

## รายการอ้างอิง

### ภาษาไทย

- นิธิ บูรณจันทร์. อายุของเครื่องมือตัดและสมการอายุของเครื่องมือตัด. เอกสารประกอบการบรรยายวิชาการตัดโลหะ . สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี , 2538.
- บรรรงค์ จงไทยรุ่งเรือง. การศึกษาสัมพันธ์ของส่วนโค้งปลายมีด ความถี่ในการตัดและอัตราการผลิตที่มีผลต่อความเรียบผิว. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิศวกรรมระบบการผลิต ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรม สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี , 1994.
- ปรีชา บริหารหัตถกิจ และ นายพิชัย พิชัยภมด. การหา Tool Life ของมีดถึง HSS. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิศวกรรมศาสตร์บัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรม สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าวิทยานนครนบุรี , 2527.
- วีระพันธ์ สิทธิพงศ์. โลหะวิทยาของเหล็ก 2 สำหรับวิศวกร. โรงพิมพ์นิคมวิทยา , 2533.
- ศุภโชค วิรัชโกศล. ทฤษฎีของการกัดโลหะ. พิมพ์ครั้งที่ 2. หาดใหญ่ : มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ , 2522.
- ศิริจันทร์ ทองประเสริฐ และ จันทนา จันทโร. สถิติสำหรับงานวิศวกรรม. โรงพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย , 1996.
- ศุขจิต โลหพันธ์ศรี. เงื่อนไขการกัดเหล็กหล่อสีเทาด้วยมีดถึงคาร์ไบด์เคลือบผิวและมีดถึงเซรามิก. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรมจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย , 1996.
- สุนันท์ ชุตบุญ และ สาโรจน์ เจนभा. อิทธิพลของความเร็วตัดและสารหล่อเย็นที่มีผลต่อการสึกหรอของคมมีดตัด HSS. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิศวกรรมศาสตร์บัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรม สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี , 2528.
- ไสว ศุขวิทชาวณิช. การศึกษาสภาวะการกัดที่เหมาะสมที่สุดระหว่างมีดตัดคาร์ไบด์และมีดตัดไอทีดี. วิทยานิพนธ์ปริญญาโท สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม ภาควิชาวิศวกรรมอุตสาหกรรมจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย , 1991.

### ภาษาอังกฤษ

Armarego , E.A.J., and Brown , R.H. The Machining of Metal. 10th ed. Englewood Cliffs , New Jersey : Prentice-Hall , 1969.

- Budinski , K. G. Engineering Materials Properties And Selection forth edition . Prentice-Hall , 1992.
- Degarmo ,E. , PBlack , J.T. , and KOHSER ,R.A. Materials and Processes in manufacturing EIGHT EDITION . Prentice-Hall , 1997.
- GROOVER, M. Fundamentals of modern manufacturing materials Processes and systems. Upper Saddle River , 07458 , New Jersey : Prentice Hall , 1996.
- Juneja ,B.L., and Sekhon, G.S. Fundamentals of Metal Cutting and Machine Tools. Wiley Eastern Limited & New Age International (P) , 1987.
- Montgomery , D. Design and Analysis of Experiments third edition . John Wiley & Sons , 1991.
- Pollack ,H.W. TOOL DESIGN , second edition . Englewood Cliff , 07632 , New Jersey : Prentice-Hall , 1988.
- Tipnis , V.A. , and Friedman , M.Y. Cutting Rate Tool Life Characteristic Function for Material Removal Process . Journal of Engineering for Industry . Vol.98 , No.3 1976.
- Tungaloy Carbide Tooling . Toshiba Tungaloy , 1996.
- Uthaichaya , M. A Study of The Forces in Turning . Master's Thesis of Engineering Science , The University of Melbourne , 1974.



ภาคผนวก

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ก.

การคำนวณหาค่าความเร็วตัดที่ทำให้ค่าใช้จ่ายในการกลึงต่ำสุด(  $V_{opc}$  )  
และค่าความเร็วในการตัดที่ทำให้อัตราการผลิตสูงสุด(  $V_{opr}$  )

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ความเร็วในการตัดที่เหมาะสมที่ทำให้ค่าใช้จ่ายในการกลึงชิ้นส่วนของปั๊มน้ำรถยนต์ต่ำสุด ( $V_{opt}$ )

ค่าใช้จ่ายในการกลึงชิ้นส่วนของปั๊มน้ำรถยนต์ต่อชิ้นงาน มีสมการดังนี้

$$C_p = (T_1 \cdot R_m) + (T_m \cdot R_m) + [T_0 \cdot R_m \cdot (T_m / T)] + (T_1 \cdot R_1 / N_1) + (C_0 \cdot T_m / T) \dots (1)$$

$$\text{เมื่อ } T_m = (\pi \cdot D \cdot L) / (1000 \cdot f \cdot V)$$

ในที่นี้เราจะดูถึงกรณีของการเปลี่ยนความเร็วตัด ( $V$ ) ในขณะที่อัตราการป้อนตัด ( $f$ ) กำหนดให้เป็นค่าคงที่ ดังนั้นจะได้

$$T_m = K / V \dots (2)$$

$$\text{เมื่อ } K = (\pi \cdot D \cdot L) / (1000 \cdot f)$$

และเรายังมีความสัมพันธ์ของอายุของเครื่องมือตัดระหว่าง  $T$  และ  $V$  ของเทอร์เนอร์ดังนี้

$$V T^n = C$$

$$\text{หรือ } T = (C/V)^{1/n} \dots (3)$$

ดังนั้นสามารถเปลี่ยนรูป  $T_m$  และ  $T$  ในสมการที่ (1) ด้วยการแทนค่าสมการที่ (2) และ (3) ลงในสมการที่ (1) เป็นดังนี้

$$C_p = (T_1 \cdot R_m) + [(K/V) \cdot R_m] + \{T_0 \cdot R_m \cdot [(K/V) / (C/V)^{1/n}]\} + (T_1 \cdot R_1 / N_1) + [C_0 \cdot (K/V) / (C/V)^{1/n}]$$

หาความเร็วตัดที่เหมาะสมที่สุดที่ทำให้ต้นทุนต่ำสุดแทนด้วย  $V_{opt}$  จะสามารถหาได้จากความสัมพันธ์นี้

$$\partial C_p / \partial V = 0$$

ซึ่งจะได้สมการที่ (4) ดังข้างล่างนี้

$$\partial C_p / \partial V = R_m \cdot (-K/V^2) + [R_m \cdot (1/n - 1) \cdot K \cdot T_0 \cdot V^{1/n-2} / C^{1/n}] + [(1/n - 1) \cdot C_0 \cdot K \cdot V^{1/n-2} / C^{1/n}] = 0 \dots (4)$$

$$R_m \cdot K / V^2 = K \cdot V^{1/n-2} [R_m \cdot (1/n - 1) \cdot T_0 + (1/n - 1) \cdot C_0] / C^{1/n}$$

$$R_m = V^{1/n} [R_m \cdot (1/n - 1) \cdot T_0 + (1/n - 1) \cdot C_0] / C^{1/n}$$

$$V^{1/n} = R_m \cdot C^{1/n} / [R_m \cdot (1/n - 1) \cdot T_0 + (1/n - 1) \cdot C_0]$$

$$V^{1/n} = C^{1/n} / [(1/n - 1) \cdot T_0 + (1/n - 1) \cdot C_0 / R_m]$$

$$V^{1/n} = C^{1/n} / (1/n - 1) \cdot (T_0 + C_0 / R_m)$$

$$V = C / [(1/n - 1) \cdot (T_0 + C_0 / R_m)]^n$$

สรุป ค่าความเร็วในการตัดที่ทำให้ค่าใช้จ่ายในการกลึงชิ้นส่วนของปั๊มน้ำรถยนต์ต่ำสุด ซึ่งจะเขียนอยู่ในรูป  $V_{opt}$  ได้ดังนี้

$$V_{opt} = \frac{C}{[(1/n - 1) \cdot (T_0 + C_0 / R_m)]^n}$$

ความเร็วในการตัดที่เหมาะสมที่ทำให้อัตราการผลิตชิ้นส่วนของปั้มน้ำรถยนต์สูงสุด ( $V_{opt}$ )

สมการอัตราการผลิตจะมีสมการดังนี้

$$R_p = 1/T_p = 1/[T_m + T_1 + (T_m * T_0 / T)] \quad \text{.....(5)}$$

โดยที่  $R_p$  คือ อัตราการผลิตชิ้นส่วนของปั้มน้ำรถยนต์  
ความสัมพันธ์ของอาตุของเครื่องมือตัดระหว่าง  $T$  และ  $V$  ของเทอร์เกอร์ดังนี้

$$V T^n = C$$

หรือ  $T = (C/V)^{1/n}$

ดังนั้น  $R_p = 1/T_p = 1/\{(K/V) + T_1 + [(K/V) * T_0 / (C/V)^{1/n}]\} \quad \text{.....(6)}$

หาความเร็วตัดที่เหมาะสมที่สุดที่ทำให้อัตราการผลิตที่สูงสุดแทนด้วย  $V_{opt}$  จะสามารถหาได้จากความสัมพันธ์นี้

$$\partial R_p / \partial V = 0$$

ซึ่งจะได้สมการที่ (7) ดังข้างดังนี้

$$\partial R_p / \partial V = -\{(-K/V^2) + [(1/n - 1) * K * T_0 * V^{1/n-2} / C^{1/n}]\} = 0 \quad \text{.....(7)}$$

$$= (K/V^2) - [(1/n - 1) * T_0 * K * V^{1/n-2} / C^{1/n}] = 0$$

$$(K/V^2) = [(1/n - 1) * T_0 * K * V^{1/n-2} / C^{1/n}]$$

$$C^{1/n} = (1/n - 1) * T_0 * V^{1/n}$$

$$V^{1/n} = C^{1/n} / [(1/n - 1) * T_0]$$

$$V = C / [(1/n - 1) * T_0]^n$$

สรุป ค่าความเร็วในการตัดที่ทำให้อัตราการผลิตชิ้นส่วนของปั้มน้ำรถยนต์สูงสุด ซึ่งจะเขียนอยู่ในรูป  $V_{opt}$  ได้ดังนี้

$$V_{opt} = \frac{C}{[(1/n - 1) * T_0]^n}$$

แต่  $V = \pi * d * N / 1000$  โดยที่  $\pi = 3.142$  และ  $d = 32$  มิลลิเมตร จะได้

$$N_{opt} = \frac{1000 * C}{\pi * d * [(1/n - 1) * (T_0 + C/R_m)]^n}$$

และ

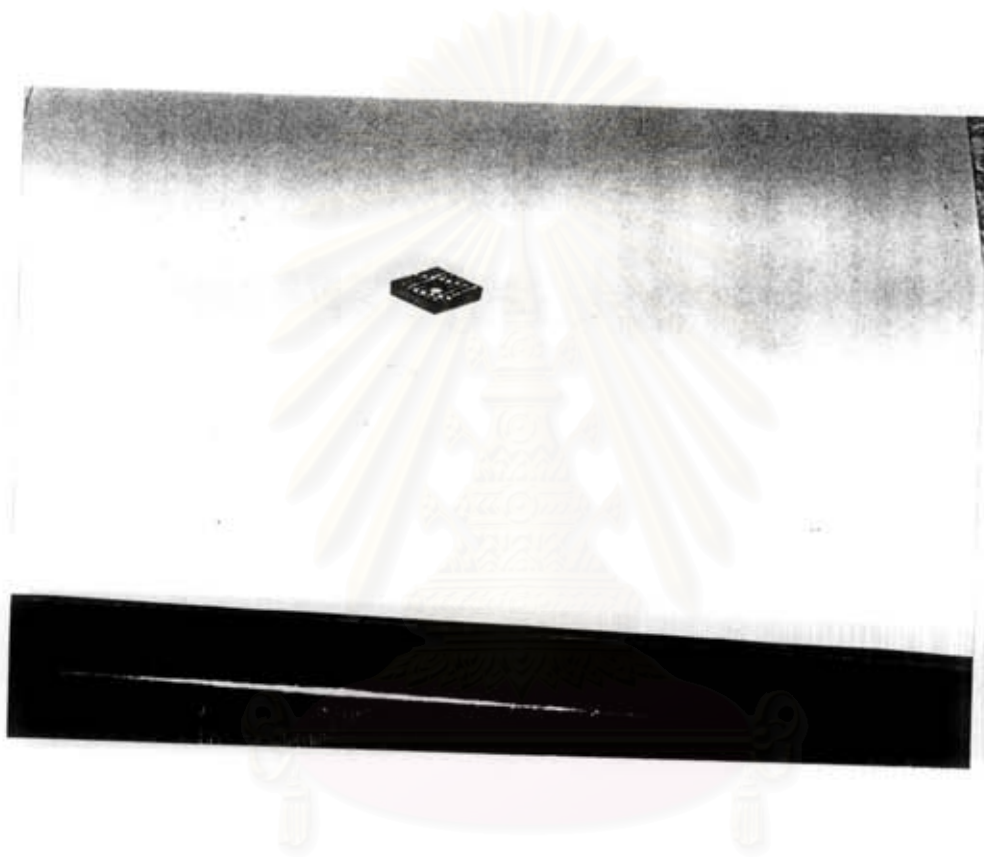
$$N_{opt} = \frac{1000 * C}{\pi * d * [(1/n - 1) * T_0]^n}$$



ภาคผนวก ข.

รูปภาพเครื่องจักรและอุปกรณ์ใช้งาน

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

**รูป ข.1 มัดตัด DNMG150408A**

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



**รูป ข.2 มีดตัด DNMG150408B**

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูป ข.3 มืดตัด DNMG150408C



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

**รูป ข.4 มัดตัด DNMG150408D**



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

**รูป ข.5 มีดตัด DNMG150408E**

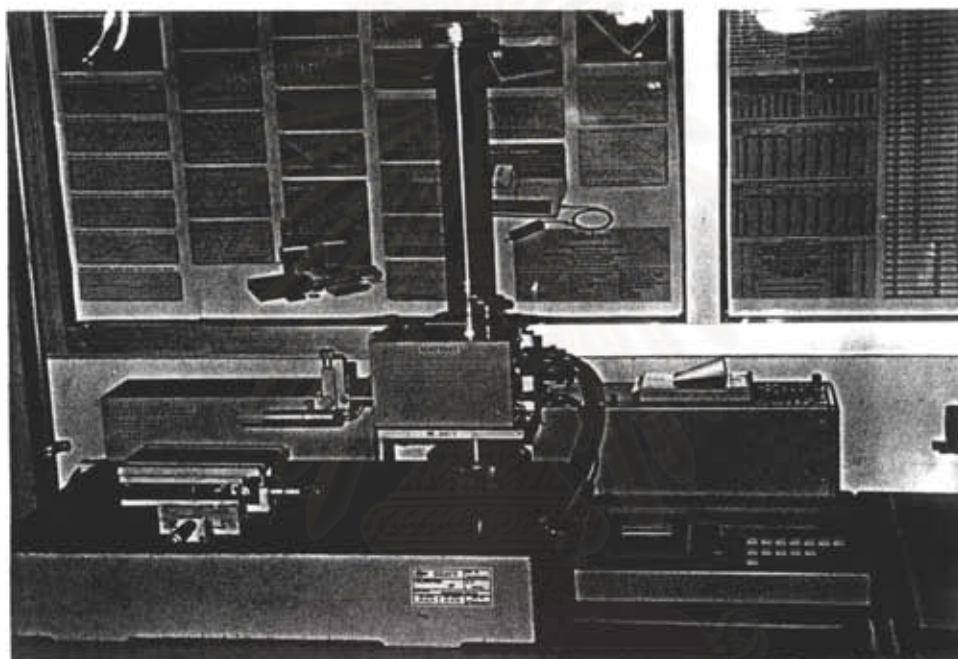
สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูป ข.6 เครื่องกลึงที่ควบคุมด้วยคอมพิวเตอร์  
(CNC turning machine)



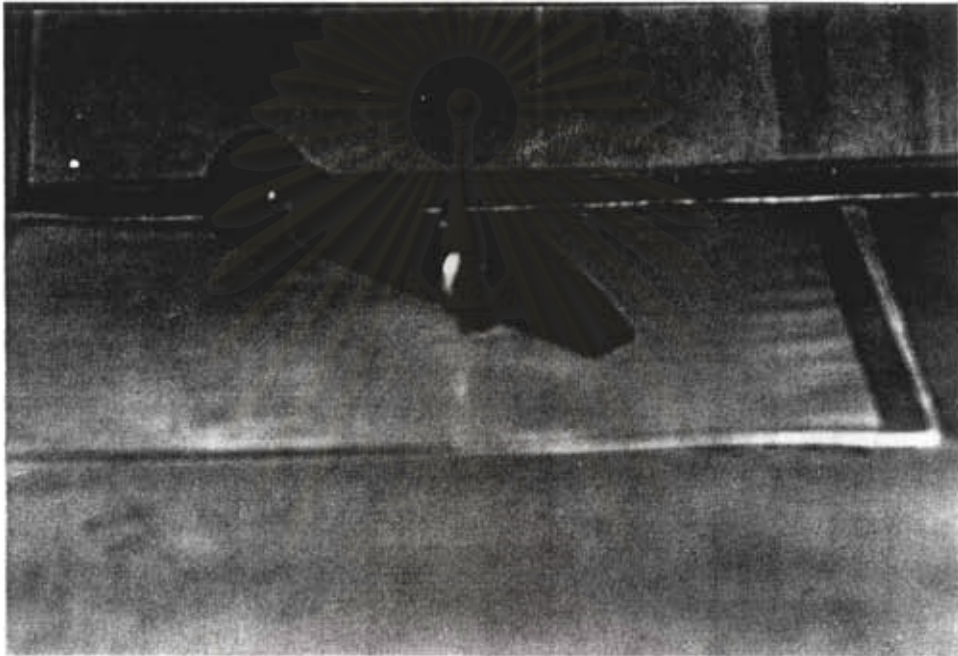
สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

รูป ข.7 เครื่องวัดความเรียบผิว ( roughness tester )



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

**รูป ข.8 เครื่องวัดเปอร์เซ็นต์ความเข้มข้นของสารละลาย  
(refractometer)**



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

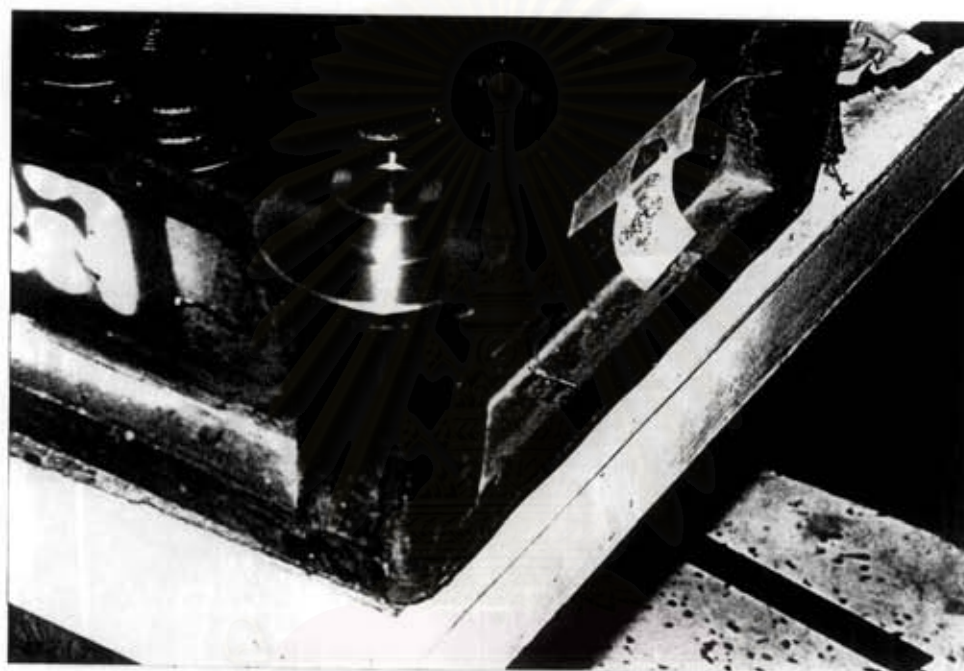
## รูป ข.9 ชิ้นงานก่อนหลึง



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

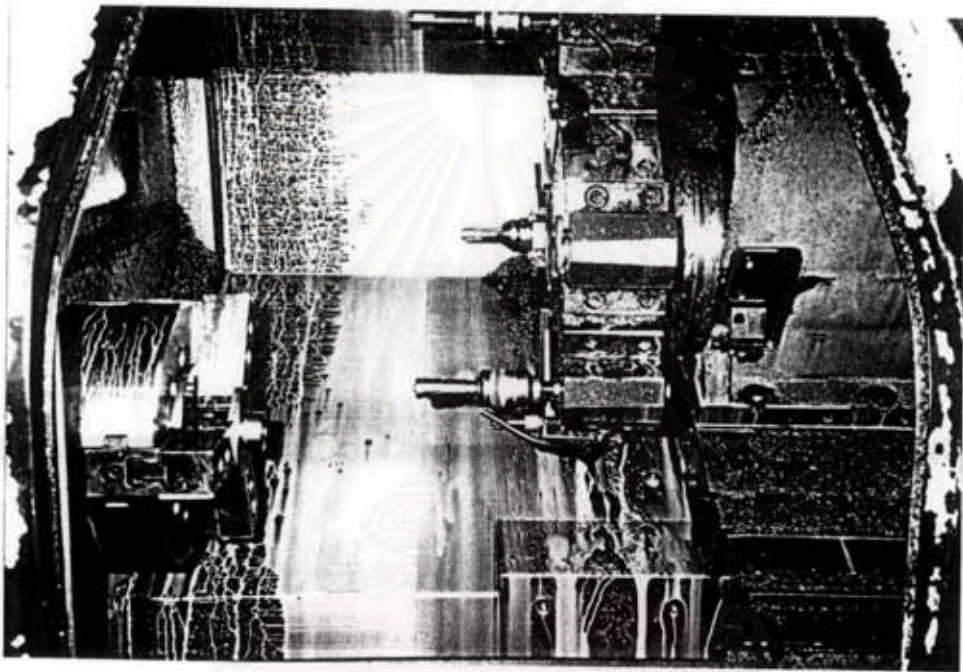


## รูป ข.10 ชิ้นงานหลังกลึง

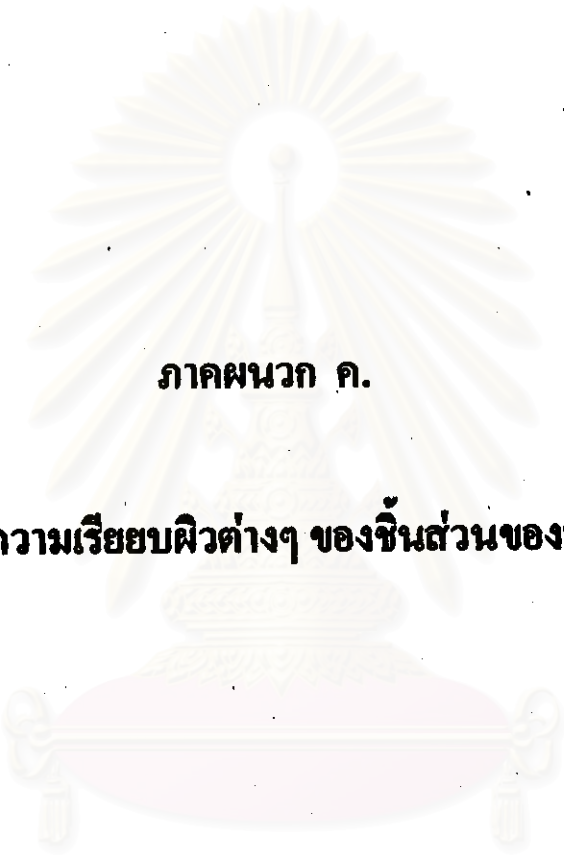


สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## รูป ข.11 แสดงการจับยึดชิ้นงานและมิดตัด



สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



ภาคผนวก ก.

แบบขนาดและความเรียบผิวต่างๆ ของชิ้นส่วนของปั้มน้ำรถยนต์

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

# รูป ค.1 แบบขนาดและความเรียบผิวต่างๆของชิ้นส่วนของปั้มน้ำรถยนต์

1	2	3	4	5	6	7	8	
APPLICABLE STA. 適用標準 JIS B 0405-77 一般公差 JIS B 0407-78 f 表面粗度公差 FOR IRON CASTINGS		REVISION RECORD 改訂記録 NO. 1 DATE 1987-00/K DESCRIPTION 変更 変更		THIRD ANGLE PROJECTION 第三角法 1/1 縮尺 縮尺		WP MATERIAL J15NA FC250 鋼材 鋼材 0.27 鋼材 鋼材 4JA1C 鋼材 鋼材 Y.S		SERIAL DRAWING NO. J123-05000 SERIAL DRAWING NAME CENTER 東京部品工業株式会社 95-04-05 完成日 WORK

4-M6x10  
6.5±0.05  
CHAMFER

0.3  
0.05  
15.8  
15°

P 部詳細図 (S/I)  
DETAILED VIEW P  
(SCALE 5/1)

APPROVAL

Document Control Center  
Quality Assurance Dept.

APPR BY: *M. S. P.* DATE: 19 APR 87

GENERAL TOLERANCES

公差の区分

寸法	±0.1
穴径	±0.03
外径	±0.03
半径	±0.03
角度	±1.0

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

APPROVAL

TECHNICAL CENTER (HAWAII) CO., LTD.

FOR VOLUME

*M. S. P.*

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

原形 B · B  
SECT. B · B ORIGINAL

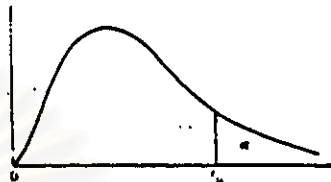


**ภาคผนวก ง.**

**ตารางทางสถิติ**

สถาบันวิทยบริการ  
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

## รูป ง.1 ตารางการแจกแจงแบบ F

 $f_{0.05}(v_1, v_2)$ 

$v_2$	$v_1$								
	1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	161.4	199.5	215.7	224.6	230.2	234.0	236.8	238.9	240.5
2	18.51	19.00	19.16	19.25	19.30	19.33	19.35	19.37	19.38
3	10.13	9.55	9.28	9.12	9.01	8.94	8.89	8.85	8.81
4	7.71	6.94	6.59	6.39	6.26	6.16	6.09	6.04	6.00
5	6.61	5.79	5.41	5.19	5.05	4.95	4.88	4.82	4.77
6	5.99	5.14	4.76	4.53	4.39	4.28	4.21	4.15	4.10
7	5.59	4.74	4.35	4.12	3.97	3.87	3.79	3.73	3.68
8	5.32	4.46	4.07	3.84	3.69	3.58	3.50	3.44	3.39
9	5.12	4.26	3.86	3.63	3.48	3.37	3.29	3.23	3.18
10	4.96	4.10	3.71	3.48	3.33	3.22	3.14	3.07	3.02
11	4.84	3.98	3.59	3.36	3.20	3.09	3.01	2.95	2.90
12	4.75	3.89	3.49	3.26	3.11	3.00	2.91	2.85	2.80
13	4.67	3.81	3.41	3.18	3.03	2.92	2.83	2.77	2.71
14	4.60	3.74	3.34	3.11	2.96	2.85	2.76	2.70	2.65
15	4.54	3.68	3.29	3.06	2.90	2.79	2.71	2.64	2.59
16	4.49	3.63	3.24	3.01	2.85	2.74	2.66	2.59	2.54
17	4.45	3.59	3.20	2.96	2.81	2.70	2.61	2.55	2.49
18	4.41	3.55	3.16	2.93	2.77	2.66	2.58	2.51	2.46
19	4.38	3.52	3.13	2.90	2.74	2.63	2.54	2.48	2.42
20	4.35	3.49	3.10	2.87	2.71	2.60	2.51	2.45	2.39
21	4.32	3.47	3.07	2.84	2.68	2.57	2.49	2.42	2.37
22	4.30	3.44	3.05	2.82	2.66	2.55	2.46	2.40	2.34
23	4.28	3.42	3.03	2.80	2.64	2.53	2.44	2.37	2.32
24	4.26	3.40	3.01	2.78	2.62	2.51	2.42	2.36	2.30
25	4.24	3.39	2.99	2.76	2.60	2.49	2.40	2.34	2.28
26	4.23	3.37	2.98	2.74	2.59	2.47	2.39	2.32	2.27
27	4.21	3.35	2.96	2.73	2.57	2.46	2.37	2.31	2.25
28	4.20	3.34	2.95	2.71	2.56	2.45	2.36	2.29	2.24
29	4.18	3.33	2.93	2.70	2.55	2.43	2.35	2.28	2.22
30	4.17	3.32	2.92	2.69	2.53	2.42	2.33	2.27	2.21
40	4.08	3.23	2.84	2.61	2.45	2.34	2.25	2.18	2.12
60	4.00	3.15	2.76	2.53	2.37	2.25	2.17	2.10	2.04
120	3.92	3.07	2.68	2.45	2.29	2.17	2.09	2.02	1.96
$\infty$	3.84	3.00	2.60	2.37	2.21	2.10	2.01	1.94	1.88

## ประวัติผู้เขียน

นายสมเกียรติ ตั้งจิตตเจริญ เกิดเมื่อวันที่ 7 เมษายน พ.ศ. 2518 ที่กรุงเทพมหานคร  
 สำเร็จการศึกษาปริญญาตรีวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม ภาควิชา  
 วิศวกรรมอุตสาหกรรม คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี เมื่อปี  
 การศึกษา 2538 หลังจากนั้นได้เข้าศึกษาต่อระดับบัณฑิตศึกษาในสาขาวิศวกรรมอุตสาหกรรม  
 คณะวิศวกรรมศาสตร์ ที่จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อ พ.ศ. 2539



สถาบันวิทยบริการ  
 จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย