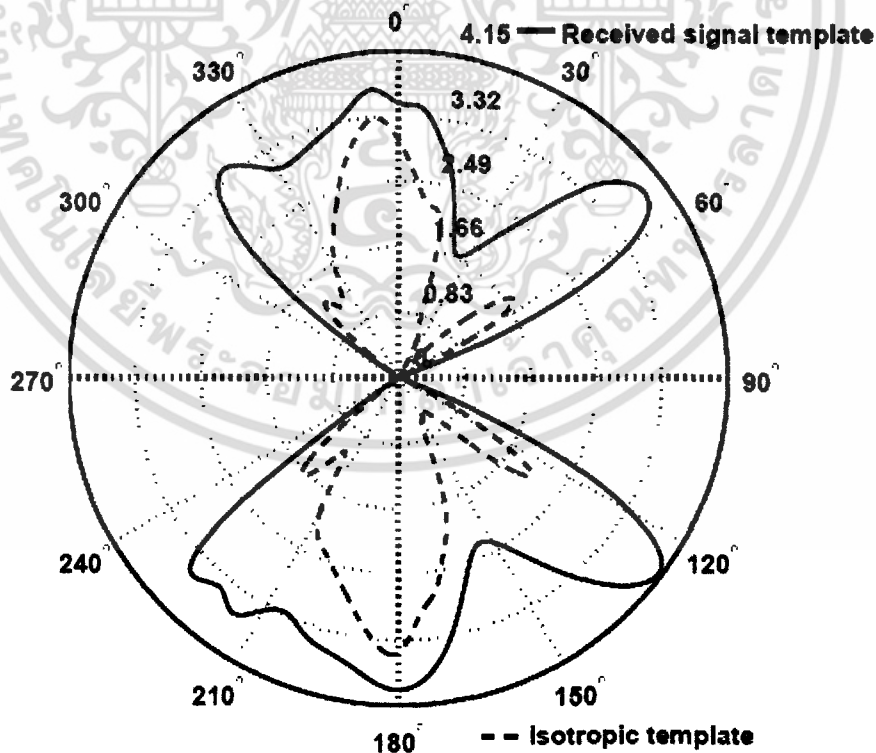
การประวิงกลุ่มของสายอากาศในกรณีสายอากาศแบบกรวยคู่ทั้งรับและส่งดังในรูปที่ 5.3 และใช้สายอากาศแบบไดโพลรายคาบสี่ก๊อเป็นสายอากาศรับดังรูปที่ 5.4 ซึ่งเราได้นำเสนอในช่วงบางมุมคือ 0 องศา 30 องศา และ 60 องศาจากการวัด เพื่อแสดงถึงคุณลักษณะของสายอากาศต่อการเกิดการประวิงกลุ่ม ซึ่งจากรูปทั้งสองจะเห็นได้ว่า จะเห็นได้ว่าที่มุม 0 องศาและ 30 องศา มีลักษณะค่อนข้างเป็นเส้นตรงทั้งสองแบบ ซึ่งหมายถึงการเกิดประวิงที่น้อยมาก แต่เมื่อมุมการหมุนเพิ่มขึ้นค่าการประวิงกลุ่มก็จะเพิ่มขึ้นด้วย ซึ่งส่วนนี้เกิดจากคุณลักษณะรูปร่างของสายอากาศที่ไม่สามารถรับสัญญาณได้ดีเนื่องจากทิศทาง การรับสัญญาณ และการประวิงกลุ่มที่ใช้สายอากาศไดโพลรายคาบสี่ก๊อมีค่าการประวิงที่สูงกว่ากรณีสายอากาศแบบกรวยคู่ทั้งสอง



รูปที่ 5.3 การประวิงกลุ่มกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่-กรวยคู่

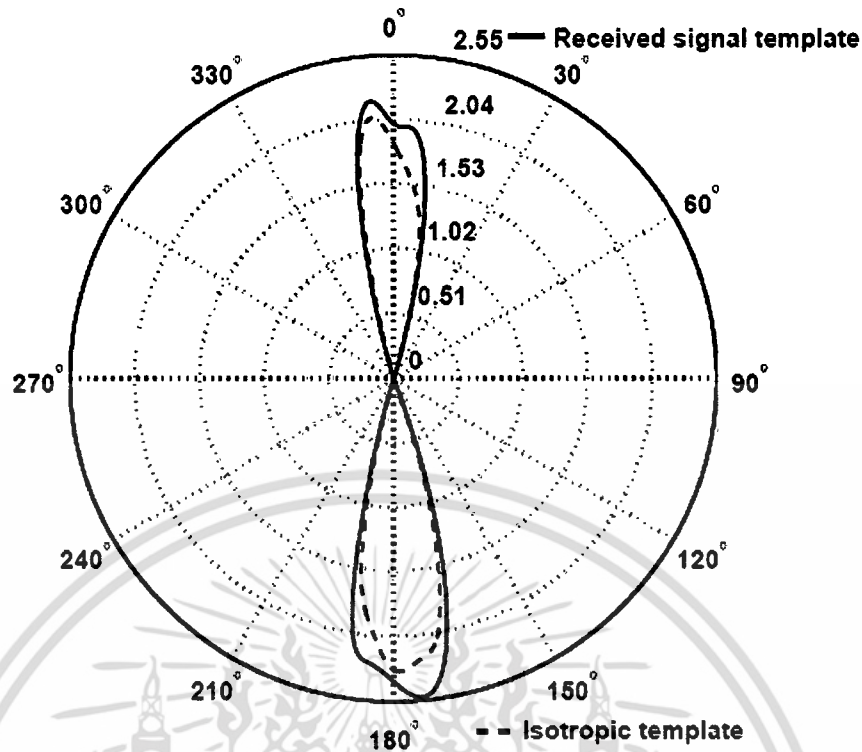


รูปที่ 5.4 การประวิงกลุ่มกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคู่-สายอากาศไดโพลรายคาบสี่ก



รูปที่ 5.5 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยงของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศกรวยคู่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



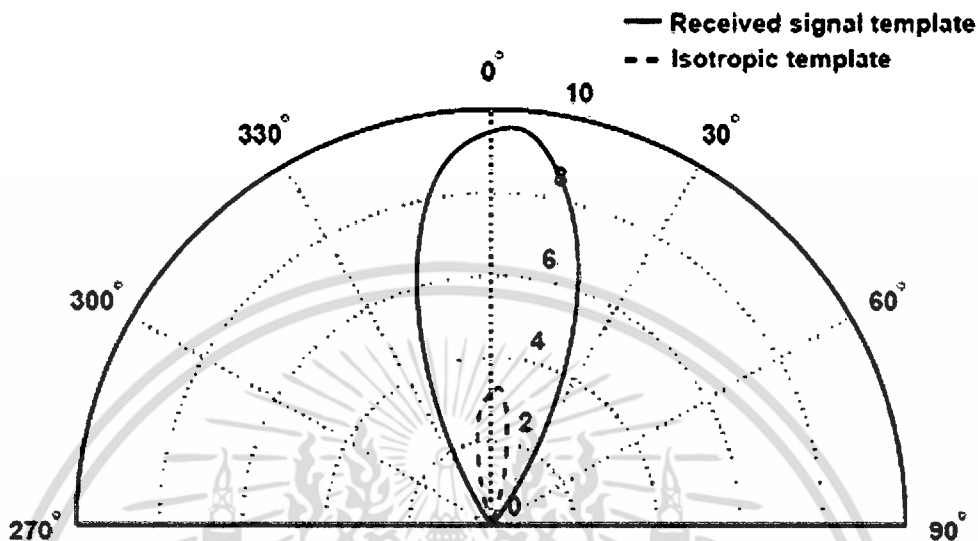
รูปที่ 5.6 อัตราขยายการส่งผ่านของแถบความถี่ร่วมสำหรับการเชื่อมโยงด้วยสายอากาศกรวยคู่ – สายอากาศกรวยคู่

5.2.3 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของ FCC และแถบความถี่ร่วม

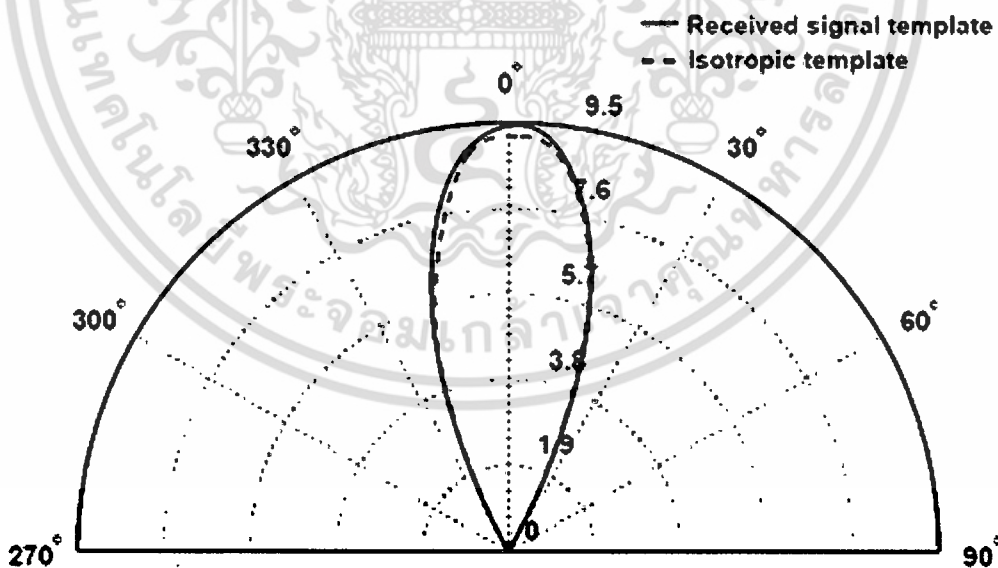
รูปที่ 5.5 และรูปที่ 5.6 แสดงอัตราขยายการส่งผ่านซึ่งกำหนดให้เป็นไปตามมาตรฐานของแถบความถี่ FCC และแถบความถี่ร่วม ซึ่งใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ทั้งสายอากาศรับและสายอากาศส่ง ในกรณีสายอากาศแถบความถี่ตามมาตรฐาน FCC นั้นจะมีความแตกต่างที่ค่อนข้างเมื่อเทียบกับกรณีไอโซทรอปิกนั้นแสดงให้เห็นว่าการใช้แถบความถี่ตาม FCC นั้นมีความแตกต่างที่ค่อนข้างมาก แต่เมื่อทำการเปลี่ยนมาใช้แถบความถี่ร่วมดังรูปที่ 5.6 นั้น มีความแตกต่างระหว่างกับไอโซทรอปิกน้อยมาก ซึ่งแสดงให้เห็นว่าแถบความถี่ร่วมนั้นมีความผิดเพี้ยนที่น้อยการใช้แถบความถี่แบบ FCC

รูปที่ 5.7 และรูปที่ 5.8 แสดงอัตราขยายการส่งผ่านซึ่งกำหนดให้เป็นไปตามมาตรฐานของแถบความถี่ FCC และแถบความถี่ร่วม สำหรับการเชื่อมโยงสายอากาศแบบกรวยคู่กับสายอากาศไดโพลสายคาบลิ้ง ในกรณีสายอากาศแถบความถี่ตามมาตรฐาน FCC นั้นจะมีค่าความแตกต่างค่อนข้างมาก เมื่อเทียบกับกรณีไอโซทรอปิกนั้นแสดงให้เห็นว่าการใช้แถบความถี่ตาม FCC นั้นมีความแตกต่างที่ค่อนข้างมาก ดังรูปที่ 5.7 แต่เมื่อทำการเปลี่ยนมาใช้แถบความถี่ร่วม ดังรูปที่ 5.8 นั้น ค่าความแตกต่างระหว่างการเชื่อมโยงสายอากาศแบบกรวยคู่กับสายอากาศไดโพลสายคาบลิ้งเมื่อเทียบกับกรณีไอโซทรอปิกมีค่าน้อยมาก ซึ่งแสดงให้เห็นว่าแถบความถี่ร่วมนั้นมีความผิดเพี้ยนที่น้อยการใช้แถบความถี่แบบ FCC

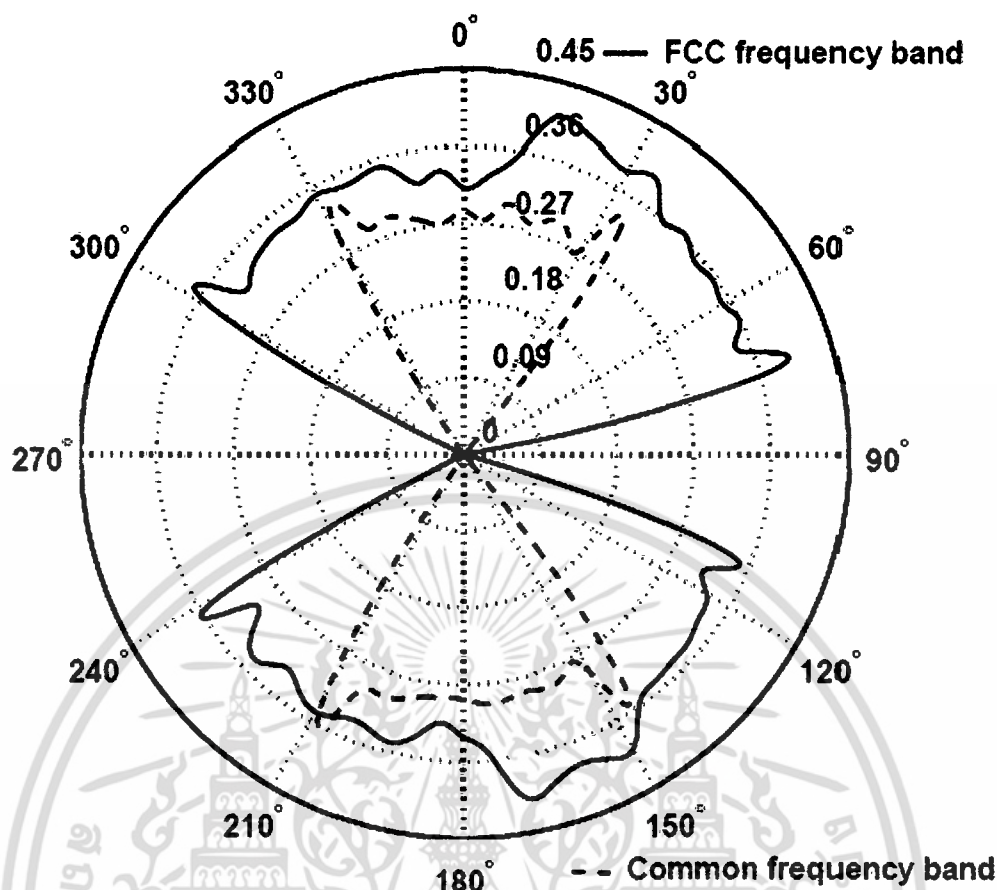
ซึ่งจากผลการทดลองเมื่อดูประสิทธิภาพอัตราขยายเทียบกับในแต่ละกรณีจะเห็นว่า การใช้แถบความถี่ร่วมกันให้ผลที่ดีกว่าการใช้แถบความถี่ของ FCC นั้นแสดงให้เห็นว่าสายอากาศมีคุณสมบัติที่ตอบสนองความถี่ช่วงแบนด์ที่แคบได้ดีกว่าช่วงความถี่กว้างและมีค่าอัตราขยายที่สูง



รูปที่ 5.7 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของ FCC สำหรับการเชื่อมโยงของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศไดโพลราบคาบสี่อ



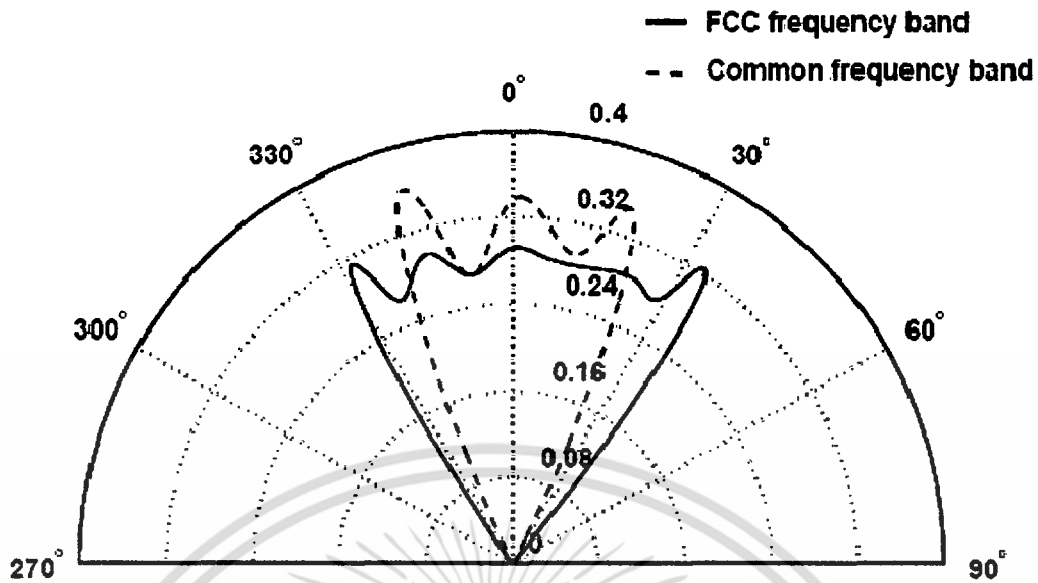
รูปที่ 5.8 อัตราขยายการส่งผ่านตามมาตรฐานของแถบความถี่ร่วมสำหรับการเชื่อมโยงของสายอากาศกรวยคู่-สายอากาศไดโพลราบคาบสี่อ



รูปที่ 5.9 เปรียบเทียบค่าเฉลี่ยการกระเพื่อมของเฟสโดยการเชื่อมโยงด้วยสายอากาศกรวยคู่ทั้งคู่ ระหว่างแถบความถี่ FCC กับแถบความถี่ร่วม

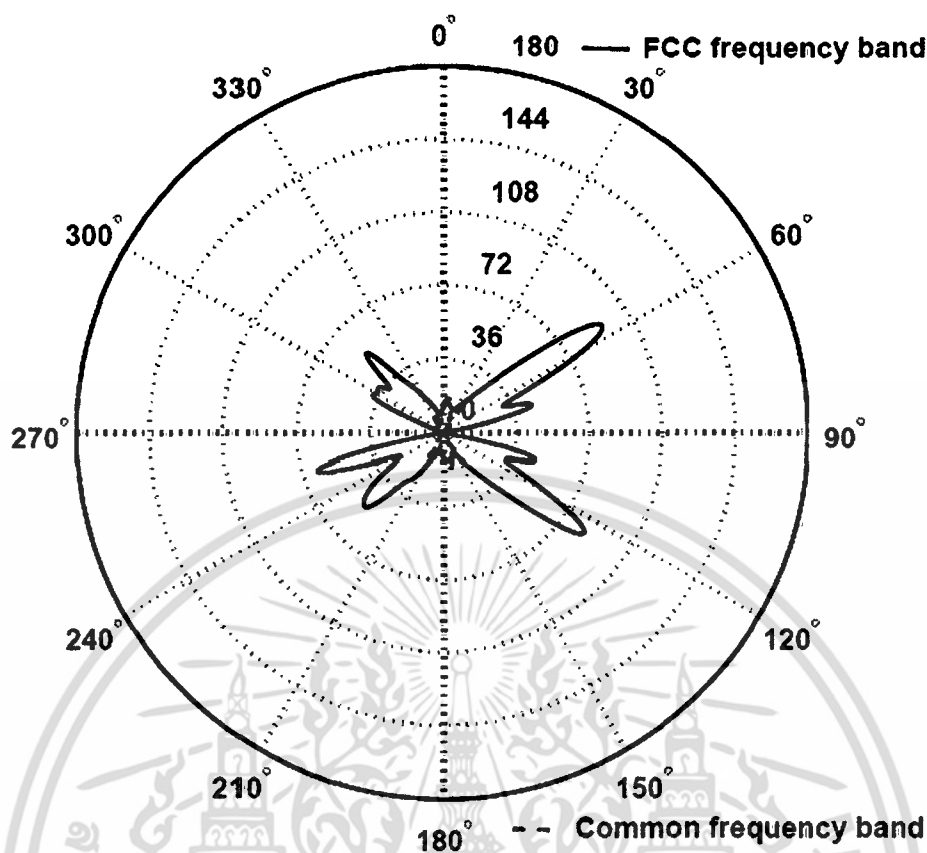
5.2.4 ความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศที่ใช้ในการทดสอบ

รูปที่ 5.9 เป็นผลการทดลองที่วัดได้ในกรณีที่ใช้สายอากาศแบบกรวยคู่เหมือนกันทั้งในสายอากาศรับและสายอากาศส่งแต่ได้ทำการเปลี่ยนสัญญาณรูปคลื่นในการส่งสองแบบคือ รูปคลื่นสัญญาณที่เป็นไปตามมาตรฐานของ FCC และรูปคลื่นในกรณีแถบความถี่ร่วม โดยเป็นการเปรียบเทียบความเพี้ยนที่ใช้แถบความถี่ต่างกัน ซึ่งจะเห็นได้ว่าในกรณีการใช้แถบความถี่ร่วมนั้นมีค่าเพี้ยนเชิงเฟสที่น้อยกว่า แต่เมื่อเป็นกรณีใช้สายอากาศไดโพลรายคาบสี่กอดังรูปที่ 5.10 นั้นค่าความเพี้ยนในกรณีที่ใช้แถบความถี่ร่วมนั้นมีค่ามากกว่าสายอากาศแบบกรวยคู่



รูปที่ 5.10 เปรียบเทียบค่าเฉลี่ยการกระเพื่อมของเฟสโดยการเชื่อมโยงด้วยสายอากาศไดโพล รายคาบล็อกทั้งคู่ ระหว่างแถบความถี่ FCC กับแถบความถี่ร่วม

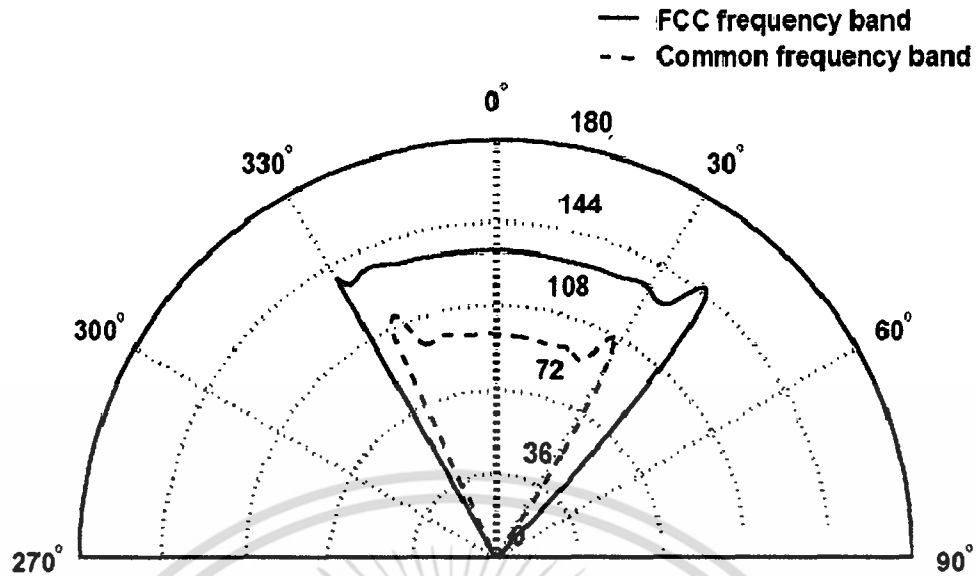
รูปที่ 5.11 จากการวัดโดยใช้สายอากาศกรวยคู่เหมือนกันทั้งในด้านรับและด้านส่ง นั้น เมื่อทำการประเมินฟังก์ชันการถ่ายโอนของสายอากาศกรวยคู่ และการหมุนสายอากาศตั้งแต่มุม 0 องศา ถึง มุม 360 องศา ในระนาบสนามไฟฟ้า ซึ่งผลที่ได้แสดงให้เห็นว่าสายอากาศแบบกรวยคู่ที่แถบความถี่มาตรฐานของ FCC มีความแตกต่างระหว่างกันน้อยมากกับแถบความถี่ร่วมจนเสมือนทับกัน ซึ่งแสดงให้เห็นแถบความถี่นั้นถึงแม้แบนด์วิดท์จะต่างกันแตเมื่อนำมาใช้กับสายอากาศแบบกรวยคู่นั้นแทบจะไม่ต่างกัน ในขณะที่ค่าความเพี้ยนเชิงเฟสนั้นมีค่าสูงสุดที่ 102 องศา ซึ่งถือว่ามีความเพี้ยนที่ต่ำเมื่อเทียบกับสายอากาศแบบไดโพลรายคาบล็อก



รูปที่ 5.11 เปรียบเทียบความเพี้ยนเชิงเฟสสำหรับการเชื่อมโยงด้วยสายอากาศแบบกรวยคู่

สายอากาศไดโพลรายคาบถือเป็นสายอากาศที่นิยมใช้ในระบบบรอดแบนด์และมีอัตราการขยายที่ไม่ขึ้นกับความถี่ ซึ่งแตกต่างกับสายอากาศแบบกรวยคู่ อย่างไรก็ตามด้วยคุณลักษณะที่มีการแพร่กระจายคลื่นค่อนข้างใหญ่ ส่วนเฟสนั้นมีการเปลี่ยนแปลงอันเนื่องมาจากความถี่เรโซแนนซ์ของอีลีเมนต์ของสายอากาศ สายอากาศนี้มีช่วงการทำงานในช่วงความถี่ 1 GHz ถึง 12.4 GHz

ฟังก์ชันการส่งผ่านของช่องสัญญาณที่ได้จากการวัดสายอากาศไดโพลรายคาบถือจากการหมุนสายอากาศตั้งแต่มุม 0 ถึงมุม 360 องศาในระนาบสนามไฟฟ้า แสดงได้ดังในรูปที่ 5.12 ซึ่งแสดงการเปรียบเทียบแถบความถี่ตามมาตรฐานของ FCC เปรียบเทียบกับแถบความถี่รวม จะเห็นว่าแบนด์วิดท์มีผลต่อความต่างของการใช้สายอากาศชนิดนี้ ซึ่งเมื่อใช้รูปคลื่นสัญญาณที่เป็นไปตามแถบความถี่รวมนั้นจะให้ผลความเพี้ยนที่น้อยกว่าการใช้แถบความถี่ตามมาตรฐาน FCC ซึ่งค่าเฟสที่ได้มีค่า 148 องศา ซึ่งแสดงให้เห็นว่าการเกิดการผิดเพี้ยนจากสายอากาศไดโพลรายคาบถือกันมีความผิดเพี้ยนที่มากกว่าสายอากาศแบบกรวยคู่



รูปที่ 5.12 เปรียบเทียบความเพี้ยนเชิงเฟสสำหรับการเชื่อมโยงด้วยสายอากาศแบบไดโพลราย

คาบลือก

5.3 สรุปผลการทดลอง

จากผลการทดลองที่ได้ทำวัดและทดสอบนั้นเราสามารถสรุปได้ดังนี้ ในบทนี้ได้นำเสนอผลการวัดและทดสอบความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศที่นำมาใช้ในย่านความถี่แถบกว้างยิ่ง ซึ่งจำเป็นอย่างยิ่งที่จะต้องดูถึงคุณสมบัติในการส่งผ่านของสายอากาศเพื่อสามารถทราบถึงประสิทธิภาพสำหรับการนำไปประยุกต์ใช้งาน ซึ่งจากผลการทดลองเราได้ใช้สายอากาศสองชนิดคือ สายอากาศไดโพลรายคาบลือกกับสายอากาศกรวยคู่ และกำหนดรูปแบบแถบความถี่ในการทดสอบสองรูปแบบคือแถบความถี่ตามมาตรฐานของ FCC ช่วงมีช่วงการทำงานอยู่ที่ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และแถบความถี่ร่วมที่ 7.25 GHz ถึง 8.5 GHz โดยผลเป็นดังนี้ การประวิงกลุ่มของการใช้สายอากาศแบบกรวยคู่นั้นจะมีค่าการประวิงกลุ่มโดยรวมที่ดีกว่าสายอากาศแบบไดโพลรายคาบลือกซึ่งจะสัมพันธ์กับค่าอัตราขยายของสายอากาศที่จะเป็นไปในลักษณะเดียวกัน เมื่อเราได้การเปรียบเทียบโดยใช้แถบความถี่ที่ต่างกันนั้น ผลที่ได้คืออัตราขยายกรณีที่ใช้สายอากาศแบบกรวยคู่ แถบความถี่ร่วมให้ผลที่ดีกว่า ซึ่งค่าความแตกต่างระหว่างสายอากาศไอโซทรอปิกนั้นน้อยกว่า แสดงให้เห็นถึงความเพี้ยนที่มีค่าน้อยกว่า และเมื่อเราทำการเปรียบเทียบสายอากาศไดโพลรายคาบลือกอัตราขยายที่แถบความถี่ร่วมจะมีค่าที่ดีกว่า สุดท้ายในการดูถึงความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดกับสายอากาศทั้งสองชนิดนั้นสายอากาศแบบกรวยคู่จะให้ผลการทดสอบที่ดีกว่า โดยมีค่าความเพี้ยนเชิงเฟสที่น้อยกว่าเมื่อทำการเปรียบเทียบกัน

บทที่ 6

สรุปผลการทดลองและวิจัย

6.1 บทนำ

วิทยานิพนธ์นี้ได้ทำการศึกษาวิจัยความผิดเพี้ยนเชิงเฟสอันเนื่องมาจากสายอากาศ ซึ่งเป็นสายอากาศสำหรับเทคโนโลยีแถบกว้างยิ่ง โดยศึกษาถึงคุณลักษณะของสายอากาศที่จะนำมาพิจารณาใช้งานสำหรับแถบความถี่กว้างยิ่ง โดยสายอากาศที่ใช้เป็นสายอากาศที่ครอบคลุมแถบความถี่ของ FCC คือ 3.1 GHz ถึง 10.6 GHz และแถบความถี่ร่วม คือ 7.25 GHz -8.5 GHz เพื่อพิจารณาถึงความเพี้ยนเชิงเฟสของสายอากาศไปใช้กับแถบความถี่ต่างมาตรฐานกัน

6.2 ผลการทดลองความเพี้ยนเชิงเฟส

จากการทดลองผลที่ได้ แสดงให้เห็นว่าผลการทดลองที่ได้ทำวัดและทดสอบนั้นเราสามารถสรุปโดยรวมดังนี้

ในส่วนแรกพิจารณาถึงค่าอัตราการขยายการส่งผ่านที่ได้ทำการทดลองหมุนตั้งแต่ 0 องศา ถึง 60 องศา ซึ่งค่าอัตราการขยายของสายอากาศจะมีค่าลดลงเมื่อมุมมีค่าเพิ่มขึ้นทั้งสายอากาศสองแบบ แต่สำหรับในกรณีใช้สายอากาศแบบกรวยคูล์นในช่วงความถี่ต่ำนั้นจะมีค่าที่ใกล้เคียงกัน อัตราการขยายการส่งผ่านจะลดลงที่ช่วงความถี่สูงเมื่อมุมเพิ่มขึ้น สำหรับสายอากาศไดโพลรายคาบลือกค่าอัตราการส่งผ่านจะลดลงโดยแปรผันกับมุมที่เพิ่มขึ้นอย่างเห็นได้ชัดเจน ซึ่งในส่วนนี้ทำให้เราทราบว่าสายอากาศที่มีลักษณะการรับแบบมีทิศทางจะมีคุณลักษณะอย่างไรต่อการเชื่อมโยงสำหรับการส่งผ่านแถบกว้างยิ่ง

การประวิงกลุ่มโดยนำเสนอช่วงมุม 0 องศา 30 องศา และ 60 องศา จะเห็นได้ว่าเมื่อมีการหมุนสายอากาศค่าการประวิงกลุ่มจะมีค่าที่เพิ่มขึ้นในสายอากาศทั้งสองชนิดอันเนื่องมาจากคุณลักษณะของสายอากาศที่เป็นสายอากาศแบบมีทิศทาง ซึ่งเมื่อหมุนที่ 60 องศา ค่าประวิงกลุ่มของสายอากาศแบบไดโพลรายคาบลือกจะมีค่าประวิงกลุ่มมากกว่าสายอากาศแบบกรวยคูล์น เนื่องจากรูปแบบการแพร่กระจายคลื่นของสายอากาศไดโพลรายคาบลือกมีลักษณะที่แคบกว่า และค่าการประวิงกลุ่มของสายอากาศแบบกรวยคูล์นจะมีค่าการประวิงกลุ่มโดยรวมที่ต่ำกว่าสายอากาศแบบไดโพลรายคาบลือก

เมื่อเราได้เปรียบเทียบโดยใช้แถบความถี่ต่างกัน โดยใช้แถบความถี่ตามมาตรฐานของ FCC และแถบความถี่ร่วมในการพิจารณา ผลที่ได้คืออัตราการขยายกรณีที่ใช้สายอากาศแบบกรวยคูล์นและการใช้แถบความถี่ร่วม ให้ผลที่ดีกว่าใช้แถบความถี่ตามมาตรฐาน FCC ซึ่งพิจารณาได้จากค่าความแตกต่างระหว่างสายอากาศที่ใช้ทดลองกับสายอากาศไอโซทรอปิกที่น้อยกว่า แสดงให้เห็นถึงความเพี้ยนที่มีค่าน้อยกว่าเช่นกัน และเมื่อเราทำการเปรียบเทียบสายอากาศไดโพลรายคาบลือก

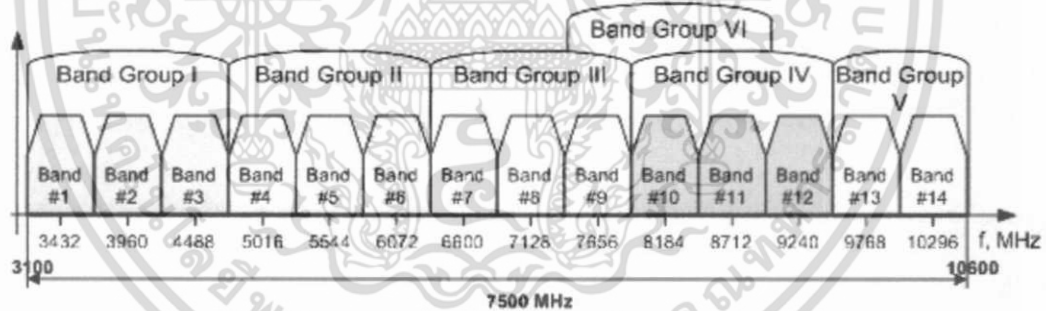
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อัตราการใช้แบนด์วิดท์ที่รวมจะมีค่าที่ต่ำกว่าเช่นกันซึ่งแสดงให้เห็นว่า แลบบความถี่รวมเหมาะสมกับการใช้งานด้วยสายอากาศชนิดนี้

ความเพี้ยนเชิงเฟสที่เกิดกับสายอากาศทั้งสองชนิดนั้นสายอากาศแบบกรวยคู่ที่ใช้แลบบความถี่รวมนั้น จะมีค่าความเพี้ยนเชิงเฟสที่น้อยกว่าการใช้แลบบความถี่ตามมาตรฐาน FCC แต่สำหรับกรณีของสายอากาศไดโพลรายคาบลือกนั้นการใช้แลบบความถี่รวมนั้นก็กลับทำให้ค่าความเพี้ยนเชิงเฟสมีค่าเพิ่มขึ้น ดังนั้นในกรณีใช้แลบบความถี่รวมสายอากาศกรวยคู่จะให้ผลการทดสอบที่ดีกว่า แต่เมื่อใช้กับแลบบความถี่ของ FCC สายอากาศไดโพลรายคาบลือกมีคุณสมบัติที่ดีกว่าโดยมีค่าความเพี้ยนเชิงเฟสที่น้อยกว่าเมื่อทำการเปรียบเทียบกัน ซึ่งจากงานวิจัยนี้เป็นแบบแผนที่สามารถนำไปใช้ในการประเมินสายอากาศแลบบกว้างอื่นๆ เพื่อดูถึงประสิทธิภาพในการส่งผ่านได้

6.3 ข้อเสนอแนะและแนวทางการวิจัยพัฒนา

ในงานวิจัยยังพิจารณาสายอากาศที่ใช้อยู่เพียงสองชนิด ยังมีสายอากาศอีกหลายชนิดที่ถุคนำมาประยุกต์ใช้งานกับเทคโนโลยีแลบบกว้างยิ่ง ซึ่งเราควรพิจารณาเพื่อดูความเหมาะสมในการใช้งานและปัจจุบันแลบบความถี่ของเทคโนโลยีแลบบกว้างยิ่งยังได้ถูกกำหนดมาตรฐานใหม่เป็นมัลติแบนด์โอเอฟดีเอ็ม (Multiband-Orthogonal Frequency Division Multiplexing: MB-OFDM) ซึ่งมีช่วงความถี่หลายแลบบความถี่ ซึ่งต้องทำการทดสอบเพื่อความเหมาะสมในการนำไปประยุกต์ใช้งาน



รูปที่ 6.1 แลบบความถี่มาตรฐานของ MB-OFDM ที่ใช้สำหรับเทคโนโลยีแลบบกว้างยิ่ง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เอกสารอ้างอิง

1. P. Pagani, F. Talom, P. Pajusco, B. Uguen, **Ultra WideBand Radio Propagation Channels**, John Wiley & Sons, 2008.
2. C. Heidari, **WiMedia UWB Technology of Choice for Wireless USB and Bluetooth**, John Wiley & Sons, 2008.
3. Online reference: <http://www.fcc.gov/oet/info/rules>.
4. K. Siwiak, "Ultra-wideband radio: A new pan and positioning technology," IEEE Vehicular Technology Society News, February 2002, pp. 4–9.
5. K. Siwiak, P. Withington and S. Phelan, "Ultra-wideband radio: The emergency of an important new technology," IEEE Vehicular Technology Conference, VTC-Spring, vol. 2, no. 53, pp. 1169–1172, 2001.
6. K. Siwiak, "Ultra-wideband radio: Introducing a new technology," IEEE Vehicular Technology Conference, VTC-Spring, vol. 2, no. 53, 2001, pp. 1088–1093.
7. FCC, "Revision of Part 15 the Commission's Rules Regarding Ultra-wideband Transmission Systems," ET Docket, 2002.
8. J. H. Reed et. al. **An Introduction to Ultra Wideband Communication Systems**, Prentice Hall, 2005
9. S. Hongson et al., "On the spectral and power requirements for UWB transmission," ICC 2003, vol. 1, May 2003, pp. 738–742.
10. I. Oppermann, M. Hamalainen and J. Linatti, **UWB Theory and Applications**, John Wiley & Sons, 2004.
11. ETSI, "Harmonised Standards Covering Ultrawide Band (UWB) Applications," Standardisation Mandate: DG ENTR/G/3M/329, Brussels, Feb. 2003.
12. ETSI, "ECC Decision of 24 March 2006 on The Harmonised Conditions for Devices Using Ultra-Wideband (UWB) Technology in Bands below 10.6 GHz," Doc. ECC/DEC/(06)04, Mar. 2006.
13. MIC, "Japan's UWB emission policy advances," EE Times, Washington, 26 Aug. 2005.
14. W. Hirt and M. Weisenhorn, "Overview and implications of the emerging global UWB radio regulatory frameworks," 2006 IEEE International Conference on Ultra-Wideband, pp. 581-586, Sept. 2006.
15. J. Farserotu, A. Hutter, F. Platbrood, J. Gerrits and A. Pollini, "UWB Transmission and MIMO Antenna Systems for Nomadic User and Mobile PAN," Wireless Personal Communications, no. 22, pp. 197-317, 2002.
16. L. D. Nardis and M. D. Benedetto, "Overview of the IEEE 802.15.4/4a standards for low data rate wireless personal data networks," 4th Workshop on Positioning, Navigation and Communication (WPNC), pp. 285-289, 2007.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

17. K. S. Kwak, S. Ullah and N. Ullah, "An overview of IEEE 802.15.6 standard," 2010 3rd International Symposium on Applied Sciences in Biomedical and Communication Technologies (ISABEL), pp. 1-6, 2010.
18. Y. Park and F. Adachi, **Enhanced Radio Access Technologies for Next Generation Mobile Communication**, Springer, 2007.
19. H.T. Friis, "A note on a simple transmission formula," Proc. IRE, vol. 34, no. 5, pp. 254-256, May 1946.
20. United States of America, "Path loss calculations for ultra-wideband signals in indoor environments," ITU-R Document 3K/30-E, pp. 1-14, Nov. 2003.
21. S. Promwong and J. Takada, "Free space link budget estimation scheme for ultra wideband impulse radio with imperfect antennas," IEICE Electronics Express, vol. 1, no. 7, pp. 188-192, July 2004.
22. H. G. Schantz, "Dispersion and UWB antennas," Proc. 2004 Int. Workshop Ultra Wideband Syst./Conf. Ultra Wideband Syst. Tech. (joint UWBST & IWUWBS 2004), Kyoto, Japan, May 2004.



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ประวัติผู้เขียน

ชื่อ-นามสกุล นายพงศ์สันต์ คล้ายอุดม
 วัน เดือน ปีเกิด 10 พฤศจิกายน 2526 นครศรีธรรมราช
 ที่อยู่ 8/237 Mycondo ซ.ลาดพร้าว 27 แขวงจันทระเกษม เขตจตุจักร
 กรุงเทพมหานคร 10900
 ประวัติการศึกษา 2549 วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมไฟฟ้า
 มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

บทความที่ได้รับการตีพิมพ์

- [1] P. Klaiudom, T. Sereewattanapong, M. Chamchoy, and S. Promwong "Phase Distortion Due to the Antennas in UWB-IR," International Symposium on Antennas and Propagation (ISAP 2010), November 23-26, Macao, China.



INTERNATIONAL SYMPOSIUM ON
ANTENNAS AND PROPAGATION

ISAP 2010 FINAL PROGRAM

NOVEMBER 23 - 26, 2010 MACAO



ISAP 2010
MACAO



Organizers:



Co-Organizer:



Supporter:



Gold Sponsor:



Sponsor/Technical Co-sponsors:



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

	TD4 Other Propagations	TE4 Mobile and Indoor Propagations and Millimeter and Optical Wave Propagations	TF4 EMC/EMI Simulations & Measurements and MIMO Radio Channels & Mobile Radio Communication Systems
	Rm. Capri 1101	Rm. Capri 1102	Rm. Capri 1103
1530 – 1550	79 RCS Characteristics of the Electromagnetic Gradient Surfaces Manjoong Ko, Yohan Lim, Youngjoong Yoon Yonsei University, Korea	278 Calculation of the Field Distribution in a Railway Tunnel in Presence of Train Using Integrative Modelling Technique Shi Pu, Jun-Hong Wang, Yu-Jian Li Beijing Jiaotong University, China	289 Analytical Prediction of Shielding Effectiveness of Rectangular Enclosures with Rectangular Apertures under Normal Incidence Weiye Zhong ¹ , Zhongxiang Shen ² ¹ Shanghai Astronomical Observatory, China ² Nanyang Technological University, Singapore
1550 – 1610	158 Ground-to-Air Propagation in a Dense Jungle Mauro Assis Fluminense Federal University, Brazil	284 Considerations on Indoor Propagation Concerning to Wideband Wireless LAN System Yuto Nakatsu, Hirokazu Takeno, Tomotsugu Hasegawa, Manabu Omiya Hokkaido University, Japan	74 Channel Selective RF Receiver with Spectrum Sensing System Kyoung-Joo Lee ¹ , Hee-Jong Lee ² , Jun Lee ² , Jongsik Lim ² , Young-Sik Kim ¹ , Sang-Min Han ² ¹ Korea University, Korea ² Soonchunhyang University, Korea
1610 – 1630	197 Design and Development of Fork Waveguide Output Multiplexers Ayesha Kosar Khan, Rabia Nazir, Noor M. Sheikh University of Engineering and Technology Lahore, Pakistan	286 Radio Wave Propagations through Floors in the Adjacent of a High-Speed Indoor Wireless Local Area Network Office Environment Hirokazu Takeno, Yuto Nakatsu, Tomotsugu Hasegawa, Manabu Omiya Hokkaido University, Japan	77 Performance Evaluation of Primary-Secondary Transmission in Actual Indoor Environments Tomoki Murakami, Riichi Kudo, Takeo Ichikawa, Masato Mizoguchi NTT Corporation, Japan
1630 – 1650	236 Characteristic Evaluation of Dual Polarized 4x4 MIMO through Propagation Measurement Yuki Hirota, Shinobu Nanba, Yoji Kishi KDDI R&D Laboratories Inc., Japan	311 Estimation of the Electromagnetic Fields Distribution due to Mobile Radio in a Typical Aircraft Cabin Using Large Scale FDTD Analysis S. Hiraiwa ¹ , T. Hikage ¹ , T. Nojima ¹ , S. Futatsumori ² , A. Kohmura ² , N. Yonemoto ² ¹ Hokkaido University, Japan ² Electronic Navigation Research Institute, Japan	85 BER Performance of Nonregenerative MIMO Relaying System with Phase Control Atsuki Mizuno, Daisuke Uchida, Hiroyuki Arai Yokohama National University, Japan
1650 – 1710	243 Rain Attenuation Statistics and Yearly Variability of Ka and Ku Band Satellite Signals Obtained for Twenty Years in Japan Yasuyuki Maekawa Osaka Electro-Communication University, Japan	263 Monte Carlo Modelling of Optical Radiation Propagation in Stochastic Scattering Media Boris Kargin Novosibirsk state university, Russian Federation	123 Proposal of De-Noise and Forward Relay Transmission Scheme under Interference Condition Kosuke Kinami ¹ , Naoki Honma ¹ , Kentaro Nishimori ² ¹ Iwate University ² Niigata University, Japan
1710 – 1730	274 Phase Distortion Due to the Antennas in UWB-IR Pongsan Klaiudom, Thawatchai Sereewattanapong, Mochai Chamchoy, Sathaporn Promwong King Mongkut's Institute of Technology Ladkrabang, Thailand	185 Numerical Examination of EM Wave Shadowing by Human Bodies Between Transmitter and Receiver Mitsuhiro Yokota ¹ , Tatsuya Ikegami ¹ , Yoshichika Ohta ² , Teruya Fujii ² ¹ University of Miyazaki, Japan ² Softbank Mobile Corp., Japan	84 Circular Polarized Antenna with Controlled Current Distribution by Defected Ground Structures Seok-Jae Lee ¹ , Won-Sang Yoon ² , Sun-Ju Park ¹ , Dal Ahn ¹ , Sang-Min Han ¹ ¹ Soonchunhyang University, Korea ² Samsung Tales Ltd., Korea

Phase Distortion Due to the Antennas in UWB-IR

Pongsan Klaiudom, Thawatchai Sereewattanapong, Mochai Chamchoy, Sathaporn Promwong

Department of Telecommunication Engineering, Faculty of Engineering,
King Mongkut's Institute of Technology Ladkrabang, Bangkok 10520, Thailand.

Email: {S0061002, kpsathap}@kmitl.ac.th

1 Introduction

This paper is studying the phase distortion due to antenna on free space transmission in UWB-IR system. We develop the free space link budget evaluation scheme in the term of frequency transfer function for UWB-IR system that takes into account the transmitted waveform, its distortion due to the antennas, the channel and the correlation receiver. Root raised cosine passband waveform is used as the UWB-IR transmitted waveform. Experimental investigations are done for different types of the antennas. The distortion quantities in the terms of phase are defined and shown. This scheme provides some useful physical insights and optimized design procedure with clear and accessible description of the UWB-IR link budget comprised of practical antennas.

2 Theory of UWB-IR

The Friis' transmission formula [1] has been widely used to evaluate a link budget for the narrowband LOS channels.

The Friis' transmission gain $G_{\text{Friis}}(f)$ is defined as

$$\begin{aligned} G_{\text{Friis}}(f) &= \frac{P_r(f)}{P_t(f)}, \\ &= G_f(f, d)G_r(f, \Omega_r)G_t(f, \Omega_t)\eta_p(f), \end{aligned} \quad (1)$$

where f is the operating frequency, d is the separation between Tx and Rx antennas, $P_t(f)$ and $P_r(f)$ respectively are the input power to the Tx antenna and the output power from the Rx antenna, $G_t(f, \Omega_t)$ and $G_r(f, \Omega_r)$ respectively are effective gain of Tx and Rx antennas, $G_f(f, d)$ is the free space propagation gain and $\eta_p(f)$ is the polarization matching efficiency. The free space propagation gain can be written as

$$G_f(f, d) = \left(\frac{c}{4\pi df} \right)^2, \quad (2)$$

where c is the velocity of light.

The free space transfer function $H_f(f, d)$ can be written as

$$H_f(f, d) = \frac{c}{4\pi fd} e^{-j2\pi fd/c}. \quad (3)$$

Free space channel transfer function $H_c(f)$ including the antennas is obtained by using the extension of Friis' transmission formula as

$$H_c(f) = H_f(f, d) \mathbf{H}_t(f, \Omega_t) \cdot \mathbf{H}_r(f, \Omega_r), \quad (4)$$

where $\mathbf{H}_a(f, \Omega_a)$ ($a = r$ or t) is a complex transfer function vector of the antenna relative to the isotropic antenna towards the $\Omega_a = (\theta_a, \varphi_a)$ direction, i.e.

$$\mathbf{H}_a(f, \Omega_a) = \mathbf{H}_a(f, \theta_a, \varphi_a) \quad (5)$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการศึกษา $= \hat{\theta}_a H_{a\theta}(f, \theta_a, \varphi_a) + \hat{\varphi}_a H_{a\varphi}(f, \theta_a, \varphi_a)$, ไม่ใช่ประโยชน์ด้านการศึกษา
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้คัดลอกเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Unit vectors $\hat{\theta}_a$, $\hat{\varphi}_a$ express the polarization and are defined with respect to the local polar coordinates of the antennas.

The receiver input waveform $v_r(t)$ is given by

$$v_r(t) = \int_{-\infty}^{\infty} H_c(f) V_t(f) e^{j2\pi ft} df, \quad (6)$$

where $V_t(f)$ is the spectral density of the transmitted waveform.

2.1 Phase Distortion

The waveform distortion can be caused by the phase of channel transfer function. The channel transfer function can be written in the terms of magnitude and phase of channel transfer function as

$$H_c(f) = M(f) e^{j\Theta(f)}, \quad (7)$$

where $M(f)$ and $\Theta(f)$ are the magnitude and phase of channel transfer function, respectively.

The quantity of phase distortion depends on the linearity of its phase. In this paper, the new quantity of phase distortion is proposed. The phase of channel transfer function is modeled as the linear regression as

$$\Theta(f) = -2\pi f\tau + \hat{\Theta}(f), \quad (8)$$

where τ is the absolute delay, which is derived using least square method as

$$\tau = -\frac{3}{2\pi(f_H^3 - f_L^3)} \int_{f_L}^{f_H} f\Theta(f) df, \quad (9)$$

where f_L and f_H are the lowest and highest frequencies, respectively.

The phase fluctuation $\hat{\Theta}(f)$, which is influential to distortion. From this definition, the linearity of phase corresponds to the flatness of phase fluctuation. Therefore, the quantity of phase distortion is considered in the term of standard deviation of phase fluctuation $\sigma_{\hat{\Theta}}$ and can be defined as

$$\sigma_{\hat{\Theta}} = \sqrt{\frac{1}{f_H - f_L} \int_{f_L}^{f_H} (\hat{\Theta} - \mu_{\hat{\Theta}})^2 df}, \quad (10)$$

where $\mu_{\hat{\Theta}}$ is the means of phase fluctuation and can be written as

$$\mu_{\hat{\Theta}} = \frac{1}{f_H - f_L} \int_{f_L}^{f_H} \hat{\Theta}(f) df. \quad (11)$$

In this paper, the phase distortion is investigated only when the transmission gain is above 10 dB threshold from its maximum.

3 Experimental Evaluation of UWB-IR Antenna Links

3.1 Transmitted Waveforms

The effect of the waveform distortion is more obvious when the bandwidth is wider. We considered the transmitted waveforms that fully cover the Federal Communications Commission (FCC) frequency band, i.e., 3.1–10.6 GHz [2] and common frequency band available among the FCC of USA, European Conference of Postal and Telecommunications Administrations/Electronic Communications Committee (CEPT/ECC) of Europe and Ministry of Internal Affairs and Communications (MIC) of Japan, i.e., 7.25–8.5 GHz [3]. In this paper, the root raised cosine passband waveforms is used as the transmitted waveform.

ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

The root raised cosine passband waveform is the waveform with root raised cosine spectrum and its spectral density is defined as

$$V_{t,ro}(f) = \begin{cases} 1 & ||f| - f_c| \leq \frac{(1-\beta)}{2T} \\ A & \frac{(1-\beta)}{2T} < ||f| - f_c| \leq \frac{1+\beta}{2T} \\ 0 & \text{otherwise} \end{cases}, \quad (12)$$

where

$$A = \sqrt{\frac{1}{2} \left[1 + \cos\left(\frac{\pi T}{\beta} \left[||f| - f_c| - \frac{1-\beta}{2T} \right] \right) \right]},$$

$T = 1/f_b$ is the reciprocal of the symbol-rate and f_b is the spectral bandwidth, f_c is the center frequency, $\beta = 0.3$ is the roll-off factor. For satisfying the FCC spectral masks, f_c is set to 6.85 GHz. The spectral bandwidth f_b is set to 6.37 GHz. For satisfying the common frequency band spectral mask, f_c and f_b are set to 7.877 and 0.975 GHz, respectively.

3.2 Experimental Setup and Measurement Model

The UWB-IR radio channel transfer function was measured as S_{21} in frequency domain by using a vector network analyzer (VNA) in an anechoic chamber. The VNA was operated in the response measurement mode, where Port-1 was the Tx port and Port-2 was the Rx port, respectively. Both Tx and Rx antennas were fixed at the height of 1.75 m and separated by 3 m. We used a biconical antenna as the Tx antenna. We have chosen this antenna for ease of the fabrication, as well as its low distortion property. The upper cone is connected to the center conductor of a coaxial line while the lower cone is connected to the shield conductor. The maximum diameter is 65.3 mm and the length is 37 mm. We changed only the Rx antennas to compare the transmission gain properties.

4 Results and Discussion

4.1 Biconical Antenna

First, the same biconical antennas were used both at Tx and Rx sides. The channel transfer function of biconical-biconical link was measured and evaluated as function of the antenna pointing angle in the E-plane with rotation of both antennas. Figure 1 shows the phase distortions in FCC frequency band compared with that in common frequency band. The biconical antenna has low phase distortion. The phase distortion in common frequency band is clearly less than that in FCC frequency band. The phase of the waveforms satisfying each spectral mask is considered.

4.2 Log-Periodic Dipole Antenna

A log-periodic dipole antenna (LPDA) is also used at broadband. It also has a frequency-independent gain. Different from the biconical antennas, however, the dispersion characteristic of the LPDA is rather big, since the phase center changes with frequency due to the resonance of the dipole elements [4]. The antenna has been designed to operate in the range of 1 to 12.4 GHz.

The channel transfer function of LPDA-LPDA link was measured and evaluated as function of the antenna pointing angle in the E-plane with rotation of both antennas. Figure 2 shows the phase distortions in FCC frequency band compared with that in common frequency band. Similarly, the phase distortion in common frequency band is less than that in FCC frequency band. The phase distortion of LPDA is higher than that of biconical antenna. As is known, an LPDA is uni-directional and its gain is higher than that of a biconical antenna. As the phase distortion in FCC frequency band is higher than that in common frequency band.

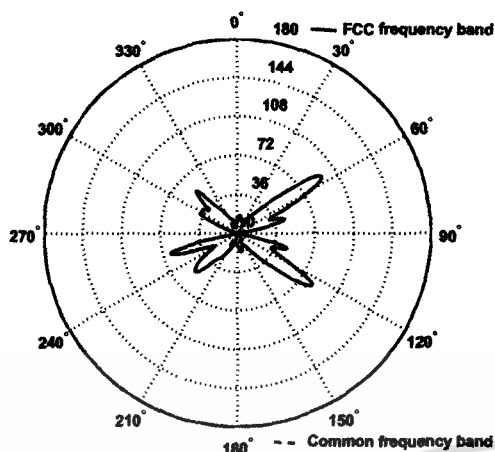


Figure 1: Phase distortion in FCC frequency band compared with that in common frequency band for biconical-biconical link.

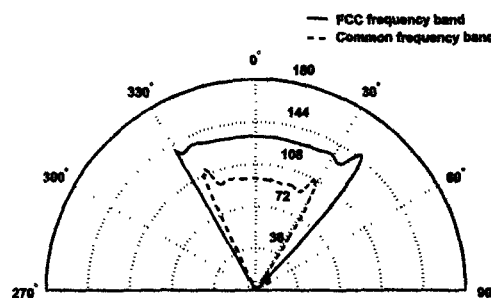


Figure 2: Phase distortion in FCC frequency band compared with that in common frequency band for LPDA-LPDA link.

From these results, the phase distortion in UWB-IR, using both the received signal and the isotropic template waveforms, gives us the quantitative measurement of the link budget. Another issue is the distortion due to the antennas. It is obvious that although LPDA antenna has higher phase, the distortion due to the LPDA antenna is more than that due to the biconical antenna. Due to the higher spectral bandwidth, the phase distortion satisfying FCC spectral mask are more than that satisfying common frequency band spectral mask.

5 Conclusion

This paper has presented how to evaluate the phase distortion of UWB-IR transmission, which includes the transmit waveform, the antennas, the free space propagation, and the correlation receiver. By using the proposed definition, we have evaluated two types of the broadband antennas. This approach can be easily extended to the multipath environment as well. There are two key issues: One is the focus of this paper, i.e. the antenna transfer function is angular-dependent. The other one is that the propagation channel is also angular dependent at both Tx and Rx. By considering the rectangular frequency spectrum, the frequency independent isotropic antenna and the received signal template.

References

- [1] H. T. Friis, "A note on a simple transmission formula," in *Proc. IRE*, vol. 34, no. 5, pp. 254-256, May 1946.
- [2] Federal Communications Commission, "Revision of part 15 of the commissions rules regarding UWB transmission systems," *First Report*, FCC 02-48, Apr. 2002.
- [3] W. Hirt and M. Weisenhorn, "Overview and implications of the emerging global UWB radio regulatory framework," in *Proc. The 2006 IEEE Int. Conf. on Ultra-Wideband*, pp. 581-586, Sept. 2006.
- [4] H.G. Schantz, "Dispersion and UWB antennas," in *Proc. 2004 Int. Workshop Ultra Wideband Syst. / Conf. Ultra Wideband Syst. Tech. (Joint UWBS & IWUWBS 2004)*, Kyoto, Japan, May 2004.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหา และต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้