การเตรียมและศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง

อำพล ฑีฆบุตร

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา มีนาคม 2559 ลิขสิทธิ์เป็นของมหาวิทยาลัยบูรพา

คณะกรรมการควบคุมวิทยานิพนธ์และคณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์ ได้พิจารณา ้วิทยานิพนธ์ของ อำพล ฑีฆบุตร ฉบับนี้แล้ว เห็นสมควรรับเป็นส่วนหนึ่งของการศึกษา ตามหลักสูตรวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาฟิสิกส์ ของมหาวิทยาลัยบูรพาได้

คณะกรรมการควบคุมวิทยานิพนธ์

สิอาร์ วิอา อาจารย์ที่ปรึกษาหลัก

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.นิรันคร์ วิทิตอนันต์)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

Mm (ร่อมแกก่จ ประธาน

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.กมล เอี่ยมพนากิจ)

วีลีก- อีกา

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.นิรันคร์ วิทิตอนันต์)

Car Janus nossunos

(คร.อดิศร บูรณวงศ์)

*โหนา*อ_____กรรมการ

(ดร.การะเกด เทศศรี)

กณะวิทยาศาสตร์อนุมัติให้รับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษา ตามหลักสูตรวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาฟิสิกส์ ของมหาวิทยาลัยบูรพา

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ คร.เอกรัฐ ศรีสุข) วันที่ 11 เดือน มีราภม พ.ศ. 2559

การวิจัยนี้ได้รับทุนอุดหนุนวิทยานิพนธ์หรือดุษฎีนิพนธ์ จากคณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ปีงบประมาณ 2557 และ ทุนอุดหนุนวิทยานิพนธ์หรือดุษฎีนิพนธ์ จากมหาวิทยาลัยบูรพา ปีงบประมาณ 2558

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จลงด้วยความช่วยเหลือและกรุณาจากผู้เกี่ยวข้องหลายท่าน ผู้วิจัยขอขอบคุณ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.นิรันดร์ วิทิตอนันต์ ที่ให้ความกรุณาเป็นอาจารย์ที่ปรึกษา วิทยานิพนธ์ ขอขอบคุณ ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.กมล เอี่ยมพนากิจ ที่ให้ความกรุณามาเป็นประธาน กรรมการสอบ ขอขอบคุณ ดร.อดิศร บูรณวงศ์ ที่ให้ความกรุณามาเป็นกรรมการสอบ และ ขอขอบคุณ ดร.การะเกด เทศศรี ตัวแทนฝ่ายวิชาการและบัณฑิตศึกษา คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ที่ให้ความอนุเคราะห์เป็นกรรมการสอบ ผู้วิจัยรู้สึกซาบซึ้งเป็นอย่างยิ่ง จึงขอกราบขอบพระคุณเป็นอย่างสูง ณ โอกาสนี้

ผู้วิจัยขอขอบคุณแหล่งทุนที่ให้การสนับสนุนงานวิจัย วิทยานิพนธ์นี้ได้รับทุนสนับสนุน บางส่วนจาก ทุนอุดหนุนวิทยานิพนธ์หรือคุษฎีนิพนธ์ จากคณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ปีงบประมาณ 2557 และทุนอุดหนุนวิทยานิพนธ์หรือคุษฎีนิพนธ์ จากมหาวิทยาลัยบูรพา ประจำปีงบประมาณ 2558

ขอขอบคุณบุคลากรของห้องปฏิบัติการวิจัยเทค โนโลยีสุญญากาศและฟิล์มบาง (VTTF) คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว (PSS) ศูนย์ความเป็นเลิศด้านฟิสิกส์ (ThEP) สำหรับให้ความอนุเคราะห์และช่วยเหลือในการทำวิจัยด้วยดี คุณภาษิณี สหายา สำหรับการประสานงานต่าง ๆ

สุดท้ายนี้ขอขอบคุณ พ่อ แม่ ที่ให้ความช่วยเหลือเป็นกำลังใจ ทั้งทางค้านร่างกาย และ จิตใจ กับข้าพเจ้าตลอค รวมถึง พี่ น้อง และเพื่อนทุกคน รวมถึงผู้ที่ให้ความอนุเคราะห์ท่านอื่น ๆ ที่ มิได้เอ่ยนามในที่นี้ ที่เป็นกำลังใจและให้ความช่วยเหลือ ซึ่งมีส่วนทำให้การทำวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ สำเร็จได้ด้วยดี ผู้วิจัยหวังเป็นอย่างยิ่งว่าวิทยานิพนธ์ฉบับนี้จะเป็นประโยชน์แก่วงวิชาการและ ผู้สนใจทั่วไป รวมถึงเป็นแนวทางในการศึกษาวิจัยต่อไปในอนาคต ประโยชน์อันใดที่เกิดจาก วิทยานิพนธ์นี้ย่อมเป็นผลจากความกรุณาของทุกท่านที่เอ่ยนามข้างต้น ผู้วิจัยของอบพระคุณไว้ ณ โอกาสนี้

อำพล ฑิฆบุตร

สาขาวิชา: ฟิสิกส์; วท.ม. (ฟิสิกส์) 56910070:

คำสำคัญ:

้ฟิล์มบาง/ ไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์/รีแอกตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง อำพล ฑีฆบุตร: การเตรียมและศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียม ในไตรด์ ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง (PREPARATION AND CHARACTERIZATION OF TICTN THIN FILMS DEPOSITED BY REACTIVE DC MAGNETRON CO-SPUTTERING) คณะกรรมการควบคมวิทยานิพนธ์: นิรันคร์ วิทิตอนันต์. Ph.D. 92 หน้า ปี พ.ศ. 2559.

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ (TiCrN) เคลือบบนกระจกสไลค์และซิลิกอน ้ด้วยวิธีแอกตีฟดีซีแมกนี้ตรอนโคสปัตเตอริง เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนในช่วง 2 sccm ถึง 6 sccm และแปรค่ากระแสไฟฟ้าของไทเทเนียมในช่วง 300 mA ถึง 900 mA ฟิล์มที่เคลือบได้ ถูกนำไปวิเคราะห์ด้วยเทคนิค XRD, AFM, EDS และ FE-SEM ผลการศึกษาพบว่า โครงสร้าง ้งองฟิล์มเปลี่ยนไปตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนและกระแสไฟฟ้างองเป้าไทเทเนียมโดย ้ (1) กรณีแปรค่าอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจน ฟิล์มที่เคลือบได้มีโครงสร้างผลึกของไทเทเนียมโครเมียม ้ในไตรค์ระนาบ (111). (200) และ (220) เมื่ออัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเพิ่มขึ้นพบว่า ค่าคงที่แลตทิช มีค่าอย่ในช่วง 4.1640 Å - 4.1656 Å ขณะที่ขนาคผลึกมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 33.5 nm เป็น 59.8 nm ้ส่วนความหนามีค่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm โดยองค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มแปรค่าตาม ้อัตราใหลแก๊สในโตรเจน และ (2) กรณีแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม ฟิล์มที่เคลือบได้มี โครงสร้างผลึกของไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) โครงสร้างและ องก์ประกอบธาตุของฟิล์มแปรค่าตามกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมทั้งนี้เมื่อกระแสไฟฟ้าของ เป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้นพบว่า ค่าคงที่แลตทิซมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 4.1394 Å เป็น 4.1618 Å ขณะที่ขนาค ผลึกมีค่าลดลง จาก 39.9 nm เป็น 33.5 nm ส่วนความหนาของฟิล์มมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 397 nm เป็น 615 nm โดยองค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มแปรค่าตามกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

56910070: MAJOR: PHYSICS; M.Sc. (PHYSICS)

KEYWORDS: THIN FILM/ TITANIUM CHROMIUM NITRIDE/ REACTIVE DC

MAGNETRON CO- SPUTTERING

AMPHON TEEKHABOOT: PREPARATION AND CHARACTERIZATION OF TICrN THIN FILMS DEPOSITED BY REACTIVE DC MAGNETRON CO-SPUTTERING. ADVISORY COMMITTEE: NIRUN WITIT-ANUN, Ph.D. 92 P. 2016.

Titatium chromium nitride (TiCrN) thin films were deposited on glass slide and Si by reactive dc magnetron co-sputtering method with different N₂ gas flow rates ranging from 2 sccm to 6 sccm, and titanium sputtering current ranging from 300 mA to 900 mA. The as-deposited films were characterized by XRD, AFM, EDS and FE-SEM. The results showed that the structure of the as-deposited films varied with the N₂ gas flow rates and titanium sputtering current. (1) In case of varied N₂ gas flow rate, the as-deposited films were composed of titanium chromium nitride with (111), (200) and (220) planes. When the N₂ gas flow rate increased, it was found that the lattice constant was in range of 4.1640 Å - 4.1656 Å, while the crystal size increased from 33.5 nm to 59.8 nm, while the film's thickness decreased from 767 nm to 483 nm. The elemental composition of the as-deposited films varied with the N₂ flow rate and (2) In case of varied titanium sputtering current, the as-deposited films were composed of titanium chromium nitride with (111), (200) and (220) planes. The films structure and elemental composition varied with the Ti current. When the Ti current increased, it was found that the lattice constant increased from 4.1394 Å to 4.1618 Å, while the crystal size decreased from 39.9 nm to 33.5 nm, while the film's thickness increased from 397 nm to 615 nm. The elemental composition of the as-deposited films varied with the Ti current.

สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย	1
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	จ
สารบัญ	ฉ
สารบัญตาราง	պ
สารบัญภาพ บทที่	ณ
1 บทนำ	1
ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา	1
วัตถุประสงค์ของการวิจัย	3
ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	4
ขอบเขตของการวิจัย	4
2 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	5
กระบวนการเคลือบฟิล์มบาง	5
การเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง	7
การเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีรีแอคตีฟสปัตเตอริง	10
ระบบเกลือบแบบคีซิสปัตเตอริง	13
ระบบเคลือบแบบคีซีแมกนีตรอนสปัตเตอริง	15
การหาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง	17
งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง	26
3 วิธีดำเนินการวิจัย	29
อุปกรณ์และเครื่องมือ	29
เครื่องเคลือบฟิล์มบางระบบรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอน โคสปัตเตอริง	33
ขั้นตอนการเคลือบฟิล์มบาง	35
การศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง	36
แนวทางการทดลอง	40

สารบัญ (ต่อ)

บทที่			
4 ผลและอภิปรายผลการวิจัย	42		
ผลของอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน	42		
ผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	51		
5 สรุปผลการทคลอง	60		
บรรณานุกรม			
ภาคผนวก			
ภาคผนวก ก	67		
ภาคผนวก ข	75		
ประวัติย่อของผู้วิจัย	92		

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
3-1 เงื่อนไขการเคลือบเมื่อแปรค่าอัตราใหลแก๊สในโตรเจน	40
3-2 เงื่อนไขการเคลือบเมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	41
4-1 ค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ระนาบ (111)	
เมื่อแปรค่าอัตราใหลแก๊สในโตรเจน	46
4-2 ขนาดผลึกของฟิล์มบางฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ระนาบ (111)	
เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน	46
4-3 ความหนาและความหยาบผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์	
เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน	49
4-4 ค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ระนาบ (220)	
เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	55
4-5 ขนาดผลึกของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ระนาบ (220)	
เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	55
4-6 ความหนาและความหยาบผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์	
เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	58

สารบัญภาพ

ภาพที่		หน้า
2-1	ประเภทของกระบวนการเคลือบฟิล์มบางในสุญญากาศ	6
2-2	อันตรกิริยาระหว่างไอออนกับพื้นผิววัสดุ	8
2-3	องค์ประกอบพื้นฐานของระบบเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง	9
2-4	ระบบการเกลือบฟิล์มบางด้วยวิธีรีแอกตีฟสปัตเตอริง	10
2-5	การเกิดสารประกอบในไตรด์ระหว่างอะตอมสารเคลือบกับแก๊สไวปฏิกิริยา	12
2-8	ระบบสปัตเตอริงแบบดีซีสปัตเตอริง	13
2-9	ผลของความคันที่มีต่ออัตราเคลือบ ค่ายีลค์และกระแสไฟฟ้าในระบบสปัตเตอริง	
	ของนิเกิลที่ใช้ศักย์ไฟฟ้า 3,000 V ระหว่างขั้วอิเล็กโตรดที่วางห่างกัน 4.5 cm	14
2-10	การเคลื่อนที่ของอนุภาคอิเล็กตรอนในสนามแม่เหล็ก	15
2-11	การเคลื่อนที่ของอนุภาคในสนามแบบต่าง ๆ	16
2-12	ลักษณะการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของผลึก	17
2-13	องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Scanning Probe Microscope	19
2-14	ลักษณะของแรงกระทำระหว่างอะตอมที่เกิดขึ้นในระยะห่างระหว่างวัตถุต่าง ๆ	19
2-14	องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Scanning Electron Microscope	21
2-15	การเกิดอันตรกิริยาระหว่างอิเล็กตรอนปฐมภูมิกับอะตอมตัวอย่าง	23
2-17	การกระตุ้นให้เกิดรังสีเอกซ์เฉพาะตัวโดยใช้ลำอิเล็กตรอน	24
2-18	การเกิดรังสีเอกซ์เฉพาะตัวที่ระดับพลังงานของชั้นโคจรต่าง ๆ	24
2-19	องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Energy Dispersive X-ray spectroscopy (EDS)	25
2-20	ตัวอย่างการวิเคราะห์องค์ประกอบของธาตุทางเคมีด้วยเทคนิค EDS	25

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพข์	
3-1	เครื่องเคลือบสุญญากาศระบบรีแอคตีฟโคสปัตเตอริงที่ใช้ในงานวิจัย
3-2	เครื่อง X-Ray Diffractrometer (XRD)
3-3	เครื่อง Atomic Force Microscope (AFM)
3-4	เครื่อง Field Emission Scanning Electron Microscope (FE-SEM)
3-5	เครื่อง Energy Dispersive X-ray spectroscopy (EDS)
3-6	ผังระบบสุญญากาศของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย
3-7	ใดอะแกรมของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย
3-8	ลักษณะและตำแหน่งการติดตั้งคาโทดทั้งสองชุดของเครื่องเคลือบ
3-9) ระบบผลึกแบบเฟซ เซ็นเตอร์ คิวบิก
3-10	ตัวอย่างการหาความหยาบผิวเฉลี่ย
3-11	ตัวอย่างผลการตรวจวัดองค์ประกอบธาตุของฟิล์มด้วยเทกนิก EDS
4-1	ลักษณะและสีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ที่เคลือบ
	บนกระจกสไลด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน
4-2	องค์ประกอบธาตุของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์
	เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน
4-3	รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์
	เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน
4-4	ลักษณะพื้นผิวแบบ 2 มิติ และ 3 มิติ ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์
	ที่วิเคราะห์ด้วยเทคนิค AFM เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน
4-5	ภาคตัดขวางและลักษณะพื้นผิวของฟิลม์บางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์
	เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน
4-6	ลักษณะและสีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ที่เคลือบ
	บนกระจกสไลด์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม
4-7	องค์ประกอบธาตุทางเกมีของฟิล์มบางไทเทเนียมโกรเมียมในไตรด์
	เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม
4-8	รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์
	เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

สารบัญภาพ (ต่อ)

ภาพที่		หน้า
4-9	ลักษณะพื้นผิวแบบ 2 มิติ และ 3 มิติ ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์	
	ที่วิเคราะห์ด้วยเทคนิค AFM เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	57
4-10	ภาคตัดขวางและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์	
	เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม	59

บทที่ 1

บทนำ

ความเป็นมาและความสำคัญของปัญหา

การเคลือบ (Coating) เป็นการปรับปรุงสมบัติเชิงผิวของวัสดุวิธีหนึ่งที่มีประสิทธิภาพ และกำลังได้รับความสนใจจากกลุ่มวิจัยและภาคอุตสาหกรรม ซึ่งปัจจุบันมีการนำไปประยุกต์ใช้ งานด้านต่าง ๆ เช่น การเคลือบแข็ง (Hard coating) การเคลือบสวยงาม (Decorative Coating) การเคลือบแสง (Optical Coating) เป็นต้น การเคลือบผิววัสดุทำได้หลายวิธี ส่วนใหญ่นิยมใช้ วิธีเคลือบด้วยไฟฟ้า หรือ วิธีอิเล็ก โตรเพลตติง (Electroplating) แต่วิธีนี้ใช้สารเคมีในการเคลือบทำ ให้มีสารเคมีเหลือหลังการเคลือบจำนวนมากทำให้เกิดผลกระทบต่อสิ่งแวดล้อม (สุรสิงห์ ไชยคุณ, นิรันคร์ วิทิตอนันต์, สกุล ศรีญาณลักษณ์ และจักรพันธ์ ถาวรธิรา, 2540) จากเหตุผลดังกล่าว ทำให้ มีการวิจัยและพัฒนาการเคลือบในสุญญากาศ (Vacuum Coating) ขึ้นมาทดแทน เนื่องจาก ชั้นเคลือบจากการเคลือบในสุญญากาศมีคุณภาพสูงกว่าชั้นเคลือบจากการเคลือบด้วยไฟฟ้า นอกจากนี้การเคลือบวิธีนี้ไม่มีการใช้สารเคมีในกระบวนการเคลือบจึงไม่ก่อให้เกิดปัญหาต่อ สิ่งแวดล้อม และยังสามารถควบคุมการเกิดฟิล์มบางได้อย่างแน่นอนและเที่ยงตรงทั้งด้านความหนา และองค์ประกอบทางเคมี สามารถเคลือบผิววัสดุได้หลายประเภท ทั้งโลหะ อโลหะ หรือของผสม การสูญเสียในกระบวนการเคลือบมีน้อยมาก มีความปลอดภัยสูง (พิเชษฐ์ ลิ้มสุวรรณ, 251)

ปัจจุบันการปรับปรุงผิววัสดุโดยการเคลือบแข็งด้วยสารเคลือบที่เหมาะสมในลักษณะ ฟิล์มบางกำลังได้รับความสนใจอย่างมากจากกลุ่มอุตสาหกรรมที่เกี่ยวข้อง โดยฟิล์มบางที่นิยมใช้ เกลือบผิววัสดุเพื่อเพิ่มความแข็งในช่วงแรก คือสารประกอบในไตรด์ ที่เรียกว่า Binary Coating เช่น ฟิล์มบางในกลุ่มในไตรด์ของโลหะทรานซิชัน ได้แก่ ไทเทเนียมในไตรต์ (TiN), เซอร์โคเนียม ในไตรด์ (ZrN), โครเมียมในไตรด์ (CrN) เป็นต้น โดยฟิล์มบางที่ได้รับความสนใจมากในช่วงแรก คือ ฟิล์มบางไทเทเนียมไนไตรด์ (TiN) เนื่องจากมีความเสถียรทั้งด้านเคมีและความร้อน มีความ แข็งประมาณ 20 GPa มีสัมประสิทธ์ความเสียดทานต่ำ สามารถต้านทานการเกิดออกซิเดชั่นที่ อุณหภูมิสูงประมาณ 500 ° C และมีสีทองสวยงาม (Chu, Shum, & Shen, 2006) ฟิล์มบางไทเนียม ในไตรด์ก็ยังมีข้อจำกัดบางประการ คือ ไม่สามารถใช้งานที่อุณหภูมิสูงเกินกว่า 550 ° C เพราะ ฟิล์มเกิดการเสื่อมสภาพ เนื่องจากที่อุณหภูมิสูงออกซิเจนในบรรยากาศจะเข้าไปรวมตัวกับ ไทเทเนียมทำให้เกิดชั้นของออกไซด์ซึ่งทำให้ฟิล์มหลุดออกออกจากชิ้นงานที่เคลือบไว้ (สุรศักดิ์ สุรินทร์พงษ์, 2544) จากข้อจำกัดของฟิล์มบางไทเทเนียมไนไตรค์ดังกล่าว ทำให้มีการวิจัยและพัฒนา เพื่อ แก้ปัญหาดังกล่าวมาอย่างต่อเนื่อง ทั้งนี้แนวทางหนึ่งที่มีการศึกษาวิจัยคือ การเดิมธาตุบางชนิด เช่น Al, Cr, Zr เข้าไปในโครงสร้างของฟิล์ม ทำให้ได้ฟิล์มของสารประกอบของธาตุ 3 ชนิด ที่เรียกว่า Ternary Coating ซึ่งมีสมบัติดีกว่าฟิล์มบางกลุ่ม Binary Coating มาก ทั้งในด้านความแข็ง และ ความสามารถในการต้านทานต่อการเกิดออกซิเดชันที่อุณหภูมิสูง โดยฟิล์มบางกลุ่ม Ternary Coating ที่ได้รับความสนใจศึกษาอย่างมากในปัจจุบันมีหลายชนิด เช่น ฟิล์มบางไทเทเนียม อะลูมิเนียมไนไตรค์ (TiAIN) (Chen, Chang, Yong, Li, & Wu, 2011) หรือ ฟิล์มบางไทเทเนียม วาเนเดียมไนไตรค์ (TiVN) (Deeleard et al., 2012) และ ฟิล์มบางไทเทเนียมเซอร์โคเนียมไนไตรค์ (TiZrN) (Lin, Huang, & Yu, 2010) ทั้งนี้ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ (TiCrN) (Choi, Han, Hong, & Lee, 2009) เป็นฟิล์มบางในกลุ่ม Ternary Coating หนึ่งที่น่าสนใจอย่างมาก เนื่องจากมีความแข็งสูง มีสมบัติทางความร้อนดี ด้านทานการสึกหรอและการเกิดออกซิเดชั่นดี (Lee, Park, Yoon, & Lee, 2001; Zeng, Zhang, & Hsieh, 1998; Hsieh, Zhang, Li, & Sun, 2001)

การเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ สามารถเตรียมได้หลายวิธี เช่น วิธีใช้ลำไอออนช่วย (Ion Beam Assist Deposition) (Aouadi et al., 2004) หรือ วิธีไออนเพลตติง (Ion Plating) (Lee, Kim, & Kwon, 2001) หรือ วิธีกาโทดิกอาร์ก (Cathodic Arc) (Chang, Yang, & Wang, 2007) และวิธีสปีตเตอริง (Sputtering) (Paksunchai, Denchitcharoen, Chaiyakun, & Limsuwan, 2012) ทั้งนี้การเตรียมด้วยวิธีสปัตเตอริง เป็นวิธีที่ได้รับความสนใจอย่างมาก เนื่องจากมี ข้อดีหลายประการ สำหรับการเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ด้วยวิธีสปัตเตอริงนั้น อารีรัตน์ สมหวังสกุล (2556) ได้สรุปแนวทางการเตรียมฟิล์มบางกลุ่ม Ternary Coating ไว้เป็น 3 แนวทางดังนี้ คือ (1) ใช้เป้าสารเคลือบแบบโมเสก (Mosaic Target) วิธีนี้ทำได้โดยใช้เป้าสารเคลือบ สองชนิดตัดให้มีขนาดต่าง ๆ แล้วนำมาอัดฝึงรวมกันเป็นเป้าสารเกลือบ หรือ (2) ใช้เป้าสารเคลือบ แบบอัลลอยด์ (Alloy Target) ทำได้โดยการผสมสารเกลือบสองชนิดตามอัตราส่วน ที่ต้องการแล้ว ขึ้นรูปเป็นเป้าสารเกลือบ และ (3) ใช้เป้าสารเกลือบแบบร่วม (Co-Target) วิธีนี้เป็นการเตรียมโดย ใช้เป้าสารเกลือบสองชนิดแยกกันอย่างละหนึ่งชุด กรณีนี้ทำให้สามารถควบคุมหรือแปรก่า อัตราส่วนของสารเกลือบทั้งสองชนิดในเนื้อฟิล์มที่ได้ตามที่ต้องการโดยการควบคุมกำลังไฟฟ้าที่ จ่ายให้กับเป้าสารเกลือบแต่ละชุด

ทั้งนี้ โดยปกติแล้ว โครงสร้างและสมบัติของฟิล์มที่เตรียม ได้มักขึ้นกับเทคนิคและ เงื่อน ใขการเคลือบเป็นสำคัญ สำหรับฟิล์มบาง ไทเทเนียม โครเมียม ใน ไตรค์ มีนักวิจัยหลายกลุ่ม ให้ความสนใจศึกษาผลของพารามิเตอร์การเคลือบที่มีต่อ โครงสร้างของฟิล์ม เช่น Samapisut, Tipparach, Heness, and McCredie (2012) ได้ศึกษาการเคลือบฟิล์มบาง ไทเทเนียม โครเมียม ในไตรด์ด้วยวิธีดีซีแมกนีตรอนสปัตเตอริงแบบคู่ (Dual DC Magnetron Sputtering) เพื่อศึกษา ผลของอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนต่อโครงสร้างฟิล์ม ซึ่งพบว่าฟิล์มที่เคลือบได้มีโครงสร้างผลึกเป็น แบบออร์โทรอมบิก โดยมีค่าคงที่แลตทิซดังนี้คือ a = 2.962 Å b = 4.130 Å และ c = 2.875 Å ขนาดเกรนมีค่าประมาณ 100 – 200 nm นอกจากนี้ Paksunchai et al. (2012) ยังได้ศึกษาการเคลือบ ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ด้วยวิธีรีแอกตีฟอันบาลานซ์แมกนีตรอนโคสปัตเตอริง (Reactive Unbalanced Magnetron Co-Sputtering) เพื่อศึกษาผลของกระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าสาร เคลือบ โดยให้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมคงที่ เท่ากับ 0.6 A และแปรค่ากระแสไฟฟ้าไฟของ เป้าโครเมียมในช่วง 0.4 A ถึง 1.0 A เมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าโครเมียมเพิ่มขึ้น พบว่าความหนาของ ฟิล์มมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 400 nm เป็น 900 nm ทั้งนี้จากงานวิจัยดังกล่าวข้างต้นจะเห็นว่าอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนและกระแสไฟฟ้าที่ให้เป้าสารเกลือบ ซึ่งเป็นพารามิเตอร์ของการเคลือบนั้น ล้วนมีผล สำคัญต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์มที่เคลือบได้ทั้งสิ้น

จากรายละเอียดต่าง ๆ ข้างต้น ผู้วิจัยจึงมีความสนใจที่จะศึกษาเทคนิกขั้นตอนการเตรียม ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ด้วยวิธีรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง โดยงานวิจัยนี้ ศึกษาผลพารามิเตอร์ของการเคลือบ ได้แก่ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน และกระแสไฟฟ้าของเป้า ไทเทเนียม ที่มีต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางที่เคลือบได้ ด้วยเทคนิค XRD, AFM, EDS และ FE-SEM เพื่อใช้เป็นข้อมูลพื้นฐานในการทำวิจัยต่อไป

วัตถุประสงค์ของการวิจัย

 เพื่อสึกษาขั้นตอนการเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ด้วยวิธีรีแอคตีฟ ดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง

 เพื่อศึกษาผลของพารามิเตอร์การเตรียมที่มีต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียม โครเมียมในไตรค์

ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับจากการวิจัย

ทำให้ทราบขั้นตอนการเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ ด้วยวิธีรีแอคตีฟ ดีซีแมกนีตรอนโคสป์ตเตอริง และทราบลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางที่เคลือบได้จากการวิเคราะห์ ด้วยเทคนิค XRD, AFM, EDS และ FE-SEM แล้วนำมาสรุปหาความสัมพันธ์ของตัวแปรที่ใช้ใน เงื่อนไขการเตรียมที่มีต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ เพื่อใช้เป็นข้อมูล พื้นฐานสำหรับการวิจัยต่อไป

ขอบเขตของการวิจัย

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาผลของพารามิเตอร์การเคลือบที่มีต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง ใทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบค้วยเทคนิครีแอคตีฟดีซีแมกนิตรอนโคสบัตเตอริง ซึ่งเคลือบ บนวัสดุรองรับ คือแผ่นซิลิกอนและกระจก ตัวแปรที่ศึกษาคืออัตราไหลแก๊สในโตรเจน และ กระแสไฟฟ้าเป้าของไทเทเนียม ในส่วนของการวิเคราะห์ ลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางที่จะศึกษาคือ โครงสร้างผลึก โครงสร้างจุลภาค ลักษณะพื้นผิว และองค์ประกอบธาตุด้วยเทคนิค XRD, AFM, EDS และ FE-SEM ตามลำดับ

บทที่ 2 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

กระบวนการเคลือบฟิล์มบาง

การเคลือบฟิล์มบาง คือ การเรียงตัว (Fabricated) โดยการสะสมพอกพูน (Deposition) ของสารเคลือบในลักษณะอะตอมเดี่ยวบนผิวหน้าของวัสคุรองรับ (Substrate) จนเกิดเป็นชั้นของ สารเคลือบในลักษณะฟิล์มบางที่มีความหนาในระดับนาโนเมตร (Bunshah, 1994) ปัจจุบันมี การประยุกต์ใช้ฟิล์มบางในงานด้านต่าง ๆ เช่น อุปกรณ์อิเล็กทรอนิกส์ เช่น สารกึ่งด้วนำ ด้วนำและ ตัวต้านทาน หรือ อุปกรณ์ทางแสง เช่น กระจกเลเซอร์ กระจกสะท้อนแสง กระจกกรองแสงเฉพาะ บางช่วงความถี่ เป็นต้น นอกจากนี้ยังสามารถใช้เทคนิกการเคลือบฟิล์มบางนี้ในการเตรียมสาร ตัวอย่างที่เป็นฟิล์มบางและมีความเป็นระเบียบสำหรับใช้ศึกษาสมบัติทางฟิสิกส์ของวัสคุต่าง ๆ ในรูปของฟิล์มบาง ซึ่งสมบัติบางประการไม่สามารถวัดได้เมื่ออยู่ในสภาพเป็นก้อน ข้อมูลเหล่านี้มี ประโยชน์มากในการพัฒนาวัสคุเพื่อนำไปใช้ในทางอุตสาหกรรม

การเคลือบฟิล์มบางทำได้โดยกระบวนการทางเคมีและกระบวนการทางฟิสิกส์ โดย พื้นฐานแล้วกระบวนการเคลือบฟิล์มบางมีขั้นตอนสำคัญ 3 ขั้นตอน (Smith, 1995) ดังนี้คือ

 การสร้างสารเคลือบ (Source) สารเคลือบอาจอยู่ในรูปของ ของแข็ง ของเหลว ไอ หรือแก๊ส แต่สารเคลือบขณะเคลือบต้องอยู่ในรูปของไอระเหยเท่านั้น ซึ่งวิธีการที่ทำให้สารเคลือบ กลายเป็นไอระเหยทำได้หลายวิธี เช่น การให้ความร้อนหรือการระคมยิงด้วยอนุภาคที่มีพลังงานสูง เป็นต้น

 การเคลื่อนย้ายสารเคลือบมายังวัสดุรองรับ (Transport) ในภาวะสุญญากาศ ไอระเหย ของสารเคลือบอาจเคลื่อนที่เป็นเส้นตรงไปยังวัสดุรองรับ หรืออาจเคลื่อนที่ในลักษณะของไหล หรือพลาสมา

 การสะสมพอกพูน (Deposition) ขั้นนี้เป็นการควบแน่นโดยสารเคลือบ จากสถานะ ใอ เป็นของแข็ง และสะสมพอกพูนและ โตขึ้นเป็นชั้นฟิล์มบางบนวัสดุรองรับ คุณภาพของชั้นฟิล์มบาง ที่เกิดขึ้นจะขึ้นกับเงื่อน ใขของวัสดุรองรับหรือการทำปฏิกิริยาของสารเคลือบกับวัสดุรองรับ ความ สะอาดของผิววัสดุรองรับ ตลอดจนพลังงานที่ใช้ในการเคลือบ การเคลือบฟิล์มในสุญญากาศบางแบ่งได้เป็น 2 ประเภท (Wasa & Hayakawa, 1992) (ภาพที่ 2-1) ได้แก่

 การเคลือบฟิล์มบางด้วยกระบวนการทางเคมี (Chemical Process) เป็นการเคลือบที่ อาศัยการแตกตัวของสารเคมีในสภาพของแก๊สแล้วเกิดปฏิกิริยาเคมีกลายเป็นสารใหม่ (New species) ตกเคลือบบนวัสดุรองรับ เช่น วิธี Plasma CVD และ วิธี Laser CVD เป็นต้น

 การเคลือบฟิล์มบางด้วยกระบวนการทางฟิสิกส์ (Physical Process) เป็นการเคลือบที่ อาศัยการทำให้อะตอมของสารเคลือบหลุดออกจากผิวด้วยความร้อน หรือการถ่ายเทโมเมนตัมจาก การชนแล้วฟุ้งกระจายหรือวิ่งเข้าไปจับและยึดติดกับผิวของวัสดุรองรับ เช่น วิธีระเหยสาร (Evaporation) และ วิธีสป์ตเตอริง (Sputtering) เป็นต้น



ภาพที่ 2-1 ประเภทของกระบวนการเคลือบฟิล์มบางในสุญญากาศ (Wasa & Hayakawa, 1992)

สำหรับการเคลือบฟิล์มบางในสุญญากาศด้วยกระบวนการทางฟิสิกส์ ซึ่งอาศัยการทำให้ อะตอมของสารเคลือบหลุดออกจากผิวของสารเคลือบด้วยความร้อนหรือการถ่ายเทโมเมนตัม แล้วฟุ้งกระจายวิ่งไปจับและยึดติดกับผิวของวัสดุรองรับ แล้วพอกพูนเป็นชั้นของฟิล์มบางในที่สุด สามารถแบ่งได้เป็น 2 วิธีหลัก ๆ (พิเชษฐ ลิ้มสุวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547; Wasa & Hayakawa, 1992) คือ

 การเคลือบด้วยวิธีระเหยสาร (Evaporation) เป็นการพอกพูนของชั้นฟิล์มบางของ สารเคลือบที่ทำให้ระเหยในสุญญากาศ ทำใด้โดยการให้ความร้อนปริมาณมากพอจนทำให้ สารเคลือบกลายเป็นไอ ซึ่งจะฟุ้งกระจายไปกระทบกับวัสดุรองรับที่มีอุณหภูมิเหมาะสมก็จะเกิด การควบแน่นของสารเคลือบและพอกพูนโตเป็นชั้นของฟิล์มบางต่อไป การให้ความร้อนใน การระเหยสารเคลือบทำได้หลายวิธี แต่ที่นิยมคือการให้ความร้อนด้วยวิธีทางไฟฟ้าจากลวด ต้านทาน สำหรับข้อเสียของการเคลือบวิธีนี้คือแรงยึดติดระหว่างสารเคลือบและวัตถุรองรับจะไม่ สูงนักจึงต้องอาศัยกระบวนการอบด้วยความร้อนหรือวิธีอื่นช่วยให้การยึดเกาะของสารเคลือบดีขึ้น นอกจากนี้ฟิล์มบางที่ได้อาจมีการปนเปื้อนของสารที่ใช้ทำภาชนะบรรจุสารเคลือบได้ ถ้าภาชนะ บรรจุสารเคลือบมีจุดหลอมเหลวต่ำหรือใกล้เคียงกับสารเคลือบ

2. การเคลือบด้วยวิธีสป์ตเตอริง (Sputtering) เป็นการพอกพูนของชั้นฟิล์มบางของ สารเคลือบที่ได้จากกระบวนการสป์ตเตอริง การเคลือบด้วยวิธีนี้เกิดขึ้นเมื่ออะตอมของสารเคลือบ ที่ได้จากกระบวนการสป์ตเตอริงวิ่งเข้าชนวัสดุรองรับและมีการพอกพูนเป็นฟิล์มบางในที่สุด กระบวนการสป์ตเตอริงคือการทำให้อะตอมหลุดจากผิวของวัสดุ โดยการชนของอนุภาคพลังงานสูง โดยมีการแลกเปลี่ยนพลังงานและ โมเมนตัมระหว่างอนุภาคที่วิ่งเข้าชนกับอะตอมที่ผิวสารเคลือบ เนื่องจากไอออนที่ได้จากกระบวนการสป์ตเตอริงจะเคลื่อนที่ด้วยความเร็วสูงกว่าวิธีการระเหยสาร ดังนั้นเมื่ออะตอมของสารเคลือบวิ่งเข้ากระทบแผ่นวัสดุรองรับก็จะฝังตัวแน่นลงในเนื้อวัตถุที่ ต้องการเคลือบมากกว่าวิธีระเหยสาร ดังนั้นการเคลือบด้วยวิธีสป์ตเตอริง จะทำให้การยึดเกาะ ระหว่างสารเคลือบกับวัตถุรองรับดีกว่า

การเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง

การเคลือบด้วยวิธีสปัตเตอริง เป็นกระบวนการพอกพูนของสารเคลือบที่ได้จากการ สปัตเตอร์ (Sputter) ซึ่งเกิดขึ้นเมื่ออะตอมของสารเคลือบที่ได้จากกระบวนการสปัตเตอร์วิ่งเข้าชน วัสดุรองรับและมีการพอกพูนและโตเป็นฟิล์มบางในที่สุด (พิเชษฐ ลิ้มสุวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547; Chapman, 1980) กระบวนการสปัตเตอริง คือกระบวนการทำให้อะตอมหลุดจากผิวของวัสดุ โดยการชนของอนุภาคพลังงานสูง ทำให้มีการแลกเปลี่ยนพลังงานและโมเมนตัมระหว่างอนุภาคที่ วิ่งเข้าชนกับอะตอมที่ผิววัสดุ ทั้งนี้เมื่อไอออนพลังงานสูงวิ่งเข้าชนผิวหน้าวัสดุจะเกิดปรากฏการณ์ ต่าง ๆ ดังแสดงในภาพที่ 2-2 ดังนี้กือ (Chapman, 1980; Maissel & Gland, 1970)

 การสะท้อนที่ผิวหน้าของไอออน (Reflected Ion and Neutral) ไอออนอาจสะท้อน กลับจากผิวหน้าซึ่งส่วนใหญ่จะสะท้อนออกมาในรูปของอะตอมที่เป็นกลางทางไฟฟ้าอันเกิดจาก การรวมตัวกับอิเล็กตรอนที่ผิวเป้าสารเคลือบ

 การปลดปล่อยอิเล็กตรอนชุดที่สอง (Secondary Electron Emission) จากการชนของ ไอออนอาจทำให้เกิดการปลดปล่อยอิเล็กตรอนชุดที่สองจากเป้าถ้าไอออนมีพลังงานสูงพอ

การฝั่งตัวของไอออน (Ion Implantation) ไอออนที่วิ่งชนเป้าสารเคลือบนั้นอาจ
ฝั่งตัวลงในสารเคลือบ โดยความลึกของการฝั่งตัวจะแปรผันโดยตรงกับพลังงานไอออน ซึ่งมีก่า
10 อังสตรอม/ พลังงานไอออน 1 keV สำหรับไอออนของแก๊สอาร์กอนที่ฝั่งตัวในทองแดง

 การเปลี่ยนโครงสร้างของผิวหน้าเป้าสารเคลือบ (Target Material Structural Rearrangements) การชนของไอออนบนผิวสารเคลือบทำให้เกิดการเรียงตัวของอะตอมที่ผิวสาร เคลือบใหม่และเกิดความบกพร่องของผลึก (Lattice Defect) โดยเรียกการจัดตัวใหม่ของโครงสร้าง ผิวหน้านี้ว่า Altered Surface Layer

 การสป์ตเตอร์ (Sputter) การชนของไอออนอาจทำให้เกิดกระบวนการชนกัน แบบต่อเนื่องระหว่างอะตอมของเป้าอันทำให้เกิดการปลดปล่อยอะตอมจากเป้าสารเคลือบซึ่ง เรียกว่ากระบวนการสป์ตเตอริง



ภาพที่ 2-2 อันตรกิริยาระหว่างไอออนกับพื้นผิววัสคุ (Chapman, 1980)

ภาพที่ 2-3 องค์ประกอบพื้นฐานของระบบเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง ทั้งนี้การ เคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริงนั้นจำเป็นต้องมืองค์ประกอบพื้นฐานอย่างน้อย 3 ส่วน ได้แก่ 1. สารเคลือบ ซึ่งทำหน้าที่เป็นเป้า ให้ไอออนพลังงานสูงวิ่งเข้าชน จนมีการปลดปล่อย อะตอมของสารเคลือบลงเคลือบบนวัสดุรองรับ

 อนุภาคพลังงานสูง ซึ่งวิ่งชนเป้าสารเคลือบแล้วทำให้อะตอมของเป้าสารเคลือบหลุด ออกมา ซึ่งนิยมใช้การเร่งไอออนของแก๊สในสนามไฟฟ้าเป็นอนุภาควิ่งชนเป้าสารเคลือบซึ่งให้ อัตราการปลดปล่อยเป้าสารเคลือบสูงเพียงพอกับความต้องการ

3. การผลิตอนุภาคพลังงานสูงอย่างต่อเนื่อง ทั้งนี้อนุภาคพลังงานสูงในระบบสปัตเตอริง จะต้องถูกผลิตขึ้นอย่างต่อเนื่อง เพื่อให้กระบวนการเคลือบสารเกิดขึ้นได้อย่างต่อเนื่องจนได้ฟิล์มที่ มีความหนาตามต้องการ ซึ่งสามารถทำได้หลายวิธี เช่น การใช้ลำอนุภาคจากปืนไอออน (Ion Gun) ที่มีปริมาณการผลิตไอออน ในอัตราสูง หรือผลิตจากกระบวนการ โกลว์ดิสชาร์จ (Glow Discharge) แต่เนื่องจากปืนไอออนมีราคาสูงและให้ไอออนในพื้นที่แคบ ดังนั้นในกระบวนการสปัตเตอริงใน ระดับอุตสาหกรรมจึงนิยมใช้กระบวนการ โกลว์ดิสชาร์จในการผลิตอนุภาคพลังงานสูงแทน



ภาพที่ 2-3 องค์ประกอบพื้นฐานของระบบเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง

การเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีรีแอคตีฟสปัตเตอริง

การเคลือบด้วยวิธีรีแอคตีฟสป์ตเตอริง (Reactive Sputtering) คือ กระบวนการเคลือบ ด้วยวิธีสป์ตเตอริงที่มีการป้อนแก๊ส ไวปฏิกิริยา (Reactive Gas) เข้าสู่ระบบเพื่อให้แก๊สทำปฏิกิริยา กับสารเคลือบเกิคเป็นสารประกอบของฟิล์มที่ต้องการเคลือบบนผิวหน้าของวัสคุรองรับ การเคลือบด้วยวิธีรีแอคตีฟสป์ตเตอริง ใช้หลักการพื้นฐานแบบเดียวกับการเคลือบฟิล์มบางด้วย วิธีสป์ตเตอริง แต่เพิ่มแก๊ส ไวปฏิกิริยาเข้าไปในกระบวนการเคลือบ (ภาพที่ 2-4) แก๊สที่ใช้ในระบบ นี้มี 2 ชนิดคือ

 แก๊สสป์ตเตอร์ (Sputtered Gas) เป็นแก๊สที่ทำให้เกิดกระบวนการสป์ตเตอริง ปกติใช้ แก๊สเฉื่อย เช่น แก๊สอาร์กอน

 แก๊ส ไวปฏิกิริยา (Reactive Gas) เป็นแก๊สที่จะเข้าไปทำปฏิกิริยากับอะตอมของสาร เคลือบแล้วเกิดเป็นสารประกอบของฟิล์มบางที่ต้องการ เช่น แก๊ส ในโตรเจน หรือแก๊สออกซิเจน



ภาพที่ 2-4 ระบบการเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีรีแอคตีฟสปัตเตอริง

การเคลือบฟิล์มของสารประกอบด้วยวิธีรีแอคตีฟสปัตเตอริง ทำได้ โดยใช้เป้าสารเคลือบ ที่เป็นโลหะบริสุทธิ์ (Metal; Me) (เหมือนในระบบสปัตเตอริง) และมีการป้อนแก๊สไวปฏิกิริยาที่ ต้องการเข้าไปในระบบ เช่น การป้อนแก๊สในโตรเจน (N₂) เพื่อทำให้ได้ฟิล์มบางของสารประกอบ โลหะในไตรด์ หรือ การป้อนแก๊สอะเซทิลีน (C₂H₂) หรือ มีเทน (CH₄) เพื่อทำให้ได้ฟิล์มบางของ สารประกอบโลหะคาร์ไบด์ เป็นต้น (มติ ห่อประทุม, 2548)

การเกิดฟิล์มของสารประกอบ เช่น สารประกอบในไตรด์ เนื่องจากการทำปฏิกิริยาของ แก๊สไวปฏิกิริยากับอะตอมของเป้าสารเกลือบนั้น อาจเกิดได้ใน 3 ลักษณะคือ

 การเกิดสารประกอบระหว่างเป้าสารเคลือบกับวัสดุรองรับ กรณีนี้อะตอมสารเคลือบ ถูกสปัตเตอร์ออกจากหน้าเป้าสารเคลือบ จากนั้นแก๊สไวปฏิกิริยา เช่น แก๊สไนโตรเจนจะทำ ปฏิกิริยากับอะตอมสารเคลือบระหว่างทางที่วิ่งสู่แผ่นวัสดุรองรับแล้วตกเคลือบบนวัสดุรองรับ (ภาพที่ 2-5(a)) กระบวนการนี้ในทางทฤษฎีถือว่าเกิดน้อยมากเนื่องจากสภาวะของการทำปฏิกิริยา ไม่เหมาะสมตามกฎอนุรักษ์พลังงานและโมเมนตัม แต่เป็นไปได้ที่การรวมตัวของสารประกอบจะ เกิดในช่วงนี้

 การเกิดสารประกอบที่ผิวหน้าเป้าสารเคลือบ กรณีนี้เกิดขึ้นเมื่อแก๊สไวปฏิกิริยา เช่น แก๊สไนโตรเจนทำปฏิกิริยากับอะตอมสารเคลือบที่ผิวหน้าเป้าสารเคลือบเป็นสารประกอบไนไตรด์ จากนั้นจึงถูกสปัตเตอร์ให้หลุดออกจากหน้าเป้าสารเคลือบด้วยไอออนพลังงานสูงของแก๊สอาร์กอน ออกมาเป็นอะตอมสารเคลือบของสารประกอบไนไตรด์ แล้วตกเคลือบลงบนแผ่นวัสดุรองรับ (ภาพที่ 2-5(b)) ปฏิกิริยานี้มีโอกาสเกิดขึ้นได้มาก เมื่อความดันย่อยของแก๊สไวปฏิกิริยาในระบบ มีค่าสูง

3. การเกิดสารประกอบที่ผิวหน้าวัสดุรองรับ กรณีนี้เกิดขึ้นเมื่อไอออนพลังงานสูงของ แก๊สอาร์กอนสป์ตเตอร์อะตอมสารเคลือบให้หลุดออกจากหน้าเป้าสารเคลือบ แล้วตกลงบนวัสดุ รองรับ จากนั้นแก๊สไวปฏิกิริยา เช่น แก๊สไนโตรเจน เข้ามาทำปฏิกิริยากับอะตอมสารเคลือบ เกิด เป็นสารประกอบในไตรด์ที่ผิวหน้าวัสดุรองรับ (ภาพที่ 2-5(c))



ภาพที่ 2-5 การเกิดสารประกอบในไตรด์ระหว่างอะตอมสารเคลือบกับแก๊สไวปฏิกิริยา (a) ระหว่างเป้าสารเคลือบกับวัสดุรองรับ (b) ที่ผิวหน้าเป้าสารเคลือบ

ระบบเคลือบแบบดีซีสปัตเตอริง

ระแบบเคลือบแบบดีซีสป์ตเตอริง แบบพื้นฐานที่ง่ายที่สุดสามารถแสดงได้ดังภาพที่ 2-6 ซึ่งประกอบด้วยคาโทดคือแผ่นเป้าสารเกลือบและอาโนดใช้เป็นที่วางวัสดุรองรับหรือชิ้นงานที่ ด้องการเคลือบ ปกติระยะระหว่างกาโทดและวัสดุรองรับจะอยู่ระหว่าง 4.0-10.0 cm เพื่อป้องกัน การสูญเสียอะตอมสารเกลือบออกด้านข้างหรือผนังของภาชนะสุญญากาศ โดยทั่วไประยะ ดาร์กสเปซอยู่ระหว่าง 1.0-4.0 cm โดยอาโนดจะอยู่บริเวณแนกาทีฟโกลว์ ส่วนอุปกรณ์ทำงานอยู่ ในช่วงแอบนอร์มอลโกลว์ แก๊สที่ใช้เป็นแก๊สเฉื่อยซึ่งให้ยีลด์สูงและไม่ทำปฏิกิริยากับเป้าสาร เกลือบ ขณะเกิดโกลว์ดิสชาร์จ กระบวนการไอออไนซ์จะรักษาสภาพโกลว์ดิสชาร์จไว้ตราบที่ระยะ ดาร์กสเปซไม่มากกว่าระยะระหว่างกาโทดและอาโนด เมื่อความดันลดลงหรือแรงดันไฟฟ้าระหว่าง อิเล็กโตรดสูงขึ้น ระยะปลอดการชนของอิเล็กตรอนจะสูงขึ้น ทำให้ระยะคาร์กสเปชขยายตัวออก และแหล่งผลิตไอออนในระบบมีปริมาตรน้อย กระแสไฟฟ้าจะลดลงและอะตอมที่ถูกสปัตเตอร์มี ปริมาณลดลงตามปริมาณของไอออนและกระแสไฟฟ้าในระบบ ที่ความดันต่ำกว่า 10⁻² mbar ระยะ ดาร์กสเปชจะยาวกว่าระยะระหว่างดิเล็กโตรดและกระแสไฟฟ้าใจลองสู่สูนย์ ทำให้กระบวนการ ผลิตไอออนสิ้นสุดลงและไม่มีอะตอมหลุดออกจากเป้าสารเคลือบเนื่องจากการ สปัตเตอร์อีก (พิเชษฐ ลิ้มสาวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547; Bunshah, 1994; Smith, 1995)



ภาพที่ 2-6 ระบบสปัตเตอริงแบบดีซีสปัตเตอริง (Bunshah, 1994)



ภาพที่ 2-7 ผลของความคันที่มีต่ออัตราเคลือบ ค่ายีลด์และกระแสไฟฟ้าในระบบสปัตเตอริงของ นิเกิลที่ใช้แรงคันไฟฟ้า 3,000 V ระหว่างขั้วอิเล็กโตรดที่วางห่างกัน 4.5 cm (Vossen & Kerns, 1978)

ขณะที่ความคันสูงขึ้นระยะคาร์คสเปชจะหคสั้นลงบริเวณการผลิตไอออนมีปริมาตร สูงขึ้นกระแสไฟฟ้าที่ไหลในวงจรเพิ่มขึ้นและกระบวนการสปัตเตอริงเกิดขึ้นในอัตราสูงตาม ความคัน ดังภาพที่ 2-7 เส้นกราฟ A ขณะที่ความดันภายในระบบสูงขึ้นระยะปลอดการชนระหว่าง โมเลกุลของแก๊สมีค่าลคลง อะตอมสารเกลือบที่หลุดออกจากเป้าจะส่งผ่านเกลือบบนวัสุดรองรับ ได้ยากจากการชนกับโมเลกุลของแก๊สและสะท้อนกลับสู่เป้าสารเกลือบหรือสูญเสียสู่ผนังภาชนะ สุญญากาสทำให้ก่าของยีลด์จากการสปัตเตอร์มีค่าลดลง แต่เมื่อความคันสูงขึ้น ดังภาพที่ 2-7 เส้นกราฟ B ผลรวมระหว่างยีลด์และกระแสไอออนจะทำให้อัตราการเกลือบมีค่าสูงสุดที่ความคัน ค่าหนึ่งทั้งนี้พบว่าการสปัตเตอร์นิเกิลเมื่อใช้แรงคันไฟฟ้า 3,000 V ระหว่างขั้วอิเล็กโตรดที่วาง ห่างกัน 4.5 cm ในแก๊สอาร์กอน การเกลือบจะหยุดที่ความคันมีค่าต่ำกว่า 2.6 x 10⁻⁴ mbar และ ที่ความคันสูงกว่า 1.6 x 10⁻⁵ mbar โดยอัตราเกลือบจะมีค่าสูงสุดและลดลงเมื่อความคันสูงเกินค่านี้ ดังนั้นบริเวณที่เหมาะสมกับกระบวนการสปัตเตอริงคือบริเวณที่ให้อัตราเกลือบสูงและ ประสิทธิภาพดีที่สุด จากภาพที่ 2-7 พบว่าความดันที่เหมาะสมสำหรับการเกลือบสูงและ ความหนาแน่นกระแสประมาณ 1.0 mA/ cm² ด้วยอัตราเกลือบ 0.036 µm/ min ซึ่งเป็นอัตราเกลือบ ที่ก่อนข้างต่ำในขณะที่ใช้แรงดันไฟฟ้าก่อนข้างสูง (พิเชษฐ ลิ้มสวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547)

ระบบเคลือบแบบดีซีแมกนีตรอนสปัตเตอริง

อัตราการเกิดสปัตเตอริงนั้นขึ้นกับผลคูณระหว่างยีลด์และปริมาณไอออนที่วิ่งชนเป้าสาร เกลือบ ดังนั้นการเพิ่มอัตราการสปัตเตอร์นอกจากจะทำได้โดยการเพิ่มยีลด์แล้วยังทำได้โดยการเพิ่ม ปริมาณไอออนที่วิ่งเข้าชนเป้าสารเคลือบ ซึ่งในระบบดีซีสปัตเตอริงปกติ ทำได้เพียงการเพิ่ม แรงดันไฟฟ้าระหว่างอิเล็กโตรด หรือเพิ่มความดัน ซึ่งมีขีดจำกัดสูงสุดที่ ความหนาแน่นกระแส ประมาณ 1 mA/ cm² และความดันประมาณ 1.33X10⁻⁵ mbar นอกจากนี้ยังพบว่าในระบบ ดีซี สปัตเตอริง ทั่วไปอะตอมของแก๊สที่เกิดการไอออไนซ์มีก่าน้อยกว่า 1% เมื่อความดันสูงขึ้น ปริมาณเก๊สที่แทรกตัวในฟิล์มบางที่ได้มีก่าสูงด้วย (พิเชษฐ ลิ้มสุวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547)

ต่อมามีการพัฒนาระบบใหม่เรียกว่า ระบบดีซีแมกนิตรอนสปัตเตอริง (พิเชษฐ ถิ้มสุวรรณ และธนัสถา รัตนะ, 2547; Bunshan, 1994; Smith, 1995) ซึ่งเป็นการใช้สนามแม่เหล็ก ช่วย โดยจ่ายสนามแม่เหล็กให้มีทิศขนานกับผิวหน้าเป้าสารเคลือบและมีทิศตั้งฉากกับสนามไฟฟ้า ซึ่งช่วยเพิ่มระยะทางเดินของอิเล็กตรอนให้ยาวขึ้น โดยอำนาจของสนามแม่เหล็กจะทำให้ อิเล็กตรอนเคลื่อนที่เป็นทางโค้ง (ภาพที่ 2-8) ทำให้การไอออไนซ์เนื่องจากการชนระหว่าง อิเล็กตรอนกับอะตอมแก๊สเฉื่อยมีก่าสูงขึ้นซึ่งทำให้อัตราการสปัตเตอร์สูงขึ้นด้วย



ภาพที่ 2-8 การเคลื่อนที่ของอนุภาคอิเล็กตรอนในสนามแม่เหล็ก (Rickerby & Matthews, 1991)



ภาพที่ 2-9 การเคลื่อนที่ของอนุภาคในสนามแบบต่าง ๆ (Bunshah, 1994)

ทั้งนี้การเคลื่อนที่ของอิเล็กตรอนในสนามแม่เหล็ก พบว่าถ้าอิเล็กตรอนมีการเคลื่อนที่ตั้ง ฉากกับสนามแม่เหล็ก อิทธิพลของสนามแม่เหล็กจะทำให้อนุภาคประจุเคลื่อนที่ในแนววงกลม (ภาพที่ 2-9(a)) ถ้าพลังงานเฉลี่ยของอิเล็กตรอนในแนวตั้งฉากกับสนามแม่เหล็กมีค่า 10 eV และ สนามแม่เหล็กมีค่าความเข้ม 100 gauss รัศมีการหมุนมีค่าเท่ากับ 0.1 cm ด้วยความถี่การหมุนเท่ากับ 2.8x10⁸ Hz ภาพที่ 2-9(b) แสดงอิเล็กตรอนมีความเร็วส่วนหนึ่งในแนวขนานกับสนามแม่เหล็ก อิเล็กตรอนจะเคลื่อนที่หมุนควงรอบแนวสนามแม่เหล็กด้วยจำนวนเส้นแรงคงที่ค่าหนึ่งระหว่างนี้ ถ้าอิเล็กตรอนจะเคลื่อนที่หมุนควงรอบแนวสนามแม่เหล็กด้วยจำนวนเส้นแรงคงที่ค่าหนึ่งระหว่างนี้ ถ้าอิเล็กตรอนจะเคลื่อนที่กายในสนามแม่เหล็กและสนามไฟฟ้าซึ่งมีทิศทางตั้งฉากกัน อำนาจของ สนามทั้งสองนอกจากจะทำให้อิเล็กตรอนเคลื่อนที่ในแนวโค้งแล้วยังสามารถทำให้เกิดการ เคลื่อนที่ในแนวตั้งฉากกับสนามแม่เหล็กและสนามไฟฟ้าเรียกว่า การเคลื่อนที่แบบลอยเลื่อน กรณี พลังงานเริ่มต้นของอิเล็กตรอนมีค่าน้อยเมื่อเทียบกับพลังงานที่ได้รับจากสนามไฟฟ้า การเคลื่อนที่ ของอิเล็กตรอนจะเป็นรูปไซกลอยด์ (Cycloid) ดังภาพที่ 2-9(d) ถ้าอิเล็กตรอนมีพลังงานเริ่มต้นสูง กว่าพลังงานที่ได้รับจากสนามไฟฟ้า การเคลื่อนที่แบบลอยเลื่อนจะอยู่ในแนววงกลมซ้อนกัน ดังแสดงในภาพ ที่ 2-9(e) พฤติกรรมที่ปรากฏต่ออิเล็กตรอนนี้เด่นชัดมาก ถึงแม้จะใช้สนามแม่เหล็ก มีค่าน้อย ๆ แต่จะมีผลในการเบี่ยงเบนแนวทางเดินของไอออน (ซึ่งมีมวลสูงกว่าอิเล็กตรอนมาก)

การหาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง

ลักษณะเฉพาะหรือสมบัติต่าง ๆ ของฟิล์มบางสามารถวิเคราะห์ได้จากเทคนิกต่าง ๆ โดย ลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางที่ศึกษาในงานวิจัยนี้ ได้แก่ โครงสร้างผลึก องค์ประกอบทางเคมี ลักษณะพื้นผิว และความหนา โดยเทคนิคที่ใช้ในการศึกษามีดังนี้

 การศึกษาโครงสร้างผลึกด้วย X-Ray Diffractrometer (XRD) ลักษณะเฉพาะสำคัญ อย่างหนึ่งของฟิล์มบาง คือ โครงสร้างผลึก (Crystal Structure) ซึ่ง ประเสริฐศักดิ์ เกษมอนันต์กูล (2549) ได้อธิบายหลักการของเทคนิค XRD ไว้ดังนี้ การวิเคราะห์การเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ เป็นเทคนิค สำหรับวัดค่าความเข้มของรังสีเอกซ์ที่สะท้อนจากผลึก โดยใช้หลักการของการเลี้ยวเบนของคลื่น ทั้งนี้พบว่ารังสีเอกซ์เลี้ยวเบน ได้เมื่อให้ตกกระทบผลึก ซึ่ง Bragg ได้เสนอแนวคิดว่า โครงสร้างผลึก หรือผลึกประกอบด้วยชั้น (Layer) หรือ ระนาบ (Plane) ของอะตอม ซึ่งสามารถสะท้อนคลื่นที่ตก กระทบ โดยมุมที่ตกกระทบจะเท่ากับมุมสะท้อน และแสดงออกมาในรูปของพีค เป็นไปตาม สมการที่ 2-1 ซึ่งเรียกว่าสมการการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์จากผลึก (Bragg's Law) และภาพที่ 2-10

$$2d_{hkl}\sin\theta = n\lambda \tag{2-1}$$

เมื่อ d_{hkl} คือ ระยะห่างระหว่างระนาบ ($h \ k \ l$)

- θ คือ มุมตกกระทบและมุมสะท้อนเมื่อวัดจากแนวระนาบที่กำลังพิจารณา
- *n* คือ ลำดับของการสะท้อน
- λ คือ ความยาวคลื่นของรังสีเอกซ์ (CuK_{α} = 1.5406 Å)



ภาพที่ 2-10 ลักษณะการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของผลึก (ประเสริฐศักดิ์ เกษมอนันต์กูล, 2549)

โดยตำแหน่งของพืกที่มีค่ามากที่สุด สามารถบอกขนาดและรูปร่างของหน่วยเซลล์ได้ ขณะที่ความกว้างให้หาก่าขนาด การจัดเรียงตัว (Orientation) และความเกรียด (Strain) ภายในเกรน ของวัสดุหลายผลึก ทั้งนี้ขนาดผลึกของฟิล์มสามารถหาได้จากสมการของ Scherrer (สมการที่ 2-2)

$$L = \frac{k\lambda}{\beta\cos\theta}$$
(2-2)

เมื่อ

- L คือ ขนาดผลิ์ก
- k คือ ค่าคงที่เท่ากับ 0.9
- λ คือ ความยาวคลื่นของรังสีเอกซ์ (CuK $_{lpha}$ = 1.5406 Å)
- eta คือ ความกว้างครึ่งหนึ่งของพืกที่มีค่าความเข้มสูงสุด
- θ คือ ครึ่งหนึ่งของมุมตรงจุดศูนย์กลางพีค

บางครั้งตำแหน่งของรูปแบบการเลี้ยวเบนที่วัดได้อาจจะเลื่อนไปด้วยค่ามุมที่สูงขึ้น เนื่องจากผลของความเค้นคงค้าง (Residual Stress) ในผิวสารเคลือบ ส่วนความเข้มของสัญญาณ ที่ได้อาจไม่เป็นไปตามค่ามาตรฐาน JCPDS เพราะเกิดการจัดเรียงตัวในทิศทางที่ชอบ (Preferred Orientation) ของอะตอมในฟิล์มนอกจากนี้เทคนิคการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ยังสามารถให้ข้อมูลที่ บอกถึงส่วนผสมทางเคมีของเฟส (Phase Composition) และค่าพารามิเตอร์ของแลตทิซ (Lattice Parameter)

2. การศึกษาลักษณะพื้นผิวด้วย Atomic Force Microscopy (AFM) ลักษณะเฉพาะสำคัญ อีกอย่างหนึ่งของฟิล์มบางคือ ลักษณะพื้นผิว ซึ่ง จตุพร วุฒิกนกกาญจน์ (2542) อธิบายไว้ดังนี้ เทคนิค AFM เป็นการสร้างภาพของผิววัสดุจากแรงกระทำระหว่างผิววัสดุกับตัวตรวจวัดที่ทำจาก เข็มขนาดเล็ก เป็นเทคนิคหนึ่งในกลุ่มของ Scanning Probe Microscopy (SPM) ซึ่งเป็นเทคนิคที่ใช้ ในการศึกษาสภาพพื้นผิวของวัสดุประเภทต่าง ๆ การวิเคราะห์ทำได้โดยใช้เข็มตรวจวัดขนาดเล็ก เคลื่อนที่กราด (Scan) ไปทั่วบริเวณต่าง ๆ ของผิววัสดุ โดยมีตัวเพียโซอิเลีกทริกสแกนเนอร์ (Piezoelectric Scanner) เป็นตัวควบคุม สภาพผิวที่แตกต่างกันไปทำให้เข็มตรวจวัดเปลี่ยนแปลง แตกต่างกันไป โดยตัวคานมีเข็มเกาะติดอยู่จะมีการ โด้งงอ ซึ่งตรวจวัคได้โดยใช้ไฟโตดีเทคเตอร์ (Photo Detector) (2-11) ภาพที่ได้จากเทคนิคนี้จะสอดคล้องตามสภาพพื้นผิวในแต่ละบริเวณที่ ตรวจสอบ ทั้งนี้สิ่งที่ทำให้คานที่มีเข็มเกาะอยู่เกิดการ โด้งงอขึ้นก็คือ แรงกระทำระหว่างอะตอมซึ่ง อาจจะเป็นแรงดึงดูดหรือแรงผลักก์ได้ขึ้นอยู่กับระยะห่างระหว่างเข็มปลายแหลมกับพื้นผิว ดัง แสดงในภาพที่ 2-12



ภาพที่ 2-11 องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Scanning Probe Microscope (อดิศร บูรณวงศ์, 2551)



ภาพที่ 2-12 ลักษณะของแรงกระทำระหว่างอะตอมที่เกิดขึ้นในระยะห่างระหว่างวัตถุต่าง ๆ (อดิศร บูรณวงศ์, 2551)

การทำงานเทคนิค AFM มี 4 ลักษณะ (Mode) คังนี้คือ

 Contact Mode เป็นการศึกษาสภาพผิวชิ้นงานโดยการขยับให้เข็มไถล (Slide) ไปบน ผิวงานซึ่งจะทำให้มีแรงผลักเกิดขึ้น เนื่องจากเข็มกับผิวงานอยู่ใกล้กันมาก แรงผลักนี้เปลี่ยนแปลง ไปตามสภาพผิว ทำให้มีการ โก่งงอของกานที่มีเข็มยึดเกาะอยู่ที่ปลาย ซึ่งจะเปลี่ยนแปลงไปตาม ลักษณะของพื้นผิวชิ้นงาน

2. Non-Contact Mode เพื่อหลีกเลี่ยงปัญหาข้างต้น ได้มีการพัฒนาเทคนิคแบบ Non-Contact Mode ขึ้นมา โดยตัวเข็มปลายแหลมจะถูกยกขึ้นมาให้มีระยะห่างเหนือผิวงานสูงมากขึ้น กือประมาณ 10 - 100 Å จึงไม่มีปัญหาเรื่องการทำลายโครงสร้างผิวงาน กรณีนี้แรงกระทำระหว่าง ตัวกานที่มีเข็มปลายแหลมยึดเกาะอยู่กับผิวงานจะเป็นลักษณะแรงดึงดูด ซึ่งเปลี่ยนแปลงไปตาม รูปทรงของสภาพผิวงานเช่นเดียวกัน

3. Tapping Mode เป็นเทคนิคที่รวมเอาลักษณะของการวัดแบบ Contact Mode และ Non-Contact Mode เข้าด้วยกัน กล่าวคือ ยังคงให้มีการสัมผัสกันระหว่างเข็มกับผิวงานในระยะที่ ใกล้กันมาก เหมือนกับกรณีของ Contact Mode เพื่อให้เกิดภาพที่ชัดเจน ในขณะเดียวกัน ก็จะมีการ สั่นหรือขยับเข็มปลายแหลมให้เคลื่อนที่ขึ้นลงไปพร้อม ๆ กับการเคลื่อนที่สแกนไปยังบริเวณต่าง ๆ บนผิวงาน ดังนั้นจึงเป็นการหลีกเลี่ยงปัญหาการลากไถลเข็มปลายแหลม ซึ่งทำให้เกิดการทำลาย สภาพของผิวงานได้ เหมือนใน Contact Mode

4. Force Modulation Mode วิธีนี้เหมาะสำหรับพื้นผิววัสดุที่มีหลายเฟส เทคนิคนี้เป็น การวัดและสร้างภาพพื้นผิวชิ้นงานที่มีความแตกต่างของความแข็งแกร่ง (Stiffness) ในแต่ละเฟสสูง โดยกรณีนี้ตัวเข็มสแกนไปในลักษณะที่มีการสั่นในแนวตั้งฉากกับผิววัสดุด้วยแอมพลิจูดเล็กน้อย แต่มีความเร็วในการสั่นที่สูงกว่าการเคลื่อนที่สแกนของเข็ม และเมื่อตัวเข็มถูกนำเข้ามาแตกสัมผัส กับผิววัสดุจะเกิดแรงต้านจากผิวของวัสดุที่เกิดจากการสั่นและทำให้ตัวคานงอ ถ้าหากให้แรงที่ทำ ให้ตัวคานสั่นคงที่ พื้นผิวบริเวณที่แข็งกว่าจะทำให้เกิดการด้านต่อการสั่นในแนวตั้งของตัวคาน มากกว่า และจึงทำให้ตัวคานงอมากกว่า ดังนั้น การเปลี่ยนแปลงของแอมพลิจูดที่เกิดจากการ โก่งงอ ของตัวคานจึงนำมาใช้วัดเปรียบเทียบคานแข็งที่บริเวณต่าง ๆ ของผิวงาน 3. การศึกษาลักษณะพื้นผิวด้วย Scanning Electron Microscope (SEM) เป็นเทคนิคที่ใช้ ในการศึกษาลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบาง ซึ่ง วีรศักดิ์ อุดมกิจเดชา (2543) ได้อธิบายหลักการทำงาน ของเครื่อง ไว้ดังนี้ เทคนิค Scanning Electron Microscope สัญญาณภาพที่ได้เกิดจากการใช้ตัว ตรวจวัดอิเล็กตรอนทุติยภูมิ (Secondary Electron detector; SE detector) มาจับสัญญาณอิเล็กตรอน ทุติยภูมิที่เกิดขึ้น หรือใช้ตัวตรวจวัดอิเล็กตรอนกระเจิงกลับ (Backscatter Electron detector; BSE detector) มาจับสัญญาณอิเล็กตรอนกระเจิงกลับที่เกิดขึ้นดังแสดงในภาพที่ 2-13



ภาพที่ 2-13 องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Scanning Electron Microscope (อมรรัตน์ คำบุญ, 2551)

อิเล็กตรอนทุติยภูมิจากแหล่งกำเนิดอิเล็กตรอนจะถูกเร่งด้วยศักย์ไฟฟ้าสูงที่สามารถปรับ ก่าได้ จากนั้นจึงถูกดึงดูดลงสู่เบื้องล่างโดยแผ่นอาโนดภายใต้ภาวะความดันสุญญากาศ 10⁻⁵ ถึง 10⁻⁷ torr และมีชุดคอนเดนเซอร์เลนส์ที่จะปรับลำอิเล็กตรอนให้มีขนาดเล็กลง เพื่อเป็นการเพิ่ม ความเข้มของลำอิเล็กตรอน จากนั้นลำอิเล็กตรอนจะวิ่งลงสู่เบื้องล่างผ่านเลนส์วัตถุ ซึ่งทำหน้าที่ ในการปรับลำอิเล็กตรอนทุติยภูมิให้มีจุดโฟกัสบนผิวตัวอย่างพอดี และลำอิเล็กตรอนที่ตกกระทบ ผิววัสดุหรือตัวอย่างจะมีขนาดในช่วง 5 ถึง 200 nm โดยมีชุดลวดควบคุมการส่องกราดของลำ อิเล็กตรอนทำหน้าที่ควบคุมทิศทางการเคลื่อนที่ของลำอิเล็กตรอนบนพื้นผิวตัวอย่าง ขณะที่ลำ อิเล็กตรอนกระทบผิวตัวอย่างจะเกิดอันตรกริยาระหว่างอิเล็กตรอนทุติยภูมิกับอะตอมของธาตุใน วัตถุหรือตัวอย่างและเกิดการถ่ายโอนพลังงานที่ชั้นความลึกจากพื้นผิวที่ระดับต่าง ๆ ทำให้เกิดการ ปลดปล่อยสัญญาณอิเล็กตรอนชนิดต่าง ๆ ออกมา (ภาพที่ 2-14) สัญญาณภาพที่ได้จากสัญญาณ อิเล็กตรอนชนิดต่าง ๆ ที่เกิด คือ

 สัญญาณภาพจากอิเล็กตรอนทุติยภูมิ (Secondary Electron Image; SEI) หรือเป็นกลุ่ม อิเล็กตรอนพลังงานต่ำ 3 ถึง 5 eV เกิดที่พื้นผิวระดับไม่ลึก โดยเกิดกับธาตุที่มีแรงยึดเหนี่ยว อิเล็กตรอนที่ผิวต่ำ

 สัญญาณภาพจากอิเล็กตรอนกระเจิงกลับ (Backscattered Electron Image; BEI) หรือ เป็นกลุ่มอิเล็กตรอนที่สูญเสียพลังงานเป็นบางส่วนและกระเจิงกลับออกมา

3. สัญญาณภาพจากรังสีเอกซ์ (X-ray Electron Image; XRI) ชนิดที่เป็นรังสีเอกซ์ เฉพาะตัวเป็นคลื่นแม่เหล็กไฟฟ้าที่เกิดจากอิเล็กตรอนในระดับชั้นโคจรต่าง ๆ (K, L, M,...) ถูก กระตุ้นหรือได้รับพลังงานมากพอจนหลุดออกจากวงโคจรออกมา ทำให้อะตอมต้องรักษาสมดุล ของโครงสร้างรวมภายในอะตอมโดยการดึงอิเล็กตรอนจากชั้นโคจรถัดไปมาแทนที่ และต้องลด ระดับพลังงานภายใน เนื่องจากอิเล็กตรอนที่ถูกดึงมาแทนที่ระดับพลังงานสูงกว่า โดยการปล่อย พลังงานส่วนเกินออกมาในรูปคลื่นแม่เหล็กไฟฟ้า เพื่อทำให้ตัวเองมีพลังงานเท่ากับวงโคจรที่ไป แทนที่ ซึ่งคลื่นแม่เหล็กไฟฟ้าในแต่ละธาตุ จึงสามารถนำมาใช้ประโยชน์ในการวิเคราะห์ได้ทั้งเชิง ปริมาณและกุณภาพ



ภาพที่ 2-14 การเกิดอันตรกิริยาระหว่างอิเล็กตรอนปฐมภูมิกับอะตอมตัวอย่าง (วีระศักดิ์ อุคมกิจเคชา, 2543)

4. การศึกษาองก์ประกอบทางเกมีด้วย Energy Dispersive X-ray Spectroscopy (EDS) ถักษณะเฉพาะสำคัญอีกประการหนึ่งของฟิล์มบางกือ องก์ประกอบทางเกมีของฟิล์มบางที่เตรียมได้ ซึ่ง วีรศักดิ์ อุดมกิจเดชา (2543) ได้อธิบายหลักการทำงานของเทกนิก EDS ดังนี้ เมื่อลำอิเล็กตรอน พลังงานสูงเข้าชนอิเล็กตรอนในวงโกจรชั้นในของอะตอม เช่น ชั้น K หรือ ชั้น L แล้วเกิดการถ่าย โอนพลังงานให้แก่อิเล็กตรอน ทำให้อิเล็กตรอนชั้นในที่ได้รับพลังงานดังกล่าวมีพลังงานสูงขึ้นเกิน พลังงานยึดเหนี่ยวของชั้น โกจรจึงหลุดออกมาจากวงโกจร ทำให้เกิดที่ว่างของอิเล็กตรอนใน ชั้นโกจร จากนั้นอะตอมที่อยู่ในสถานะกระดุ้นลดระดับพลังงานลงสู่สภาวะปกติในช่วงระยะเวลา อันสั้น (10⁻¹⁵ วินาที) โดยอิเล็กตรอนของวงจรชั้นถัดออกไปลดระดับพลังงานสงมาเท่ากับพลังงาน ยึดเหนี่ยวของวงจรที่เกิดที่ว่างของอิเล็กตรอน ด้วยการปล่อยพลังงานส่วนเกินในรูปของรังสีเอกซ์ แล้วอิเล็กตรอนจะเข้ามาแทนที่ พลังงานส่วนเกินนี้มีพลังงานเท่ากับความต่างของระดับพลังงาน ยึดเหนี่ยวเฉพาะชั้นโกจรของอิเล็กตรอน และเฉพาะของชาตุนั้น ๆ จึงมีก่าพลังงานเฉพาะก่า เรียก รังสีชนิดนี้ว่า "รังสีเอกซ์เฉพาะตัว" ดังแสดงในภาพที่ 2-15 และภาพที่ 2-16



ภาพที่ 2-15 การกระตุ้นให้เกิดรังสีเอกซ์เฉพาะตัวโดยใช้ลำอิเล็กตรอน (วีรศักดิ์ อุดมกิจเดชา, 2543)




ในระบบการวิเคราะห์ชาตุด้วยรังสีเอกซ์แบบ EDS หัววัดรังสีที่นิยมใช้ คือ หัววัดรังสี แบบ Si (Li) ซึ่งเหมาะสำหรับการวัดรังสีเอกซ์เฉพาะตัวที่มีพลังงานในช่วง 1 ถึง 30 keV หรือหัววัด ชนิดเจอร์มาเนียมความบริสุทธิ์สูง (High Purity Germanium; HPGe) ซึ่งสามารถวัดรังสีเอกซ์ เฉพาะตัวได้ช่วงกว้าง คือ 3 ถึง 200 keV โดยหัววัดรังสีเอกซ์ทั้งสอง 2 แบบ จะเปลี่ยนพลังงานของ รังสีให้เป็นสัญญาณไฟฟ้าในรูปของศักย์ไฟฟ้า โดยขนาดของสัญญาณไฟฟ้าที่ทางออกของหัววัด จะเป็นปฏิภาคโดยตรงกับพลังงานของรังสีเอกซ์ที่ตกกระทบบนหัววัด จากนั้นวงจรงยายแบบช่อง เดี่ยวหรือหลายช่องจะเก็บสัญญาณไฟฟ้าจากหัววัดในหน่วยความจำที่อยู่ภายในเครื่อง และ แสดงผลวิเคราะห์บนจอภาพในรูปของสเปกตรัม พร้อมทั้งผลวิเคราะห์เชิงปริมาณและคุณภาพโดย โปรแกรมสำเร็จรูปดังภาพที่ 2-17 และภาพที่ 2-18



ภาพที่ 2-17 องค์ประกอบหลักของเครื่องมือ Energy Dispersive X-ray spectroscopy (EDS) (อมรรัตน์ คำบุญ, 2551)



Element	W1%	A1%
N	45.38	69.74
Al	16.41	13.09
Ti	38.21	17.17

ภาพที่ 2-18 ตัวอย่างผลจากการวิเคราะห์องก์ประกอบของทางเกมีด้วยเทกนิก EDS (อารีรัตน์ สมหวังสกุล, 2556)

งานวิจัยที่เกี่ยวข้อง

Aouadi et al. (2004) ศึกษาการเคลือบฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ที่มีโครงสร้าง ผลึกระดับนาโน ด้วยวิธี Ion Beam Assist Deposition บนซิลิกอนและเหล็กกล้าไร้สนิม โดยให้ ความร้อนระหว่างเคลือบ เท่ากับ 150 และ 400 ⁰C และควบคุมปริมาณของไทเทเนียมและ โครเมียม ในฟิล์มโดยการควบคุมอัตราการระเหยในกระบวนการเคลือบ นำฟิล์มที่ได้ไปศึกษาโครงสร้างผลึก องค์ประกอบทางเคมี สมบัติทางแสงและสมบัติเชิงกลด้วยเทคนิค X-ray Diffraction, X-ray Photoelectron Spectroscopy, Spectroscopic Ellipsometry, Nanoindentation 1182 Wear Testing ผลจากเทคนิค X-ray Diffraction และ X-ray Photoelectron Spectroscopy พบว่าฟิล์มที่เคลือบได้ ที่อุณหภูมิเท่ากับ 150 $^{\mathrm{o}}\mathrm{C}$ เกิดเป็นสารละลายของแข็งขณะที่อุณหภูมิเท่ากับ 400 $^{\mathrm{o}}\mathrm{C}$ เกิดเป็นแบบ นาโนคอมโพสิต จากการวัดค่าคงที่ทางแสงด้วยเทคนิค Spectroscopic Ellipsometry พบว่า ้องก์ประกอบธาตุและเฟสมีความสัมพันธ์โคยตรงกับค่าคงที่ทางแสงที่วัดได้ สำหรับความแข็ง ที่วัดจากเทคนิค Nanoindentation มีค่าขึ้นกับองค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มบาง โดยฟิล์มบางที่เป็น แบบนาโนคอมโพสิตมีความแข็งมากที่สุด เท่ากับ 30 GPa และ ค่ามอดูลัสยึดหยุ่นเท่ากับ 300 GPa ในส่วนสมบัติด้านไตร โบโลยีศึกษาด้วย Ball-On-Disk Tribometer โดยเคลือบไทเทเนียมโครเมียม ในไตรค์บนแผ่นสแตนเถสชนิด 440 C และนำไปทคสอบโคยใช้แรงกดเท่ากับ 50 N จำนวน 1.5 ล้านครั้ง ด้วยความเร็วรอบเท่ากับ 180 รอบต่อนาที พบว่าฟิล์มบางที่เคลือบที่อุณหภูมิสูงไม่เกิด รอยสึกหรอ

Uglov et al. (2008) เคลือบฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ด้วยวิธีกาโทดิกอาร์ก ในบรรยากาศของไนโตรเจนพร้อมกับใช้ไอออนของโลหะระคมยิงไปยังวัสดุรองรับระหว่าง เกลือบโดยในการเกลือบจะใช้การผสมพลาสมาที่มีกวามเข้มข้นต่าง ๆ กันของไทเทเนียมและ โครเมียม จากการทดลองพบว่าองก์ประกอบของธาตุแต่ละชนิดจะกระจายตัวไปทั่วฟิล์มบาง ซึ่งแสดงให้เห็นว่าฟิล์มบางมีทั้งโครงสร้างผลึกแบบสารละลายของแข็งเพียงอย่างเดียว และ สารละลายของแข็งผสมกับโครงสร้าง TiN ทั้งนี้องก์ประกอบของธาตุและองก์ประกอบของเฟส ในฟิล์มบางจะมีกวามเสถียรจนถึง 800 °C ในส่วนของอุณหภูมิในการอบอ่อนสูงนั้นส่งผลโดยตรง ต่อกวามเป็นผลึกในกระบวนการเกิด Solid Solution โดยทำให้เกิดโครงสร้างผลึก CrN และ FeCr นอกจากนี้ยังพบว่าการจัดเรียงตัวใหม่ของโครเมียมในฟิล์มบางส่งผลให้ก่าดงที่แลตทิซใน โครงสร้างผลึกเพิ่มขึ้น

Wolfe, Gabriel, and Reedy (2011) ได้อธิบายผลการสังเคราะห์และลักษณะเฉพาะของ ฟิล์มบาง (Ti,Cr)N ที่เคลือบบนเหล็กกล้าไร้สนิม AM355 ด้วยวิธีคาโทดิกอาร์คโดยใช้หัวเคลือบ หลายหัวเพื่อปรับปรุงความต้านทานการสึกกร่อนของเหล็กกล้าไร้สนิม ซึ่งในงานวิจัยศึกษาผลของ กระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าโครเมียมและการให้ศักย์ใบแอสกับวัสดุรองรับ ฟิล์มบางที่เคลือบได้นำไป ศึกษาด้วยเทคนิค X-ray Diffraction, Scanning Electron Microscopy, Electron Probe Microanalysis, Scanning Transmission Electron Microscopy, Scratch Adhesion Testing และ Erosion Testing ตามลำดับ โดยพบว่าฟิล์มบางมีความหนาระดับนาโนประกอบไปด้วยชั้นของ TiN และ CrN เป็นส่วนใหญ่ จากเทคนิค EPMA แสดงให้เห็นว่าเปอร์เซ็นต์อะตอมโครเมียมในฟิล์มบาง เพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มกระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าโครเมียม แต่ไม่มีการเปอี่ยนแปลงเมื่อเพิ่มศักย์ใบแอสกับ วัสดุรองรับ ในส่วนของเทคนิค XRD และ STEM พบว่า ฟิล์มบางมีโครงสร้างผลึกอยู่หลายแบบ ประกอบไปด้วย โครงสร้างผลึกแบบ B1 NaCI โดยโครงสร้าง CrN เพิ่มมากขึ้นเมื่อเพิ่ม กระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าโครเมียม ในขณะที่ปริมาณ Macro Particle เพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มกระแสไฟฟ้าที่ ให้กับเป้าโครเมียม และลดลงเมื่อเพิ่มศักย์ใบแอสกับวัสดุรองรับ ฟิล์มบางมีความแข็งอยู่ในช่วง 1700 – 2800 HV มีการยึดเกาะดีขึ้นเมื่ออัตราส่วนระหว่างโครเมียมต่อไทเทเนียมเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ ยังสรุปว่าฟิล์มบางที่มีอัตราส่วนระหว่างโครเมียมต่อไทเทเนียมสูงสุดและศักย์ใบแอสกับวัสดุ รองรับด่ำสุดจะมีความด้านทานการสึกหรอดีที่สุด

Samapisut et al. (2012) ได้เคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์แบบหลายชั้น ด้วยวิธีดีซีแมกนีตรอนสปัตเตอริงแบบคู่ (Dual DC Magnetron Mputtering) บนกระจกสไลด์ โดย ทำการศึกษาผลของเงื่อนไขในการเคลือบคือ กำลังไฟฟ้าที่ให้กับหัวแมกนีตรอนของเป้าสารเคลือบ ไทเทเนียมและโครเมียม อีกทั้งอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน ที่มีต่อลักษณะทางผลึกวิทยาและ โครงสร้างจุลภาค หลังเคลือบฟิล์มบางแล้วนำไปศึกษาลักษณะเฉพาะด้วยเทคนิค XRD และ FE-SEM ตามลำดับ จากผลการทดลองพบว่าฟิล์มบางมีโครงสร้างผลึกเป็นแบบคิวบิคและมีเฟสผสม ของ $Ti_{0.5}Cr_{0.5}N$ ซึ่งมีค่าคงที่แลตทิซ a = b = c = 4.238 Å และมีโครงสร้างผลึกเป็น TiCrN₂ ค่าคงที่ แลตทิซ a = b = c = 4.1835 Å เมื่อเคลือบโดยใช้กำลังไฟฟ้ากับเป้าสารเคลือบไทเทเนียมและ โครเมียมตามลำดับ ส่วนผลของอัตราการไหลแก๊สไนโตรเจนพบว่าฟิล์มบางมีโครงสร้างผลึก เป็นแบบออโทรอมบิกเข้าไปอยู่ในโครงสร้างผลึกของฟิล์มบาง โดยมีก่าคงที่แลตทิซ a = 2.962 Å b = 4.130 Å และ c = 2.875 Å สำหรับโครงสร้างผลึกของฟิล์มบางนั้นมีก่าขนาดเกรนประมาณ 100 – 200 nm และความหนาของฟิล์มบางแบบ Multilayer ที่ประกอบด้วยชั้นฟิล์มบาง Cr, CrN และ TiCrN มีค่าประมาณ 1 µm, 0.5 µm และ 2 µm ตามลำดับ

Paksunchai et al. (2012) เคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ลงบนแผ่นซิลิกอน ด้วยเทคนิครีแอคตีฟดีซีอันบาลานซ์แมกนีตรอนโคสป์ตเตอริงโดยไม่มีการให้ความร้อนและ ศักย์ใบแอสกับวัสดุรองรับ ศึกษาผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมที่มีต่อองค์ประกอบทาง เคมี สถานะทางเคมี โครงสร้างอิเล็กทรอนิกส์ โครงสร้างผลึก ลักษณะพื้นผิวและภาคตัดขวางของ ฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ ด้วยเทคนิค X-ray Photoelectron Spectroscopy (XPS), X-ray Diffraction (XRD), Atomic Force Microscopy (AFM) และ Field Emission Scanning Electron Microscopy (FE-SEM) ตามลำดับ พบว่าฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์มีรูปแบบเป็นสารละลาย ของแข็ง มีโครงสร้างผลึกเป็นแบบ fcc B1 ฟิล์มมีขนาดผลึกเล็กกว่า 14 nm โดยผลจากสเปกตรัม จากเทคนิค XPS พบว่าฟิล์มมีพันธะเคมีของไทเทเนียม โครเมียม และ ในโตรเจน ความหยาบผิว ของฟิล์มมีก่าเพิ่มขึ้น เมื่อกระแสไฟฟ้าของไทเทเนียมเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ภาคตัดขวางของฟิล์มบาง แสดงให้เห็นโครงสร้างแบบคอลัมนาร์

Paksunchai et al. (2014) ได้เคถือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ (Ti_{1.},Cr,)N ้ที่มีองค์ประกอบของธาตุแตกต่างกัน โดยทำการแปรค่ากระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าโครเมียมตั้งแต่ 0.4 - 1.0 A ลงบนวัสครองรับ คือ ซิลิกอนระนาบ (100) และ กระจกสไลค์ด้วยเทคนิครีแอคตีฟ ้อันบาลานซ์แมกนี้ตรอนโคสป์ตเตอริง โดยไม่มีการให้ความร้อนและศักย์ใบแอสกับวัสครองรับใน ระหว่างการเคลือบ เพื่อศึกษาผลของกระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าสารเคลือบที่มีต่อโครงสร้างผลึกและ ้ถักษณะพื้นผิวของฟิล์มบาง ในการเคลือบฟิล์มบางบนวัสคุรองรับจะใช้เป้าสารเคลือบไทเทเนียม ้และ โครเมียมภายให้สภาวะบรรยากาศแก๊สอาร์กอนและ ในโตรเจน หลังจากนั้นนำฟิล์มบางที่ ้เคลือบได้ไปศึกษาโครงสร้างผลึกด้วยเทคนิค XRD ลักษณะพื้นผิวและภาคตัดขวางศึกษาด้วย เทคนิค AFM และ FE-SEM ตามลำคับ นอกจากนี้วิเคราะห้องก์ประกอบธาตในฟิล์มบางด้วย เทคนิค EDS จาการทคลองพบว่าฟิล์มบางเกิดเป็นแบบสารละลายของแข็ง (Solid Solution) ์ โดยมี โครงสร้างผลึกเป็นแบบ fcc NaCl และปริมาณธาตุ โครเมียม (x) ที่อยู่ในฟิล์มมีค่าเพิ่มขึ้น ้จาก 0.46 เป็น 0.81 เมื่อเพิ่มกระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าสารเคลือบ ขนาดผลึกซึ่งคำนวณจากสมการ ของ Scherrer มีค่าโดยประมาณอยู่ระหว่าง 12 -13 nm จากเทคนิก AFM แสดงให้ว่า เมื่อเพิ่ม กระแสไฟฟ้าที่ให้กับเป้าโครเมียม ความหยาบผิวมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 3 nm เป็น 7 nm ซึ่งสอดคล้องกับ ้ความหนาที่เพิ่มขึ้นจาก 400 nm เป็น 900 nm นอกจากนี้ ภาคตัดขวางของฟิล์มบางแสดงให้เห็นว่า โครงสร้างของฟิล์มมีการจัดเรียงตัวแบบคอลัมนาร์

บทที่ 3

วิธีดำเนินการวิจัย

อุปกรณ์และเครื่องมือ

อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในงานวิจัยนี้แบ่งเป็น 2 ส่วนคือ (1) การเตรียมฟิล์มบาง ไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ (2) การหาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ ซึ่งมีรายละเอียคคังนี้

1. การเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์

 1.1 เครื่องเคลือบสุญญากาศระบบรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง ที่ใช้ ในงานวิจัยนี้คือ เครื่องเคลือบที่ใช้ในการวิจัยสร้างขึ้นโดยห้องปฏิบัติการวิจัยเทคโนโลยีสุญญากาศ และฟิล์มบาง ภาควิชาฟิสิกส์คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา (ภาพที่ 3-1)

1.2 วัสดุที่ใช้ในการทดลอง

1.2.1 เป้าสารเคลือบ (Target) มี 2 ชนิคคือ

- ไทเทเนียม (Ti) ความบริสุทธิ์ 99.97%

- โครเมียม (Cr) ความบริสุทธิ์ 99.95 %

1.2.2 วัสคุรองรับ (Substrate) มี 2 ชนิดคือ

- กระจกสไลด์

- แผ่นซิลิกอน

1.2.3 แก๊ส (Gas) มี 2 ชนิดคือ

- แก๊สอาร์กอนบริสุทธิ์ 99.999% เป็นแก๊สสปัตเตอร์ (Sputtered Gas)
- แก๊ส ในโตรเจนบริสุทธิ์ 99.999% เป็นแก๊ส ไวปฏิกิริยา (Reactive Gas)

2. การหาลักษณะเฉพาะทางกายภาพของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์

2.1 X-Ray Diffractrometer สำหรับศึกษาโครงสร้างผลึก งานวิจัยนี้ใช้เครื่อง X-ray Diffractometer Bruker รุ่น D8 โดยใช้ Cu-k_α (λ = 1.54056 Å) ของคณะพลังงานและสิ่งแวคล้อม มหาวิทยาลัยพระจอมเกล้าธนบุรี (ภาพที่ 3-2)

2.2 Atomic Force Microscope สำหรับศึกษาลักษณะพื้นผิว งานวิจัยนี้ใช้เครื่อง Atomic Force Microscope รุ่น Park system EX 100 ของศูนย์เครื่องมือวิจัยวิทยาลัยนวัตกรรม การจัดการข้อมูล สถาบันเทค โนโลยีพระจอมเกล้าคุณทหารลาดกระบัง (ภาพที่ 3-3) 2.3 Energy Dispersive X-ray Spectroscopy การศึกษาองค์ประกอบทางเคมีของฟิล์ม งานวิจัยนี้ใช้เครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectroscope ของ EDAX ซึ่งต่อพ่วงอยู่กับ กล้องจุลทรรศน์แบบส่องกราด ของ LEO รุ่น1450VP ของศูนย์ปฏิบัติการกล้องจุลทรรศน์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา (ภาพที่ 3-4)

2.4 Field Emission Scanning Electron Microscope สำหรับศึกษาโครงสร้างระดับ จุลภาค งานวิจัยนี้ใช้เครื่อง Field Emission Scanning Electron Microscope รุ่น Hitashi S-4700 ของ ศูนย์เทคโนโลยีไมโครอิเล็กทรอนิกส์ (Thai Microelectronics Center,TMEC) (ภาพที่ 3-5)



ภาพที่ 3-1 เครื่องเคลือบสุญญากาศระบบรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริงที่ใช้ในงานวิจัย





ภาพที่ 3-2 เครื่อง X-Ray Diffractrometer (XRD)



ภาพที่ 3-3 เครื่อง Atomic Force Microscope (AFM)



ภาพที่ 3-4 เครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectroscopy (EDS)



ภาพที่ 3-5 เครื่อง Field Emission Scanning Electron Microscope (FE-SEM)

้เครื่องเคลือบฟิล์มบางระบบรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง

การเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ในงานวิจัยนี้ใช้เทคนิครีแอคตีฟดีซี แมกนีตรอนโคสปัตเตอริง ซึ่งเป็นกระบวนการภายใต้สภาวะสุญญากาศ ดังนั้นเพื่อให้ฟิล์มบางที่ได้ มีคุณภาพและสมบัติตามที่ต้องการ ต้องลดความดันพื้น (Base Pressure) ภายในห้องเคลือบให้อยู่ใน ระดับ 10⁻⁵ mbar ส่วนประกอบของเครื่องเคลือบระบบสปัตเตอริงในงานวิจัยนี้แบ่งเป็น 2 ส่วนคือ ระบบสุญญากาศ (Vacuum System) และระบบการเคลือบ (Coating System) มีรายละเอียดดังนี้

 ระบบสุญญากาศ (Vacuum System) ประกอบด้วย ห้องเคลือบทรงกระบอกทำจาก สแตนเลส มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 310.0 mm สูง 310.0 mm ระบบเครื่องสูบสุญญากาศของ เครื่องเคลือบประกอบด้วยเครื่องสูบแบบแพร่ไอแบบระบายความร้อนด้วยน้ำและมีเครื่องสูบ กลโรตารีเป็นเครื่องสูบท้าย สำหรับการวัดความดันภายในภาชนะสุญญากาศใช้มาตรวัดความดัน ของ PFEIFFER ซึ่งใช้ส่วนแสดงผลรุ่น TPG262 และ มาตรวัดความดันชนิด Compact Full Range Gauge รุ่น PKR251 ภาพที่ 3-6 เป็นผังระบบสุญญากาศของเครื่องเคลือบ ส่วน ภาพที่ 3-7 เป็น ใดอะแกรมของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย



ภาพที่ 3-6 ผังระบบสุญญากาศของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย



ภาพที่ 3-7 ใดอะแกรมของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย

 ระบบการเคลือบ (Coating System) เป็นส่วนเคลือบฟิล์ม ประกอบด้วยแมกนิตรอน คาโทด แบบระบายความร้อนด้วยน้ำ ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเท่ากับ 50.0 mm จำนวน 2 ชุด ติดตั้ง ด้านข้างของห้องเคลือบ พร้อมภาคง่าย ไฟฟ้าแรงสูงกระแสตรงขนาด 1000 V 3 A ควบคุมการง่าย แก๊ส ในกระบวนการเคลือบด้วยเครื่องควบคุมอัตรา ใหลมวลแก๊ส (Mass Flow Controller) ของ MKS รุ่น type247D (ภาพที่ 3-8) พร้อมแท่นวางชิ้นงานในห้องเคลือบซึ่งสามารถปรับระยะ ได้



ภาพที่ 3-8 ลักษณะและตำแหน่งการติดตั้งกาโทดทั้งสองชุดของเครื่องเกลือบ

ขั้นตอนการเคลือบฟิล์มบาง

การเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสบัตเตอริง มีรายละเอียดสรุปดังนี้ ติดตั้งแหล่งจ่ายไฟฟ้ากระแสตรงเข้ากับระบบเคลือบโดยต่อศักย์ไฟฟ้าลบเข้ากับขั้วคาโทด และ ต่อศักย์ไฟฟ้าบวกกับภาชนะสุญญากาศ เป้าไทเทเนียมและเป้าโครเมียมถูกติดตั้งกับขั้วคาโทด โดยด้านบนของคาโทดต่อกับระบบไหลเวียนน้ำเย็นเพื่อระบายความร้อนที่เกิดจากการสบัตเตอร์ ของไอออนอาร์กอนบริเวณผิวหน้าเป้าสารเคลือบ ส่วนวัสดุรองรับถูกวางบนแผ่นรองรับที่ติดตั้ง บนแท่นวางที่สามารถเคลื่อนที่ได้ และอุปกรณ์ Control Unit ที่เชื่อมต่อกับ Mass Flow Controller (MFC) เพื่อควบคุมอัตราการไหลของแก๊สอาร์กอนและในโตรเจน ที่เข้าสู่ภาชนะสุญญากาศ โดยค่าอัตราการไหลของแก๊สมีหน่วยเป็น Standard Cubic Centimeter per Minute at STP (sccm)

ขั้นตอนในการเกลือบฟิล์ม มีรายละเอียคคังนี้

1. นำวัสดุรองรับวางบนแท่นวางวัสดุรองรับ ปิดฝาภาชนะสุญญากาศ

2. ลดความดันภายในภาชนะสุญญากาศเท่ากับ 5x10⁻⁵ mbar กำหนดเป็นก่าความดันพื้น
(P_b) ของระบบก่อนทำการเกลือบฟิล์ม บันทึกก่าความดัน P_b ที่อ่านได้

 งั้นตอนนี้เป็นการเกลือบฟิล์มโดยเริ่มจากการปล่อยแก๊สอาร์กอนและแก๊สในโตรเจน เข้าสู่ภาชนะสุญญากาศ ตามค่าที่กำหนดไว้ในเงื่อนไขการทดลอง

 จ่ายสักย์ไฟฟ้าลบให้แก่คาโทด จนเกิดโกลว์ดิสชาร์จ เมื่อความต่างสักย์ไฟฟ้าที่จ่ายให้ กาโทดและกระแสกาโทดที่วัดได้ไม่เปลี่ยนแปลง เริ่มกระบวนการเคลือบฟิล์มลงบนวัสดุรองรับ พร้อมทั้งบันทึกผลก่าความต่างสักย์ไฟฟ้า (V) ก่ากระแสไฟฟ้า (I) และความดันรวม (P_i) ที่เกิดขึ้น ขณะเริ่มเคลือบฟิล์ม และทำการเคลือบฟิล์ม ตามเวลา (t) ที่กำหนด

5. หลังจากเสร็จสิ้นกระบวนการเคลือบฟิล์ม ปิคแหล่งจ่ายไฟ ปิคแก๊สอาร์กอน ปิคแก๊สไนโตรเจน และปล่อยอากาศเข้าไปในภาชนะสุญญากาศ เพื่อนำวัสคุรองรับออก

การศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง

งานวิจัยนี้ แบ่งการศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มเป็น 3 ส่วน คือ (1) โครงสร้างผลึก (2) ลักษณะพื้นผิวและความหนา (3) องค์ประกอบทางเคมี ซึ่งมีรายละเอียดคังนี้

 โครงสร้างผลึก เป็นการนำฟิล์มบางที่เคลือบได้มาศึกษาโครงสร้างผลึก ขนาดผลึก ก่ากงที่แลตทิซของฟิล์มที่เคลือบได้ โดยมีรายละเอียดดังนี้

 1.1 โครงสร้างผลึก ศึกษาจากฟิล์มที่เคลือบบนแผ่นซิลิกอน นำมาวิเคราะห์ด้วยเครื่อง X-Ray Diffractrometer โดยใช้ Cu-k_α เป็นแหล่งกำเนิดรังสีเอกซ์ ตรวจวัดใน Mode Low Angle ด้วยมุมตกกระทบคงที่เท่ากับ 2⁰ กำหนดมุมวัดอยู่ในช่วง 20° - 80° สเปกตรัมที่วัดได้บันทึกใน รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์

ปกติการระบุโครงสร้างผลึกของวัสดุทำได้โดยเทียบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ ของวัสดุที่สนใจกับฐานข้อมูล JCPDS แต่ในงานวิจัยนี้ เป็นศึกษาฟิล์มไทเทเนียมโครเมียม ในไตรค์ ซึ่งเป็นสารประกอบของธาตุ 3 ชนิดในลักษณะสารละลายของแข็ง จึงไม่พบข้อมูลใน ฐานข้อมูล JCPDS ดังนั้นการระบุโครงสร้างผลึกของฟิล์มที่เคลือบได้ ในงานวิจัยนี้จึงใช้วิธี เปรียบเทียบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้กับรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ ของไทเทเนียมในไตรด์ และโครเมียมในไตรค์ และคำนวณระยะห่างระหว่างระนาบผลึก (d) จาก สมการการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์จากผลึก (Bragg's Law) ดังสมการ

$$2d_{hkl}\sin\theta = n\lambda \tag{3-1}$$

เมื่อ

- λ คือ ความยาวคลื่นของรังสีเอกซ์
 - *n* คือ ลำดับของการสะท้อน

 $d_{\scriptscriptstyle hkl}$ คือ ระยะห่างระหว่างระนาบ (h k l)

θ คือ มุมตกกระทบและมุมสะท้อนเมื่อวัดจากแนวระนาบที่พิจารณา

ทั้งนี้ผลของการแทนที่ของอะตอมไทเทเนียมในโครงสร้างของโครเมียมไนไตรด์ จะทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบ (d) ของผลึกเพิ่มขึ้น โดยอะตอมไทเทเนียม (Ti = 0.1445 nm) มี ขนาดใหญ่กว่าอะตอมโครเมียม (Cr = 0.1249 nm) ทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบของผลึกใน โครงสร้างหลัก (CrN) มีค่าเพิ่มขึ้น ส่งผลให้มุมการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ลคลง เมื่อเทียบกับโครเมียม ในไตรด์ (Paksunchai, Denchitcharoen, Chaiyakun, & Limsuwan, 2014) ในทำนองเดียวกัน จาก การแทนที่ของอะตอมโครเมียมในโครงสร้างไทเทเนียมไนไตรด์นั้น อะตอมโครเมียมมีขนาดเล็ก กว่าไทเทเนียม ทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบของผลึกในโครงสร้างหลัก (TiN) ลดลง ส่งผลให้มุม การเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์เพิ่มขึ้น เมื่อเทียบกับไทเทเนียมในไตรค์ ดังนั้นมุมการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของ ฟิล์มที่เคลือบได้ ต้องมีค่าอยู่ระหว่างมุมการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมในไตรค์และ โครเมียมในไตรค์

1.2 ขนาดผลึก สำหรับการหาขนาดผลึกของฟิล์มที่เคลือบได้ หาจากรูปแบบการ เลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางที่เคลือบได้ โดยใช้ สมการของ Scherrer ในการคำนวณหาขนาด ผลึกของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ที่ได้หลังการเคลือบ ดังสมการ

$$L = \frac{k\lambda}{\beta\cos\theta}$$
(3-2)

L คือ ขนาดของผลึกฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์

k คือ ค่าคงที่เท่ากับ 0.9

 λ คือ ความยาวคลื่นของรังสีเอกซ์ (CuK $_{lpha}$ = 1.5406 Å)

eta คือ ความกว้างกรึ่งหนึ่งของพีกที่มีก่ากวามเข้มสูงสุด

θ คือ ครึ่งหนึ่งของมุมตรงจุดศูนย์กลางพีค

 1.3 ค่าคงที่แลตทิซ การหาจากรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้ โดยใช้สมการการหาระยะห่างระหว่างระนาบผลึกของฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ ซึ่ง Paksunchai et al. (2014) ได้ศึกษาโครงสร้างของฟิล์ม (Ti,Cr)N พบว่าฟิล์มมีโครงสร้างแบบเฟซ เซ็นเตอร์คิวบิก (FCC) ดังภาพที่ 3-9 ทั้งนี้การแทนที่ของอะตอมในโครงสร้างของไทเทเนียม ในไตรค์หรือโครเมียมไนไตรค์นั้น ทำให้ค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มที่เคลือบได้ ต้องมีค่าอยู่ระหว่าง ค่าคงที่แลตทิซของไทเทเนียมไนไตรค์และโครเมียมไนไตรค์

ระยะห่างระหว่างระนาบผลึกแบบคิวบิก; $d_{hkl} = \frac{a}{\sqrt{h^2 + k^2 + l^2}}$ (3-3)

เมื่อ



ภาพที่ 3-9 ระบบผลึกแบบเฟซ เซ็นเตอร์ คิวบิก (a) ไทเทเนียมในไตรค์ (b) โครเมียมในไตรค์

 ลักษณะพื้นผิวและความหนา ขั้นตอนนี้เป็นการนำฟิล์มบางที่เคลือบได้มาศึกษา ลักษณะพื้นผิวและความหนาด้วยเครื่อง Atomic Force Microscope โดยมีรายละเอียดดังนี้
2.1 การศึกษาลักษณะพื้นผิวของฟิล์ม โดยนำวัสดุรองรับที่เป็นแผ่นซิลิกอนที่ผ่าน กระบวนการเคลือบแล้วไปวิเคราะห์ลักษณะพื้นผิวด้วยเครื่อง Atomic Force Microscope โดยมี ความละเอียดในระดับนาโน และใช้พื้นที่ในการวิเคราะห์เท่ากับ 1 x 1 µm² พร้อมวัดค่าความหยาบ ผิว โดยใช้เข็มตรวจวัดขนาดเล็กที่ทำจากซิลิกอนไนไตรด์ เคลื่อนที่กราดไปทั่วบริเวณต่าง ๆ ของผิว วัสดุ สภาพผิวที่แตกต่างกันไปจะก่อให้เกิดการเปลี่ยนแปลงกับเข็มตรวจวัดแตกต่างกันไป โดยตัว คานมีเข็มเกาะติดอยู่จะมีการโค้งงอ ปริมาณการโค้งงอนี้สามารถตรวจวัดได้โดยใช้โฟโตดีเทคเตอร์ แสดงผลดังภาพที่ 3-10โดยใช้สมการหาค่าความหยาบผิวกำลังสองเฉลี่ย (Root-Mean-Square Roughness, R_{ms}) ดังสมการ

$$R_{rms} = \sqrt{\frac{1}{n} \sum_{i=1}^{n} (Z_i - \overline{Z})^2}$$
(3-4)

เมื่อ

n คือ จำนวนตำแหน่งที่มีค่าสูงสุดหรือต่ำสุดของบริเวณพื้นที่ผิวที่ทำการวัด
Z, คือ ค่าสูงสุดหรือต่ำสุดของแต่ละตำแหน่งบนพื้นผิว
Z คือ ความสูงเฉลี่ย



ภาพที่ 3-10 ตัวอย่างการหาความหยาบผิวเฉลี่ย (หนึ่งฤทัย แก้วไข่, 2555)

 องค์ประกอบธาตุ เป็นการนำฟิล์มที่เคลือบได้มาศึกษาองค์ประกอบของธาตุ ด้วย เครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectroscopy (EDS) ตัวอย่างผลการวิเคราะห์ดังภาพที่ 3-11



Element	Wt%	At%
N	29.05	59.61
Ti	25.05	15.03
Cr	45.90	25.37

ภาพที่ 3-11 ตัวอย่างผลการตรวจวัดองก์ประกอบธาตุของฟิล์มด้วยเทกนิก EDS

แนวทางการทดลอง

งานวิจัยนี้เตรียมฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ บนกระจกสไลค์และแผ่นซิลิกอน ภายใต้เงื่อนไขต่าง ๆ แล้วนำฟิล์มที่เคลือบได้ไปศึกษาลักษณะเฉพาะ แบ่งเป็น 2 การทคลองคังนี้

<u>การทคลองที่ 1</u> ผลของอัตราใหลแก๊สในโตรเจน

<u>วัตถุประสงค์</u> เพื่อศึกษาผลของอัตราไหลแก๊สในโตรเจนต่อลักษณะเฉพาะของฟิล์ม ที่เคลือบได้

<u>วิธีการทคลอง</u>

 การเตรียมฟิล์มขั้นนี้เป็นการเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์บน กระจกสไลด์และแผ่นซิลิกอนโดยการแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เพื่อศึกษาผลของ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ ซึ่งมีรายละเอียด ดังตารางที่ 3-1

 การวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของฟิล์มที่ได้ โดยศึกษาโครงสร้างผลึก ขนาดผลึก ค่าคงที่แลตทิซ ความหนา ลักษณะพื้นผิว และองค์ประกอบชาตุ

ตารางที่ 3-1 เงื่อนไขการเคลือบเมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

เงื่อนไข	รายละเอียด
เป้าสารเคลื่อบ	ใทเทเนียม, โครเมียม
วัสคุรองรับ	กระจกสไลด์ และแผ่นซิลิกอน
ความคันพื้น (mbar)	$5.0 \ge 10^{-5}$
ความคันรวม (mbar)	5.0×10^{-3}
อัตราไหลแก๊สอาร์กอน (sccm)	10
อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน (sccm)	2, 4, 6
กระแสไฟฟ้าไทเทเนียม (mA)	900
กระแสไฟฟ้าโครเมียม (mA)	300
เวลาเคลื่อบ (min)	60

<u>การทคลองที่ 2</u> ผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

<u>วัตถุประสงค์</u> เพื่อศึกษาผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมต่อลักษณะเฉพาะของ ฟิล์มที่เคลือบได้

<u>วิธีการทดลอง</u>

 การเตรียมฟิล์มขั้นนี้เป็นการเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์บน กระจกสไลค์และแผ่นซิลิกอน โดยการแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม เพื่อศึกษาผลของ กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ ซึ่งมี รายละเอียคดังตารางที่ 3-2

 การวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของฟิล์มที่ได้ โดยศึกษาโครงสร้างผลึก ขนาดผลึก ก่าคงที่แลตทิซ ความหนา ลักษณะพื้นผิว และองค์ประกอบชาตุ

เงื่อนใข	รายละเอียด
เป้าสารเคลือบ	ใทเทเนียม, โครเมียม
วัสดุรองรับ	กระจกสไลด์ และแผ่นซิลิกอน
ความคันพื้น (mbar)	$5.0 \ge 10^{-5}$
ความคันรวม (mbar)	$5.0 \ge 10^{-3}$
อัตราไหลแก๊สอาร์กอน (sccm)	10
อัตราใหลแก๊สในโตรเจน (sccm)	4
กระแสไฟฟ้าไทเทเนียม (mA)	300, 600, 900
กระแสไฟฟ้าโครเมียม (mA)	300
เวลาเคลื่อบ (min)	60

ตารางที่ 3-2 เงื่อนใบการเคลือบเมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

บทที่ 4 ผลและอภิปรายผลการวิจัย

ผลของอัตราใหลแก๊สในโตรเจน

ส่วนนี้เป็นข้อมูลจากการวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียม ในไตรด์ ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอคติฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 2,4 และ 6 sccm ซึ่งประกอบด้วยลักษณะทางกายภาพ องค์ประกอบทางเคมี โครงสร้างผลึก ค่าคงที่แลตทิซ ขนาดผลึก ลักษณะพื้นผิว และความหนาของฟิล์มบางที่เคลือบได้

1. ลักษณะทางกายภาพ

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ที่เคลือบบนกระจกสไลด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหล แก๊สไนโตรเจน พบว่าผิวหน้าของฟิล์มที่เคลือบได้มีลักษณะเรียบเนียน และทึบแสง โดยเมื่อใช้ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm ฟิล์มมีสีเทา แต่เมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเป็น 4 sccm และ 6 sccm ฟิล์มมีสีเทาเข้ม ดังแสดงในภาพที่ 4-1



ภาพที่ 4-1 ลักษณะและสีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบบนกระจกสไลค์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

องค์ประกอบทางเคมี

ภาพที่ 4-2 แสดงผลการวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีด้วยเทคนิค EDS ของฟิล์มบาง ใทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ พบว่าฟิล์มบางที่เคลือบได้ทั้งหมดมีไทเทเนียม โครเมียม และ ในโตรเจน เป็นองค์ประกอบทุกเงื่อนใขในการเคลือบ เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น จาก 2 sccm เป็น 6 sccm ปริมาณไทเทเนียมลดลงจาก 27.21% เป็น 14.98% ส่วนปริมาณโครเมียม ก่อนข้างคงที่อยู่ในช่วง 25.49% - 29.35% ขณะที่ปริมาณในโตรเจนมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 43.44% เป็น 55.39%

ผลการวิเคราะห์พบว่า ธาตุในฟิล์มมีปริมาณต่างกันแปรค่าตามอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจน โดยพบว่าปริมาณโกรเมียมในฟิล์มมีค่าค่อนข้างคงที่ ส่วนปริมาณไทเทเนียมมีค่าลดลง เนื่องจาก แก๊ส ในโตรเจนที่เพิ่มขึ้นไปทำปฏิกิริยากับไทเทเนียมเกิดเป็นชั้นของสารประกอบไนไตรด์หน้าเป้า สารเคลือบ เรียกว่า Target Poisoning ซึ่งสปัตเตอร์ยีลด์ (Sputter Yield) ของสารประกอบไนไตรด์หน้าเป้า ล่าต่ำกว่าโลหะ (Han, Tian, Lai, Yu, & Li, 2003) เป็นผลให้อะตอมของไทเทเนียมถูกสปัตเตอร์ ออกจากเป้าน้อยลง ทำให้ปริมาณไทเทเนียมที่จะเข้ารวมตัวหรือแทรกตัวในโครงสร้างของฟิล์มที่ เคลือบได้ลดลง ปริมาณไทเทเนียมในฟิล์มจึงมีค่าลดลง ส่วนปริมาณไนโตรเจนที่เพิ่มขึ้นนั้น เป็น ผลมาจากเมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจน ทำให้ปริมาณไนโตรเจนในห้องเคลือบมีมากขึ้น จึงทำ ให้ปริมาณในโตรเจนมีโอกาสเข้ารวมตัวหรือแทรกตัวในโครงสร้างของฟิล์มที่เคลือบได้มากขึ้น



ภาพที่ 4-2 องค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

3. โครงสร้างผลึก

ภาพที่ 4-3 แสดงรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์จากเทคนิค XRD ของฟิล์มบาง ใทเทเนียม โครเมียม ในไตรค์ที่เคลือบได้ พบว่ารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มแปรค่าตาม อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจน โดยเมื่อใช้อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 2 sccm รูปแบบการเลี้ยวเบน รังสีเอกซ์มีลักษณะเป็นโคมขนาดใหญ่ ระหว่างมุม 35.00° ถึง 45.00° ทั้งนี้เมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนให้สูงขึ้นเท่ากับ 4 sccm ปรากฏรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 37.35° และ 62.74° สอดคล้องกับโครงสร้างผลึกของสารประกอบไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ระนาบ (111) และ (220) และสุดท้ายเมื่ออัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเพิ่มขึ้นเป็น 6 sccm ปรากฏรูปแบบการเลี้ยวเบน รังสีเอกซ์ที่มุม 37.36°, 43.07° และ 62.95° ซึ่งตรงกับโครงสร้างผลึกของสารประกอบไทเทเนียม โครเมียมในไตรค์ระนาบ (111), (200) และ (220) ตามลำคับ แสดงให้เห็นว่าอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนมีผลต่อโครงสร้างผลึกของฟิล์มที่เคลือบได้ ส่วนรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 56.50° เป็นตำแหน่งของซิลิกอนที่ใช้เป็นวัสดุรองรับ



ภาพที่ 4-3 รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

จากการศึกษาพบว่า ฟิล์มบางที่เคลือบได้ทั้งหมดมีความเป็นผลึก แต่อย่างไรก็ดี ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ในงานวิจัย มีลักษณะเป็นสารละลายของแข็ง (Solid Solution) (Paksunchai et al., 2012) ซึ่งไม่พบข้อมูลในฐานข้อมูล JCPDS ดังนั้นการระบุโครงสร้าง ผลึกของฟิล์มบางจึงใช้วิธีเปรียบเทียบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้กับ รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมไนไตรด์ (TiN) และโครเมียมไนไตรค์ (CrN)

เมื่อพิจารณารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมไนไตรค์ จากฐานข้อมูล JCPDS เลขที่ 870633 และ โครเมียมไนไตรค์จากฐานข้อมูล JCPDS เลขที่ 110065 ซึ่งใช้เป็น ตำแหน่งอ้างอิงสำหรับเปรียบเทียบการเกิคฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ที่เคลือบได้ พบว่า รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้มีแนวโน้มที่จะเลื่อนไปทางมุมของการเลี้ยวเบน ที่สูงขึ้น โดยเมื่อนำผลองค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มที่วิเคราะห์ด้วยเทคนิค EDS มาใช้ประกอบ ในการพิจารณา พบว่าปริมาณโครเมียมในฟิล์มมีมากกว่าปริมาณไทเทเนียม สำหรับทุกเงื่อนไข การทดลอง เนื่องจากเกิดการแทนที่อะตอมของโครเมียม ในโครงสร้างของไทเทเนียมไนไตรด์ ทั้งนี้ อะตอมของโครเมียม (0.1249 nm) มีขนาดเล็กกว่าอะตอมของไทเทเนียม (0.1445 nm) (Paksunchai et al., 2012) ทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบของผลึกมีก่าลดลง ส่งผลให้ค่าคงที่ แลตทิชของฟิล์มที่เคลือบได้มีก่าลดลง ทำให้มุมของรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่ เคลือบได้มีแนวโน้มที่จะเลื่อนไปทางขวา เมื่อเปรียบเทียบกับรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ ของไทเทเนียมในไตรด์ที่ในการอ้างอิง

ตารางที่ 4-1 แสดงค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ระนาบ (111) เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน โดยค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มหาได้จากสูตรการ กำนวณหาระยะห่างระหว่างระนาบผลึกในระบบผลึกที่มีโครงสร้างแบบเฟซ เซ็นเตอร์ คิวบิก พบว่าค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มที่ได้ในระบาบ (111) มีค่าอยู่ในช่วง 4.1640 Å - 4.1656 Å ซึ่งมีค่าอยู่ ระหว่างค่าคงที่แลตทิซของไทเทเนียมไนไตรค์และโครเมียมไนไตรค์ สำหรับขนาดผลึกของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์หาได้จากสมการ Scherrer โดยอาศัยรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางที่ได้ พบว่าเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เพิ่มขึ้น ขนาดผลึกของฟิล์มบางที่ระนาบ (111) มีขนาดใหญ่ขึ้นจาก 33.5 nm เป็น 59.8 nm ดังแสดง ในตารางที่ 4-2 ต่างกับงานวิจัยของ Vetter, Scholl and Knotek (1995) ซึ่งพบว่าขนาดผลึกเล็กลง ตามความดันย่อยแก๊สไนโตรเจนที่เพิ่มขึ้น เนื่องจากในกระบวนการเคลือบมีการไบแอสศักย์ไฟฟ้า ให้กับวัสดุรองรับ ทำให้อะตอมสารเคลือบที่กำลังฟอร์มตัวบนวัสดุรองรับถูกระคมยิง (Bombards) ด้วยไอออนของแก๊สอาร์กอน ส่งผลให้อะตอมสารเกลือบที่มีพลังงานต่ำหลุดออกไป ขนาดผลึก ของฟิล์มจึงมีขนาดเล็กลง

ตารางที่ 4-1 ค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ระนาบ (111) เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

มาตรฐาน		อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน			
ล่าลงพื้นลุตพิซ				(sccm)	
YI IYIN 1188619171°D	TiN	CrN	2	4	6
	JCPDS No. 870633	JCPDS No. 110065	Z	4	0
a = b = c (Å)	4.238	4.140	-	4.1656	4.1640
$\alpha = \beta = \gamma (ord)$	90	90	-	90	90

ตารางที่ 4-2 ขนาดผลึกของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ระนาบ (111) เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน	ระนาบ (111)	
(sccm)	FWHM (rad)	ขนาดผลึก (nm)
2	-	-
4	0.00402	33.5
6	0.00244	59.8

4. ลักษณะพื้นผิว

สำหรับพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์เคลือบที่อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนต่าง ๆ จากเทคนิค AFM พบว่าเมื่ออัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 2 sccm เกรนมีลักษณะกลุ่มก้อนปลายแหลมกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม ส่วนฟิล์มที่เคลือบด้วยอัตราไหล แก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 4 sccm เกรนมีลักษณะแท่งแหลมเรียวกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม สุดท้าย เมื่ออัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 6 sccm เกรนมีลักษณะเป็นเม็ดกลมมนขนาดไม่เท่ากันกระจาย ทั่วผิวหน้าฟิล์ม ดังแสดงในภาพที่ 4-4

จากการวิเคราะห์พบว่าลักษณะเกรนของฟิล์มมีลักษณะเปลี่ยนแปลงไปตามอัตราไหล แก๊สไนโตรเจนที่เพิ่มขึ้น โดยเมื่อใช้แก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm ในห้องเคลือบมีปริมาณแก๊ส น้อย ทำให้อะตอมสารเคลือบที่ถูกสป์ตเตอร์ออกมามีพลังงานสูง เป็นผลให้อะตอมสารเคลือบตก เคลือบลงบนวัสดุรองรับแล้วยังมีพลังงานเหลืออยู่ ทำให้เกิดการเคลื่อนที่ไปรวมตัวกันของอะตอม สารเคลือบ เกรนจึงมีลักษณะเป็นกลุ่มก้อน แต่เมื่อใช้อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 4 sccm ใน ห้องเคลือบมีปริมาณแก๊สมาก ส่งผลให้อะตอมสารเคลือบชนกันมากขึ้น ทำให้อะตอมสารเคลือบที่ ถูกสป์ตเตอร์ออกมามีการสูญเสียพลังงานในระหว่างการชนกัน ทำให้อะตอมสารเคลือบต่ ลงบนวัสดุรองรับแล้วหยุดนิ่งและเกิดการซ้อนทับกัน เกรนจึงมีลักษณะเป็นแท่งแหลมเรียว ในขณะที่เมื่อใช้อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 6 sccm ในห้องเคลือบมีปริมาณแก๊สมากที่สุดใน งานวิจัยนี้ อะตอมสารเคลือบจึงชนกันมากขึ้น ส่งผลให้อะตอมของสารเคลือบที่ถูกสป์ตเตอร์ ออกมามีพลังงานต่ำ ทำให้อะตอมของสารเคลือบตกเคลือบลงบนวัสดุรองรับแล้วหยุดนิ่ง เกรนจึงมี ลักษณะเป็นเม็ดกลมมนขนาดไม่เท่ากันกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม

สำหรับความหยาบผิวของฟิล์มของฟิล์มบางที่เคลือบได้ พบว่าเมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนจาก 2 sccm เป็น 4 sccm ความหยาบผิวของฟิล์มมีเพิ่มขึ้นจาก 1.1 nm เป็น 6.3 nm ขณะที่อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นจาก 4 sccm เป็น 6 sccm ความหยาบผิวของฟิล์มมีก่าลดลง เล็กน้อยจาก 6.3 nm เป็น 5.9 nm ดังแสดงในตารางที่ 4-3



ภาพที่ 4-4 ลักษณะพื้นผิวแบบ 2 มิติ และ 3 มิติ ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ที่วิเคราะห์ด้วยเทคนิค AFM เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

(a) 2 sccm (b) 4 sccm (c) 6 sccm

อัตราใหลแก๊สในโตรเจน (sccm)	ความหนา (nm)	ความหยาบผิว (nm)
2	767	1.1
4	615	6.3
6	483	5.9

ตารางที่ 4-3 ความหนาและความหยาบผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

5. โครงสร้างจุลภาคและลักษณะพื้นผิวของฟิล์ม

ภาพที่ 4-5 แสดงลักษณะ โครงสร้างจุลภาคและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียม ้ โครเมียมในไตรค์ที่เคลือบได้ จากการศึกษาด้วยเทคนิค FE-SEM พบว่าถักษณะพื้นผิวของฟิล์ม ตลอดจนขนาดเกรนของฟิล์มมีการเปลี่ยนแปลงไปตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนที่เพิ่มขึ้น โดยเมื่อ ใช้อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm เกรนมีลักษณะเป็นเม็ดกลมกระจายทั่วผิวหน้าฟิล์ม ้โดยรวมค่อนข้างเรียบส่วนฟิล์มที่เคลือบโดยอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 4 sccm เกรนของ ้ฟิล์มมีลักษณะเป็น แท่งเหลี่ยมแหลมคล้ายปิรามิคกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม สคท้ายฟิล์มที่เคลือบ ้โดยอัตราใหลแก๊สในโตรเจนเท่ากับ 6 sccm เกรนมีลักษณะเกรนของฟิล์มมีลักษณะเป็นแท่งเหลี่ยม แหลมที่มีขนาดเล็กลงกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม ทั้งนี้เมื่อพิจารณาภาคตัดขวางของฟิล์มที่เคลือบ ใด้ จะเห็นว่าเมื่อใช้อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 2 sccm เนื้อฟิล์มมีลักษณะหนาทึบแน่นไม่มี ้ช่องว่าง แต่เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นเป็น 4 sccm ฟิล์มมีโครงสร้างเป็นแบบแท่งแหลม เรียวในลักษณะคอลัมนาร์และมีช่องว่างในเนื้อฟิล์มค่อนข้างมาก สุดท้ายเมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 6 sccm เนื้อฟิล์มที่มีโครงสร้างแบบแท่งลดลงแต่มีลักษณะค่อนข้างทึบแน่น ้เพิ่มขึ้นรวมถึงช่องว่างในเนื้อฟิล์มก็ลดลงด้วย ในส่วนของความหนาของฟิล์มพบว่า อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเพิ่มขึ้น ความหนาของฟิล์มมีค่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm (ตารางที่ 4-3) เนื่องจาก เมื่ออัตราไหลแก๊สโตรเจนเพิ่มขึ้น ทำให้แก๊สไนโตรเจนบางส่วนไปทำปฏิกิริยากับเป้าเกิดเป็นชั้น ของสารประกอบในไตรค์หน้าเป้าสารเคลือบ (Target Poisoning) ทำให้เป้าสารเคลือบถูกสปัตเตอร์ ้ได้ยากขึ้น ส่งผลให้อะตอมสารเคลือบตกลงวัสดุรองรับได้น้อยลง ทำให้ฟิล์มที่เคลือบได้มีความ หนาลดลง

จากการศึกษาผลของอัตราการใหลแก๊สในโตรเจน พบว่าอัตราการไหลแก๊สในโตรเจน มีผลต่อโครงสร้างและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ คังนั้นจึงเลือก อัตราการไหลแก๊สในโตรเจนเท่ากับ 4 sccm ไปใช้ในการทดลองต่อไป



ภาพที่ 4-5 ภาคตัดขวางและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

(a) 2 sccm (b) 4 sccm (c) 6 sccm

ผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

ส่วนนี้เป็นข้อมูลจากการวิเคราะห์ลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียม ในไตรค์ที่เคลือบได้ โดยแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 300, 600 และ 900 mA ซึ่งประกอบด้วยลักษณะทางกายภาพ องค์ประกอบทางเคมี โครงสร้างผลึก ค่าคงที่แลตทิซ ขนาดผลึก ลักษณะพื้นผิว และความหนาของฟิล์มบางที่เคลือบได้

1. ลักษณะทางกายภาพ

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบบนกระจกสไลค์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้า ของเป้าไทเทเนียม พบว่าผิวหน้าของฟิล์มที่เคลือบได้มีลักษณะเรียบเนียน และทึบแสง โคยเมื่อใช้ กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 300 mA ฟิล์มมีสีเทา แต่เมื่อเพิ่มกระแสไฟฟ้าของเป้า ไทเทเนียมเป็น 600 mA และ 900 mA ฟิล์มมีสีเทาเข้ม คังแสคงในภาพที่ 4-6



ภาพที่ 4-6 ลักษณะและสีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ที่เคลือบบนกระจกสไลด์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

2. องค์ประกอบทางเคมี

ภาพที่ 4-7 แสดงผลการวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีด้วยเทคนิก EDS ของฟิล์มบาง ใทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ พบว่าฟิล์มบางที่เคลือบได้ทั้งหมดมีไทเทเนียม โครเมียม และ ในโตรเจน เป็นองค์ประกอบทุกเงื่อนไขในการเคลือบ เมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้น จาก 300 mA เป็น 900 mA ปริมาณไทเทเนียมเพิ่มขึ้นจาก 3.45% เป็น 17.33% ส่วนปริมาณ โครเมียมมีค่าลดลงจาก 36.05% เป็น 27.27% ขณะที่ปริมาณในโตรเจนมีค่าลดลงจาก 60.50% เป็น 55.39%

จากผลการวิเคราะห์พบว่า ปริมาณธาตุในฟิล์มมีปริมาณต่างกัน แปรค่าตามกระแสไฟฟ้า ของเป้าไทเทเนียมที่เพิ่มขึ้น เนื่องจากอะตอมของไทเทเนียมถูกสปัตเตอร์ออกมามากขึ้นตาม กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมที่เพิ่มขึ้น ทำให้อะตอมของไทเทเนียมมีโอกาสเข้ารวมตัวหรือ แทรกตัวในโครงสร้างของฟิล์มที่เคลือบได้มากขึ้น ส่งผลให้ปริมาณไทเทเนียมมีค่าเพิ่มขึ้นขณะที่ ประมาณโครเมียมและไนโตรเจนมีค่าลดลง



ภาพที่ 4-7 องค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

3. โครงสร้างผลึก

ภาพที่ 4-8 แสดงรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์จากเทคนิค XRD ของฟิล์มบางที่เตรียม ใด้ในงานวิจัยนี้ พบว่ารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มแปรตามกระแสไฟฟ้าของเป้า ใทเทเนียม โดยมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 300 mA พบรูปแบบการเลี้ยวเบน รังสีเอกซ์ที่มุม 37.59°, 43.54° และ 63.44° สอดคล้องกับไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) ตามลำคับ ขณะที่เมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 600 mA พบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 37.46°, 43.67° และ 63.19° ซึ่งสอดคล้องกับไทเทเนียม โครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) ตามลำคับ และเมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้า ใทเทเนียมเท่ากับ 900 mA พบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 38.38°, 43.44° และ 62.81° ซึ่งสอดคล้องกับไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) ตามลำคับ สำหรับ รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 56.50° เป็นตำแหน่งพีคของซิลิกอนที่ใช้เป็นวัสดุรองรับ



ภาพที่ 4-8 รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

จากการศึกษาพบว่า ฟิล์มบางที่เคลือบได้ทั้งหมดมีความเป็นผลึก แต่อย่างไรก็ดี ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ในงานวิจัย มีลักษณะเป็นสารละลายของแข็ง (Solid Solution) (Paksunchai et al., 2012) ซึ่งไม่พบข้อมูลในฐานข้อมูล JCPDS ดังนั้นการระบุโครงสร้าง ผลึกของฟิล์มบางจึงใช้วิธีเปรียบเทียบรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้กับ รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมไนไตรด์ (TiN) และโครเมียมไนไตรด์ (CrN)

เมื่อพิจารณารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมไนไตรค์ จากฐานข้อมูล JCPDS เลขที่ 870633 และ โครเมียมไนไตรค์ จากฐานข้อมูล JCPDS เลขที่ 110065 ซึ่งใช้เป็น คำแหน่งอ้างอิงสำหรับเปรียบเทียบการเกิคฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ที่เคลือบได้ พบว่ารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบได้มีแนวโน้มที่จะเลื่อนไปทางซ้าย เมื่อ เปรียบเทียบกับรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของโครเมียมไนไตรค์ (CrN) ที่ใช้ในการอ้างอิง สอดคล้องกับงานวิจัยของ Paksunchai et al. (2014) ซึ่งศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบางไทเทเนียม โครเมียมไนไตรค์ที่เกลือบโดยวิชีคีซีแมกนีตรอนโคสป์ตเตอริง พบว่าอะตอมของโครเมียมใน โครงสร้างของโครเมียมไนไตรค์ถูกแทนที่ด้วยอะตอมไทเทเนียม เนื่องจากอะตอมไทเทเนียม (0.1445 nm) มีขนาดใหญ่กว่าอะตอมโครเมียม (0.1249 nm) ทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบของ ผลึกในโครงสร้างหลัก (CrN) มีก่าเพิ่มขึ้น ส่งผลให้มุมของการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ลดลง

ตารางที่ 4-4 แสดงค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียม โครเมียมไนไตรค์ระนาบ (220) เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม โดยค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มหาได้จากสูตรการ คำนวณหาระยะห่างระหว่างระนาบผลึกในระบบผลึกที่มีโครงสร้างแบบเฟซ เซ็นเตอร์ คิวบิก พบว่าค่าคงที่แลตทิซของฟิล์มที่ได้ในระบาบ (220) โดยมีค่าอยู่ในช่วง 4.147 Å - 4.179 Å ซึ่งมีค่าอยู่ ระหว่างค่าคงที่แลตทิซของไทเทเนียมไนไตรค์และโครเมียมไนไตรค์ ตามฐานข้อมูล JCPDS สำหรับขนาดผลึกของฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์หาได้จากสมการของ Scherrer จากรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางที่ได้ พบว่าเมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม เพิ่มขึ้น ขนาดผลึกมีค่าเพิ่มขึ้น โดยมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 21.97nm เป็น 26.59 nm ดังแสดงในตารางที่ 4-5

	มาตรฐาน		กระแสไทเทเนียม (mA)		
ค่าคงที่แลตทิซ	TiN	CrN	200	(00	000
	JCPDS No. 870633	JCPDS No. 110065	300	000	900
$\mathbf{a} = \mathbf{b} = \mathbf{c} (\mathbf{A})$	4.238	4.140	4.147	4.157	4.179
α= β =γ (องศา)	90	90	90	90	90

ตารางที่ 4-4 ก่ากงที่แลตทิซของฟิล์มบางไทเทเนียมโกรเมียมไนไตรค์ (220) เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

ตารางที่ 4-5 ขนาดผลึกของฟิล์มบางไทเทเนียมโกรเมียมไนไตรค์ (220) เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

กระแสไทเทเนียม	ระนาบ (220)		
(mA)	FWHM (rad)	ขนาดผลึก (nm)	
300	0.0074	21.97	
600	0.0064	25.54	
900	0.0061	26.59	

4. ลักษณะพื้นผิว

สำหรับพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ที่เคลือบโดยกระแสไฟฟ้าของ เป้าไทเทเนียมต่าง ๆ จากเทคนิค AFM พบว่าเมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 300 mA เกรนมีลักษณะเป็นเม็ดขนาดเล็กปลายแหลมกระจายอยู่ทั่วผิวหน้าของฟิล์ม และมีลักษณะเป็นเม็ด กลมมนที่มีขนาดใหญ่ขึ้น เมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้นเป็น 600 mA ส่วนฟิล์มที่ เคลือบโดยใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 900 mA เกรนมีลักษณะเป็นเม็ดเรียวแหลม กระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม ดังแสดงในภาพที่ 4-9

จากการวิเคราะห์พบว่าลักษณะเกรนของฟิล์มมีลักษณะเปลี่ยนแปลงไปตามกระแส ไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมที่เพิ่มขึ้น โดยเมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 300 mA ทำให้อะตอมสารเคลือบที่ถูกสปัตเตอร์ออกมามีประมาณน้อย ส่งผลให้เกรนมีลักษณะเป็นเม็ด ขนาดเล็กปลายแหลมกระจายอยู่ทั่วผิวหน้าของฟิล์ม แต่เมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม เท่ากับ 600 mA ทำให้อะตอมสารเคลือบที่ถูกสปัตเตอร์ออกมามีปริมาณมากขึ้น ส่งผลให้อะตอม ของสารเคลือบตกเคลือบลงบนวัสดุรองรับแล้วเกิดการรวมตัวกัน เกรนจึงมีลักษณะเป็นเม็ดกลม มนที่มีขนาดใหญ่ขึ้น ในขณะที่เมื่อใช้ใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 900 mA ทำให้ อะตอมสารเคลือบที่ถูกสปัตเตอร์ออกมามีปริมาณมาก ส่งผลให้อะตอมของสารเคลือบตกเคลือบลง บนวัสดุรองรับแล้วเกิดการรวมตัวกัน และมีการโตจนเกรนมีลักษณะเป็นเม็ดเรียวแหลมกระจายทั่ว ผิวหน้าของฟิล์ม

ส่วนความหยาบผิวของฟิล์ม พบว่าเมื่อเพิ่มกระแสของเป้าเซอร์ โคเนียมจาก 300 mA เป็น 900 mA ความหยาบผิวของฟิล์มมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 3.66 nm เป็น 6.26 nm สอดคล้องกับงานวิจัย ของ Paksunchai et al. (2014) ซึ่งพบว่าความหยาบผิวมีค่าเพิ่มขึ้นตามกระแสไฟฟ้าของเป้า ไทเทเนียมที่เพิ่มขึ้น สรุปได้ว่ากระแสไฟฟ้าที่เพิ่มขึ้นมีผลต่อความหยาบผิว สรุปดังตารางที่ 4-6



ภาพที่ 4-9 ลักษณะพื้นผิวแบบ 2 มิติ และ 3 มิติ ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ที่วิเคราะห์ด้วยเทคนิค AFM เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม (a) 300 mA (b) 600 mA (c) 900 mA

กระแสไทเทเนียม (mA)	ความหนา (nm)	ความหยาบผิว (nm)
300	397	3.66
600	476	5.84
900	615	6.26

ตารางที่ 4-6 ความหนาและความหยาบผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

5. โครงสร้างจุลภาคและลักษณะพื้นผิวของฟิล์ม

ภาพที่ 10- แสดงโครงสร้างจุลภาคและภาคตัดขวางของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไน ใตรด์ที่เคลือบได้ ผลจากเทคนิค FE-SEM พบว่าลักษณะพื้นผิว เกรนและโครงสร้างของ ฟิล์มเปลี่ยนแปลงไปตามกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม โดยเมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม ไทเทเนียมเท่ากับ 300 mA ผิวหน้าฟิล์มมีลักษณะเป็นแท่งเหลี่ยมแหลมคล้ายปีรามิดกระจายอยู่ ทั่วผิวหน้าของฟิล์ม และมีขนาดใหญ่ขึ้นเมื่อใช้กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเท่ากับ 600 mA และ 900 mA ตามลำดับ ทั้งนี้เมื่อพิจารณาภาคตัดขวางของฟิล์มที่เคลือบได้พบว่าฟิล์มที่ได้มี โครงสร้างแบบคอลัมนาร์และมีลักษณะเป็นแท่งเพิ่มขึ้นเมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม เพิ่มขึ้น ในส่วนความหนาของฟิล์มพบว่า เมื่อเพิ่มกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม ฟิล์มที่ได้มี ความหนาเพิ่มขึ้นจาก 397 nm เป็น 615 nm (ตารางที่ 4-6) เนื่องจากกระแสไฟฟ้าของเป้าสารเคลือบ ที่เพิ่มขึ้น ทำให้อะตอมของสารเคลือบหลุดออกมาจากเป้าสารเคลือบมากขึ้น ส่งผลให้สารเคลือบ ตกเคลือบบนวัสดุรองรับได้มากขึ้น ฟิล์มที่เคลือบได้จึงมีความหนาเพิ่มขึ้น



ภาพที่ 4-10 ภาคตัดขวางและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ เมื่อแปรค่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

(a) 300 mA (b) 600 mA (c) 900 mA

บทที่ 5

สรุปผลการทดลอง

ผลการศึกษาในงานวิจัยนี้ มี 2 ส่วน ได้แก่ ผลของอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน และผลของ กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม ซึ่งสรุปได้ดังนี้

1. ผลของอัตราใหลแก๊สในโตรเจน

1.1 ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ที่เคลือบได้มีลักษณะเรียบเนียน ทึบแสง และสีเทาฟิล์มมีสีเทา เมื่อใช้อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm แต่เมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเป็น 4 sccm และ 6 sccm ฟิล์มที่เคลือบได้มีสีเทาเข้ม

1.2 ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบได้ มีโครงสร้างผลึกของไทเทเนียม โครเมียมในไตรค์ ระนาบ (111), (200) และ (200) โคยพบว่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีผลต่อ โครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์

1.3 อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีผลต่อความหนาของฟิล์มที่เคลือบได้ เมื่ออัตราไหล แก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น พบว่าความหนามีก่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm

1.4 อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนมีผลต่อกวามหยาบผิวของฟิล์มที่เกลือบได้ เมื่ออัตรา ไหลแก๊ส ในโตรเจนเพิ่มขึ้น กวามหยาบผิวมีก่าอยู่ในช่วง 1.1 nm ถึง 6.3 nm

 1.5 องค์ประกอบทางเคมีของฟิล์ม พบว่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีผลต่อ องก์ประกอบทางเคมีของฟิล์มบางไทเทเนียมโกรเมียมในไตรด์ โดยในโตรเจนเพิ่มขึ้นตามอัตรา ไหลของแก๊สไนโตรเจน ในขณะที่ไทเทเนียมและโกรเมียมมีก่าลดลง

1.6 โครงสร้างจุลภาคของชั้นฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบได้ พบว่าเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น ฟิล์มที่เคลือบได้มีโครงสร้างแบบคอลัมนาร์

2. ผลของกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม

2.1 ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์ที่เคลือบได้มีลักษณะเรียบเนียน ทึบแสง มี สีเทา และเปลี่ยนเป็นสีเทาเข้ม เมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้น

2.2 ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบได้ มีโครงสร้างผลึกของไทเทเนียม โครเมียมในไตรค์ ระนาบ (111), (200) และ (200) โดยพบว่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมมีผล ต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์

2.3 กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมมีผลต่อความหนาของฟิล์มที่เคลือบได้ เมื่อ กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้น พบว่าความหนามีค่าเพิ่มขึ้นจาก 397 nm เป็น 615 nm
2.4 กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมมีผลต่อความหยาบผิวของฟีล์มที่เคลือบได้
เมื่อกระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมเพิ่มขึ้น ความหยาบผิวมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 3.66 nm เป็น 6.26 nm
2.5 องค์ประกอบทางเคมีของฟีล์ม พบว่ากระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียมมีผลต่อ
องค์ประกอบทางเคมีของฟีล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรค์ โดยไทเทเนียมเพิ่มขึ้นตาม
กระแสไฟฟ้าของเป้าไทเทเนียม ส่วนโครเมียมและไนโตรเจนมีค่าลดลง
2.6 โครงสร้างจุลภาคของฟีล์มบางไทเทเนียมโครเมียมโนไตรค์ที่เคลือบได้
มีโครงสร้างแบบคอลัมนาร์

บรรณานุกรม

จตุพร วุฒิกนกกาญจน์. (2542). การศึกษาสภาพพื้นผิวของโพลิเมอร์ โดยใช้เทคนิค Atomic Force Microscopy. วารสารเทคโนโลยีวัสคุ, (15), 46-50.

ประเสริฐศักดิ์ เกษมอนันต์กูล. (2549). การเกิด ไฮดรอกซื่อปาไทท์บนฟิล์มบางของไททาเนียม ไดออกไซด์ที่เกลือบบนผิวของสเตนเลส สตีลเกรด 316L ด้วยเกรื่องอันบาลานซ์ แมกนีตรอนสป์ตเตอร์. ปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิศวกรรมเกมี, กณะวิทยาศาสตร์, มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

พิเชษฐ ลิ้มสุวรรณ และธนัสถา รัตนะ. (2547). การวิจัยและพัฒนาการเกลือบผิวโลหะด้วย วิธีสปัตเตอริงตามแผนปรับโครงสร้างอุตสาหกรรม ระยะที่ 2. รายงานการวิจัยประจำปี 2547. ของสำนักงานกองทุนสนับสนุนการวิจัยร่วมกับสำนักงานเศรษฐกิจอุตสาหกรรม (หน้า 163-166). กรุงเทพฯ: ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยี พระจอมเกล้าธนบุรี.

พิเชษฐ ลิ้มสุวรรณ. (2551). *เทคโนโลยีการเคลือบฟิล์มบางในสุญญากาศ*. กรุงเทพฯ: ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

- มติ ห่อประทุม. (2548). การศึกษาฟิล์มบางไททาเนียมไดออกไซค์โดยการเตรียมค้วยวิธี ดีซี รีแอคทีพ แมกนีตรอน สปัตเตอริง. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต, สาขาวิชาฟิสิกส์, คณะวิทยาศาสตร์, มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.
- ้ วีรศักดิ์ อุคมกิจเคชา. (2543). *เครื่องมือวิจัยทางวัสคุศาสตร์ ทฤษฎี และหลักการทำงานเบื้องต้น.* กรุงเทพฯ: โรงพิมพ์แห่งจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย.
- สุรศักดิ์ สุรินทร์พงษ์. (2544). การชุบเกลือบผิวระบบ PVD สำหรับงานชุบเกลือบผิวเกรื่องมือ (2) (จบ). *เทกนิก*, 122-125.
- สุรสิงห์ ไชยคุณ, นิรันคร์ วิทิตอนันต์, สกุล ศรีญาณลักษณ์ และจักรพันธ์ ถาวรธิรา. (2540). การพัฒนาการเคลือบฟิล์มบางด้วยวิธีสปัตเตอริง. รายงานการวิจัยประจำปี 2540. ทุนอุดหนุนการวิจัยจากเงินงบประมาณแผ่นดิน มหาวิทยาลัยบูรพา.
- หนึ่งฤทัย แก้วไข่. (2555). โครงสร้างและสมบัติทางแสงของฟิล์มบางเซอร์ โคเนียมไนไตรค์ ที่เคลือบค้วยวิธี รีแอคตีฟ คีซี แมกนีตรอน สปัตเตอริง. วิทยานิพนธ์วิทยาสาสตร มหาบัณฑิต, สาขาวิชาฟิสิกส์, คณะวิทยาสาสตร์, มหาวิทยาลัยบูรพา.

- อดิศร บูรณวงศ์. (2551). สภาพชอบน้ำของฟิล์มบางไททาเนียมไดออกไซด์ที่เตรียมด้วย วิธีรีแอกตีฟ ดีซี สปัตเตอริง. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต, สาขาวิชาฟิสิกส์, คณะวิทยาศาสตร์, มหาวิทยาลัยบูรพา.
- อมรรัตน์ คำบุญ. (2551). ผลของความต่างศักย์ไบแอสต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไททาเนียม ใคออกไซค์ที่เคลือบค้วยวิธีรีแอคตีฟ สปัตเตอริง ที่มีผลต่อการเกิดอปาไทท์. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต, สาขาวิชาฟิสิกส์, คณะวิทยาศาสตร์, มหาวิทยาลัยบูรพา.
- อารีรัตน์ สมหวังสกุล. (2556) การเตรียมและศึกษาลักษณะเฉพาะของฟิล์มบาง ไทเทเนียม อะลูมิเนียม ใน ไตรค์ด้วยวิธีรีแอคตีฟแมกนีตรอน โคสป์ตเตอริง. วิทยานิพนธ์ วิทยาศาสตรมหาบัณทิต, สาขาวิชาฟิสิกส์, คณะวิทยาศาสตร์, มหาวิทยาลัยบูรพา.
- A., Brechbuehl, J., & Lazar, A. P. (2008). Composition and phase stability upon annealing of gradient nitride coatings. *Surface and Coatings Technology*, 202, 2389–2393.
- Aouadi, S. M., Wong, K. C., Mitchell, K. A. R., Namavar, F., Tobin, E., Mihut, D. M., & Rohde, S. L. (2004). Characterization of titanium chromium nitride nanocomposite protective coatings. *Applied Surface Science*, 229, 387–394.
- Bunshah, R. F. (1994). Handbook of Deposition Technologies for Films and Coatings (2nd ed.).
 New Jersey: Noyes Publications.
- Chang, Y. Y., Yang, S. J., & Wang, D. Y. (2007). Characterization of TiCr(C,N)/amorphous carbon coatings synthesized by a cathodic arc deposition process. *Thin Solid Films*, *515*, 4722–4726.
- Chapman, B. (1980). Glow Discharge Processes. New York: John Wiley & Sons.
- Chen, L., Chang, K. K., Yong, D., Li, J. R., & Wu, M. J. (2011). A comparative research on magnetron sputtering and arc evaporation deposition of Ti–Al–N coatings. *Thin Solid Films*, 519, 3762–3767.
- Choi, H. S., Han, D. H., Hong, W. H., & Lee, J. J. (2009). (Titanium, chromium) nitride coatings for bipolar plate of polymer electrolyte membrane fuel cell. *Journal of Power Sources*, 189, 966-971.

- Chu, K., Shum, P. W., & Shen, Y. G. (2006). Substrate bias effects on mechanical and tribological properties of substitutional solid solution (Ti, Al)N films prepared by reactive magnetron sputtering. *Materials Science & Engineering B*, 131, 62-71.
- Cullity, B. D. (1978). *Elements of x-ray diffraction* (2nded.). Addison-Wesley.
- Deeleard, T., Buranawong, A., Choeysuppaket, A., Witit-anun, N., Chaiyakun, S., & Limsuwan,
 P. (2012). Structure and Composition of TiVN Thin Films Deposited by Reactive DC
 Magnetron Co-sputtering. *Procedia Engineering*, *32*, 1000-1005.
- Han, Z., Tian, J., Lai, Q., Yu, X., & Li, G. (2003). Effect of N₂ partial pressure on the microstructure and mechanical properties of magnetron sputtered CrN_x films. *Surface* and Coatings Technology, 162, 189–193.
- Hsieh, J. H., Zhang, W. H., Li, C., & Sun, C. Q. (2001). Characterization of (Ti_xCr_{0.6-x})N_{0.4} coatings and their tribological behaviors against an epoxy molding compound. *Surface* and Coating Technology, 146-147, 331-337.
- Lee, D. B., Kim, M. H., & Kwon, S. C. (2001). Cyclic Oxidation Behavior of TiCrN Coating Deposited on a Steel Substrate by the Arc-ion Plating Method. *METALS AND MATERIALS International*, 7, 375-380.
- Lee, K. H., Park, C. H., Yoon, Y. S., & Lee, J. J. (2001). Structure and properties of $(Ti_{1-x}Cr_x)N$ coatings produced by the ion-plating method. *Thin Solid Films*, *385*, 167-173.
- Lin, Y. W, Huang, J. H., & Yu, G. P. (2010). Effect of nitrogen flow rate on properties of nanostructured TiZrN thin filmsproduced by radio frequency magnetron sputtering. *Thin Solid Films*, 518, 7308–7311.
- Maissel, L. I., & Glang, R. (1970) *Handbook of Thin Film Technology*. New York: Mc Graw-Hill Book.
- Paksunchai, C., Denchitcharoen, S., Chaiyakun, S., & Limsuwan, P. (2014). Growth and Characterization of Nanostructured TiCrN Films Prepared by DC Magnetron Cosputtering. *Journal of Nanomaterials*, 2014, 1-9.
- Paksunchai, C., Denchitcharoen, S., Chaiyakun, S., & Limsuwan, P. (2012). Effect of Sputtering Current on Structure and Morphology of (Ti_{1-x}Cr_x)N Thin Films Deposited by Reactive Unbalanced Magnetron Co-sputtering. *Procedia Engineering*, *32*, 875-881.

- Rickerby, D. S., & Matthews, I. (1991). *Advanced Surface Coating: a Handbook of Surface Engineering*. New York: Chapman and Hall.
- Rohde, S. L., & Munz, W. D. (1991). Sputter Depositon in Advanced Surface Coatings: A Handbook of Surface Engineering. New York: Chapman and Hall.
- Samapisut, S., Tipparach, U., Heness, G., & McCredie, G. (2012). Effect of Magnetron Discharge Power and N₂ Flow Rate for Preparation of TiCrN Thin Film. *Procedia Engineering*, 32, 1135-1138.
- Smith, D. L. (1995). Thin-Film Deposition : Principle And Practice. New York: McGraw-Hill.
- Uglov, V. V., Anishchik, V. M., Zlotski, S. V., Feranchuk, I. D., Alexeeva, T. A., Ulyanenkov,
- Vetter, J., Scholl, H. J., & Knotek, O. (1995). (TiCr)N coatings deposited by cathodic vacuum arc evaporation. *Surface and Coatings Technology*, 74-75, 286-291.
- Vishnyakov, V. M., Bachurin V. I., Minnebaev, K. F., Valizadeh, R., Teer, D. G., Colligon, J. S., Vishnyakov, V. V., & Yurasov, V. E. (2006). Ion assisted deposition of titanium chromium nitride. *Thin Solid Films*, 497, 189 – 195.
- Vossen, J. L., & Kerns, W. (1978). Thin Film Processes. New York: Academic Press.
- Wasa, K., & Hayakawa, S. (1992). Handbook of sputter deposition technology: principles technology and applications. New Jersey: Noyes.
- Wolfe, E. D., Gabriel, B. M., & Reedy, M. W. (2011). Nanolayer (Ti,Cr)N coatings for hard particle erosion resistance. *Surface and Coatings Technology*, 205, 4569-4576.
- Zeng, X., Zhang, S., & Hsieh, J. (1998). Development of graded Cr–Ti–N coatings. Surface and Coatings Technology, 102, 108-112.

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก

การคำนวณหาค่าคงที่แลตทิซ (Lattice Constants) และขนาคผลึก (Crystallite Size)

การคำนวณหาค่าคงที่แลตทิซ (Lattice Constants)

โครงสร้างผลึก (Crystal Structure)

ในการศึกษาโครงสร้างผลึกที่เข้าใจง่ายขึ้นเราจะกำหนดแกนสมมุติและมุมขึ้นภายในรูป ผลึกซึ่งมีอะตอมอยู่ตามเหลี่ยมมุมต่าง ๆ ในทิศทาง 3 มิติ (ภาพที่ ก-1 ประกอบ) โดยให้



a, b, c เป็นระยะห่างระหว่างอะตอม เรียกว่า สเปซแลททิช (Space lattice) มีหน่วยเป็นแองสตอม (Å) โดยที่ 1 Angstom = 10⁻¹⁰m. x, y, z เป็นแกนสมมุติอ้างอิง โดยมีจุดกำเนิด O (Origin) อยู่ตรงตำแหน่ง อะตอมหนึ่ง ๆ ของหน่วยเซลล์หนึ่ง เรียกว่า แลททิชเวคเตอร์ (Lattice vector) α, β, γ เป็นมุมที่เกิดขึ้นภายในผลึกอยู่ระหว่างแกน x, y, z

ภาพที่ ก-1 แกนสมมุติและมุมขึ้นภายในรูปผลึก

สเปซแลตทิช (Space Lattice) มี 14 แบบ และ โครงสร้างผลึก (Crystal structure) ใค้ 7 แบบคือ

 ใตรคลินิก (Triclinic) แกนทั้ง 3 แกนยาวไม่เท่ากัน แกนทั้ง 3 แกนทำมุมไม่เท่ากันและ ไม่ตั้งฉากกัน

2. โมโนคลินิก (Monoclinic) แกนทั้ง 3 แกนยาวไม่เท่ากัน มีแกน 2 แกนที่จะทำมุม ตั้งฉากกัน แต่แกนที่ 3 ไม่ตั้งฉาก

 3. ออร์ โธรอมบิก (Orthorhombic) แกนทั้ง 3 แกนยาวไม่เท่ากัน แต่ทุกแกน ทำมุมตั้งฉากกันและกัน

4. เตตระ โกนอล (Tetragonal) มีแกน 2 แกนยาวเท่ากันแต่อีกแกนหนึ่งจะสั้น หรือ บางกว่า แกนทั้ง 3 แกน ทำมุมตั้งฉากกันและกัน

5. รอมโบฮิครัล (Rhombohedral) แกนทั้ง 3 แกนยาวเท่ากัน แกนทั้ง 3 แกน ทำมุมเท่ากัน แต่ทั้ง 3 มุมไม่เป็น 90 องศา

6. เฮกซาโกนอล (Hexagonal) มีแกน 3 แกนอยู่ในแนวระนาบ (Plane) ทำมุมภายใน เท่ากับ 120 องศา ต่อกัน แกนที่ 4 ทำมุม 90 องศา กับแนวระนาบ (Plane) แกน 3 แกนแรกจะเท่ากัน แต่จะไม่เท่ากับแกนที่ 4

7. คิวบิก (Cubic) แกนทั้ง 3 แกนยาวเท่ากันและตั้งฉากซึ่งกันและกัน

ปกติแถ้วไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์บริสุทธิ์ มีโครงสร้างผลึกแบบคิวบิกงานวิจัยนี้ พบว่าฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมในไตรค์ที่เคลือบค้วยระบบรีแอคตีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง มีโครงสร้างผลึกแบบเฟซ เซ็นเตอร์ คิวบิก

ระบบผลึก		ពេទ	เทิช	
ไตรคสินิก (triclinic)	$\alpha,\beta,\gamma\neq90^{\circ}$			
โบโนคสินิก (monoclinic)	simple $\beta \ge 80^{\circ}$ $\alpha_{1} = 80^{\circ}$ e e $\beta_{1} \ge 80^{\circ}$ $\alpha_{2} = 80^{\circ}$ e e $\beta_{1} \ge 80^{\circ}$ $\alpha_{2} = 80^{\circ}$ e e e $\beta_{1} \ge 80^{\circ}$ $\alpha_{2} = 80^{\circ}$ e e e e e e e e	centered $\beta \ge 80^{\circ}$ $\alpha, \gamma = 80^{\circ}$ ϕ		
ออร์โซรอมปิก (orthorhombic)	$a \neq b \neq c$	$base-centered$ $a \neq b \neq C$ $a = b$ c	body-centered $a \neq b \neq C$ $a \neq b \neq C$ c	face-centered a + b + c a - b c c
เฮกซาโกนออ (hexagonal)	:			
รอมโบฮีดรัล (rhombohedral) (trigonal)	$\alpha,\beta,\gamma \neq 90^{\circ}$			
เตตระโกนออ (tetragonal)	$\frac{a \neq c}{c}$	body-centered a ≠ C body-centered c		
ลิวปิด (isometric)	zimple	body-centered	face-centered	



ภาพที่ ก-2 แบบจำลองการเรียงตัวของอะตอม

$$2d_{hkl}\sin\theta = n\lambda \tag{n-1}$$

เมื่อ d_{hkl} เป็นระยะห่างระหว่างระนาบผลึก (h k l)

- *θ* เป็นมุมตกกระทบและมุมสะท้อน เมื่อวัดจากแนวระนาบ (ในหน่วย radians)
- *n* ลำดับการสะท้อน
- λ ความยาวคลื่น (λ = 1.5406 Å)

สูตรคำนวณระยะห่างระหว่างระนาบในระบบผลึกแบบแบบคิวบิก

cubic;
$$d_{hkl} = \frac{a}{\sqrt{h^2 + k^2 + l^2}}$$
 (fi-2)

ตัวอย่าง ก-1 การกำนวณหาระยะห่างระหว่างระนาบผลึก (*d*-spacing) ที่ระนาบต่าง ๆ



ภาพที่ ก-3 รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมในไตรด์

	-	ν						
a	1 6	. v 4	র ৫	A 6	ท อ เ	* d	տ տ	~
ตารางที่ ก-1	รปแบบการเล	้ยวเบนรงเ	สเอกซขอ	งฟลมบาง	ไทเทเนียม	โครเมยม	ใน ได้	ารค
	ସ							

No.	2 Theta	Intensity	h k l	d-spacing
1	37.36	81.25	1 1 1	2.40
2	43.07	90.00	2 0 0	2.10
3	62.95	62.50	2 2 0	1.48

1. หาระยะห่างระหว่างระนาบผลึกที่ระนาบต่าง ๆ

กำหนด $\lambda = 1.5406$ Å; มุมhetaหน่วยเป็น เรเดียน แทนค่ามุมhetaในหน่วยเรเดียนในสมการที่ ก-1 จะได้ *d*-spacing ที่ระนาบต่าง ๆ ดังนี้

$$2d_{hkl}\sin\theta = n\lambda \tag{n-1}$$

ที่ระนาบ (200);

$$d_{hkl}$$
 = 2.10 Å

2. หาค่าคงที่ (Lattice Constant)

cubic;
$$d_{hkl} = \frac{a}{\sqrt{h^2 + k^2 + l^2}}$$
 (n-2)

ที่ระบาบ (200);

$$2.10 = \frac{a}{\sqrt{2^2 + 0^2 + 0^2}}$$

 $a = 2.10$ (2)
 $a = 4.2$ Å

การคำนวณหาขนาดผลึก (Crystallite size)



ภาพที่ ก-4 ผลของขนาดผลึกต่อลักษณะของรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ (Cullity, 1978)

Scherrer Equation
$$L = \frac{k\lambda}{\beta\cos\theta_{\beta}}$$
(fi-3)

เมื่อ L คือ ขนาดของผลึกฟิล์มบางโครเมียมเซอร์โคเนียมในไตรด์ หน่วย นาโนเมตร (nm)

- k คือ ค่าคงที่เท่ากับ 0.9
- λ คือ ความยาวคลื่นของรังสีเอกซ์ (CuK $_{\alpha}$ = 1.5406 Å)
- θ คือ ครึ่งหนึ่งของมุมตรงจุดศูนย์กลางพืค หน่วย เรเดียน
- eta คือ ความกว้างครึ่งหนึ่งของพืกที่มีก่าความเข้มสูงสุด

(Full Width at Half Maximum; FWHM) ซึ่งคำนวณได้จากสมการ ก-4

$$\beta = \frac{2\theta_{\beta 2} - 2\theta_{\beta 1}}{2} \tag{n-4}$$



ภาพที่ ก-5 การหาความกว้างครึ่งหนึ่งของพืคที่มีค่าความเข้มสูงสุด

วิธีคำนวณ หาค่า β จากสมการ ก-4

$$\beta = \frac{2\theta_{\beta 2} - 2\theta_{\beta 1}}{2}$$

 $\beta = \frac{43.32 - 42.82}{2} = 0.0044$ เรเดียน

นำค่า βแทนในสมการ ก-3 จะได้

$$L = \frac{k\lambda}{\beta\cos\theta_{\beta}}$$
; $\cos\theta_{\beta} = 0.930$ เรเดียน

$$L = \frac{(0.9)(0.15406 \text{ } nm)}{(0.0044)(0.930)} = 34.15 \text{ nm}$$

ดังนั้น ผลึกมีขนาดเท่ากับ 34.15 nm

ภาคผนวก ข ผลงานวิจัยที่ได้รับการตีพิมพ์เผยแพร่





ผลของอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอกทีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง

Effect of N₂ Gas Flow Rate on Structure of Titanium Chromium Nitride Thin Film Deposited by Reactive DC Magnetron Co-Sputtering Method

อำพล ฑีฆบุตร^{1*} พรพิมล ธัญญะภูมิ² นิรันดร์ วิทิตอนันต์³

¹ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา จ.ชลบุรี 20131. t.ammpol@hotmail.com ²ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา จ.ชลบุรี 20131. noyny_a@hotmail.com ³ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา จ.ชลบุรี 20131. nirun@buu.ac.th

บทคัดย่อ

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ (TiCrN) เคลือบด้วยวิธีรีแอกทีฟดีซีแมกนีตรอน โคสปัตเตอริงบนกระจกสไลด์และแผ่นซิลิกอน เพื่อศึกษาผลของอัตราไหลแก้สไนโตรเจนต่อโครงสร้าง ของฟิล์มที่เคลือบได้ โดยโครงสร้างผลึก ลักษณะพื้นผิว ความหนาและองค์ประกอบธาตุ ศึกษาด้วย เทคนิค X-ray diffraction, scanning electron microscopy และ energy dispersive X-ray spectroscopy ตามลำดับ ผลการศึกษาพบว่าฟิล์มที่เคลือบได้มีโครงสร้างผลึกของไทเทเนียม โครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นพบว่าขนาด ผลึกมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 33.5 nm เป็น 59.8 nm ส่วนความหนามีค่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm โดยองค์ประกอบธาตุในฟิล์มแปรค่าตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

คำสำคัญ: ฟิล์มบาง ไทเทเนียมโครเนียมไนไตรด์ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน รีแอคทีฟโคสปัตเตอริง

Abstract

Titanium chromium nitride (TiCrN) thin films were deposited by reactive DC magnetron co-sputtering method on glass slide and silicon. The effect of N_2 gas flow rate on the structure of the as-deposited film was investigated. The crystal structure, surface morphology, thickness and elemental composition were characterized by by X-ray diffraction, scanning electron microscopy and energy dispersive X-ray spectroscopy technique, respectively. The results show that, the as-deposited films were composed of titanium chromium nitride with (111), (200) and (220) planes. When the N_2 gas flow rate increased, it was found that the crystal size increased from 33.5 nm to 59.8 nm while the thickness decreased from 767 nm to 483 nm. The elemental composition of the as-deposited films varied with the N_2 flow rate. **Keyword:** thin film, titanium chromium nitride, nitrogen gas flow rate, reactive co-sputtering



1. บทนำ

การปรับปรุงผิวของวัสดุโดยการเคลือบด้วยสารเคลือบในลักษณะฟิล์มบาง (thin film) เพื่อให้มีสมบัติตามที่ต้องการกำลังได้รับความสนใจจากกลุ่มนักวิจัยและภาคอุตสาหกรรมทั่วโลก โดยเฉพาะอย่างยิ่งการเคลือบแข็ง (hard coating) ในสุญญากาศด้วยวิธีสปัตเตอริง (sputtering) ซึ่งเป็นวิธีหนึ่งของการเคลือบด้วยไอกายภาพ (Physical Vapor Deposition ; PVD) ที่นอกจากให้ ฟิล์มคุณภาพสูงแล้ว ยังเป็นกระบวนการเคลือบที่เป็นมิตรต่อสิ่งแวดล้อม (environmental friendly) เพราะไม่ใช้สารเคมีในกระบวนการเคลือบ ซั้นเคลือบแข็งที่นิยมใช้ในช่วงแรกคือ ไทเทเนียมไนไตรด์ (TiN) เนื่องจากมีสมบัติเด่นหลายด้าน เช่น มีสัมประสิทธิ์การเสียดทานต่ำ มีเสถียรภาพทางเคมีดี (Liu, Duh, Chung, & Wang, 2005; Su, Lin, Shiau, & Wu, 1993) มีความแข็งสูงมากประมาณ 20 GPa (Chu, Shum, & Shen, 2006) จึงนิยมนำมาใช้เคลือบผิวของเครื่องมืออุปกรณ์ตัดเจาะและ เครื่องจักรกลในภาคอุตสาหกรรม (Cunha, Andritschky, Rebouta, & Pischow, 1999)

อย่างไรก็ดีฟิล์มบางไทเทเนียมไนไตรด์มีข้อจำกัดคือเมื่อใช้งานที่อุณหภูมิสูงเกิน 500 ^OC ฟิล์มจะเสื่อมสภาพเนื่องจากเกิดออกซิเดชันแล้วหลุดออกจากชิ้นงานทำให้ความแข็งของฟิล์มลดลง (Shum, Tam, Li, Zhou, & Shen, 2004) ทั้งนี้แนวทางหนึ่งในการแก้ปัญหาคือเติมอะตอมของ ธาตุบางชนิด เช่น โครเมียม (Cr) ในโครงสร้างของไทเทเนียมไนไตรด์ เพื่อฟอร์มตัวเป็นไทเทเนียม โครเมียมไนไตรด์ (TiCrN) ซึ่งมีความแข็งสูง มีสมบัติทางความร้อนดี ต้านทานการสึกหรอและการเกิด ออกซิเดชันดี (Lee, Park, Yoon, & Lee, 2001 ; Zeng, Zhang, & Hsieh, 1998 ; Hsieh, Zhang, Li, & Sun, 2001) ทำให้ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์เริ่มได้รับความสนใจมากขึ้น

การเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์นั้นสามารถทำได้หลายวิธี แต่วิธีสปัตเตอริง ได้รับความสนใจมากที่สุด เพราะฟิล์มที่เดรียมได้นั้นมีการยึดติดวัสดุรองรับดี อีกทั้งยังสามารถควบคุม โครงสร้างและสมบัติต่างๆ ของฟิล์มที่ได้ค่อนข้างง่าย ที่สำคัญยังสามารถขยายกระบวนการเคลือบสู่ ระดับอุตสาหกรรมได้อย่างไม่ยุ่งยากนัก สำหรับการเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ด้วยวิธีสปัตเตอริงนั้นเป็นไปได้ 3 แนวทางดังนี้ คือ (1) การเคลือบโดยใช้เป้าสารเคลือบแบบโมเสก (mosaic target) วิธีนี้ทำได้โดยนำเป้าสารเคลือบสองชนิดมาตัดให้มีขนาดต่าง ๆ แล้วนำมาอัดฝัง รวมกันเป็นเป้าสารเคลือบขิ้นเดียว (Fanghua, Nan, Lun, & Geyang, 2005) หรือ (2) การเคลือบ โดยใช้เป้าสารเคลือบขิ้นเดียว (Fanghua, Nan, Lun, & Geyang, 2005) หรือ (2) การเคลือบ โดยใช้เป้าสารเคลือบแบบอัลลอยด์ (alloy target) ทำได้โดยการผสมสารเคลือบสองชนิด ตามอัตราส่วนต่างๆ ที่ต้องการแล้วขึ้นรูปเป็นเป้าสารเคลือบ (Liu, Duh, Chung, & Wang, 2005) และ (3) การเคลือบโดยใช้เป้าสารเคลือบแบบร่วม (co-target) วิธีนี้เป็นการเคลือบฟิล์มโดยใช้ เป้าสารเคลือบสองชนิดแยกกันอย่างละหนึ่งชุด วิธีนี้มีข้อดีคือทำให้สามารถควบคุมหรือแปร ค่าอัตราส่วนของสารเคลือบทั้งสองชนิดในเนื้อฟิล์มที่ได้ตามที่ต้องการโดยการควบคุมกำลังไฟฟ้า ที่จ่ายให้กับเป้าสารเคลือบแต่ละชุด (Wuhrer & Yeung, 2003)



ทั้งนี้โดยทั่วไปโครงสร้างและสมบัติของฟิล์มที่ได้จากวิธีสปัตเตอริงอาจต่างกันไปขึ้นกับ พารามิเตอร์การเคลือบ เช่น ความดัน กำลังไฟฟ้า อัตราไหลแก๊ส ฯลฯ ซึ่งปัจจุบันการวิจัยและพัฒนา การเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ มุ่งความสนใจไปที่ผลของพารามิเตอร์การเคลือบที่มี ต่อโครงสร้างของฟิล์มบาง (Vetter, Scholl & Knotek, 1995 ; Aouadi et al., 2004) ดังนั้น การศึกษาผลของพารามิเตอร์การเคลือบที่มีต่อโครงสร้างและสมบัติของฟิล์มยังสำคัญและจำเป็น ต่อการวิจัยด้านฟิล์มบางต่อไป บทความนี้เป็นรายงานการเตรียมฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ที่มีโครงสร้างระดับนาโนโดยไม่ให้ความร้อนหรือความต่างศักย์ใบแอสแก่วัสดุรองรับด้วยวิธีรีแอกทีฟ ดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง เพื่อศึกษาผลของพารามิเตอร์การเคลือบ ได้แก่ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน ที่มีต่อโครงสร้างผลึก ลักษณะพื้นผิว ความหนาและองค์ประกอบธาตุของฟิล์มที่เคลือบได้ด้วยเทคนิค XRD, FE-SEM และ EDX ตามลำดับ

2. วัตถุประสงค์

เพื่อศึกษาผลของอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน ต่อโครงสร้างผลึก ลักษณะพื้นผิว ความหนา และ องค์ประกอบทางเคมีของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ (TiCrN) ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอกทีฟ ดีชีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริงบนกระจกสไลด์และซิลิกอน

3. วิธีดำเนินการวิจัย

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ในงานนี้ เตรียมด้วยวิธีรีแอกทีฟดีซีแมกนีตรอน โคสปัตเตอริง จากเครื่องเคลือบทรงกระบอกขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 31.0 cm สูง 31.0 cm ใช้เป้า สารเคลือบเส้นผ่านศูนย์กลาง 5.0 cm จำนวน 2 ชุด ได้แก่ ไทเทเนียม (99.97%) และ โครเมียม (99.97%) สำหรับแก้สในกระบวนการเคลือบได้แก่ แก๊สอาร์กอน (99.999%) เป็นแก๊สสปัตเตอร์ และ แก๊สไนโตรเจน (99.999%) เป็นแก๊สไวปฏิกิริยา การจ่ายแก๊สผ่านเครื่องควบคุมอัตราไหลมวลของ MKS รุ่น type247D เครื่องสูบสุญญากาศประกอบด้วยเครื่องสูบแบบแพร่ไอและเครื่องสูบกลโรตารี เป็นเครื่องสูบท้าย ใช้มาตรวัดความดันของ PFEIFFER รุ่น TPG262

การเคลือบเริ่มจากนำวัสดุรองรับ เข้าห้องเคลือบวางห่างจากเป้าสารเคลือบเท่ากับ 13 cm ลดความดันในห้องเคลือบให้ได้ความดันพื้นเท่ากับ 5.0x10⁻⁵ mbar ปล่อยแก๊สเข้าห้องเคลือบผ่าน เครื่องควบคุมอัตราไหลมวลแก๊สในหน่วยลูกบาศก์เซนติเมตรต่อนาที (Standard Cubic Centimeters per Minute; sccm) โดยกำหนดให้อัตราไหลแก๊สอาร์กอนเท่ากับ 10 sccm และ แปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2, 4 และ 6 sccm ให้กระแสสปัตเตอริงของเป้าโครเมียม เท่ากับ 300 mA และกระแสสปัตเตอริงของเป้าไทเทเนียม เท่ากับ 900 mA ทั้งนี้ฟิล์มแต่ละชุด ใช้เวลาเคลือบนาน 60 นาที



ฟิล์มที่ได้นำไปศึกษาโครงสร้างผลึก ด้วยเครื่อง X-ray Diffractometer ของ Bruker รุ่น D8 ตรวจวัดแบบ 20-scan ด้วยมุมตกกระทบเฉียง เท่ากับ 2⁰ สแกน 20 จาก 20⁰ ถึง 80⁰ ขนาดผลึก คำนวณจากสมการของ Scherrer ศึกษาองค์ประกอบธาตุของฟิล์มที่เคลือบได้ด้วยเครื่อง Energy Dispersive X-ray Spectroscope รุ่น LEO 1450VP ส่วนโครงสร้างจุลภาค ภาคตัดขวาง และ ความหนาศึกษาด้วยเครื่อง Field Emission SEM ของ Hitashi รุ่น s4700



ภาพที่ 1 ลักษณะและไดอาแกรมของเครื่องเคลือบที่ใช้ในงานวิจัย

พารามิเตอร์	รายละเอียด
วิธีการเคลือบ	Reactive DC co-sputtering
ระยะห่างจากเป้าสารเคลือบ	13 cm
วัสดุรองรับ	Si-wafer, glass slide
เป้าสารเคลือบ	Ti (99.97%) , Cr (99.97%)
กำลังสปัตเตอริง; Ti	335-340 W
กำลังสปัตเตอริง; Cr	115-120 W
ความดันพื้น	5.0x10 ⁻⁵ mbar
ความดันขณะเคลือบ	5.0x10 ⁻³ mbar
อัตราไหลแก๊สอาร์กอน	10 sccm
อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน	2, 4, 6 sccm
เวลาการเคลือบ	60 min

ตารางที่ 1 เงื่อนไขการเคลือบฟิล์มบาง



4. ผลการวิจัยและอภิปรายผล

ภาพที่ 1 แสดงอัตราเคลือบของฟิล์ม เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนที่ใช้ในการเคลือบ โดยอัตราเคลือบคำนวณจากค่าความหนาของฟิล์มที่เคลือบได้หารด้วยเวลาที่ใช้ในการเคลือบ พบว่า อัตราเคลือบของฟิล์มมีค่าลดลงเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น โดยเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เท่ากับ 2 sccm อัตราเคลือบมีค่าเท่ากับ 12.78 nm/min และลดลงเป็น 8.05 nm/min เมื่อใช้ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 6 sccm เหตุที่อัตราเคลือบมีค่าลดลงเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เพิ่มขึ้น เนื่องจากเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีค่ามากจะทำให้อะตอมของไนโตรเจนบางส่วนไปทำ ปฏิกิริยากับอะตอมของเป้าสารเคลือบแล้วเกิดเป็นสารประกอบไนไตรด์ที่หน้าเป้าสารเคลือบซึ่งเรียก ปรากฏการณ์นี้ว่า poisoning ทำให้เป้าสารเคลือบถูกสปัตเตอร์ได้ยากขึ้น เพราะสารประกอบไนไตรด์ มีค่ายีลด์ต่ำกว่าโลหะ ทำให้อะตอมสารเคลือบในกระบวนการเคลือบ (ไทเทเนียม และ โครเมียม) ลดลงความหนาของฟิล์มในหนึ่งหน่วยเวลา (อัตราเคลือบ) จึงลดลงตามไปด้วย

สำหรับองค์ประกอบธาตุของฟิล์มที่เคลือบได้เมื่อวิเคราะห์ด้วยเทคนิค EDX พบว่าฟิล์มที่ได้ ทั้งหมดมีอะตอมของธาตุ ไทเทเนียม (Ti) โครเมียม (Cr) และ ไนโตรเจน (N) เป็นองค์ประกอบใน สัดส่วนต่าง ๆ ซึ่งแปรค่าตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน (ภาพที่ 2) โดยพบว่าเมื่ออัตราไหลแก๊ส ไนโตรเจนเพิ่มขึ้นจาก 2 sccm เป็น 6 sccm ปริมาณอะตอมของไทเทเนียมในฟิล์มมีค่าลดลงจาก 27.21% เป็น 14.98% ส่วนโครเมียมมีค่าลดลงจาก 29.35% เป็น 25.49% ขณะที่ไนโตรเจนมีค่า เพิ่มขึ้นจาก 43.44% เป็น 59.54% ทั้งนี้สัดส่วนองค์ประกอบธาตุของฟิล์มมีการเปลี่ยนแปลงไป ตาม อัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เนื่องจากเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น ปริมาณอะตอมของไนโตรเจน ที่เข้ารวมหรือแทรกตัวในโครงสร้างของฟิล์มที่เคลือบได้มีค่าเพิ่มขึ้น เป็นผลให้ปริมาณอะตอมของ ไทเทเนียมและอะตอมของโครเมียมมีค่าลดลง





ภาพที่ 1 อัตราเคลือบฟิล์มเมื่อแปรค่าอัตราไหล แก๊สไนโตรเจน

ภาพที่ 2 องค์ประกอบธาตุของฟิล์มที่เคลือบได้ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน





ภาพที่ 3 รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

โครงสร้างผลึกของฟิล์ม จากการวิเคราะห์ด้วยเทคนิค XRD ได้รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ ดังภาพที่ 3 พบว่ารูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มแปรตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน โดยที่ อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์มีลักษณะเป็นโดมขนาดใหญ่ ระหว่างมุม 35.00[°] ถึง 45.00[°] แสดงให้เห็นว่าฟิล์มที่เคลือบได้ยังไม่เป็นผลึกส่วนหนึ่งอาจเกิดจาก ปริมาณในโตรเจนในกระบวนการเคลือบมีค่าน้อยกว่าที่จะรวมตัวกับอะตอมของสารเคลือบที่ได้จาก การสปัตเตอร์ (ไทเทเนียม และ โครเมียม) ในการฟอร์มตัวเป็นผลึกของไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ทั้งนี้เมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนให้สูงขึ้นเท่ากับ 4 sccm ปรากฏรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ ที่มุม 37.35[°] และ 62.74[°] สอดคล้องกับโครงสร้างผลึกของสารประกอบไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ ระนาบ (111) และ (220) และสุดท้ายเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นเป็น 6 sccm ปรากฏ รูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ที่มุม 37.36[°], 43.07[°] และ 62.95[°] ซึ่งตรงกับโครงสร้างผลึกของ สารประกอบไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111), (200) และ (220) ตามลำดับ แสดงให้เห็นว่า อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีผลต่อโครงสร้างผลึกของฟิล์มที่เคลือบได้ สำหรับรูปแบบการเลี้ยวเบน รังสีเอกซ์ที่มุม 56.50[°] เป็นตำแหน่งของซิลิกอนที่เป็นวัสดุรองรับ



N2 flow rate	Lattice constant (Å)			Crystal size (nm)			Thickness
(sccm)	TiCrN(111)	TiCrN(200)	TiCrN(220)	TiCrN(111)	TiCrN(200)	TiCrN(220)	(nm)
2	-	-	-	-	-	-	767
4	4.167	-	4.184	33.5	-	21.9	615
6	4.164	4.196	4.171	59.8	34.2	23.5	483
หมายเหตุ ค่าคงที่แลตทิชของ TiN = 4.238 Å. จาก JCPDS file No. 870633							

ตารางที่ 2 ค่าแลตทิช ขนาดผลึก ความหนาของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ที่เคลือบได้

<u>หมายเหต</u>ุ ค่าคงที่แลตทิซของ

CrN = 4.140 Å, จาก JCPDS file No. 110065

้สำหรับค่าคงที่แลตทิชของฟิล์มที่เคลือบได้ซึ่งคำนวนจากรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ (ตารางที่ 2) พบว่าฟิล์มที่ได้มีค่าคงที่แลตทิชลดลง เมื่อเทียบกับค่าคงที่แลตทิชของไทเทเนียมไนไตรด์ ตามจานข้อมล JCPDS เลขที่ 870633 เนื่องจากการแทนที่อะตอมของโครเมียม (รัศมีของอะตอม ประมาณ 139 pm) ซึ่งมีขนาดเล็กกว่าอะตอมของไทเทเนียม (รัศมีของอะตอมประมาณ 160 pm) ในโครงสร้างของไทเทเนียมไนไตรด์ ทำให้ระยะห่างระหว่างระนาบของผลึกมีค่าลดลง ส่งผลให้ค่าคงที่ แลตทิซของฟิล์มที่เคลือบได้มีค่าลดลง ทำให้มุมของรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของฟิล์มที่เคลือบ ได้มีการเลื่อนไปทางขวาของรูปแบบการเลี้ยวเบนรังสีเอกซ์ของไทเทเนียมไนไตรด์ สำหรับขนาดผลึก ของฟิล์มเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นซึ่งคำนวณจากสมการของ Scherrer พบว่ามีสำหรับฟิล์ม ไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ระนาบ (111) ขนาดผลึกมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 33.5 nm เป็น 59.8 nm

ภาพ 4 แสดงลักษณะโครงสร้างจุลภาคและภาคตัดขวางของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียม ในไตรด์ที่เคลือบได้ จากการศึกษาด้วยเทคนิค FE-SEM พบว่าลักษณะพื้นผิวของฟิล์มตลอดจนขนาด เกรนของฟิล์มมีการเปลี่ยนแปลงไปตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนที่เพิ่มขึ้น โดยเมื่อใช้อัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 2 sccm เกรนมีลักษณะเป็นเม็ดกลมกระจายทั่วผิวหน้าฟิล์ม โดยรวมค่อนข้างเรียบ ้ส่วนฟิล์มที่เคลือบโดยอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 4 sccm เกรนของฟิล์มมีลักษณะเป็น แท่งเหลี่ยมแหลมคล้ายปีรามิดกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม สุดท้ายฟิล์มที่เคลือบโดยอัตราไหลแก๊ส ในโตรเจนเท่ากับ 6 sccm เกรนมีลักษณะเกรนของฟิล์มมีลักษณะเป็นแท่งเหลี่ยมแหลมที่มีขนาดเล็ก ้ลงกระจายทั่วผิวหน้าของฟิล์ม ทั้งนี้เมื่อพิจารณาภาคตัดขวางของฟิล์มที่เคลือบได้ (ภาพที่ 4) จะเห็น ้ว่าเมื่อใช้อัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเท่ากับ 2 sccm เนื้อฟิล์มมีลักษณะหนาทึบแน่นไม่มีช่องว่าง (void) แต่เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นเป็น 4 sccm ฟิล์มมีโครงสร้างเป็นแบบแท่งแหลมเรียวใน ้ลักษณะคอลัมนาร์และมีช่องว่างในเนื้อฟิล์มค่อนข้างมาก สุดท้ายเมื่อเพิ่มอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน เท่ากับ 6 sccm เนื้อฟิล์มที่มีโครงสร้างแบบแท่งลดลงแต่มีลักษณะค่อนข้างทึบแน่นเพิ่มขึ้นรวมถึง ้ช่องว่างในเนื้อฟิล์มก็ลดลงด้วย ทั้งนี้ความหนาของฟิล์มมีค่าลดลงเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้น โดยมีค่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm



ภาพที่ 4 โครงสร้างจุลภาคและภาคตัดขวางของฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ เมื่อแปรค่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน

(a) 2 sccm (b) 4 sccm (c) 6 sccm

การประชุมวิชาการระดับชาติ มหาวิทยาลัยราชภัฏภูเก็ต ครั้งที่ 3: 2557

"การบูรณาการงานวิจัยไทยเชื่อมโยงกับเครือข่ายสังคมอาเซียน" "Integration of Thai Research within the ASEAN Community Network"



5. สรุปและข้อเสนอแนะ

ฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์เคลือบด้วยวิธีรีแอกทีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง ที่อุณหภูมิห้อง ผลการศึกษาพบว่าอัตราไหลแก๊สไนโตรเจนมีผลต่อโครงสร้างผลึก ลักษณะพื้นผิว ความหนาและองค์ประกอบธาตุของฟิล์ม ทั้งนี้เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนต่ำเท่ากับ 2 sccm ฟิล์มที่เคลือบได้มีโครงสร้างเป็นอสัณฐาน และเปลี่ยนเป็นผลึกเมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่มขึ้นเป็น 4 และ 6 sccm โดยฟิล์มที่ได้แสดงโครงสร้างผลึกของไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ที่ระนาบ (111), (200) และ (220) และมีอะตอมของธาตุไทเทเนียม โครเมียม และ ไนโตรเจน เป็นองค์ประกอบใน สัดส่วนต่างๆ แปรค่าไปตามอัตราไหลแก๊สไนโตรเจน นอกจากนี้เมื่ออัตราไหลแก๊สไนโตรเจนเพิ่ม ความหนาฟิล์มมีค่าลดลงจาก 767 nm เป็น 483 nm ขนาดผลึกมีค่าเพิ่มขึ้นจาก 33.5 nm เป็น 59.8 nm สำหรับโครงสร้างจุลภาคและลักษณะพื้นผิวของฟิล์มที่เคลือบได้เปลี่ยนไปตามอัตราไหล แก๊สไนโตรเจน

ปัจจุบันการเคลือบฟิล์มบางสามารถทำได้หลายวิธี ซึ่งแต่ละวิธีก็มีข้อดี-ข้อเสียแตกต่างกันไป บทความวิจัยนี้ได้นำเสนอวิธีการเคลือบฟิล์มบางไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ด้วยวิธีเคลือบใหม่คือ รีแอกทีฟดีซีแมกนีตรอนโคสปัตเตอริง ซึ่งมีข้อดีคือสามารถเคลือบฟิล์มไทเทเนียมโครเมียมไนไตรด์ได้ ที่อุณหภูมิห้องและยังสามารถควบคุมองค์ประกอบธาตุของฟิล์มได้ตามต้องการ ผลงานวิจัยนี้ เป็นข้อมูลพื้นฐานที่สำคัญในการวิจัยและพัฒนาการเตรียมฟิล์มบางของสารประกอบสามชนิดสำหรับ ใช้เป็นชั้นเคลือบแข็ง ทั้งนี้ควรศึกษาเชิงลึกเกี่ยวกับผลของเงื่อนไขการเคลือบที่มีต่อโครงสร้างฟิล์ม เช่น การให้ความร้อน การเพิ่มศักย์ไบแอส ระยะห่างระหว่างเป้าสารเคลือบกับวัสดุรองรับ เป็นต้น รวมถึงศึกษาสมบัติต่างๆ ของฟิล์มเพิ่มเติม เช่น สมบัติด้านไทรโบโลยี และความแข็ง เป็นต้น

6. กิตติกรรมประกาศ

งานวิจัยนี้ได้รับทุนสนับสนุนการวิจัยจากงบประมาณเงินรายได้จากเงินอุดหนุนรัฐบาล (งบประมาณแผ่นดิน) ประจำปีงบประมาณ 2557 มหาวิทยาลัยบูรพา ผ่านสำนักงานคณะกรรมการ การวิจัยแห่งชาติ เลขที่สัญญา 88/2557 คณะผู้วิจัยขอขอบคุณ ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ที่ให้ความอนุเคราะห์สถานที่ในการทำวิจัยจนสำเร็จลูล่วงลงได้เป็นอย่างดี

เอกสารอ้างอิง

Aouadi, S.M., Maeruf, T., Twesten, R.D., Mihut, D.M., & Rohde, S.L. (2006). Physical and mechanical properties of chromium zirconium nitride thin films. *Surface and Coatings Technology, 200(11),* 3411-3417.



- Chu, K., Shum, P.W., & Shen, Y.G. (2006). Substrate bias effects on mechanical and tribological properties of substitutional solid solution (Ti, Al)N films prepared by reactive magnetron sputtering. *Materials Science & Engineering B, 131,* 62-71.
- Cunha, L., Andritschky, M., Rebouta, L., & Pischow, K. (1999). Corrosion of CrN and TiAlN coatings in chloride-containing at mospheres. *Surface and Coatings Technology, 116-119,* 1152-1160.
- Fanghua Mei, Nan Shao, Lun Wei, & Geyang Li. (2005). Effect of N₂ partial pressure on the microstructure and mechanical properties of reactively sputtered (Ti,Al)N coatings. *Materials Letters*, *59*, 2210-2213.
- Hsieh, J. H., Zhang, W. H., Li, C., & Sun, C. Q. (2001). Characterization of $(Ti_xCr_{0.6-x})N_{0.4}$ coatings and their tribological behaviors against an epoxy molding compound. *Surface and Coatings Technology*, *146-147*, 331-337.
- Lee, K. H., Park, C. H., Yoon, Y. S., & Lee, J. J. (2001). Structure and properties of (Ti_{1-x}Cr_x)N coatings produced by the ion-plating method. *Thin Solid Films, 385*, 167-173.
- Liu, G.T., Duh, J.G., Chung, K.H., & Wang, J.H. (2005). Mechanical characteristics and corrosion behavior of (Ti,Al)N coatings on dental alloys. *Surface and Coatings Technology, 200,* 2100-2105.
- Shum, P.W., Tam, W.C., Li, K.Y., Zhou, Z.F., & Shen, Y.G. (2004). Mechanical and tribological properties of titanium-aluminium-nitride films deposited by reactive close-field unbalance magnetron sputtering. *Wear, 257,* 1030-1040.
- Su, Y.L., Lin, J.S., Shiau, L.I., & Wu, J.D. (1993). A tribological investigation of physical vapour deposition TiN coatings paired with surface treated steels for machine element applications. *Wear, 167,* 73-83.
- Vetter, J., Scholl, HJ., & Knotek, O. (1995). (TiCr)N coatings deposited by cathodic vacuum arc evaporation. *Surface and Coatings Technology*, 74-75, 286-291.
- Wuhrer, R., & Yeung, W.Y. (2003). Effect of target-substrate working distance on magnetron sputter deposition of nanostructured titanium aluminium nitride coatings. *Scripta Materialia*, 49, 199-205.
- Zeng, X., Zhang, S., & Hsieh, J. (1998). Development of graded Cr–Ti–N coatings. Surface and Coatings Technology, 102, 108-112.



ประวัติผู้วิจัย

1. ประวัติส่วนตัว ชื่อ-นามสกุล นายอำพล ทีฆบุตร ตำแหน่งปัจจุบัน ผู้ช่วยวิจัย / นิสิตบัณฑิตศึกษา ที่อยู่ปัจจุบัน ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ต.แสนสุข อ.เมือง จ.ชลบุรี 20131. โทรศัพท์/โทรสาร 038-103-084 E-mail t.ammpol@hotmail.com



2. ประวัติการศึกษา

ปี พ.ศ.ที่จบ	วุฒิการศึกษา	สาขาวิชา	สถาบันที่จบ
2556	วท.บ.	ฟิสิกส์ประยุกต์	มหาวิทยาลัยบูรพา

3. ประวัติการทำงาน

ช่วงปี พ.ศ.	ตำแหน่ง	หน่วยงาน
พ.ศ.2556-ปัจจุบัน	ผู้ช่วยวิจัย	ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว
		ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ๓ แสนสข อ.เนื่อง ๑ ซองรี 20131
		VI.6661 KABI 0 0.660 04 0.061 0 a 20101

4. ผลงานด้านการวิจัย

87



ประวัติผู้วิจัย

1. ประวัติส่วนตัว ชื่อ-นามสกุล นางสาวพรพิมล ธัญญะภูมิ ดำแหน่งปัจจุบัน ผู้ช่วยวิจัย ที่อยู่ปัจจุบัน ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา ต.แสนสุข อ.เมือง จ.ชลบุรี 20131. โทรศัพท์/โทรสาร 038-103-084 E-mail noyny a@hotmail.com



2. ประวัติการศึกษา

ปี พ.ศ.ที่จบ	วุฒิการศึกษา	สาขาวิชา	สถาบันที่จบ
2554	ວท.ບ.	ฟิสิกส์ประยุกต์	มหาวิทยาลัยบูรพา

3. ประวัติการทำงาน

ช่วงปี พ.ศ.	ตำแหน่ง	หน่วยงาน
พ.ศ.2555-ปัจจุบัน	ผู้ช่วยวิจัย	ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว
		ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา
		ต.แสนสุข อ.เมือง จ.ชลบุรี 20131

4. ผลงานด้านการวิจัย

- พัชรี ภักดีเสน่หา, พรพิมล ธัญญะภูมิ, สุรสิงห์ ไชยคุณ และ นิรันดร์ วิทิตอนันต์. 2557. ผลของกำลังสปัตเตอริง ต่อโครงสร้างของฟิล์มบางไทเทเนียมอะลูมิเนียมไนไตรด์ที่เคลือบด้วยวิธีรีแอกทีฟดีซีโคสปัตเตอริง. ใน การประชุมวิชาการระดับชาติ "วิทยาศาสตร์วิจัย" ครั้งที่ 6, 20-21 มีนาคม 2557, มหาวิทยาลัยบูรพา, ชลบุรี. 223-228.
- Thunyaphum, P., Witit-anun, N., & Chaiyakun. S. 2014. Preparation and Characterizations of CrZrN Thin Film Deposited by DC Reactive Magnetron Co-Sputtering Method. In SIAM PHYSICS CONGRESS 2014. March 26-29, 2014. Rajamangala University of Technology Isan, Nakhon Ratchasima. 283.
- Pakdeesahneha, P., Thunyaphum, P., Witit-anun, N., & Chaiyakun. S. 2014. Preparation and Characterizations of TiAlN Thin Film Deposited by Reactive DC Magnetron Co-Sputtering Method. In SIAM PHYSICS CONGRESS 2014. March 26-29, 2014. Rajamangala University of Technology Isan, Nakhon Ratchasima. 284.
- Thunyaphum, P., Buranawong, A., Witit-anun, N., & Chaiyakun. S. 2014. Growth and Characterization of CrZrN Thin Film Deposited by DC Reactive Magnetron Co-Sputtering. In Burapha University International Conference 2014. July 3-4, 2014. Dusit Thani Pattaya, Pattaya, Chonburi.



ประวัติผู้วิจัย

1. ประวัติส่วนตัว

ชื่อ-นามสกุล	นายนิรันดร์ วิทิตอนันต์
ตำแหน่งปัจจุบัน	ผู้ช่วยศาสตราจารย์
ที่อยู่ปัจจุบัน	ห้องปฏิบัติการวิจัยพลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว
	ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา
	ต.แสนสุข อ.เมือง จ.ชลบุรี 20131.
โทรศัพท์/โทรสาร	038-103-084
E-mail	nirun@buu.ac.th



2. ประวัติการศึกษา

ปี พ.ศ.ที่จบ	วุฒิการศึกษา	สาขาวิชา	สถาบันที่จบ
2553	ปร.ด.	ฟิสิกส์	มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี
2543	วท.ม.	ฟิสิกส์	มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี
2535	วท.ม.	วิทยาศาสตร์สิ่งแวดล้อม	มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์
2532	กศ.บ.(เกียรตินิยม)	วิทยาศาสตร์-ฟิสิกส์	มหาวิทยาลัยศรีนครินทรวิโรฒ ประสานมิตร

3. ประวัติการทำงาน

ช่วงปี พ.ศ.	ตำแหน่ง	หน่วยงาน
พ.ศ.2550-ปัจจุบัน	กรรมการ	สมาคมฟิสิกส์ไทย
พ.ศ.2550-ปัจจุบัน	หัวหน้าห้องปฏิบัติการวิจัย	ศูนย์ความเป็นเลิศด้านฟิสิกส์
	พลาสมาสำหรับวิทยาศาสตร์พื้นผิว	สบว. สกอ. ศธ.
พ.ศ.2550-ปัจจุบัน	ประธานกรรมการ	ภาควิชาฟิสิกส์ คณะวิทยาศาสตร์
	หลักสูตร วท.บ.ฟิสิกส์ประยุกต์	มหาวิทยาลัยบูรพา
พ.ศ.2550-2555	กรรมการจัดทำหลักสูตร ปร.ด.(ฟิสิกส์)	คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา
	กรรมการจัดทำหลักสูตร วท.ม.(ฟิสิกส์)	
	กรรมการจัดทำหลักสูตร วท.ม.(ฟิสิกส์ศึกษา)	
พ.ศ.2549-2551	รองหัวหน้าภาควิชาฟิสิกส์	คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา
พ.ศ.2540-ปัจจุบัน	ผู้ช่วยศาสตราจารย์	ภาควิซาฟิสิกส์
		คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา
พ.ศ.2539-2541	รองผู้อำนวยการ	สำนักบริการวิชาการ มหาวิทยาลัยบูรพา
	สำนักบริการวิชาการ	
พ.ศ.2538-2539	รักษาราชการแทนรองผู้อำนวยการ	สำนักบริการวิชาการ มหาวิทยาลัยบูรพา
	สำนักบริการวิชาการ	
พ.ศ.2535-2540	อาจารย์	ภาควิชาฟิสิกส์
		คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยบูรพา



4. ผลงานด้านการวิจัยทั้งภายในและภายนอกประเทศ (selected paper)

- Boosabarat,P., Honglertkongsakul, K., Ngamrungroj, D., Witit-anun, N., & Chaiyakun, S. (2014). Effect of Current at Aluminum Target on the AZO Thin Films by DC Magnetron Sputtering. Advanced Materials Research, 979, 289-292.
- Rattana, T., Witit-anun, N., Suwanboon, S., & Chaiyakun, S. (2014). Preparation and properties of TiO₂ thin films deposited on different substrates by sol-gel method. *Advanced Materials Research*, 979, 355-358.
- Tongwanichniyom, S., & Witit-anun, N. (2014). Structural and Optical Properties of Anatase-TiO₂ Sputtered nano-Thin Films. Advanced Materials Research, 979, 370-373.
- Witit-anun, N., & Chaiyakun, S. (2014). Structural and optical properties of ZrO₂ thin films deposited by reactive DC unbalanced magnetron sputtering. *Advanced Materials Research*, 979, 374-377.
- Tongwanichniyom, S., Siriprom, W., Manop, D., Buranawong, A., Kaewkhao, J., & Witit-anun, N. (2013). Growth of Anatase TiO₂ Thin Films for Photokilling of Bacteria by Reactive Magnetron Sputtering Technique. *Advanced Materials Research*, 770, 173-176.
- Witit-anun, N., Kaewkhao, J., & Chaiyakun, S. (2013). Effect of Sputtering Power on Structural and Optical Properties of AlN Thin Films Deposited by Reactive DC Sputtering Technique. *Advanced Materials Research*, 770, 177-180.
- Rattana, T., Witit-anun, N., Suwanboon, S., & Chaiyakun, S. (2013). Influence of Annealing Temperature on Microstructural land Optical Properties of TiN Thin Films Deposited by DC Reactive Magnetron Sputtering. *Advanced Materials Research*, 770, 197-200.
- Choeysuppaket, A., Witit-anun, N., & Chaiyakun, S. (2013). Characterization of ZrN Thin Films Deposited by Reactive DC Magnetron Sputtering. Advanced Materials Research, 770, 350-353.
- Buranawong, A., Witit-anun, N., & Chaiyakun, S. (2012). Total Pressure and Annealing Temperature Effects on Structure and Photo-induce Hydropilicity of Reactive DC Sputtered TiO₂ Thin Films. *Engineering Journal*, *16(3)*, DOI:10.4186/ej.2012.16.3.pp.
- Kasemanankul, P., Witit-anun, N., Chaiyakun, S., & Limsuwan, P. (2012). Aptite Formation on Rutile TiO₂ Film Deposited Using Dual Cathode DC Unbalanced Magnetron Sputtering. *Engineering Journal*, 16(3), DOI:10.4186/ej.2012.16.3.pp.
- Thaveedeetrakul, A., Boonamnuayvitaya, V., & Witit-anun, N. (2012). Apatite Deposition on ZrO₂ Thin Films by DC Unbalanced Magnetron Sputtering. *Advances in Materials Physics and Chemistry, 2(4B),* 45-48. doi: 10.4236/ampc.2012.24B013.
- Thaveedeetrakul, A., Witit-anun, N., & Boonamnuayvitaya, V. (2012). The role of target-tosubstrate distance on the DC magnetron sputtered zirconia thin films' bioactivity. *Applied Surface Science*, 258(7), 2612-2619.

