



บทที่ 1

บทนำ

1.1 ประวัติความเป็นมาของปัญหา

ในอดีตที่ผ่านมาทางราชการได้ทำการผลิตปลอกกระสุนขนาด 20 มม. แบบ MADSEN ซึ่งเป็นแบบของประเทศเบลเยียม โดยที่ได้นำการสั่งซื้อครกอัดช่องขนวนท้าย (Heading Die) ดังรูปที่ 1 จากต่างประเทศมาพร้อมด้วย ต่อมาเพื่อความเหมาะสมกับทางราชการจึงมีนโยบายในการผลิตใหม่ โดยที่ยังคงใช้เครื่องจักรเก่าอยู่ ทางราชการได้เปลี่ยนแปลงแบบของปลอกกระสุนเป็นชนิด 20 มม. M-103 ซึ่งเป็นแบบของประเทศสหรัฐอเมริกา ในการนี้ปลอกกระสุนแบบใหม่สามารถใช้งานได้กว้างขวางและทันสมัยยิ่งขึ้น สามารถนำมาใช้งานได้ทั้งกระสุนปืนใหญ่อากาศ และปืนต่อสู้อากาศยานได้ด้วย ซึ่งปลอกกระสุนแบบใหม่มีรูปร่างและขนาดแตกต่างจากแบบเก่า ดังนั้นครกที่ซื้อมาแล้วนั้นจึงไม่สามารถนำมาใช้สำหรับการผลิตปลอกกระสุนตามแบบใหม่ได้ ทางราชการจึงได้ทำการศึกษาและค้นคว้าเพื่อสร้างครกขึ้นมาใหม่ ดังรูปที่ 2 เพื่อใช้งานได้ โดยที่เลือกใช้วัสดุเหล็กทำเครื่องมือ (Tool Steel) ที่สามารถหาซื้อได้โดยสะดวกภายในประเทศไทย ราคาย่อมเยา และสะดวกต่อการตัดกลึงและเจียระไน ซึ่งครกที่สร้างขึ้นใช้เองนี้มีอายุการใช้งานต่ำมาก มีอายุการใช้งานโดยเฉลี่ยประมาณเพียง 300 ปลอก ครกก็จะชำรุดแตกแล้ว อันเนื่องมาจากความตึงภายในที่สูงมากและความล้า ซึ่งเป็นการไม่คุ้มค่าเป็นอย่างยิ่ง ดังนั้นจึงทำให้การผลิตปลอกกระสุนต้องติดขัด และหยุดขงกที่ขึ้นตอนการอัดช่องขนวนท้ายปลอกกระสุนอยู่เสมอ ทำให้การผลิตล่าช้ามาก ดังนั้นทางราชการจึงจำเป็นต้องยอมสูญเสียงบประมาณสูงมากในแต่ละปีเป็นประจำ เพื่อสร้างหรือซื้อครกในจำนวนสูงมาก เพื่อพยายามคงไว้ให้ได้ซึ่งผลผลิตปลอกกระสุนตามเป้าหมาย ซึ่งครกที่สร้างเองหรือซื้อจากภายในประเทศก็ยังมีคุณภาพไม่ดีขึ้นแต่อย่างใด อนึ่งการที่จะสั่งซื้อครกจากต่างประเทศมาใช้งานนั้นก็มิอุปสรรคหลายประการ อาทิเช่น 1. ไม่มีโรงงานจากประเทศใดที่กล้ารับรองคุณภาพและอายุการใช้งานของครก 2. ยังไม่ทราบโรงงานสร้างจากประเทศใดที่สามารถออกแบบให้และสร้างเองโดยตลอด ซึ่งเหมาะสมสำหรับกระบวนการผลิตและเครื่องจักรของเรา และ 3. ราคาแพงมาก (โดยใช้แผนแบบที่เราคิดออกแบบขึ้นเอง) และใช้เวลาในการ

ดำเนินการคัดทานานมากประมาณ 1 ปีเศษ ด้วยเหตุที่ได้กล่าวมาแล้วข้างต้น จึงเป็นข้อจำกัดให้ทางราชการไม่สามารถทำการผลิตบล็อกกระสุนให้ได้ตามเป้าหมาย อีกทั้งไม่สามารถที่จะพัฒนาเพื่อเพิ่มผลผลิตได้ ฉะนั้นเพื่อทดแทนผลผลิตที่ยังไม่สามารถผลิตได้ตามเป้าหมาย จึงทำให้ทางราชการต้องยอมสูญเสียงบประมาณสูงมาก ในการที่ต้องซื้อบล็อกกระสุนสำเร็จรูปจากต่างประเทศมาชดเชย

ด้วยเหตุดังที่กล่าวมาแล้ว ผู้วิจัยจึงประสงค์ที่จะศึกษาวิจัยเพื่อสร้างครกฯ ขึ้นใช้เอง โดยเลือกใช้วัสดุที่มีคุณภาพเช่นเดียวกับที่เคยสร้างมาแล้ว ซึ่งสามารถตัดกึ่งและเสีกระบายได้สะดวก และสามารถหาซื้อได้โดยสะดวกและราคาย่อมเยา จากแหล่งภายในประเทศไทย เนื่องจากการใช้วัสดุที่มีความแข็งแรงและความต้านทานแรงสูงไม่เพียงพอ จึงจำเป็นต้องมีการออกแบบครกฯ ใหม่ เพื่อให้สามารถทนทานได้ดี โดยในการนี้คาดว่าจะใช้หลักการของ Pre-Stress หรือ Residual Stress เพื่อให้ครกฯ สามารถมีอายุการใช้งานได้นานใกล้เคียงกับของต่างประเทศ ซึ่งประมาณการว่าราคาจะถูกกว่าประมาณไม่น้อยกว่า 4 เท่าตัว

1.2 แนวทางในการวิจัย

เพื่อที่จะปรับปรุงและพัฒนาครกฯ อัตช่องขนวนท้ายปลอกกระสุน ให้สามารถมีอายุการใช้งานได้นานขึ้น ผู้วิจัยจึงได้ศึกษาและทดลองเป็นลำดับดังนี้

1.2.1 ศึกษาผลของความแข็ง (SURFACE HARDNESS) ของครกฯ

เนื่องจากลักษณะของงานอัตช่องขนวนท้ายปลอกกระสุน เป็นงานที่ต้องการความละเอียดและถูกต้องสูง อีกทั้งปลอกกระสุนภายหลังจากถูกอัดแล้วต้องไม่มีรอยขีดข่วน (Scratch) ด้วย ดังนั้นผิวภายในของครกฯ ซึ่งเป็นผิวใช้งาน (Working Surface) จึงต้องมีความแข็งสูงมากเพียงพอ เพื่อที่จะทนทานต่อการเกิดเป็นรอยขีดข่วน

1.2.2 ศึกษาผลของการ SHRINK FIT หรือ PRESS FIT โดยตรง

โดยการแปรค่าความฟิต (Diametral Interference, I_1) ของการสวมกันระหว่างครกฯ ชนิดขึ้นเดียวกับตัวรองรับ (Heading Ring) ดังรูปที่ 3 ในการนี้จะทดลองใช้ครกฯ ซึ่งทำด้วยวัสดุต่างกันสองชนิด คือ เหล็กทำเครื่องมือ AISI D3 และ AISI D2

1.2.3 ศึกษาผลของการประยุกต์ SHRINK FIT หรือ PRESS FIT

ด้วยการสร้างครกฯชนิดต้องขึ้นตั้งรูปที่ 4 และ 5 โดยประกอบขึ้นด้วยครกต้องอันลวมทับกัน ซึ่งผู้วิจัยจะได้สร้างครกฯแบบนี้ขึ้นจำนวนหนึ่ง โดยที่ครกฯแต่ละชุดมี Diame-
tral Interference , I_2 ตั้งรูปที่ 6 ระหว่างครกชั้นใน (Inner Die) กับครกชั้นนอก (Outer Die) ต่าง ๆ กันตามความเหมาะสม จำนวน 5 ช่วง ในการนี้จะเลือกใช้วัสดุที่สร้างเป็นครกชั้นในเป็นเหล็กทำเครื่องมือ AISI D3 ส่วนครกชั้นนอกซึ่งทำหน้าที่เป็นปลอกรัดนั้น เลือกใช้วัสดุที่มีคุณภาพต่ำลงมา ซึ่งมีราคาถูกลงประมาณหนึ่งในสาม และทำการทดลองแปรค่าของ Diame-
tral Interference , I_1 ระหว่างครกฯกับตัวรองรับด้วย เพื่อกำหนดพิภคของตัวแปรต่าง ๆ ให้เหมาะสมแก่การใช้งานได้ดีที่สุด

1.3 ประโยชน์ที่จะได้จากการวิจัย

1.3.1 ทำให้ทางราชการสามารถประหยัดเงินงบประมาณได้ปีละหลายล้านบาท ในการที่ไม่ต้องจัดหาและ/หรือสร้างครกฯเป็นจำนวนมาก

1.3.2 ทำให้ทางราชการสามารถเพิ่มขีดความสามารถในการผลิตปลอกกระสุนได้มากขึ้น ซึ่ง เป็นการเพิ่มศักยภาพในการป้องกันประเทศทั้งในยามปกติและในยามสงคราม

1.3.3 ทำให้ทางราชการสามารถประหยัดเงินงบประมาณได้ปีละหลายล้านบาท ในการที่ไม่ต้องจัดหาปลอกกระสุนสำเร็จรูปจากต่างประเทศ มาขัดเขยยอดผลผลิตปลอกกระสุนที่ผลิตได้ต่ำกว่าเป้าหมาย ซึ่งเป็นการประหยัดเงินตราต่างประเทศ อีกทั้งไม่ต้องพึ่งพาต่างประเทศด้วย

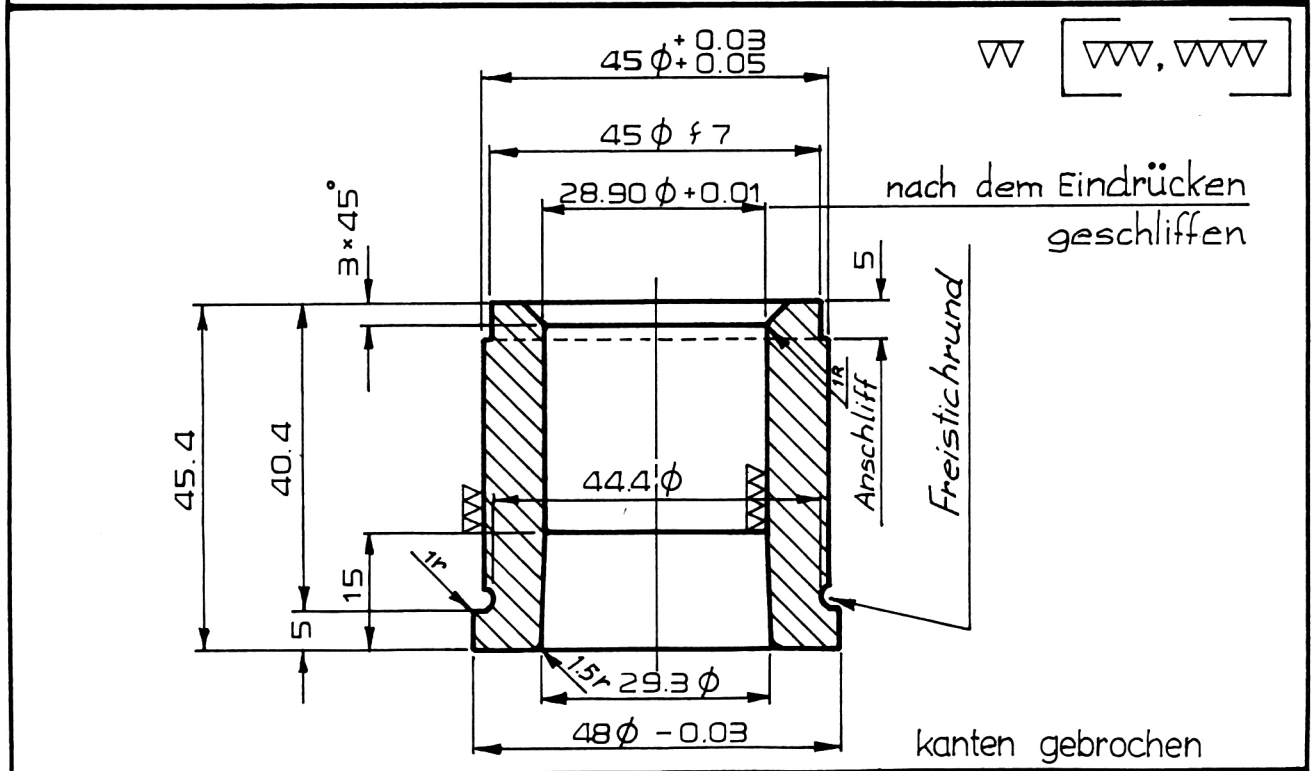
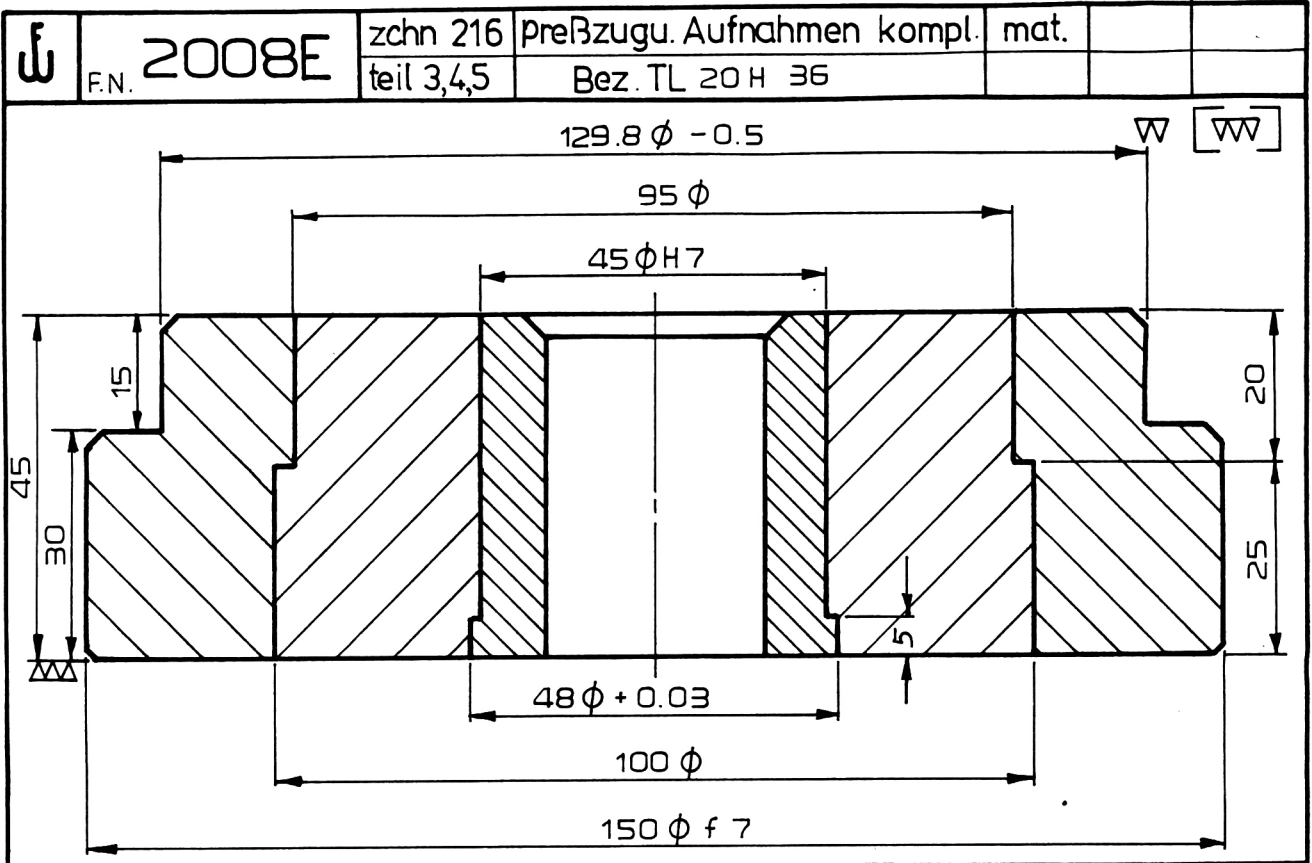
1.3.4 สามารถนำผลการวิจัยนี้ไปประยุกต์ เพื่อสร้างครกในภารกิจอื่น ๆ เช่น ครกอัดรัดปลอกกระสุน (Drawing Die) , ครกอัดขึ้นรูปปลอกกระสุน (Tapering & Plugging Die) และครกรัดแหวนรัดลูกกระสุน (Driving Band Die) เป็นต้น

1.4 กรรมวิธีโดยย่อในการผลิตปลอกกระสุนขนาด 20 มม.เอ็ม-103⁽¹⁾

เริ่มต้นด้วยการนำจอกกระสุนทองเหลือง (Cartridge Brass Cup) มาทำการอัดรัด (Cold Draw) สามครั้ง เพื่อให้จอกทองเหลืองยาวขึ้นตามลำดับ อนึ่งภายหลังจากการอัดรัดครั้งที่ 1 แล้ว จะทำการอัดท้าย (Bump) ปลอกกระสุนให้แบน ทั้งนี้เพื่อความหนาของเนื้อทองเหลืองที่ล้นท้ายของปลอกกระสุนมีเพียงพอ หลังจากอัดรัดครั้งที่ 3 แล้ว จึงนำ

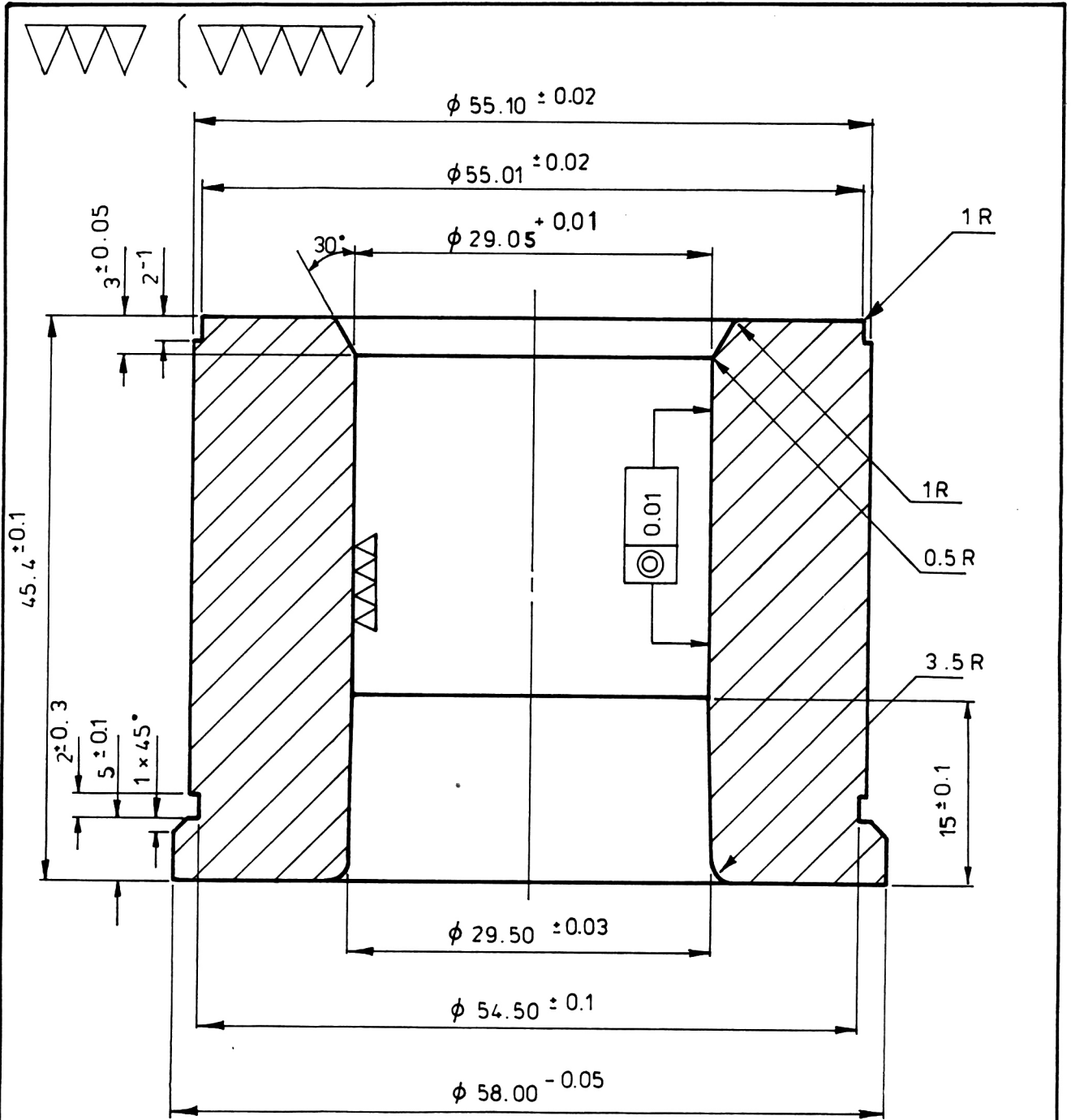
ปลอกกระสุนไปทำการตัด (First Trim) ปากครั้งที่ 1 เพื่อให้ได้ความยาวตามที่กำหนด ต่
ไปส่งนำไปทำการอัดเตรียมช่องขนวนท้าย (Pocketing) แล้วส่งนำไปทำการอัดช่องขนวนท้าย
(Heading) ซึ่งขั้นตอนนี้เป็นขั้นตอนที่สำคัญและเกี่ยวข้องกับการวิจัยโดยตรง ต่ไปส่งนำไปทำ
การอัดขึ้นรูปปลอกกระสุน (Tapering & Plugging) แล้วส่งนำไปทำการกลึงขอบลานท้าย
(Head Turn) ปาดปากปลอกกระสุน (Finish Trim) และเจาะรูเพลิง (Drill Flash
Hole) ก็จะได้ปลอกกระสุนสำเร็จพร้อมใช้งาน รายละเอียดในขั้นตอนต่าง ๆ ของการผลิต
แสดงไว้ในรูปที่ 7, 8 และ 9

รูปที่ 1 ครกอัดช่องขนาดท้ายปลอกกระสุน 20 มม. แมดเซน และตัวรองรับ
 FIG.1 HEADING DIE FOR CARTRIDGE CASE 20MM., MADSEN



F.N.	2008E	zchn. 216	preßzug	Mat.	harten	
		teil 3	Bez. TL 20 H 36-3	455		

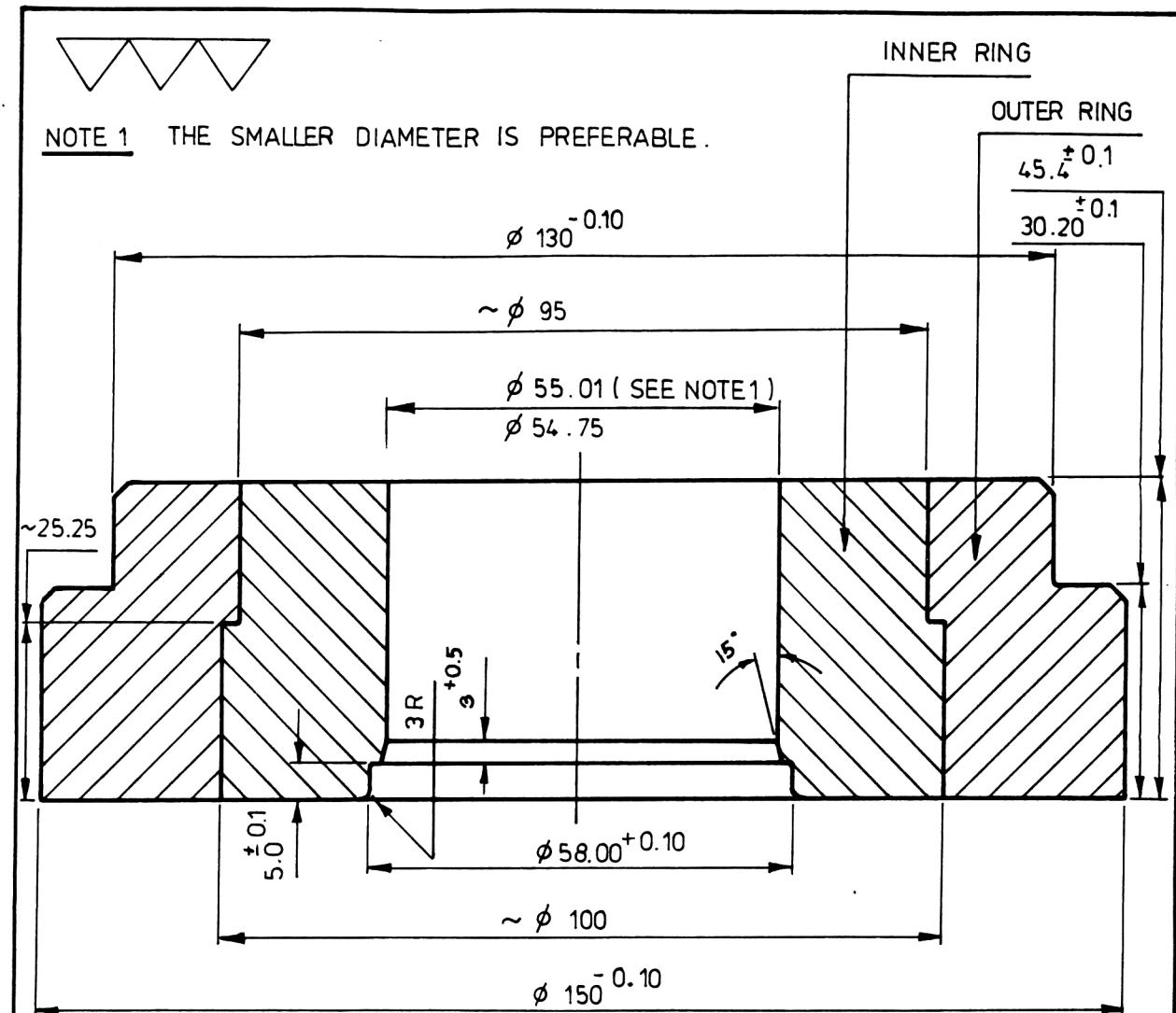
รูปที่ 2 ครกอัดช่องชนวนท้ายปลอกกระสุน 20 มม. M-103 ชนิดชั้นเดียว
 FIG.2 HEADING DIE WHICH MADE WITH ONE LAYER



SCALE 2 : 1

MATERIAL	HARDNESS
AISI D3 , D2	62 ± 3 HRC.

รูปที่ 3 ตัวรองรับครกอัดช่องขนาดท้ายปลอกคร:สุ
 FIG. 3 HEADING RING



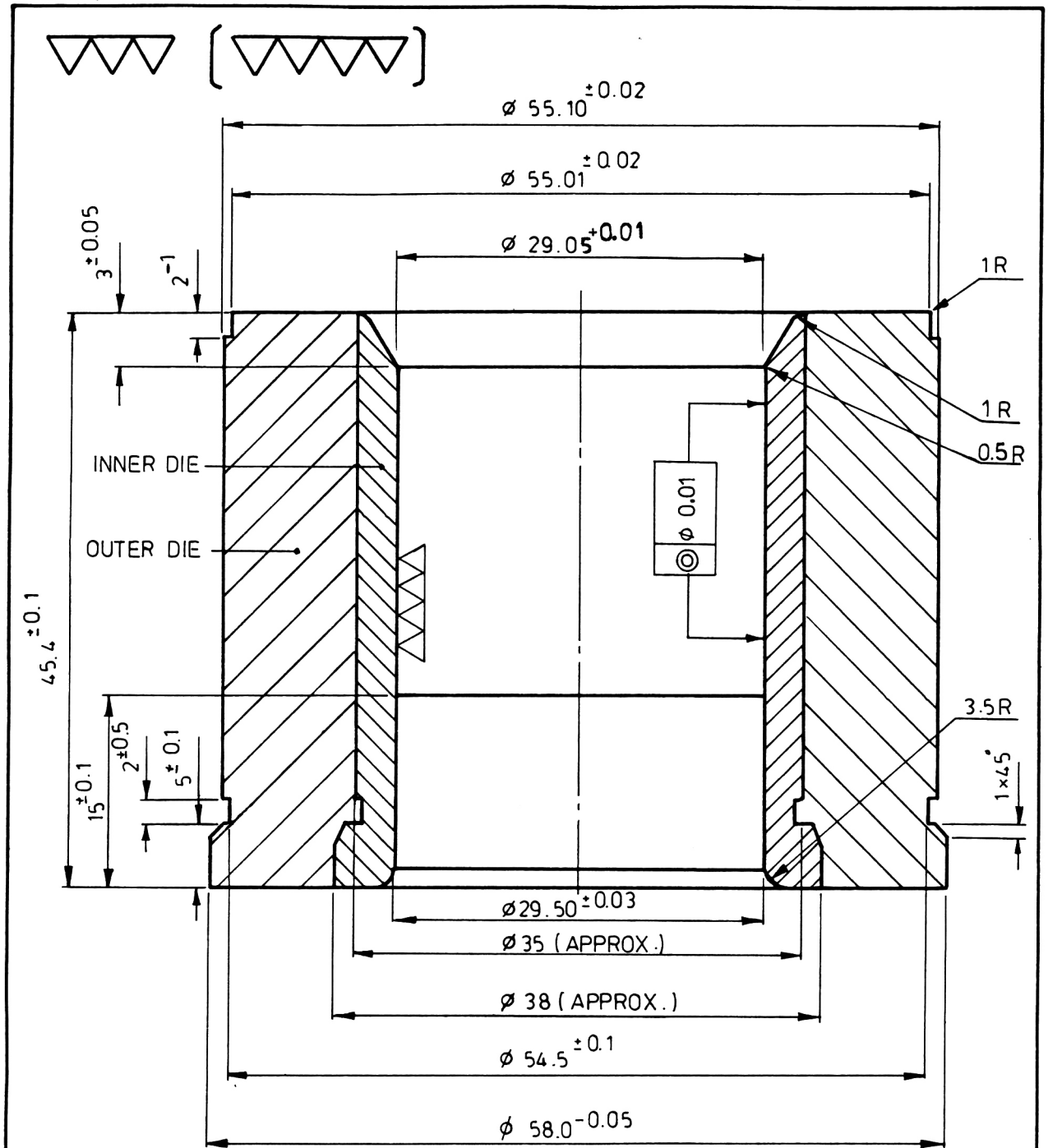
NOTE 2 THE INTERFERENCE BETWEEN INSIDE DIAMETER OF THE OUTER RING AND OUTSIDE DIAMETER OF THE INNER RING MUST BE $0.10^{+0.15}$ MM.

ตัวรองรับครกอัดช่องขนาดท้ายปลอกคร:สุ

SCALE 1:1

	MATERIAL	HARDNESS
INNER DIE	AISI 1060	50 - 55 HRC.
OUTER DIE	AISI 1060	—

รูปที่ 4 ครกอัดช่องเขนท่ายปลอกคร:สน 20 มม. -103 ชนิดสองชั้น
 FIG. 4 HEADING DIE WHICH MADE WITH TWO LAYERS

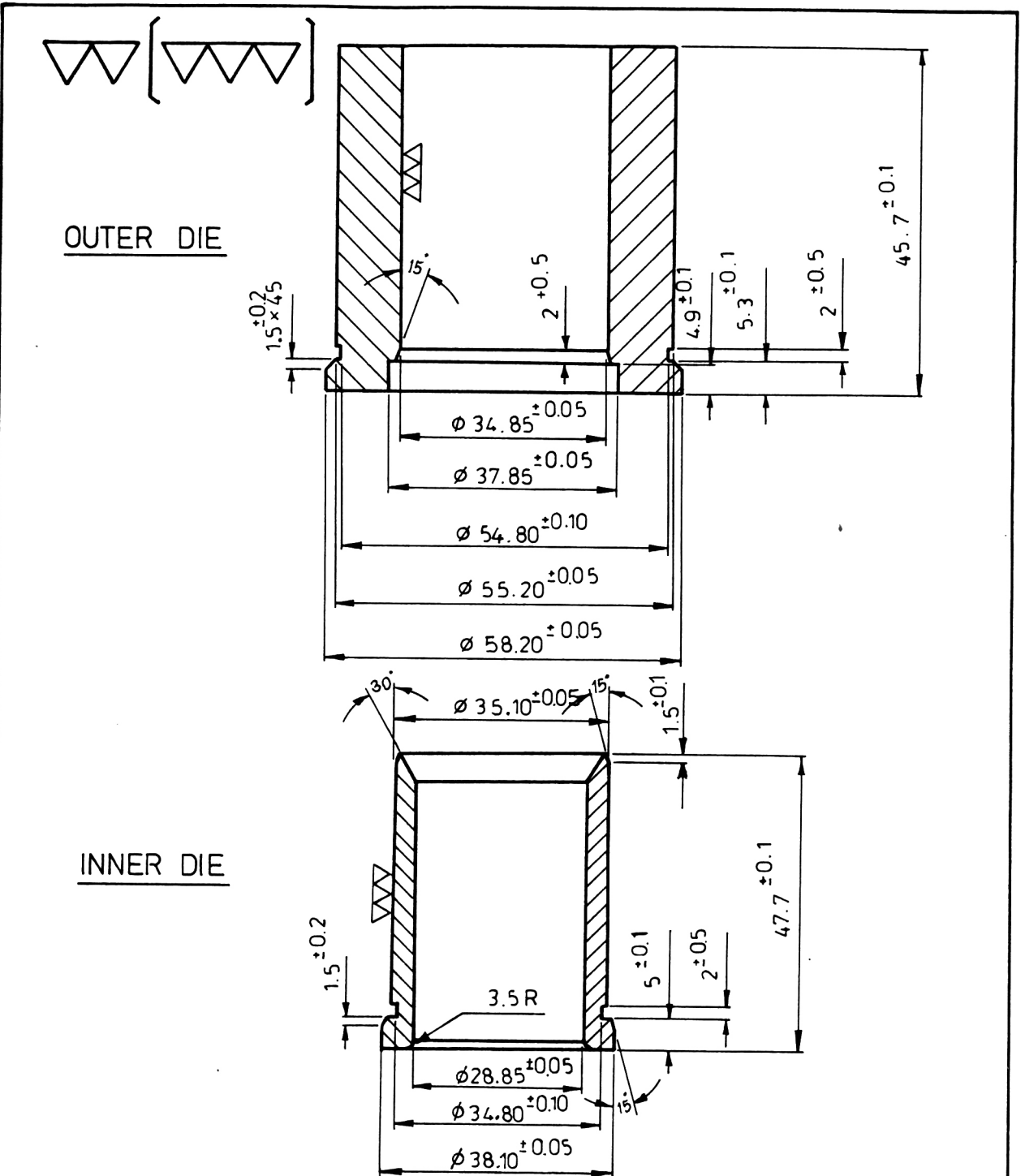


ครกอัดช่องเขนท่ายปลอกคร:สน

SCALE 2:1 MM.	MATERIAL	HARDNESS
INNER DIE	AISI D3 (ASSAB XW-5)	62 ± 3 HRC.
OUTER DIE	AISI S1 (ASSAB M-4)	52 ± 3 HRC.

รูปที่ 5 ครกชนิดสองชั้น แสดงแผนแบบงานสร้างก่อนการสวมกัน

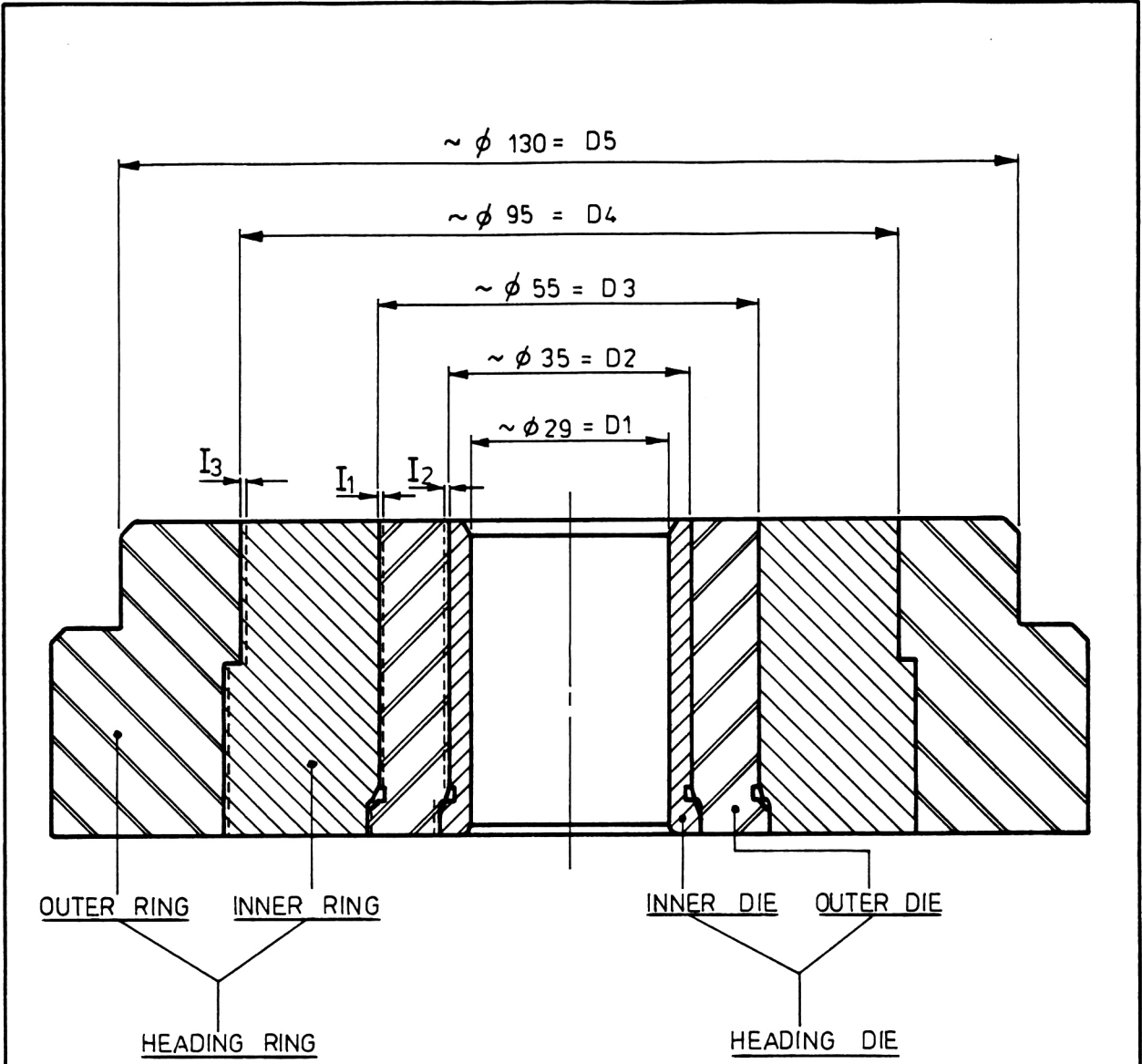
FIG. 5 HEADING DIE WHICH MADE WITH TWO LAYERS (BEFORE SHRINKING TOGETHER)



ครกอัดร่องเขนวนท้ายปลอกกระสุน (แผนแบบงานสร้างก่อนการสวมกัน)

SCALE 1:1 MM.	MATERIAL	HARDNESS
INNER DIE	AISI D3 [ASSAB XW-5]	62 ± 3 HRC.
OUTER DIE	AISI S1 [ASSAB M-4]	52 ± 3 HRC.

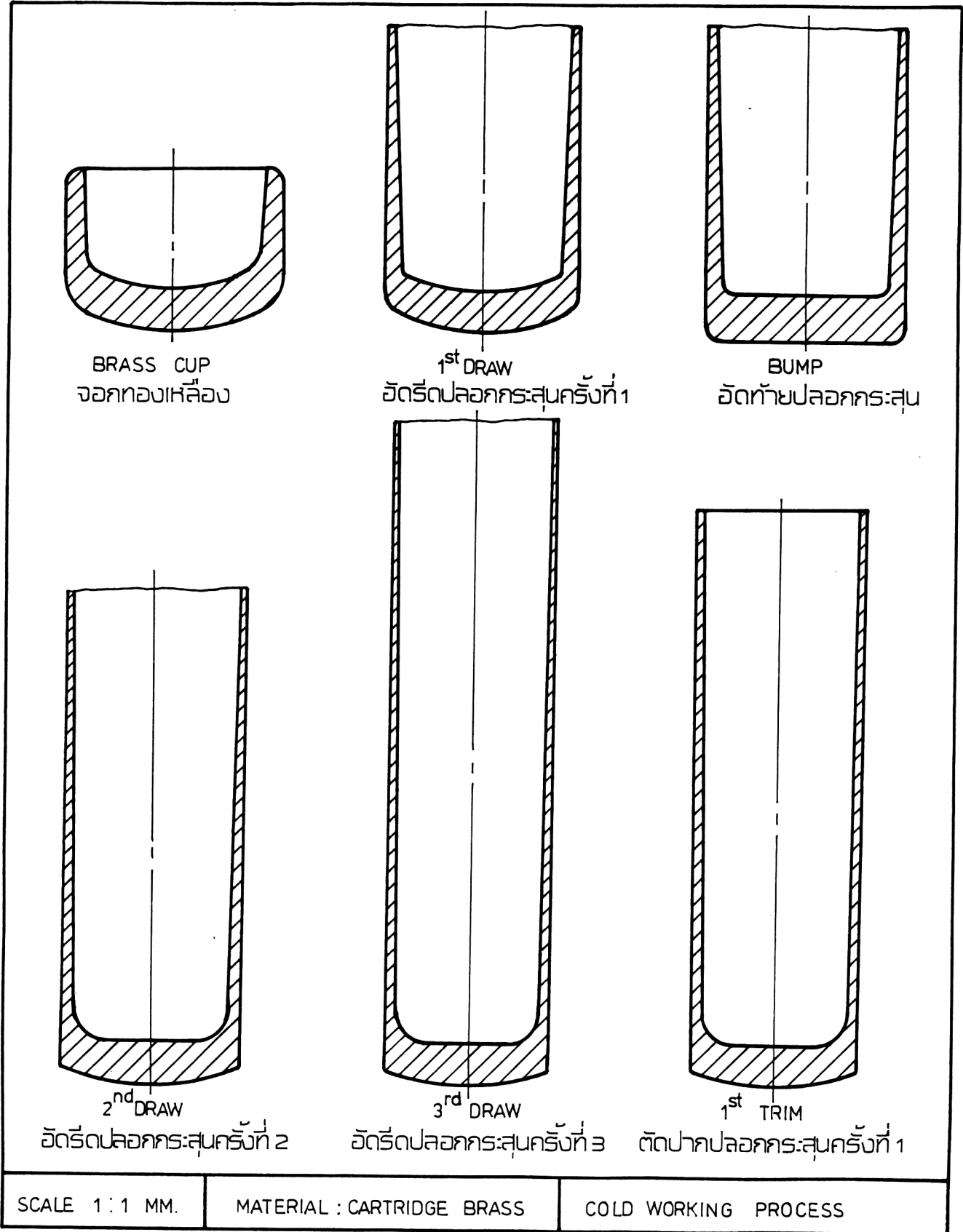
รูปที่ 6 ครกอัดช่องขนวนท้ายปลอกกระสุน เมื่อสวมอยู่ในตัวรองรับ
 FIG.6 ARRANGEMENT OF HEADING DIE SHRINKING ON HEADING RING



ครกอัดช่องขนวนท้ายเมื่อสวมอยู่ในตัวรองรับ

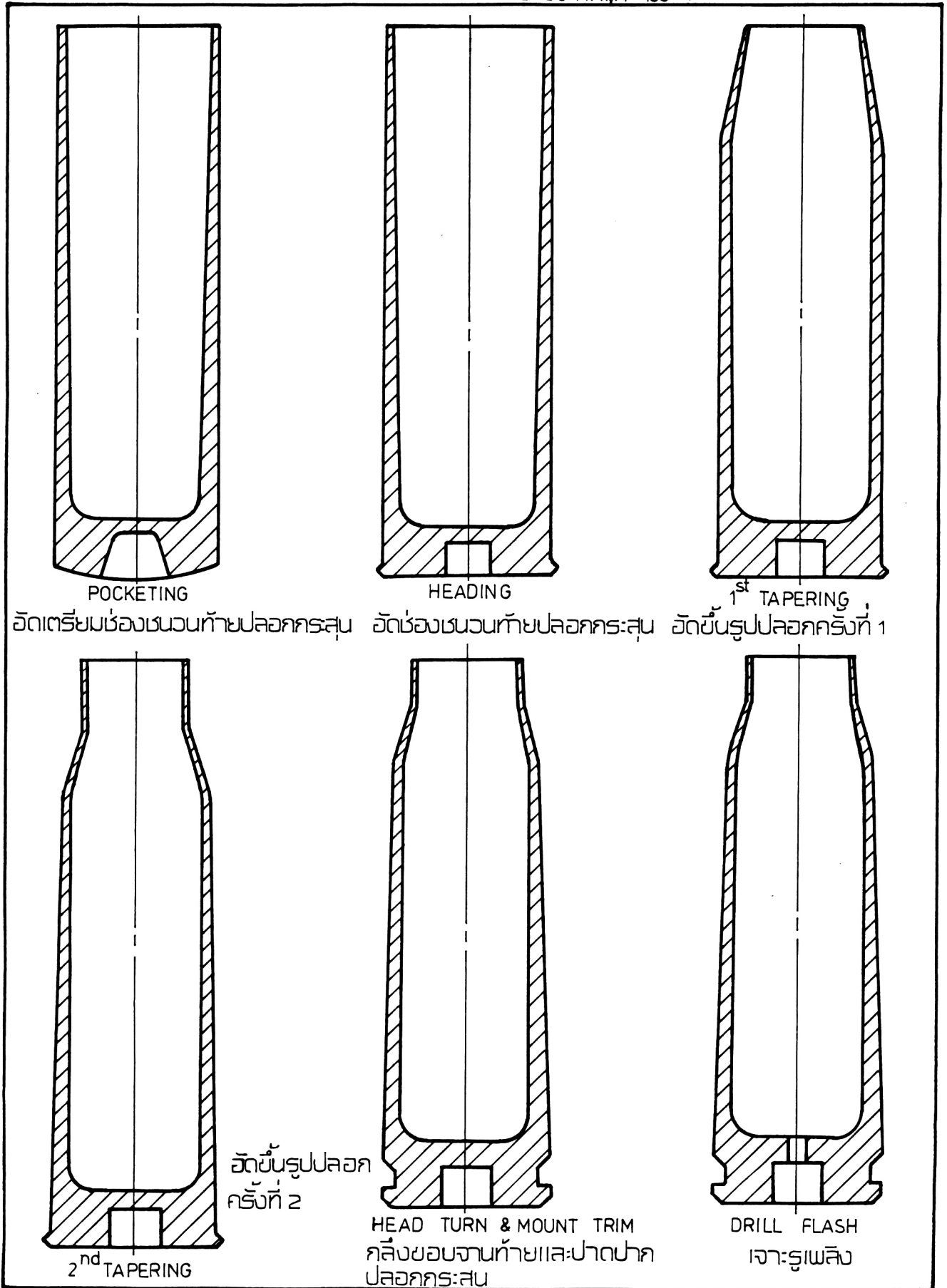
SCALE 1 : 1	MATERIAL	HARDNESS
INNER DIE	AISI D3 (ASSAB XW-5)	62 ± 3 HRC.
INNER RING	AISI 1060	50 - 55 HRC.
OUTER DIE	AISI S1 (ASSAB M-4)	52 ± 3 HRC.
OUTER RING	AISI 1060	—

รูปที่ 7 กระบวนการผลิตปลอกกระสุน 20 มม. M-103
FIG. 7 MANUFACTURING PROCESS FOR CARTRIDGE CASE 20 MM., M-103

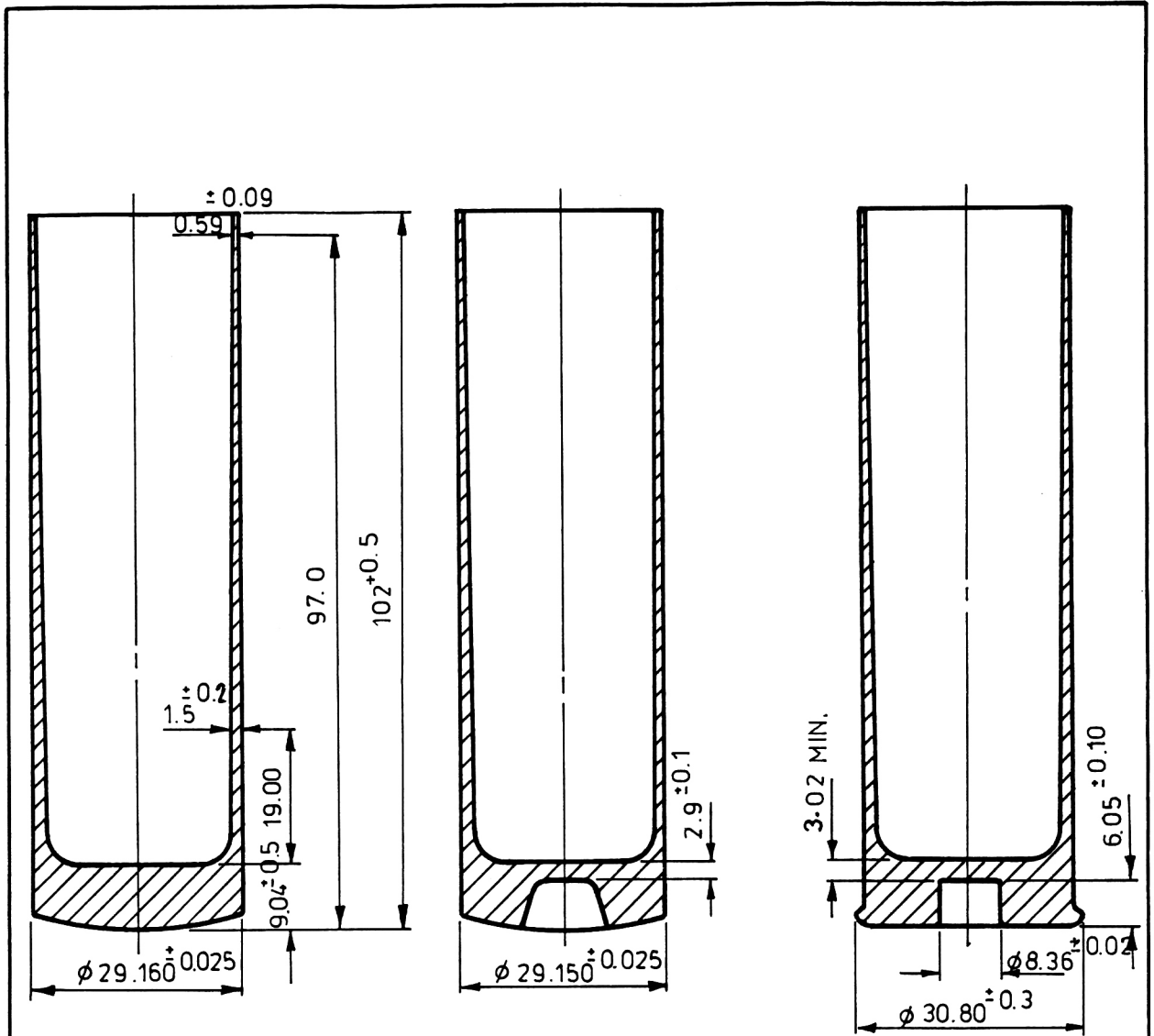


รูปที่ ๘ กรรมวิธีการผลิตปลอกกระสุน 20 มม. M-103 (ต่อ)

FIG.8 MANUFACTURING PROCESS FOR CARTRIDGE CASE 20 MM.,M-103 (CONTINUE)



รูปที่ ๑ ปลอกกระสุนในขั้นตอนที่เกี่ยวข้องกับการอัดช่องเขนวนท้าย
 FIG.9 CARTRIDGE CASES AMONG HEADING OPERATION



ก่อนการอัดเตรียม
 ช่องเขนวนท้าย
 BEFORE POCKETING

ก่อนการอัดช่องเขนวนท้าย
 POCKETING

หลังจากการอัดช่อง
 เขนวนท้าย
 HEADING

ปลอกกระสุน 20 มม. M-103 ระหว่างการผลิต
 (ขั้นตอนที่เกี่ยวข้องกับการอัดช่องเขนวนท้าย)

SCALE 1 : 1

	MATERIAL	HARDNESS
	-	-
	CARTRIDGE BRASS	190 ± 15 HV.