

การควบคุมแบบใหม่ของระบบควบคุมความหนาอัตโนมัติในชุดเท่านี้ดีเยี่ยนแบบต่อเนื่อง

นายเนติวุฒิ นำร่องอรุณ

# ศูนย์วิทยทรัพยากร อุดรคงครองมหาวิทยาลัย

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตร์รวมทั้งสาขาวิชา

สาขาวิชาบริหารธุรกิจ ภาควิชาบริหารธุรกิจ

คณะวิศวกรรมศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ปีการศึกษา 2547

ISBN 974-17-5902-9

ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

A NEW CONTROL LOGIC OF AUTOMATIC GAUGE CONTROL SYSTEM IN TANDEM COLD MILL

Mr. Netiwut Marung-aroon

ศูนย์วิทยทรัพยากร  
อุตสาหกรรมมหาวิทยาลัย  
A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements  
for the Degree of Master of Engineering in Metallurgical Engineering

Department of Metallurgical Engineering

Faculty of Engineering

Chulalongkorn University

Academic Year 2004

ISBN 974-17-5902-9

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การควบคุมแบบใหม่ของระบบควบคุมความหนาอัตโนมัติในชุดแห่นริด  
เย็นแบบต่อเนื่อง

โดย

นายเนติวุฒิ ม้ารุ่งอรุณ

สาขาวิชา

วิศวกรรมไฟฟ้า

อาจารย์ที่ปรึกษา

รองศาสตราจารย์ ดร.ประسنศ์ ศรีเจริญชัย

คณะกรรมการศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้แนบวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วน  
หนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาบัณฑิต

..... คณบดีคณะวิศวกรรมศาสตร์

(ศาสตราจารย์ ดร.ดิเรก ลาวัณย์ศิริ)

คณะกรรมการสอบบัณฑิต

..... ประธานกรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ชาคร จาโรพิสิฐธร)

..... อาจารย์ที่ปรึกษา

(รองศาสตราจารย์ ดร.ประسنศ์ ศรีเจริญชัย)

..... กรรมการ

(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.ไสว ด่านชัยวิจิตร)

เนติวุฒิ มั่วรุ่งอรุณ : การควบคุมแบบใหม่ของระบบควบคุมความหนาอัตโนมัติในชุดแท่นรีดเย็นแบบต่อเนื่อง ( A NEW CONTROL LOGIC OF AUTOMATIC GAUGE CONTROL SYSTEM IN TANDEM COLD MILL ) อาจารย์ที่ปรึกษา : รองศาสตราจารย์ ดร.ประسنศ์ ศรีเจริญชัย 120 หน้า, ISBN 974-17-5902-9

ความต้องการสำหรับการควบคุมความหนาและความเรียบของแผ่นโลหะในการรีดเป็นสิ่งที่เข้มงวดในการรีดเหล็กแผ่นคุณภาพสูง การเปลี่ยนแปลงพร็อฟล์ของแผ่นโลหะมีผลต่อคุณภาพทางเรขาคณิตและการควบคุมรูปปั้งของแผ่นโลหะ เนื่องจากรูปปั้งของแผ่นโลหะเกิดจากการเปลี่ยนแปลงพร็อฟล์ของแผ่นโลหะ การหาพร็อฟล์แผ่นโลหะได้อย่างแม่นยำทบทบาทสำคัญต่อการควบคุมความหนาและรูปปั้งของแผ่นโลหะ งานวิจัยนี้อธิบายถึงวิธีการหาการควบคุมพร็อฟล์และรูปปั้งของแผ่นโลหะในแท่นรีดเย็นแบบหลักรีดโดยใช้แบบจำลองทางคอมพิวเตอร์ ชุดแท่นรีดถูกจำลองโดยแบบจำลองการゴ่งตัวในช่วงย่อของคาน ลูกรีดถูกแบ่งช่วงย่อและคำนวณหา Influence coefficient ของการゴ่งตัวและบุบตัวของลูกรีดโดยสมการสำหรับการゴ่งตัวของคานอย่างง่าย นอกจากรูปปั้งในระบบสมการยังรวมถึงสมการความสอดคล้องซึ่งได้มาจากค่าของผิวน้ำที่มีการสัมผัสนกันในบริเวณที่สัมผัสนกัน และรวมถึงสมการสมดุลของแรงและการสมดุลของโมเมนต์ในแต่ละลูกรีด สมการทั้งหมดสามารถที่จะจัดรูปแบบและสร้างระบบสมการให้อยู่ในรูปของเมตริกซ์ได้ การแก้ระบบเมตริกซ์นำไปสู่คำตอบของพร็อฟล์ของแผ่นโลหะและค่า I-Unit

การประยุกต์ใช้แบบจำลองนี้ทำให้ง่ายที่จะเข้าใจพฤติกรรมของชุดแท่นรีด แบบจำลองนี้สามารถตรวจสอบความสามารถในการควบคุมของอุปกรณ์ควบคุมพร็อฟล์และรูปปั้งกล่าวคือ การตัดที่ Intermediate roll การตัดที่ work roll การเลื่อนของ intermediate roll และพารามิเตอร์อื่นๆ เพื่อที่จะเลือกเงื่อนไขการรีดที่เหมาะสมที่สุด

## จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาควิชา วิศวกรรมโลหการ  
สาขาวิชา วิศวกรรมโลหการ  
ปีการศึกษา 2547

ลายมือชื่อนิสิต.....  
ลายมือชื่ออาจารย์ที่ปรึกษา.....

# # 4470383321 : MAJOR METALLURGICAL ENGINEERING

KEYWORD : STRIP PROFILE AND SHAPE CONTROL / ROLLING SIMULATION

NETIWUT MARUNGAROON : A NEW CONTROL LOGIC OF AUTOMATIC GAUGE CONTROL SYSTEM IN TANDEM COLD MILL. THESIS ADVISOR : ASSOC.PROF. PRASONK SRICHAREONCHA I ( D.ENG ), 120 pp. ISBN 974-17-5902-9

The requirement for strip crown and flatness control in strip rolling are becoming strict for high-quality steel rolling. The change of strip profile affects strip geometry quality and shape control. Since strip shape control is conducted by altering strip profile, the accurate estimation of strip profile plays the important role on crown and shape control. This paper describes the way to estimate strip profile and shape control in six-high cold mills by computer simulation model. The mills are simulated by slit beam deflection model. The rolls are divided in to a number of segments and calculate the influence coefficient of roll deflection and indentation base on equation for deflection of a simple beam. In addition, the equation system includes the compatibility equation that derived from matching surface in contact zone, and equilibrium equation for force and moment balance in each roll. All equations can set and establish the matrix system. Solving matrix system leads to the answer of strip profile and I-Unit.

Application of this model facilitates understanding of mill behavior. This model can investigate the control capability of control devices namely, intermediate roll bender, work roll bender, intermediate roll shifting, and other parameters to select the optimal rolling condition.

## จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

Department Metallurgical Engineering

Field of study Metallurgical Engineering

Academic year 2004

Student's signature .....

Advisor's signature .....

## สารบัญ

	หน้า
บทคัดย่อภาษาไทย.....	๑
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ.....	๑
กิตติกรรมประกาศ.....	๙
สารบัญ.....	๙
สารบัญภาพ.....	๑๘
สารบัญตาราง.....	๒๔
บทที่	
1 บทนำ.....	1
- ความสำคัญของงานวิจัย.....	1
- วัตถุประสงค์.....	1
- ขอบเขตการศึกษา.....	2
- ประโยชน์ของงานวิจัย.....	3
2 เอกสารและงานวิจัยที่เกี่ยวข้อง.....	4
- นิยามโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะ.....	4
- ความสัมพันธ์ระหว่างโพร์ไฟล์และรูปร่างของแผ่นโลหะ.....	7
- แบบจำลองการเกิดการแปรรูปของลูกรีด.....	9
- ทฤษฎีเคราะห์การเกิดการโก่งตัวของลูกรีด.....	9
- การวิเคราะห์แปรรูปของลูกรีดในแท่นรีดแบบ 6 ลูกรีด.....	13
3 ขั้นตอนการสร้างแบบจำลองทางคณิตศาสตร์.....	27
- ข้อมูลพื้นฐานในการรีด.....	27
- สมการจากความสอดคล้องของการแปรรูปและสมดุลสถิติของลูกรีด.....	30
- ขั้นตอนการเขียนโปรแกรม.....	32
- การคำนวณและวิเคราะห์ผล.....	35
4 ผลการคำนวณ.....	36
- ผลของความกว้างของแผ่นโลหะในการรีดที่มีต่อโพร์ไฟล์.....	37
- ผลของความกว้างของแผ่นโลหะที่มีต่อรูปร่างในการรีด.....	40
- ผลของการให้แรงดัดที่ Work roll ต่อโพร์ไฟล์และรูปร่างของแผ่นโลหะ.....	43
- ผลของการให้แรงดัดที่ Intermediate roll ต่อโพร์ไฟล์และรูปร่างของแผ่นโลหะ.....	49

- ผลของการให้แรงดัดที่ Work roll และ Intermediate roll ต่อໂພຣີຟັບແລະ ຖ່ານງານຂອງແຜ່ນໂລໂຮ່	57
- ผลของ Intermediate roll shifting ต่อໂພຣີຟັບ ແລະ ຖ່ານງານຂອງແຜ່ນໂລໂຮ່	59
5 บทสรุป.....	65
รายการอ้างอิง.....	68
ภาคผนวก.....	70
- ภาคผนวก ก.....	71
- ภาคผนวก ข.....	109
ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์.....	120

# ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## สารบัญภาพ

ภาพประกอบ		หน้า
<b>รูปที่</b>		
2.1 ลักษณะทางเรขาคณิตของแผ่นโลหะที่ผ่านการรีด.....		4
2.2 การเกิดการโก่งตัวของลูกรีดเมื่อรับแรงในการรีด.....		5
2.3 การเกิดการยุบตัวที่ผิวหน้าที่สัมผัสถันระหว่างชิ้นงานกับ Work roll และระหว่าง Backup roll กับ Work roll.....		6
2.4 การนิยามรูปร่างของแผ่นโลหะ.....		7
2.5 การเกิดการโก่งตัวของลูกรีดเมื่อรับแรงในการรีด.....		9
2.6 แบบจำลองการพิจารณาเบ่งช่องย่อบนลูกรีด.....		10
2.7 Band of pressure on semi-infinite body .....		11
2.8 การเกิด roll flattening ของลูกรีด.....		13
2.9 ชุดแท่นรีดแบบ 6 ลูกรีด.....		13
2.10 แผนภาพอิสระของชุดลูกรีด.....		14
2.11 การขยายตัวในแนวตั้งของ Intermediate roll.....		18
2.12 การขยายตัวในแนวตั้งของ Work roll.....		19
2.13 แรงที่กระทำบน Intermediate roll.....		25
2.14 แรงที่กระทำบน Work roll.....		26
3.1 พารามิเตอร์ที่เกี่ยวกับขนาด และลักษณะทางเรขาคณิตของชุดลูกรีดชนิด 6 ลูกรีด.....		28
3.2 แผนภาพแสดงขั้นตอนการสร้างแบบจำลอง.....		35
4.1.1 ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้างต่างกัน.....		38
4.1.2 การกระจายของแรงที่เกิดขึ้นบนแผ่นโลหะที่ความกว้างต่างกัน.....		38
4.1.3 เปรียบเทียบการเกิดการโก่งตัวของ work roll ในบริเวณที่สัมผัสนับแผ่นโลหะ ที่ความกว้าง 800 มม. และ 1500 มม.....		39
4.2.1 เปรียบเทียบค่า I-Unit ของแผ่นโลหะในการรีด ที่ความกว้าง 800, 1000, 1200, และ 1500 มม.. ตามลำดับ.....		42
4.3.1 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อไฟล์ ของแผ่นโลหะความกว้าง 800 มม.....		46
4.3.2 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อค่า I-Unit		

สารบัญ (ต่อ)	๗
หน้า	
ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800มม.....	46
4.3.3 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อโพร์ไฟล์ ของแผ่นโลหะความกว้าง 1200 มม.....	47
4.3.4 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1200มม.....	47
4.3.5 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อโพร์ไฟล์ ของแผ่นโลหะความกว้าง 1500 มม.....	48
4.3.6 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่มีต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1500มม.....	48
4.4.1 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อโพร์ไฟล์ ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800 มม.....	53
4.4.2 เปรียบเทียบผลของแรงดันที่มีต่อโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800มม. เมื่อมีการให้แรงดันที่ work roll และ intermediate roll ขนาด 70 ตัน.....	53
4.4.3 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1200 มม.....	54
4.4.4 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1500 มม.....	54
4.4.5 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800 มม.....	55
4.4.6 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1200 มม.....	55
4.4.7 ผลของการเปลี่ยนแปลงแรงดันที่ Intermediate roll ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1500 มม.....	56
4.5.1 ผลของการให้แรงดันที่ work roll และ intermediate roll ต่อโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800มม.....	58
4.5.2 ผลของการให้แรงดันที่ work roll และ intermediate roll ต่อรูปร่างของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800มม.....	58
4.6.1 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อโพร์ไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง800 มม.....	62

4.6.2 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 800 มม.....	62
4.6.3 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1200 มม.....	63
4.6.4 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1200 มม.....	63
4.6.5 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อไฟล์ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1500 มม.....	64
4.6.6 ผลของ Intermediate roll shifting ต่อค่า I-Unit ของแผ่นโลหะที่ความกว้าง 1500 มม.....	64



# ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## สารบัญตาราง

ตาราง	หน้า
3.1 ตารางข้อมูลพารามิเตอร์ลักษณะของลูกวีดและแผ่นโลหะ.....	29
3.2 ตารางข้อมูลของแรงที่ใช้ในการวีด.....	30



ศูนย์วิทยทรัพยากร  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย