

รายการอ้างอิง

ภาษาไทย

- กานดา พูนลาภทวี. สถิติเพื่อการวิจัย. พิมพ์ครั้งที่ 1. กรุงเทพมหานคร:
เนลิสส์เซ็นเตอร์, 2530.
- จินตนา ศิริขุมพันธ์. Tissue reaction due to orthodontic force.
กรุงเทพมหานคร: ภาควิชาทันตกรรมจัดฟัน คณะทันตแพทยศาสตร์
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2533. (อัครสำเนา)
- เจน รัตนไพศาล. ทันตวัสดุศาสตร์. พิมพ์ครั้งที่ 2. กรุงเทพมหานคร:
สำนักพิมพ์ไทยวัฒนาพานิช, 2533.
- เต็มศรี ชานิจารกิจ. สถิติประยุกต์ทางการแพทย์. กรุงเทพมหานคร:
โรงพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2531.
- วัชระ เพชรรูปต์. การจัดฟัน Edgewise light wire เทคนิค. กรุงเทพมหานคร:
ภาควิชาทันตกรรมจัดฟัน คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย,
2527.
- วิรัช พัฒนาภรณ์. การวิเคราะห์ขนาดของฟัน. วิทยานิพนธ์ปริญญาโทมหาบัณฑิต
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2526.
- ศิริชัย พงษ์วิชัย. การวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติด้วยคอมพิวเตอร์. กรุงเทพมหานคร:
สำนักพิมพ์จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2534.
- อ่ำรุ่ง จันทวานิช. สถิติที่ใช้ในการวิเคราะห์. กรุงเทพมหานคร: สำนักงานคณะกรรมการ
การศึกษาแห่งชาติ สำนักนายกรัฐมนตรี, 2534. (อัครสำเนา)

ภาษาอังกฤษ

Burstone, C.J. Deep overbite correction by intrusion.

Am.J.Orthod 72 (July 1977): 1-22.

____ Variable-modulus orthodontics. Am.J.Orthod 80
(July 1981): 1-16.

____ The segmented arch approach to space closure.

Am.J.Orthod 82 (November 1982): 361-378.

____, and Goldberg, A.J. Beta titanium A new orthodontic alloy.

Am.J.Orthod 77 (February 1980): 121-132.

____, and Groves, M.H. Threshold and optimum force values for
maxillary anterior tooth. J. Dent. Res 39

(July - August 1961): 695.

____, and Koenig, H.A. Optimizing anterior and canine
retraction. Am.J.Orthod 70 (July 1976): 1-19.

Chaconas, S.J., Caputo, A.A., and Hayashi, R.K. Effects of wire
size, loop configuration, and gabling on canine-
retraction springs. Am.J.Orthod 65 (January 1974):
58-66.

Crabb, J.J., and Wilson, HJ. The relation between orthodontic
spring force and space closure. Dent. Practitioner 22
(February 1972): 233-240.

Drake, S.R., Wayne, D.M., Powers, J.M., and Asgar, K. Mechanical
properties of orthodontic wires in tension, bending, and
torsion. Am.J.Orthod 82 (September 1982): 206-210.

Drescher, D., Bourauel, C., and Schumacher, H.A. Friction forces between bracket and arch wire. Am.J.Orthod 96 (November 1989): 397-404.

Fisher, B. Clinical orthodontics a guide to the sectional method. Philadelphia: W.B. Saunders, 1957.

Gianelly, A.A., and Goldman, H.M. Biologic basis of orthodontic. Philadelphia: Lea & Febiger, 1971.

Graber, T.M., and Swain, B.F., eds. Orthodontics current principles and techniques. Saint. Louis: C.V. Mosby, 1985.

Hazel, R.J., and West, V.C. The importance of mechanical behaviour in orthodontic archwires. Aust.Orthod.J. 9 (October 1986): 317-320.

Hickham, J.H. Directional forces revisited. J.Clin.Orthod. 20 (September 1986): 626-639.

Hilgers, J.J. Bioprogressive simplified part 4 extraction therapy. J.Clin.Orthod 21 (December 1987): 857-870.

Hixon, E.H., Atikian, H., Dallow, G.E., Mc Donald, H.W., and Tacy, R.J. Optimal force, differential force, and anchorage. Am.J.Orthod 55 (May 1969): 437-457.

Hocevar, R.A. Understanding, planning, and managing tooth movement: orthodontic force system theory. Am.J.Orthod 80 (November 1981): 457-477.

Jarabak, J.R., and Fizzell, J.A. Technique and treatment with light-wire edgewise appliance. Vol. 1. 2nd ed. Saint Louis: C.V. Mosby, 1977.

- Kapila, S., and Sachdeva, R. Mechanical properties and clinical applications of orthodontic wires. Am.J.orthod 96 (August 1989): 100-109.
- Kobayashi, K. Mechanics of the loop in orthodontic treatment 1. Simple and helical loops. Bull. Josai Dent. Univ 14 (1985): 458-461.
- Kanok sorathesn. Craniofacial study for Thai orthodontic population. Master's Thesis, Washington University in Saint Louis, 1984.
- Lane, D.F., and Nikolai, R.J. Effect of stress relief on the mechanical properties of orthodontic wire loops. Angle Orthod 50 (April 1980): 139-145.
- Lipsett, A.W., Faulkner, M.G., and El-Rayes, k. Large deformation analysis of orthodontic appliances. Biomech Engineer 112 (February 1990): 29-37.
- Mahler, D.B., and Goodwin, L. An evaluation of small diameter orthodontic wires. Angle Orthod 37 (January 1967): 13-17.
- Nikolai, R.J. Bioengineering analysis of orthodontic mechanics. Philadelphia: Lea & Febiger, 1985.
- Proffit, W.R., Fields, H.W., Ackerman, J.L., Thomas, P.M., and Tullouh, J.F.C. Contemporary orthodontics. Saint Louis: C.V. Mosby, 1986.
- Quinn, R.S., Yoshikawa, D.K. A reassessment of force magnitude in orthodontics. Am.J.Orthod 88 (September 1985): 252-260.

Reitan, K. Continuous bodily tooth movement and its histological significance. Act.Odont.Scand. 7 (February 1947): 115-144.

_____ Some factors determining the evaluation of forces in orthodontics. Am.J.Orthod 43 (January 1957): 32-45.

Ricketts, R.M., Bench, R.W., Gugino, C.F., Hilgers, J.J., and Schulhof, R.J. Bioprogressive therapy. book 1. 2nd ed. Denver: Rocky Mountain/Orthodontics, 1980.

Sarkar, N.K., Redmond, W., Schwaninger, B., and Goldberg, A.J. The chloride corrosion behavior of four orthodontic wires. J.Oral.Rehab 10 (March 1983): 121-128.

Stoller, A.E. The universal appliance. Saint Louis: C.V. Mosby, 1971.

Stoner, M.M. Force control in clinical practice. Am.J.Orthod 46 (March 1960): 163-186.

_____, and Lindquist, J.T. The Edgewise appliance today. In T.M. Graber (ed.), Current orthodontic concepts and techniques Vol. 1, pp. 347-584. Philadelphia: Lea & Febiger, 1969.

Strang, R.H., and Thompson, W.M. A Text-book of orthodontia. Philadelphia: Lea & Febiger, 1958.

Swartz, M.L. Orthodontic archwires. California, 1981.
(Unpublished Manuscript).

Tayer, B.H. Modified "T" Loop archwire. J.Clin.Orthod 15 (August 1981): 565-569.

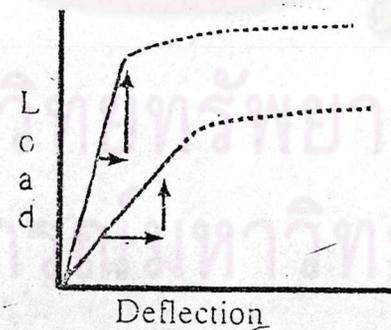
- Thurrow, R.C., Edgewise orthodontic. 4th ed. Saint Louis: C.V. Mosby, 1982.
- Walther, D.P. Edgewise arch technique in the treatment of malocclusion. In J.R. Halden (ed.), Current Orthodontics, pp. 376-382. Bristol: John Wright & Sons, 1966.
- Waters, N.E., Stephens, C.D., and Houston, W.J.B. Physical characteristics of orthodontic wires and archwires part 2. Brit.J.Orthod 2 (April 1975): 73-83.
- _____, and Ward, P.J. The mechanics of looped arches with non-parallel or angulated legs. Brit.J.Orthod 14 (July 1987): 161-167.
- Weinstein, S. Minimal forces in tooth movement. Am.J.Orthod 53 (December 1967): 881-903.
- Williams, B.R., Caputo, A.A., and Chaconas, S.J. Orthodontic effects of loop design and heat treatment. Am.J.Orthod 48 (July 1978): 235-239.
- Zar, J.H. Biostatistical analysis. 2nd ed. New Jersey: Prentice-Hall, 1984.

1.2 ขีดยืดหยุ่น (Elastic limit, El)

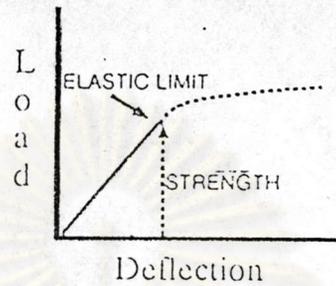
เมื่อมีการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างของวัสดุต่อหลังจากขีดยืดหยุ่น จะพบว่าอัตราการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างของวัสดุจะเพิ่มเร็วกว่าอัตราการเปลี่ยนแปลงขนาดแรง แต่วัสดุยังสามารถกลับคืนสู่ขนาดหรือรูปร่างเริ่มต้นได้ จุดนี้เรียกว่า ขีดยืดหยุ่น ซึ่งใกล้เคียงกับขีดยืดหยุ่นมาก จึงอนุมานให้เป็นจุดเดียวกันได้ คุณสมบัติต่าง ๆ ในช่วงนี้เรียกคุณสมบัติในช่วงยืดหยุ่น (Elastic properties) ถ้าให้แรงต่อ วัสดุจะไม่สามารถกลับสู่สภาพเริ่มต้นได้อย่างสมบูรณ์เกิดการเสียรูปอย่างถาวรขึ้น (Permanent Deformation) เรียกช่วงถาวร (Plastic)

กราฟในช่วงยืดหยุ่นจะมีลักษณะเป็นเส้นตรงมีคุณสมบัติที่สำคัญ ดังนี้

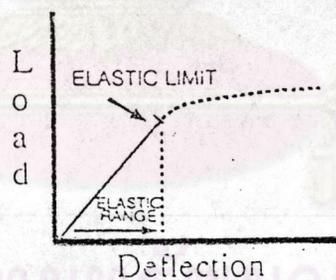
ก. (Elastic) stiffness หรือโมดูลัสยืดหยุ่น (Modulus of Elasticity) คือ อัตราการเปลี่ยนแปลงของโหนดต่อดีเฟลคชัน วัสดุที่มีโมดูลัสยืดหยุ่นต่ำ สามารถมีการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างได้มากกว่าวัสดุที่มีโมดูลัสยืดหยุ่นสูง เมื่อมีการเกิดแรงขนาดเท่ากัน



ข. (Elastic) strength คือ ขนาดแรงที่ขีดยืดหยุ่น

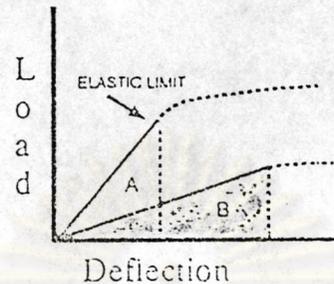


ค. (Elastic) range คือ ช่วงของการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างของวัสดุในช่วงยืดหยุ่น



ง. ความยืดหยุ่น (Resilience) คือ พลังงานสะสมของวัสดุภายในช่วงยืดหยุ่น มีค่าเท่ากับ พื้นที่ใต้กราฟ ตั้งแต่จุดเริ่มต้นจนถึงขีดยืดหยุ่น วัสดุ 2 ชนิดอาจมีความยืดหยุ่นเท่ากันได้ เช่น วัสดุที่มีความแข็งตึงสูงแต่มีความแข็งแรง (Strength) ปานกลางกับวัสดุที่มีความแข็งตึงปานกลางแต่มีความแข็งแรงสูง เป็นต้น

วัสดุที่เกิดการคืนกลับได้นั้นต้องมีขีดยืดหยุ่นสูง แต่โมดูลัสยืดหยุ่นต่ำเมื่อเกิดแรงไม่เกินขีดยืดหยุ่น วัสดุสามารถกลับสู่สภาพเริ่มต้นได้ง่าย คุณสมบัติของวัสดุดังกล่าวเรียกความสามารถในการคืนตัว (Flexibility)



1.3 จุดคลาด (Yield point, Y.P.)

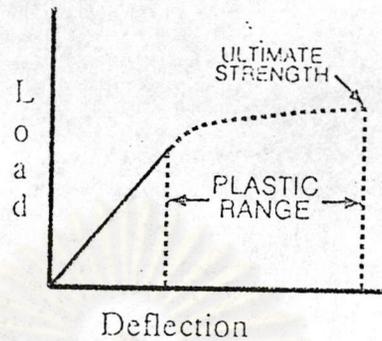
เมื่อเกิดแรงเพิ่มขึ้นอีกเล็กน้อยเหนือขีดยืดหยุ่น พบว่า วัสดุสามารถเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างได้มากกว่าปกติ (การเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างที่เกิดขึ้นไม่เป็นปฏิกิริยากับขนาดแรง) เรียกว่า จุดคลาด มีหน่วยเป็น หน่วยของแรง/หน่วยของการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่าง เช่น กรัม/ตารางมิลลิเมตร ขนาดแรงที่จุดนี้เรียกว่า กำลังคลาด (Yield strength) ขนาดแรงกับการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างหลังจากจุดคลาดจะไม่เป็นปฏิกิริยากันตามกฎของฮุก

1.4 กำลังประลัย (Ultimate strength)

ถ้าเกิดการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างของวัสดุเหนือจุดคลาดต่อไปเรื่อย ๆ จนถึงจุดสูงสุดที่วัสดุสามารถทนได้เรียกว่า ขนาดแรงที่จุดนี้ว่า กำลังประลัย

กราฟในช่วงนี้จะมีคุณสมบัติที่สำคัญ คือ

ก. Plastic range คือ ช่วงของการเปลี่ยนแปลงขนาดหรือรูปร่างภายหลังขีดยืดหยุ่นจนถึงกำลังประลัย ซึ่งถ้ามี Plastic range สูง แสดงว่าสามารถดัดเป็นรูปร่าง (formability) ได้ดี เหมาะสำหรับดัดรูปแบบต่าง ๆ



ข. สปริงแบค (Springback) หมายถึง การเปลี่ยนขนาด หรือรูปร่างกลับมาสู่สภาพเดิม หลังจากไม่มีการเกิดแรงของวัสดุในช่วงถาวร ในลวดมักจะบอกในรูปของค่ามุมในการตัด ซึ่งถ้าลวดมีค่านี้สูงแสดงว่า สามารถคืนกลับสู่สภาพก่อนตัดได้ดี หมายถึงการนำมาใช้ตัดเป็นรูปร่างต่าง ๆ ทำได้ยาก เช่น ลวด TMA

1.5 จุดที่วัสดุขาดหรือแตกหัก (Fracture point, F)

หลังจากเกิดจุดกำลังประลัย ถ้าเปลี่ยนขนาดหรือรูปร่างวัสดุต่อไป หน่วยแรงที่เกิดขึ้นจะเริ่มลดลงเรื่อย ๆ จนถึงจุดหนึ่ง วัสดุจะขาด (rupture) หรือแตกหัก (Fracture)

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ข

ความรู้พื้นฐานในทางสถิติ

1. การทดสอบสมมติฐาน

สมมติฐานเป็นประโยค หรือข้อความที่แสดงถึงการคาดคะเน หรือข้อเสนอนะ คำตอบ ได้มาจากปรากฏการณ์ต่าง ๆ แบ่งออกเป็น

ก. Research hypothesis : เป็นข้อความที่แสดงความสัมพันธ์ของตัวแปร อาจถูกหรือผิดก็ได้ มักจะมุ่งเพื่อหาคำตอบของการวิจัย และเป็นไปตามสิ่งที่ผู้วิจัยทฤษฎี หรือ เดาจากความรู้ที่มีมาก่อน

ข. Statistical hypothesis : เขียนได้ 2 แบบ

- Null hypothesis (H_0) เป็นสมมติฐานที่ระบุว่าไม่มีความแตกต่าง ในเรื่องที่ทำการศึกษา

- Alternative hypothesis (H_1) เป็นสมมติฐานที่มีลักษณะตรงข้าม กับ H_0 และส่วนใหญ่จะสอดคล้องกับวัตถุประสงค์ของการวิจัย

ขั้นตอนในการทดสอบสมมติฐาน

1. ตั้งสมมติฐานให้เกี่ยวข้องกับลักษณะของประชากร
 2. กำหนดข้อตกลงเบื้องต้น เช่น ตั้งเงื่อนไขว่าประชากรมีการกระจายแบบปกติหรือไม่ และมีความแปรปรวนมากน้อยเพียงใด เพื่อทราบถึงลักษณะการกระจายของ ข้อมูลเพื่อเลือกใช้สูตรสถิติได้อย่างถูกต้องและเหมาะสม
 3. กำหนดระดับความมีนัยสำคัญเพื่อเป็นข้อกำหนดการยอมรับสมมติฐาน
 4. กำหนดขอบเขตวิกฤต ค่าความน่าจะเป็น (p) ที่ได้จากการทดสอบสมมติฐาน จุดที่แสดงขอบเขตวิกฤตเป็นค่าสถิติที่สอดคล้อง กับระดับความมีนัยสำคัญที่ตั้งไว้
- ตอนแรก แบ่งออกเป็น 2 เขต คือ

4.1 เขตที่ยอมรับ (Acception Region) ถ้าข้อมูลตกอยู่ในช่วงนี้ แสดงว่ายอมรับสมมติฐาน หมายถึง ความแตกต่างของค่าจากกลุ่มตัวอย่าง และจากประชากร มีจำนวนเสียงเล็กน้อย ถือว่าเกิดขึ้นโดยบังเอิญ

4.2 เขตไม่ยอมรับ (Reject hypothesis) ถ้าข้อมูลตกในช่วงนี้ แสดงว่าไม่ยอมรับสมมติฐาน หมายถึง ความแตกต่างของค่าจากกลุ่มตัวอย่างและจากประชากร มีความแตกต่างที่แท้จริงไม่ได้เกิดขึ้นโดยบังเอิญ หรือจากลักษณะเฉพาะกลุ่มตัวอย่างที่เลือก

5. กำหนดกลุ่มตัวอย่าง โดยการสุ่ม และคำนวณค่าสถิติเพื่อทำการทดสอบ

6. ตัดสินใจสรุปโดยการเปรียบเทียบค่าที่คำนวณได้กับค่าสถิติที่เปิดตาราง

นอกจากนี้การทดสอบยังสามารถทดสอบแบบทางเดียว หรือสองทางก็ได้ ดังนี้

ก. แบบทางเดียว : ระดับนัยสำคัญอยู่ปลายด้านใดด้านหนึ่ง

ข. แบบสองทาง : ความแตกต่างเป็นไปได้ทั้งมากกว่าหรือน้อยกว่าที่กำหนดไว้ และระดับความมีนัยสำคัญจะแบ่งกันอยู่สองข้างของพื้นที่ในโค้งการกระจาย

ชนิดของความคลาดเคลื่อน

1. ความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 1 (α - error) คือ ความคลาดเคลื่อนที่เกิดจากการไม่ยอมรับสมมติฐานนั้น ทั้ง ๆ ที่สมมติฐานนั้นเป็นจริง

2. ความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 2 (β - error) คือ ความคลาดเคลื่อนที่เกิดจากการยอมรับสมมติฐานนั้น ทั้ง ๆ ที่สมมติฐานนั้นไม่เป็นจริง

ความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 1 (α - error) มีความสำคัญมากกว่าชนิดที่ 2 (β - error) โดยที่ถ้าลด α - error แล้ว β - error ก็จะเพิ่มขึ้นหรือกลับกัน นั่นคือเราไม่สามารถลดความคลาดเคลื่อนทั้ง 2 ชนิดได้ในเวลาเดียวกัน

| การตัดสินใจ | สมมติฐาน | |
|--|---|---|
| | สมมติฐานจริง | สมมติฐานไม่จริง |
| ยอมรับสมมติฐาน (Accept the Hypothesis) | ไม่มีความคลาดเคลื่อน (1 - α) | ความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 2 (β - error) |
| ไม่ยอมรับสมมติฐาน (Reject the Hypothesis) | ความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 1 (α - error) | ไม่มีความคลาดเคลื่อน (1 - β) (Power of test) |

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

2. การทดสอบค่าที (t - test)

เป็นการทดสอบสมมติฐานเกี่ยวกับ การทดสอบค่าเฉลี่ย หรือมีชัวมิมเลขคณิตของ ประชากร (μ) โดยมีตัวอย่างขนาดเล็ก ($n < 30$) หรือทราบความแปรปรวน (อารุง จันทวานิช, 2534) และการแจกแจงของตัวอย่างที่สุ่มมาจากประชากรนั้นเป็นการแจกแจงแบบ Student - t (Student t - distribution) การทดสอบนี้ทำได้ทั้งในประชากรกลุ่มเดียว (Single population) และประชากรสองกลุ่ม (Two population) ที่มีความแตกต่างระหว่างค่าเฉลี่ยของประชากรสองกลุ่มที่เป็นอิสระกัน หรือมีความสัมพันธ์กัน และทดสอบโดยใช้แบบทางเดียว (One tailed test) หรือทดสอบแบบสองทาง (Two tailed test) ก็ได้ (เต็มศรี ชำนิจารกิจ, 2527 ; กานดา พูนลาภทวี, 2530) โดยมีข้อกำหนด ดังต่อไปนี้ (เต็มศรี ชำนิจารกิจ, 2527)

1. ตัวอย่างต้องได้มาจากการสุ่มตัวอย่าง (Random samples)
2. ประชากรต้องเป็นแบบปกติ (Normal distribution)
3. เป็นข้อมูลที่แสดงถึงปริมาณ (Quantitative data)
4. จำนวนตัวอย่างน้อยกว่า 30 ($n < 30$) แต่ทราบความแปรปรวนของกลุ่มตัวอย่าง (S^2)

ถ้าทดสอบโดยใช้ Paired t - test ลักษณะการทดสอบต้องเป็นตัวอย่างกลุ่มเดียว และผลลัพธ์แตกต่างระหว่างก่อนหรือหลังการทดลองในแต่ละตัวอย่าง

ถ้าทดสอบโดยใช้ Unpaired t - test หรือ Pooled t - test ลักษณะการทดลอง และกลุ่มตัวอย่างต้องมี 2 กลุ่ม และผลลัพธ์แตกต่างระหว่างกลุ่มตัวอย่างทั้ง 2

$$\text{สูตร} \quad t = \frac{\bar{X} - \mu}{S/\sqrt{n}}$$

$$S.D. = \sqrt{\sum (X_i - \bar{X})^2 / (n-1)}$$

แบ่งได้เป็น 2 ประเภท ดังนี้

ก. ไม่ทราบค่าความแปรปรวน แต่ทราบว่าค่าไม่เท่ากัน ($r_1^2 \neq r_2^2$)

$$t = \frac{(X_1 - X_2) - (\mu_1 - \mu_2)}{S_1^2/n_1 + S_2^2/n_2}$$

$$df = \frac{(S_1^2/n_1 + S_2^2/n_2)(n_2)}{[(S_1^2/n_1)^2/(n_1 - 1)] + [(S_2^2/n_2)^2/(n_2 - 1)]}$$

$$n_1 + n_2 - 2$$

S_1^2, S_2^2 = ความแปรปรวนประมาณของกลุ่มตัวอย่าง

(Separate variance estimate)

ข. กรณีไม่ทราบความแปรปรวนแต่ทราบว่าค่าเท่ากัน ($r_1^2 = r_2^2$)

$$t = \frac{(X_1 - X_2) - (\mu_1 - \mu_2)}{\sqrt{S_p^2 (1/n_1 + 1/n_2)}}$$

$$S_p^2 = \frac{(n_1 - 1)S_1^2 + (n_2 - 1)S_2^2}{n_1 + n_2 - 2}$$

= ความแปรปรวนโดยประมาณ

(Pooled Variance Estimate)

$$df = n_1 + n_2 - 2$$

3. การทดสอบค่าเอฟ (F - test)

เป็นการทดสอบสมมติฐานเกี่ยวกับการทดสอบค่าเฉลี่ย หรือความแปรปรวน ของหลายกลุ่มตัวอย่าง (> 2 กลุ่ม) หรือไม่ทราบความแปรปรวนของประชากร และไม่ทราบว่ามีค่าเท่ากันหรือไม่ หรือเปรียบเทียบความแปรปรวนเพื่อทดสอบว่ามาจากประชากรเดียวกันหรือไม่ ซึ่งทำการทดสอบสมมติฐานเพียงครั้งเดียวเท่านั้นก็ทราบผลได้อย่างถูกต้อง และรวดเร็ว ไม่ต้องทำซ้ำหลาย ๆ ครั้ง ถ้าทดสอบด้วย t - test จะต้องทำหลายครั้ง เช่น 3 กลุ่มต้องทดสอบ 3 ครั้ง ($H_0 : \mu_1 = \mu_2$, $H_0 : \mu_2 = \mu_3$, $H_0 : \mu_1 = \mu_3$) ซึ่งต้องใช้เวลามาก ยุ่งยากและยังทำให้เกิดความคลาดเคลื่อนชนิดที่ 1 (Type I Error) เพิ่มมากขึ้นกว่าที่กำหนดไว้โดย Pearson (1942) (Zar, J.H., 1984, 2nd ed.) พบว่า

ในการทดสอบแต่ละครั้งถ้ากำหนด $\alpha = 0.05$

ใน 2 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.05$

3 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.13$

4 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.21$

5 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.23$

10 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.63$

20 กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 0.92$

α กลุ่มตัวอย่าง $\alpha = 1.00$

สูตร

$$n_1 = n_2 : F = \frac{S_1^2}{S_2^2}$$

$$n_1 = n_2 ; F = \frac{S_1^2 / (n_1 - 1)}{S_2^2 / (n_2 - 1)}$$

4. สหพันธ์และการถดถอย (Correlation และ Regression)

4.1 สหสัมพันธ์ เป็นการใช้สถิติเพื่อวัดความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรที่บอกปริมาณ 2 ตัว โดยกำหนดให้ตัวแปรหนึ่งเป็นตัวแปรอิสระ (independent variable, X) ส่วนอีกตัวหนึ่งจะเปลี่ยนแปลงไปตามค่า X เรียกตัวแปรนี้ว่าตัวแปรที่ไม่อิสระ (Dependent variable, Y) หรืออาจกล่าวได้ว่า ตัวแปร X มีอิทธิพลต่อตัวแปร Y นั้นเอง ดังนั้นผลของข้อมูลที่ได้จะแสดงถึงความสัมพันธ์ของตัวแปรทั้ง 2 ในรูปความสัมพันธ์ระหว่าง X และ Y โดยค่าสถิติที่ได้คือ สัมประสิทธิ์ของสหสัมพันธ์ (Correlation coefficient, $r_{x,y}$) ซึ่งจะบอกถึงระดับ (Degree) ของความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรทั้ง 2 ว่ามีมากน้อยเพียงใด มีค่าอยู่ระหว่าง +1.0 และ -1.0 และไม่มีหน่วย โดยค่า r จะบอกถึงระดับความสัมพันธ์ ดังนี้

| r | ระดับความสัมพันธ์ |
|-----------|-----------------------------------|
| 0.8 - 1.0 | มีความสัมพันธ์มาก |
| 0.5 - 0.8 | มีความสัมพันธ์ปานกลาง |
| 0.2 - 0.5 | มีความสัมพันธ์น้อย |
| 0.0 - 0.2 | ไม่ความสัมพันธ์กับความสัมพันธ์เลย |

ถ้า r มีค่าบวก หมายถึง ตัวแปรทั้ง 2 แปรผันตามกันโดยเมื่อ X เพิ่มขึ้น Y จะเพิ่ม และ

ถ้า X ลดลง Y จะลดลงเช่นกัน

r มีค่าลบ หมายถึง ตัวแปรทั้ง 2 แปรผกผันกันโดยเมื่อ X เพิ่มขึ้น Y จะลดลง หรือ

เมื่อ X ลดลง Y จะเพิ่มขึ้น

$r = 0$ หมายถึง ตัวแปรทั้ง 2 ไม่มีความสัมพันธ์กันเลย หรือข้อมูลมีการกระจาย

ที่ไม่แน่นอน จึงไม่สามารถบอกได้ว่าถ้าตัวแปรหนึ่งเพิ่มขึ้นหรือลดลง ตัวแปรอีกตัวหนึ่งจะมีการเปลี่ยนแปลงไปในทางใด



ถ้าตัวแปร X และ Y มีความสัมพันธ์กันแบบสมการถดถอยเชิงเส้น (Linear Regression) $r = +1.0$ เรียก Perfect Positive Correlation
 $r = -1.0$ เรียก Perfect Negative Correlation

4.2 การถดถอย เป็นการศึกษาความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปร โดยมุ่งเน้นที่จะพยากรณ์ตัวแปรตาม ซึ่งต้องอาศัยการประมาณค่าความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรทั้ง 2 เรียกค่าความสัมพันธ์นี้ว่า ค่าสัมประสิทธิ์การถดถอย (Regression Coefficient) การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยทำได้หลังจากสร้างความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรทั้ง 2 ในรูปของกราฟ ซึ่งอาจจะเป็นเส้นตรง หรือเส้นโค้งก็ได้ แล้วจึงใช้วิธีการทางคณิตศาสตร์สร้างสมการเพื่อประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอย

ก. สมการถดถอยเชิงเส้น (Linear Regression Equation) รูปแบบ

ทั่ว ๆ ไป

$$\text{สมการในรูปของประชากร} \quad Y = \alpha + \beta x + \epsilon$$

$$\text{สมการในรูปของตัวอย่าง} \quad y = a + bx + e$$

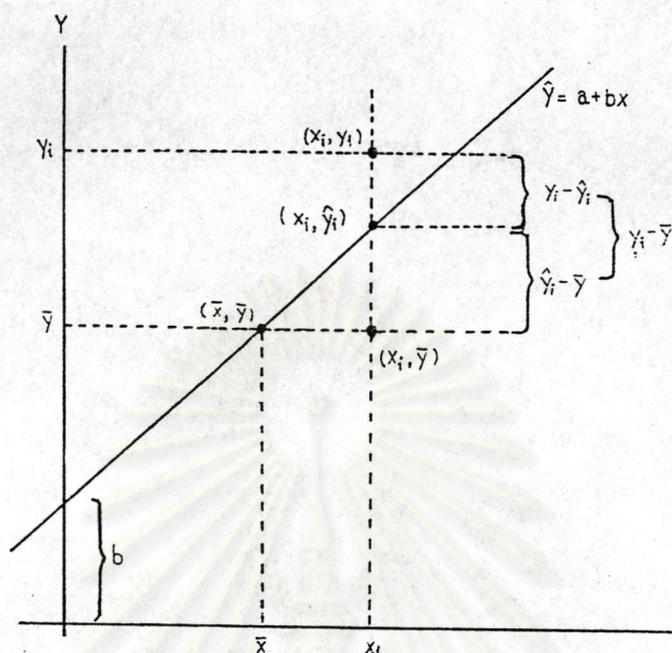
$$\text{สมการประมาณค่า} \quad \hat{y} = a + bx$$

α, a : ค่าคงที่ของสมการถดถอยหรือจุดตัด (intercept) ของสมการถดถอยเชิงเส้น

β, b ; ค่าสัมประสิทธิ์การถดถอย (Regression Coefficient) ของตัวแปรอิสระ X หรือความชัน (Slope) ของสมการถดถอยนี้

ϵ, e ; ค่าความแตกต่างหรือความคลาดเคลื่อน (Error or Residual) ที่เกิดจากผลต่างของค่าสังเกต (Y_i) กับค่าประมาณ (\hat{y}_i)

$$e_i = y_i - \hat{y}_i$$



$y_i - \hat{y}_i$ = ความคลาดเคลื่อนของการประมาณค่าที่ไม่สามารถอธิบายได้ด้วย
สมการถดถอย (Error of Estimation Unexplained by
Regression)

$\hat{y}_i - \bar{y}$ = ความคลาดเคลื่อนของการประมาณค่าที่สามารถอธิบายได้ด้วย
สมการถดถอย (Error of Estimation explained by
Regression)

$y_i - \bar{y}$ = ความคลาดเคลื่อนทั้งหมดของการประมาณค่า (Total Error
of Estimation)

ซึ่ง Total variation (SST) = Unexplained variation (SSE) + Explained
Variation (SSR)

$$\Sigma (y_i - \bar{y})^2 = \Sigma (y_i - \hat{y}_i)^2 + \Sigma (\hat{y}_i - \bar{y})^2$$

การประมาณค่าตัวแปรตาม Y โดยตัวแปรอิสระ X นั้นจะใช้วิธีกำลังสองน้อยที่สุด (Least - Square Method) ซึ่งเป็นวิธีการคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์ b และค่าคงที่ a โดยพยายามทำให้ผลต่างของค่าตัวแปรตามที่ได้จากการสังเกต และค่าประมาณ คือ e_i หรือ $y_i - \hat{y}_i$ เมื่อนำมายกกำลังสองจะมีค่าน้อยที่สุด โดยสมการถดถอยจะมีคุณสมบัติ ดังนี้

1. $\Sigma(y_i - \hat{y}_i) = 0$
2. $\Sigma(y_i - \hat{y}_i)^2$ มีค่าน้อยที่สุด

ข. สมการถดถอยเชิงเส้นโค้ง (Curvilinear Regression) มีหลายแบบ เช่น

1. ความสัมพันธ์ในรูปพาราโบลา (Parabola or Quadratic Form)
2. ความสัมพันธ์ในรูปเอกซ์โพเนนเชียล (Exponention Form)
3. ความสัมพันธ์ในรูปพหุนาม (Polynomial Form)

ในรูปนี้จะกล่าวถึงเฉพาะความสัมพันธ์ในรูปพาราโบลา

รูปแบบทั่ว ๆ ไป

$$\text{สมการในรูปของประชากร } Y = \beta_0 + \beta_1 X + \beta_2 X^2 + \epsilon$$

$$\text{สมการในรูปของตัวอย่าง } y = b_0 + b_1 x + b_2 x^2 + e$$

$$\text{สมการประมาณค่า } y = b_0 + b_1 x + b_2 x^2$$

$$\beta_0, b_0 = \text{ค่าคงที่ของสมการถดถอย}$$

$$\beta_1, b_1 = \text{ค่าสัมประสิทธิ์การถดถอย (Regression Coefficient) ของตัวแปรอิสระ}$$

$$\epsilon, e = \text{ค่าความแตกต่างหรือความคลาดเคลื่อน (Error or Residual) ของการประมาณค่า } Y \text{ ซึ่งใช้วิธีกำลังสองน้อยที่สุด}$$

ในการวิเคราะห์การวิจัยครั้งนี้ c และ $b_0 = 0$ ทั้งสมการถดถอยเชิงเส้นและเส้นโค้ง เนื่องจากลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ที่ไม่มีการทำงานของลูป หรือไม่ได้ถูกปรับระยะ ลวดจะไม่มีแรงกระทำต่อพื้นหน้าบนเลข หรือกราฟผ่านจุดเริ่มต้น (Origin) นั่นเอง

การวิเคราะห์ทางสถิติในการวิจัยครั้งนี้ ใช้โปรแกรมคอมพิวเตอร์ SPSS/PC⁺ ในการคำนวณ ได้ผลตามตัวอย่างดังต่อไปนี้

WRZ 1 DSG 1

*** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ***

Equation Number 1 Dependent Variable.. HIF horizontal force

Beginning Block Number 1. Method: Enter

Variable(s) Entered on Step Number

1.. ACT activation

Multiple R .99095

R Square .98199

Adjusted R Square .98189

Standard Error 53.89807

Analysis of Variance

| | DF | Sua of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 1 | 20345673.83406 | 20345673.83406 |
| Residual | 179 | 519995.35964 | 2905.00201 |

F = 9757.54018 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 203.79432 | 2.06311 | .99095 | 98.780 | .0000 |

HIF = 203.79432 ACT

Multiple R คือ ค่าแสดงความสัมพันธ์ระหว่างตัวแปรอิสระ และตัวแปรตาม ($r_{x..y}$) .99095 ใกล้เคียงกับ +1.0 มาก ดังนั้น ขนาดแรงในแนวระนาบ และระยะการปรับลวดมีความสัมพันธ์กันสูงมาก โดยแปรผันตามกัน

R - Square คือ ค่าสัมประสิทธิ์การตัดสินใจเป็นการบอกถึงร้อยละของการเปลี่ยนแปลงของค่า Y ที่เกิดจากอิทธิพลของค่า X ถ้ามีค่าสูงแสดงว่า สามารถอธิบายการเปลี่ยนแปลงของค่าตัวแปรตาม Y จากตัวแปรอิสระ X ที่อยู่ในสมการถดถอยนั้นได้ดี สมการที่ใช้ประมาณค่านี้ย่อมมีความน่าเชื่อถือสูง (.98199)

Adjusted R Square คือ ค่า R - Square ที่ปรับแก้ไขให้เหมาะสมขึ้น (\bar{R}^2)

Standard Error คือ ค่าความคลาดเคลื่อนมาตรฐานของการประมาณค่า $S_{v..x}$
(Standard Error of Estimation Y on X)

$S_{v..x}$ น้อย หมายถึง ค่า Y มีค่าใกล้เคียงกับ \hat{Y} มาก

$S_{v..x}$ มาก หมายถึง ค่า Y มีค่าอยู่ห่างจากค่า \hat{Y} มาก

$S_{v..x}$ เป็นศูนย์ หมายถึง ค่า $Y = \hat{Y}$ พอดี

ซึ่งค่านี้จะเป็นสัดส่วนกับขนาดของตัวแปรตาม (Y) ดังนั้น

Dapson (1980) (Zar, J.H., 1984, 2nd ed.) จึงแนะนำให้ใช้ $S_{v..x}/\bar{Y}$ เป็นตัวบ่งชี้ Goodness of fit ของสมการถดถอย

การทดสอบสมมติฐานเกี่ยวกับค่าสัมประสิทธิ์การถดถอย (β)

จากรูปแบบของสมการถดถอยเชิงเส้น

$$Y = \beta X + \epsilon$$

การทดสอบสมมติฐานนี้ เพื่อแสดงว่าตัวแปรอิสระ X มีความสัมพันธ์กับตัวแปรตาม Y จริงหรือไม่

$H_0 : \beta = 0$ หรือ ตัวแปรอิสระ X ไม่มีผลต่อตัวแปรตาม Y

$H_1 : \beta \neq 0$ หรือ ตัวแปรอิสระ X มีผลต่อตัวแปรตาม Y

ถ้าผลการทดสอบไม่มีนัยสำคัญหรือยอมรับสมมติฐาน H_0 นั่นคือ รูปแบบของสมการควรจะเป็น $Y = \epsilon$ หรือตัวแปรอิสระ X ไม่มีผลต่อตัวแปรตาม Y ค่าสถิติที่ใช้ในการทดสอบสามารถใช้ได้ 2 ประเภท ดังนี้

1. F - test

เป็นค่าสถิติที่คำนวณได้จากตารางวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of Variance) หรือ ANOVA ซึ่งได้จากสมการความแปรปรวน ดังนี้

$$\Sigma(y_i - y)^2 = \Sigma(\bar{y}_i - \hat{y}_i)^2 + \Sigma(\hat{y}_i - \bar{y})^2$$

$$S^2_{y \cdot x} = \frac{\Sigma(y - \hat{y})^2}{n - 2}$$

$$S^2_y = \frac{\Sigma(y - \bar{y})^2}{n - 1}$$

$$F = \frac{SSR}{SSE / (n-2)} = \frac{MSR}{MSE}$$

| แหล่งของความผันแปร Source of variation | ดีกรีความเป็นอิสระ df | ผลบวกกำลังสอง Sum of Square:SS | ค่าเฉลี่ยกำลังสอง Mean Square:MS |
|--|--------------------------|------------------------------------|--------------------------------------|
| จากการถดถอย (Due to regression) | 1 | SSR $\Sigma(\hat{y}-\bar{y})^2$ | MSR $\Sigma(\hat{y}-\bar{y})^2$ |
| จากแหล่งอื่นที่อธิบายไม่ได้ (error or residual) | n-2 | SSE $(y-\hat{y})^2$ | MSE $[\Sigma(y-\hat{y})^2]/(N-2)$ |
| รวม (Total) | n-1 | SST $(y-\bar{y})^2$ | MST $[(y-\bar{y})^2]/(N-1)$ |

นำค่า F ที่คำนวณได้เปรียบเทียบกับค่า F จากตารางที่ระดับนัยสำคัญ α
 $df = (n-1)$ หรือพิจารณาจากค่า Sig F เปรียบเทียบกับระดับความมีนัยสำคัญ (α)
 ที่ตั้งไว้ ซึ่งแสดงถึงโอกาสของความเป็นไปได้ที่ $\beta = 0$ โดยเป็นเหตุการณ์ที่เกิดขึ้นจริงไม่ใช่
 บังเอิญ เช่น $\alpha = 0.05$ Sig F .0000 ดังนั้น โอกาสที่ $\beta = 0$ จึงไม่มีจาก
 การวิเคราะห์ทางสถิติ นั่นคือ ปฏิเสธสมมติฐานที่ตั้งไว้ (H_0) หรือตัวแปรอิสระ X มีผลต่อ
 ตัวแปรตาม Y นั่นเอง หรือกล่าวได้ว่า โอกาสของการเกิดความผิดพลาด (Probability
 of error) จะต้องไม่มากกว่าระดับความมีนัยสำคัญ(α) (Zar, J.H., 1984, 2nd ed.)
 เราจึงจะปฏิเสธ Null Hypothesis

2. t - test

$$\text{คำนวณจากสูตร } t = \frac{b}{S(b)}$$

ค่า t ที่คำนวณได้เปรียบเทียบกับค่า t จากตารางที่ระดับนัยสำคัญ α
 $df = (n - 1)$ หลักในการพิจารณาเช่นเดียวกับ F - test

5. การเปรียบเทียบค่าเฉลี่ย สำหรับหลายกลุ่มตัวอย่าง โดยการวิเคราะห์ความแปรปรวน จำแนกแบบสองทาง (Comparing k Sample Mean by Two - way ANOVA)

เมื่อต้องการเปรียบเทียบผลการทดลองมากกว่า 2 กลุ่มขึ้นไปจะต้องใช้ F-test
 โดยการวิเคราะห์ความแปรปรวน ประกอบกับมีหลักเกณฑ์จำแนกข้อมูล 2 ชนิด หรือ 2 ปัจจัย
 (two - factor) จะเรียกเป็นการวิเคราะห์ความแปรปรวนจำแนกแบบสองทาง (two-way
 ANOVA) ซึ่งแบ่งความแปรปรวนทั้งหมด (Total Variation) ออกเป็น 5 ส่วน ดังนี้

1. ความแปรปรวนที่เกิดจากความแตกต่างระหว่างระดับต่าง ๆ ของปัจจัยที่ 1
2. ความแปรปรวนที่เกิดจากความแตกต่างระหว่างระดับต่าง ๆ ของปัจจัยที่ 2
3. ความแปรปรวนที่เกิดจากความแตกต่างระหว่างส่วนประกอบ (Subtotal)
 ของปัจจัยทั้ง 2 ที่ประกอบกันเป็นตารางสองทาง

4. ความแปรปรวนที่เกิดจากความแตกต่างระหว่างระดับต่าง ๆ ของปัจจัยที่ 1 และระดับต่าง ๆ ของปัจจัยที่ 2
5. ความแปรปรวนที่เกิดจากความแตกต่างภายในปัจจัยทั้งสองซึ่งเป็นความแปรปรวนที่ไม่ทราบสาเหตุหรือเป็นความคลาดเคลื่อนนั่นเอง

| สาเหตุของความแปรปรวน (SOV) | df | SS | MS | F |
|--|--------------|-------------------------|------------------------|---|
| ระหว่างระดับต่างๆ ในปัจจัยที่ 1 (ตัวแปรด้านแถว) | $r-1$ | SSR | $MSR = SSR/r-1$ | $F = MSR/MSE$ สำหรับสมมติฐาน $H_0 : \mu_1 = \mu_2 = \dots = \mu_r$ |
| ระหว่างระดับต่างๆ ในปัจจัยที่ 2 (ตัวแปรด้านหลัก) | $c-1$ | SSC | $MSC = SSC/c-1$ | $F = MSC/MSE$ สำหรับสมมติฐาน $H_0 : \mu_{.1} = \mu_{.2} = \dots = \mu_{.c}$ |
| ระหว่างส่วนประกอบของปัจจัย (Sub total) | $rc-1$ | SSE | $MSS = SSE/rc-1$ | $F = MSS/MSE$ สำหรับสมมติฐาน $H_0 : \mu_{11} = \mu_{12} = \dots = \mu_{rc}$ |
| ผลกระทบร่วม (Interaction) | $(r-1)(c-1)$ | $SSI = SST - SSS - SSC$ | $MSI = SSI/(r-1)(c-1)$ | $F = MSI/MSE$ สำหรับสมมติฐาน $H_0 : (\alpha\beta)_{ij} = 0$ |
| ภายในตัวแปรทั้งสอง (Error) | $n-rc$ | $SSE = SST - SSS - SSI$ | $MSE = SSE/n-rc$ | |
| รวม | $n-1$ | SST | | n แทนจำนวนข้อมูลทั้งหมด |

การวิเคราะห์ทางสถิติในการวิจัยครั้งนี้ใช้ โปรแกรมคอมพิวเตอร์ SPSS/PC⁺
ในการคำนวณได้ผลตามตัวอย่างดังต่อไปนี้

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

V1 Horizontal force เมื่อตั้งปลายลวดลงห่าง 0.5 มม.
BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif. of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|--------------|
| Main Effects | 151601.435 | 4 | 37900.359 | 1609.236 | 0.0 |
| WRZ | 27307.984 | 1 | 27307.984 | 1180.754 | .000 |
| DSG | 123793.451 | 3 | 41264.484 | 1752.130 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 8769.186 | 3 | 2923.062 | 124.116 | 0.0 |
| WRZ DSG | 8769.186 | 3 | 2923.062 | 124.116 | 0.0 |
| Explained | 160370.621 | 7 | 22910.089 | 972.785 | 0.0 |
| Residual | 5463.841 | 232 | 23.551 | | |
| Total | 165834.461 | 239 | 693.868 | | |

240 Cases were processed.

0 CASES (.0 PCT) were missing.

ตารางวิเคราะห์ความแปรปรวนที่จะใช้ในการทดสอบสมมติฐาน เกี่ยวกับค่าเฉลี่ย
ได้กำหนดสมมติฐานทางสถิติสำหรับการทดสอบไว้ 3 ประเภท ดังนี้

1. สำหรับตัวแปรต้นแถว คือ ขนาดลวด ซึ่งแทนขนาดลวด 2 กลุ่ม

H_0 : ขนาดแรงในแนวระนาบไม่แตกต่างกันในลวดขนาดต่างกัน

H_1 : ขนาดแรงในแนวระนาบแตกต่างกันในลวดขนาดต่างกัน

หรือ $H_0 : \mu_1 = \mu_2$

$H_1 : \mu_1 \neq \mu_2$

2. สำหรับตัวแปรด้านหลัก คือ แบบของลูป ซึ่งแทนแบบของลูป 4 กลุ่ม

H_0 : ขนาดแรงในแนวระนาบไม่แตกต่างกันในแบบของลูปที่ต่างกัน

H_1 : ขนาดแรงในแนวระนาบแตกต่างกันในแบบของลูปที่ต่างกัน

หรือ H_0 : $\mu_{.1} = \mu_{.2} = \mu_{.3} = \mu_{.4}$

H_1 : $\mu_{.1} \neq \mu_{.2} \neq \mu_{.3} \neq \mu_{.4}$

3. สำหรับผลกระทบรวมระหว่างตัวแปรด้านแถวและด้านหลัก (Interaction)

H_0 : ขนาดลวด และแบบของลูปที่แตกต่างกันจะไม่มีผลกระทบรวมต่อขนาดแรงในแนวระนาบ

H_1 : ผลกระทบรวมระหว่างตัวแปรทั้งสองมีผลต่อ ขนาดแรงในแนวระนาบ

หรือ H_0 : $(\alpha\beta)_{11} = (\alpha\beta)_{12} = \dots (\alpha\beta)_{34} = 0$

H_1 : $(\alpha\beta)_{i,j} \neq 0$

หรือ H_0 : คะแนนเฉลี่ยระหว่างขนาดลวดและแบบของลูปแต่ละกลุ่มไม่แตกต่างกัน

H_1 : คะแนนเฉลี่ยระหว่างขนาดลวดและแบบของลูปแต่ละกลุ่มแตกต่างกัน

H_0 : $\mu_{11.} = \mu_{12.} = \dots = \mu_{34.}$

H_1 : ค่าเฉลี่ยอย่างน้อย 1 คู่แตกต่างกัน

ซึ่งจะพิจารณาจากค่า F หรือ Sig F ตามที่กล่าวมาแล้วข้างต้น เช่น

$$\alpha = 0.05$$

ขนาดลวด (W) Sig F .000

หมายถึงขนาดแรงในแนวระนาบแตกต่างกันในลวดขนาดต่างกัน เป็นต้น

5. สัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (Coefficient of variation, C.V.)

คือ อัตราส่วนระหว่างส่วนเบี่ยงเบนมาตรฐานและมีชัณมิติเป็นวิธีการหนึ่งที่ใช้ประโยชน์ในการเปรียบเทียบการกระจายของข้อมูลต่างชุดกัน เช่น ข้อมูลของสองชุดมีหน่วยในการวัดไม่เหมือนกัน , มีค่ามีชัณมิติต่างชนิดกัน ตลอดจนค่าเบี่ยงเบนมาตรฐานที่ต่างชนิดกัน เป็นต้น

สูตร สัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) = $\frac{S}{\bar{X}} \times 100 \%$



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ภาคผนวก ค

ข้อมูลและการวิเคราะห์ข้อมูลทางสถิติ

1. จากการรวบรวมข้อมูลของขนาดแรงกระทำกับพื้นหน้าบน ในแนวระนาบและแนวตั้งของหลอดคอนแทกชั้น อาร์ช ทั้ง 8 กลุ่มตัวอย่าง กลุ่มละ 30 เส้น โดยมีการเรียงลำดับข้อมูลในแนวนอนจากซ้ายไปขวา ดังนี้ ตัวอย่างที่ (S), ขนาดหลอด (W) (1 = 0.016×0.016 นิ้ว, 2 = 0.016×0.022 นิ้ว), แบบของลูป (D) (1 = Simple closed loop, 2 = Closed loop with helix, 3 = T loop, 4 = Double delta loop), ขนาดแรงในแนวระนาบด้านซ้าย (Flt), มุมของแรงในแนวระนาบด้านซ้าย (Alt), ขนาดแรงในแนวระนาบด้านขวา (Frt), มุมของแรงในแนวระนาบด้านขวา (Art) และขนาดแรงในแนวตั้ง (Vf) เมื่อมีการปรับระยะหลอด 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

| S | W | D | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีหน่วยการเป็นหน่วย 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 001 | 1 | 1 | 030.0 | 07.0 | 036.0 | 08.0 | 004 | 070 | 70.5 | 070 | 69.0 | 011 | 120 | 69.0 | 128 | 68.0 | 022 | | | | | |
| | | | 240.0 | 65.0 | 170.0 | 70.0 | 031 | 250 | 71.0 | 250 | 70.0 | 043 | 400 | 62.0 | 400 | 59.0 | 054 | | | | | |
| 002 | 1 | 1 | 035.0 | 70.0 | 030.0 | 08.5 | 004 | 080 | 70.0 | 080 | 70.5 | 011 | 138 | 70.5 | 148 | 70.5 | 023 | | | | | |
| | | | 202.0 | 68.0 | 206.0 | 73.0 | 031 | 280 | 73.0 | 280 | 69.0 | 040 | 400 | 65.0 | 400 | 60.0 | 054 | | | | | |
| 003 | 1 | 1 | 020.0 | 66.0 | 035.0 | 06.0 | 004 | 080 | 70.0 | 078 | 71.0 | 017 | 120 | 70.0 | 122 | 70.0 | 022 | | | | | |
| | | | 200.0 | 70.0 | 200.0 | 75.0 | 031 | 250 | 68.0 | 250 | 69.0 | 038 | 400 | 62.0 | 400 | 61.0 | 047 | | | | | |
| 004 | 1 | 1 | 032.0 | 72.0 | 034.0 | 73.0 | 009 | 076 | 70.0 | 070 | 70.0 | 014 | 132 | 69.0 | 130 | 73.0 | 024 | | | | | |
| | | | 200.0 | 71.0 | 200.0 | 72.0 | 041 | 300 | 68.0 | 300 | 68.0 | 045 | 350 | 68.0 | 350 | 67.0 | 051 | | | | | |
| 005 | 1 | 1 | 028.0 | 69.0 | 024.0 | 71.0 | 007 | 082 | 68.0 | 080 | 65.0 | 016 | 128 | 70.0 | 120 | 71.0 | 023 | | | | | |
| | | | 180.0 | 70.0 | 180.0 | 68.0 | 041 | 300 | 66.0 | 300 | 65.0 | 044 | 350 | 66.0 | 350 | 65.0 | 050 | | | | | |
| 006 | 1 | 1 | 030.0 | 71.0 | 032.0 | 69.0 | 007 | 070 | 68.0 | 070 | 68.5 | 016 | 150 | 67.0 | 148 | 68.0 | 031 | | | | | |
| | | | 200.0 | 59.0 | 220.0 | 60.0 | 043 | 280 | 68.0 | 265 | 64.0 | 043 | 350 | 70.0 | 350 | 65.0 | 040 | | | | | |
| 007 | 1 | 1 | 038.0 | 68.0 | 020.0 | 68.0 | 005 | 070 | 68.0 | 070 | 70.0 | 021 | 140 | 68.0 | 132 | 64.0 | 024 | | | | | |
| | | | 200.0 | 71.0 | 200.0 | 73.0 | 037 | 280 | 69.0 | 280 | 67.0 | 044 | 400 | 60.0 | 400 | 61.0 | 054 | | | | | |
| 008 | 1 | 1 | 030.0 | 67.0 | 030.0 | 68.0 | 008 | 080 | 73.0 | 080 | 71.0 | 018 | 130 | 67.0 | 120 | 67.0 | 022 | | | | | |
| | | | 200.0 | 73.5 | 200.0 | 73.0 | 034 | 250 | 69.0 | 250 | 69.0 | 043 | 420 | 60.0 | 420 | 58.5 | 054 | | | | | |
| 009 | 1 | 1 | 028.0 | 70.5 | 024.0 | 70.5 | 007 | 076 | 70.0 | 070 | 70.0 | 021 | 150 | 67.0 | 148 | 68.0 | 028 | | | | | |
| | | | 200.0 | 70.0 | 200.0 | 72.0 | 039 | 300 | 70.0 | 300 | 64.0 | 044 | 400 | 65.0 | 400 | 63.5 | 050 | | | | | |
| 010 | 1 | 1 | 030.0 | 71.5 | 028.0 | 71.5 | 008 | 075 | 72.0 | 075 | 72.0 | 011 | 130 | 72.0 | 130 | 70.5 | 021 | | | | | |
| | | | 230.0 | 62.0 | 230.0 | 59.0 | 025 | 300 | 65.0 | 300 | 66.0 | 039 | 370 | 70.0 | 370 | 69.0 | 049 | | | | | |
| 011 | 1 | 1 | 030.0 | 71.0 | 030.0 | 70.0 | 006 | 088 | 70.0 | 080 | 71.0 | 012 | 130 | 69.5 | 130 | 69.5 | 021 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 180.0 | 73.0 | 028 | 300 | 70.0 | 300 | 60.0 | 042 | 350 | 72.0 | 350 | 68.0 | 052 | | | | | |
| 012 | 1 | 1 | 026.0 | 69.0 | 024.0 | 71.5 | 004 | 075 | 68.0 | 075 | 70.0 | 016 | 140 | 72.0 | 140 | 71.0 | 029 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.5 | 180.0 | 72.0 | 033 | 300 | 69.0 | 300 | 66.0 | 040 | 350 | 69.0 | 370 | 64.0 | 046 | | | | | |
| 013 | 1 | 1 | 028.0 | 71.0 | 028.0 | 69.0 | 007 | 080 | 69.0 | 080 | 70.0 | 016 | 140 | 70.5 | 140 | 72.5 | 030 | | | | | |
| | | | 200.0 | 68.0 | 190.0 | 65.0 | 040 | 270 | 72.0 | 290 | 68.0 | 044 | 350 | 66.0 | 350 | 65.0 | 047 | | | | | |
| 014 | 1 | 1 | 028.0 | 69.0 | 028.0 | 74.0 | 008 | 070 | 68.0 | 070 | 67.0 | 018 | 140 | 71.0 | 140 | 73.0 | 032 | | | | | |
| | | | 200.0 | 66.0 | 210.0 | 63.0 | 039 | 270 | 65.0 | 265 | 67.0 | 044 | 380 | 67.0 | 400 | 70.0 | 046 | | | | | |
| 015 | 1 | 1 | 030.0 | 70.0 | 028.0 | 65.0 | 009 | 080 | 71.0 | 082 | 70.0 | 021 | 140 | 70.0 | 140 | 72.0 | 032 | | | | | |
| | | | 200.0 | 67.5 | 200.0 | 67.5 | 045 | 260 | 67.0 | 290 | 66.0 | 045 | 420 | 61.0 | 370 | 67.0 | 050 | | | | | |

| S | W | D | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf | Flt | All | Frl | Art | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีหน่วยการเป็นหน่วย 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 016 | 1 | 1 | 030.0 | 69.0 | 030.0 | 72.0 | 005 | 080 | 67.0 | 078 | 70.0 | 017 | 140 | 71.5 | 140 | 71.5 | 020 | | | | | |
| | | | 200.0 | 70.0 | 200.0 | 75.0 | 033 | 265 | 71.0 | 265 | 71.0 | 039 | 360 | 67.0 | 400 | 70.0 | 048 | | | | | |
| 017 | 1 | 1 | 030.0 | 71.0 | 030.0 | 71.0 | 006 | 086 | 70.0 | 080 | 71.0 | 013 | 150 | 63.0 | 150 | 61.5 | 025 | | | | | |
| | | | 190.0 | 70.0 | 190.0 | 71.5 | 031 | 260 | 69.0 | 280 | 69.0 | 044 | 380 | 71.0 | 350 | 71.0 | 053 | | | | | |
| 018 | 1 | 1 | 030.0 | 71.0 | 030.0 | 73.0 | 004 | 072 | 72.0 | 070 | 72.0 | 014 | 122 | 71.0 | 120 | 73.0 | 020 | | | | | |
| | | | 210.0 | 68.0 | 230.0 | 62.0 | 028 | 270 | 70.0 | 265 | 72.0 | 045 | 360 | 67.0 | 370 | 72.0 | 057 | | | | | |
| 019 | 1 | 1 | 020.0 | 70.0 | 030.0 | 68.0 | 005 | 074 | 68.0 | 078 | 70.0 | 013 | 160 | 64.0 | 160 | 65.0 | 026 | | | | | |
| | | | 240.0 | 65.0 | 170.0 | 70.0 | 028 | 260 | 72.0 | 260 | 71.0 | 036 | 380 | 72.0 | 380 | 69.0 | 048 | | | | | |
| 020 | 1 | 1 | 030.0 | 68.0 | 030.0 | 70.0 | 004 | 070 | 70.5 | 070 | 69.0 | 012 | 160 | 63.5 | 160 | 64.0 | 019 | | | | | |
| | | | 200.0 | 72.0 | 200.0 | 73.0 | 028 | 280 | 72.0 | 310 | 65.0 | 039 | 370 | 67.0 | 420 | 61.0 | 043 | | | | | |
| 021 | 1 | 1 | 030.0 | 68.0 | 030.0 | 68.5 | 003 | 073 | 72.0 | 073 | 72.0 | 014 | 130 | 70.0 | 130 | 69.0 | 021 | | | | | |
| | | | 180.0 | 70.0 | 180.0 | 75.0 | 033 | 280 | 72.0 | 300 | 70.0 | 045 | 370 | 71.0 | 410 | 63.0 | 041 | | | | | |
| 022 | 1 | 1 | 030.0 | 67.0 | 022.0 | 69.5 | 004 | 075 | 69.5 | 075 | 71.0 | 014 | 130 | 72.0 | 130 | 70.5 | 021 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.5 | 180.0 | 70.0 | 031 | 270 | 70.0 | 260 | 71.0 | 042 | 340 | 68.0 | 370 | 65.0 | 054 | | | | | |
| 023 | 1 | 1 | 032.0 | 65.0 | 030.0 | 66.5 | 007 | 080 | 70.0 | 080 | 70.0 | 015 | 140 | 71.0 | 140 | 70.5 | 024 | | | | | |
| | | | 180.0 | 70.5 | 184.0 | 69.0 | 035 | 280 | 69.0 | 280 | 69.0 | 041 | 340 | 64.0 | 350 | 68.0 | 055 | | | | | |
| 024 | 1 | 1 | 030.0 | 72.0 | 030.0 | 67.0 | 006 | 077 | 70.0 | 078 | 70.5 | 012 | 140 | 71.0 | 140 | 73.0 | 027 | | | | | |
| | | | 202.0 | 68.0 | 206.0 | 73.0 | 036 | 300 | 62.0 | 300 | 63.0 | 043 | 340 | 69.0 | 340 | 68.0 | 051 | | | | | |
| 025 | 1 | 1 | 030.0 | 67.0 | 030.0 | 67.0 | 006 | 080 | 73.0 | 080 | 73.0 | 016 | 140 | 72.0 | 140 | 70.5 | 026 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 186.0 | 71.0 | 033 | 260 | 63.0 | 260 | 60.0 | 042 | 310 | 69.0 | 350 | 69.0 | 046 | | | | | |
| 026 | 1 | 1 | 030.0 | 69.5 | 030.0 | 69.5 | 006 | 070 | 70.0 | 070 | 70.0 | 010 | 140 | 71.0 | 140 | 71.0 | 019 | | | | | |
| | | | 200.0 | 73.0 | 200.0 | 73.0 | 033 | 310 | 60.0 | 310 | 58.0 | 035 | 400 | 60.0 | 400 | 59.0 | 051 | | | | | |
| 027 | 1 | 1 | 030.0 | 70.5 | 030.0 | 66.5 | 005 | 070 | 70.0 | 070 | 72.0 | 015 | 140 | 73.0 | 140 | 70.5 | 020 | | | | | |
| | | | 200.0 | 71.0 | 200.0 | 72.0 | 035 | 310 | 61.0 | 310 | 63.0 | 041 | 420 | 60.0 | 390 | 62.0 | 040 | | | | | |
| 028 | 1 | 1 | 030.0 | 69.0 | 030.0 | 64.0 | 007 | 080 | 73.0 | 080 | 72.0 | 016 | 150 | 71.0 | 150 | 69.5 | 018 | | | | | |
| | | | 200.0 | 73.0 | 200.0 | 73.0 | 029 | 250 | 66.0 | 250 | 67.0 | 039 | 400 | 60.0 | 400 | 58.0 | 045 | | | | | |
| 029 | 1 | 1 | 028.0 | 66.0 | 028.0 | 67.5 | 004 | 076 | 70.0 | 076 | 71.0 | 013 | 168 | 63.0 | 162 | 64.0 | 032 | | | | | |
| | | | 200.0 | 73.0 | 200.0 | 74.0 | 032 | 270 | 70.0 | 250 | 69.0 | 041 | 400 | 68.0 | 380 | 64.0 | 045 | | | | | |
| 030 | 1 | 1 | 030.0 | 69.0 | 030.0 | 69.0 | 006 | 080 | 70.0 | 080 | 70.0 | 012 | 130 | 72.0 | 130 | 70.5 | 021 | | | | | |
| | | | 190.0 | 73.0 | 190.0 | 65.0 | 025 | 295 | 65.0 | 295 | 67.0 | 038 | 450 | 59.0 | 450 | 49.5 | 045 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยที่ระดับความถี่ขนาด 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มีลักษณะ ความถี่ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 031 | 1 | 2 | 010.0 | 06.0 | 018.0 | 09.0 | 014 | 040 | 70.0 | 040 | 07.0 | 028 | 078 | 70.0 | 075 | 70.0 | 041 | | | | | |
| | | | 118.0 | 71.0 | 120.0 | 72.0 | 058 | 150 | 73.0 | 152 | 71.0 | 075 | 180 | 70.0 | 180 | 71.0 | 105 | | | | | |
| 032 | 1 | 2 | 025.0 | 04.0 | 025.0 | 08.0 | 016 | 048 | 64.0 | 040 | 09.0 | 030 | 074 | 07.0 | 074 | 08.0 | 030 | | | | | |
| | | | 120.0 | 70.0 | 112.0 | 72.0 | 057 | 170 | 69.5 | 170 | 70.0 | 084 | 190 | 69.0 | 200 | 71.0 | 120 | | | | | |
| 033 | 1 | 2 | 023.0 | 04.0 | 023.0 | 08.0 | 016 | 045 | 69.0 | 045 | 71.0 | 030 | 074 | 71.0 | 074 | 69.0 | 041 | | | | | |
| | | | 128.0 | 60.0 | 126.0 | 70.0 | 058 | 168 | 68.0 | 170 | 69.0 | 082 | 190 | 69.0 | 200 | 66.0 | 120 | | | | | |
| 034 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 09.0 | 014 | 045 | 60.0 | 048 | 70.0 | 030 | 080 | 08.0 | 080 | 69.0 | 037 | | | | | |
| | | | 120.0 | 71.0 | 120.0 | 09.0 | 059 | 150 | 71.0 | 155 | 72.0 | 075 | 188 | 72.0 | 182 | 73.0 | 105 | | | | | |
| 035 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.0 | 016 | 038 | 69.0 | 038 | 69.0 | 027 | 080 | 69.0 | 078 | 70.0 | 037 | | | | | |
| | | | 102.0 | 72.0 | 104.0 | 72.0 | 056 | 160 | 72.0 | 160 | 67.0 | 081 | 188 | 70.0 | 188 | 70.0 | 110 | | | | | |
| 036 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.0 | 013 | 042 | 71.0 | 040 | 65.0 | 027 | 066 | 70.0 | 070 | 68.0 | 037 | | | | | |
| | | | 095.0 | 74.0 | 098.0 | 71.0 | 055 | 160 | 69.0 | 160 | 69.0 | 075 | 174 | 72.0 | 186 | 73.0 | 100 | | | | | |
| 037 | 1 | 2 | 028.0 | 71.0 | 016.0 | 63.0 | 015 | 045 | 70.0 | 048 | 65.0 | 030 | 088 | 73.0 | 088 | 71.0 | 038 | | | | | |
| | | | 120.0 | 68.0 | 120.0 | 69.0 | 055 | 165 | 74.0 | 160 | 68.0 | 070 | 180 | 73.0 | 180 | 71.0 | 100 | | | | | |
| 038 | 1 | 2 | 018.0 | 71.0 | 020.0 | 09.0 | 015 | 040 | 75.0 | 040 | 07.0 | 030 | 070 | 74.0 | 068 | 70.0 | 037 | | | | | |
| | | | 098.0 | 73.0 | 100.0 | 70.0 | 055 | 164 | 71.0 | 160 | 74.0 | 081 | 184 | 74.5 | 184 | 74.5 | 110 | | | | | |
| 039 | 1 | 2 | 020.0 | 68.0 | 018.0 | 70.0 | 018 | 042 | 72.0 | 038 | 68.0 | 027 | 074 | 70.0 | 074 | 66.5 | 041 | | | | | |
| | | | 124.0 | 70.0 | 122.0 | 60.0 | 057 | 168 | 70.0 | 158 | 70.0 | 081 | 184 | 70.0 | 184 | 72.0 | 110 | | | | | |
| 040 | 1 | 2 | 018.0 | 70.0 | 018.0 | 72.0 | 014 | 030 | 70.0 | 038 | 69.0 | 030 | 075 | 73.0 | 078 | 70.0 | 038 | | | | | |
| | | | 120.0 | 73.0 | 120.0 | 70.0 | 058 | 175 | 64.0 | 168 | 70.0 | 088 | 205 | 60.0 | 190 | 69.0 | 120 | | | | | |
| 041 | 1 | 2 | 030.0 | 69.0 | 025.0 | 68.0 | 018 | 045 | 70.0 | 045 | 70.0 | 030 | 080 | 70.0 | 080 | 66.0 | 040 | | | | | |
| | | | 120.0 | 70.0 | 120.0 | 68.0 | 058 | 170 | 65.0 | 170 | 65.0 | 081 | 210 | 64.0 | 200 | 64.0 | 115 | | | | | |
| 042 | 1 | 2 | 025.0 | 66.0 | 028.0 | 64.5 | 013 | 042 | 70.0 | 042 | 71.0 | 026 | 070 | 67.0 | 070 | 70.0 | 038 | | | | | |
| | | | 098.0 | 71.0 | 098.0 | 67.0 | 052 | 150 | 70.0 | 150 | 69.0 | 075 | 188 | 75.0 | 190 | 68.0 | 100 | | | | | |
| 043 | 1 | 2 | 020.0 | 68.0 | 020.0 | 72.0 | 015 | 040 | 70.0 | 040 | 74.0 | 029 | 070 | 74.0 | 078 | 75.0 | 037 | | | | | |
| | | | 115.0 | 75.0 | 112.0 | 70.0 | 050 | 170 | 66.0 | 166 | 69.0 | 082 | 198 | 66.0 | 196 | 64.0 | 120 | | | | | |
| 044 | 1 | 2 | 016.0 | 69.0 | 020.0 | 71.0 | 015 | 044 | 70.0 | 044 | 69.0 | 027 | 070 | 74.0 | 068 | 70.0 | 038 | | | | | |
| | | | 100.0 | 71.0 | 100.0 | 69.0 | 054 | 165 | 66.0 | 170 | 62.0 | 084 | 200 | 65.0 | 200 | 64.0 | 120 | | | | | |
| 045 | 1 | 2 | 016.0 | 70.0 | 016.0 | 70.0 | 013 | 050 | 64.0 | 048 | 64.0 | 029 | 070 | 69.0 | 068 | 67.0 | 038 | | | | | |
| | | | 120.0 | 65.0 | 120.0 | 64.0 | 057 | 150 | 69.0 | 150 | 67.0 | 075 | 190 | 72.0 | 188 | 69.0 | 110 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf | FIL | ALL | Frl | Art | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยที่ระดับความถี่ขนาด 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มีลักษณะ ความถี่ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 046 | 1 | 2 | 015.0 | 71.0 | 018.0 | 71.0 | 014 | 045 | 68.0 | 045 | 69.0 | 030 | 080 | 69.0 | 082 | 69.0 | 039 | | | | | |
| | | | 108.0 | 74.0 | 115.0 | 70.0 | 058 | 162 | 68.0 | 162 | 65.0 | 087 | 190 | 69.0 | 200 | 72.0 | 125 | | | | | |
| 047 | 1 | 2 | 020.0 | 67.0 | 025.0 | 70.5 | 010 | 040 | 60.0 | 042 | 70.0 | 027 | 080 | 67.0 | 070 | 68.0 | 040 | | | | | |
| | | | 120.0 | 69.0 | 120.0 | 68.0 | 055 | 170 | 68.0 | 170 | 70.0 | 080 | 204 | 71.0 | 200 | 63.0 | 125 | | | | | |
| 048 | 1 | 2 | 022.0 | 66.0 | 022.0 | 64.5 | 018 | 045 | 71.0 | 045 | 70.0 | 030 | 075 | 68.0 | 077 | 70.0 | 040 | | | | | |
| | | | 124.0 | 69.0 | 120.0 | 70.5 | 059 | 168 | 68.0 | 160 | 70.0 | 088 | 205 | 69.0 | 195 | 69.0 | 130 | | | | | |
| 049 | 1 | 2 | 020.0 | 72.0 | 020.0 | 67.0 | 013 | 040 | 71.0 | 040 | 71.0 | 030 | 077 | 70.0 | 077 | 70.0 | 040 | | | | | |
| | | | 120.0 | 70.0 | 120.0 | 70.0 | 057 | 170 | 64.0 | 172 | 65.0 | 081 | 198 | 73.0 | 192 | 75.0 | 110 | | | | | |
| 050 | 1 | 2 | 016.0 | 70.0 | 018.0 | 66.0 | 014 | 042 | 70.0 | 042 | 70.0 | 020 | 080 | 70.0 | 074 | 69.0 | 040 | | | | | |
| | | | 098.0 | 70.0 | 095.0 | 70.0 | 054 | 160 | 71.0 | 150 | 69.0 | 075 | 180 | 72.0 | 188 | 71.0 | 125 | | | | | |
| 051 | 1 | 2 | 018.0 | 69.0 | 012.0 | 69.0 | 014 | 040 | 71.0 | 040 | 69.0 | 028 | 070 | 70.0 | 070 | 70.0 | 037 | | | | | |
| | | | 102.0 | 72.0 | 098.0 | 71.0 | 054 | 160 | 70.0 | 160 | 70.0 | 070 | 182 | 73.0 | 180 | 69.0 | 100 | | | | | |
| 052 | 1 | 2 | 022.0 | 71.0 | 022.0 | 63.0 | 013 | 040 | 72.0 | 038 | 69.0 | 028 | 070 | 72.0 | 068 | 71.0 | 039 | | | | | |
| | | | 098.0 | 71.0 | 100.0 | 70.0 | 054 | 150 | 73.0 | 152 | 69.0 | 075 | 180 | 73.0 | 180 | 70.0 | 110 | | | | | |
| 053 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 69.0 | 014 | 040 | 70.0 | 040 | 74.0 | 028 | 082 | 67.0 | 070 | 72.0 | 040 | | | | | |
| | | | 118.0 | 61.0 | 112.0 | 67.0 | 050 | 172 | 65.0 | 172 | 65.0 | 082 | 204 | 64.0 | 200 | 64.0 | 120 | | | | | |
| 054 | 1 | 2 | 015.0 | 68.0 | 015.0 | 69.0 | 014 | 035 | 71.0 | 040 | 68.0 | 028 | 072 | 70.0 | 064 | 67.0 | 038 | | | | | |
| | | | 102.0 | 62.0 | 108.0 | 64.0 | 050 | 160 | 60.0 | 152 | 60.0 | 081 | 182 | 69.0 | 180 | 68.0 | 115 | | | | | |
| 055 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.0 | 012 | 040 | 60.0 | 040 | 60.0 | 020 | 072 | 68.0 | 078 | 68.0 | 030 | | | | | |
| | | | 100.0 | 60.0 | 100.0 | 65.0 | 052 | 150 | 70.0 | 150 | 68.0 | 070 | 180 | 70.0 | 180 | 71.0 | 100 | | | | | |
| 056 | 1 | 2 | 022.0 | 69.0 | 021.0 | 70.0 | 013 | 040 | 70.0 | 040 | 70.0 | 029 | 072 | 73.0 | 070 | 70.0 | 040 | | | | | |
| | | | 110.0 | 72.0 | 108.0 | 70.0 | 058 | 148 | 74.0 | 148 | 72.0 | 075 | 200 | 65.0 | 200 | 69.0 | 100 | | | | | |
| 057 | 1 | 2 | 018.0 | 70.0 | 018.0 | 70.0 | 014 | 040 | 65.0 | 038 | 65.0 | 029 | 070 | 67.0 | 068 | 70.0 | 038 | | | | | |
| | | | 104.0 | 68.0 | 104.0 | 71.0 | 055 | 150 | 69.0 | 148 | 68.0 | 081 | 200 | 64.0 | 200 | 63.0 | 115 | | | | | |
| 058 | 1 | 2 | 025.0 | 70.0 | 025.0 | 67.0 | 018 | 045 | 70.0 | 045 | 68.0 | 028 | 072 | 70.0 | 072 | 70.0 | 036 | | | | | |
| | | | 104.0 | 65.0 | 108.0 | 71.0 | 055 | 160 | 65.0 | 158 | 64.0 | 081 | 192 | 63.0 | 192 | 70.0 | 115 | | | | | |
| 059 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 018.0 | 68.0 | 014 | 040 | 71.0 | 040 | 70.0 | 029 | 070 | 72.0 | 070 | 72.0 | 039 | | | | | |
| | | | 114.0 | 67.0 | 114.0 | 67.0 | 059 | 168 | 67.0 | 166 | 70.0 | 087 | 200 | 62.0 | 220 | 64.0 | 130 | | | | | |
| 060 | 1 | 2 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 69.0 | 014 | 040 | 70.0 | 040 | 70.0 | 030 | 080 | 71.0 | 080 | 71.0 | 040 | | | | | |
| | | | 115.0 | 75.0 | 112.0 | 70.0 | 059 | 170 | 65.0 | 170 | 65.0 | 088 | 200 | 65.0 | 200 | 65.0 | 130 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| ๐.๕, ๑.๐, ๑.๕, ๒.๐, ๒.๕ และ ๓.๐ กิโลเมตร ๕ นาที ๐.๕, ๑.๐, ๑.๕, ๒.๐, ๒.๕ และ ๓.๐ กิโลเมตร ๕ นาที | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 001 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 010 | 010 | 70.0 | 012 | 88.0 | 021 | 022 | 70.0 | 026 | 80.0 | 024 | | | | | |
| | | | 050.0 | 88.0 | 050.0 | 70.0 | 035 | 070 | 71.0 | 068 | 73.0 | 055 | 100 | 70.0 | 098 | 70.0 | 088 | | | | | |
| 002 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 012 | 80.0 | 012 | 67.0 | 021 | 022 | 88.0 | 024 | 80.0 | 023 | | | | | |
| | | | 080.0 | 72.0 | 062.0 | 70.0 | 038 | 078 | 85.0 | 078 | 85.0 | 065 | 105 | 65.0 | 105 | 65.0 | 073 | | | | | |
| 003 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 009 | 014 | 89.0 | 012 | 69.0 | 021 | 028 | 70.0 | 026 | 67.0 | 034 | | | | | |
| | | | 060.0 | 88.0 | 056.0 | 88.0 | 048 | 080 | 70.0 | 078 | 71.0 | 084 | 106 | 70.0 | 102 | 69.0 | 075 | | | | | |
| 004 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 010 | 71.0 | 008 | 67.0 | 021 | 030 | 80.0 | 032 | 67.0 | 034 | | | | | |
| | | | 060.0 | 88.0 | 060.0 | 70.0 | 047 | 085 | 72.0 | 065 | 70.0 | 053 | 088 | 70.0 | 088 | 80.0 | 073 | | | | | |
| 005 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 013 | 012 | 88.0 | 012 | 72.0 | 021 | 030 | 74.0 | 028 | 80.0 | 034 | | | | | |
| | | | 060.0 | 89.0 | 060.0 | 87.0 | 041 | 078 | 89.0 | 078 | 80.0 | 065 | 105 | 70.0 | 105 | 89.0 | 083 | | | | | |
| 006 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 010 | 009 | 70.0 | 014 | 67.0 | 021 | 025 | 80.0 | 022 | 88.0 | 034 | | | | | |
| | | | 048.0 | 70.0 | 048.0 | 70.0 | 047 | 078 | 70.0 | 070 | 72.0 | 065 | 098 | 74.0 | 098 | 73.0 | 083 | | | | | |
| 007 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 012 | 012 | 70.0 | 012 | 72.0 | 018 | 020 | 71.0 | 020 | 70.0 | 024 | | | | | |
| | | | 048.0 | 71.0 | 042.0 | 70.0 | 038 | 070 | 73.0 | 070 | 71.0 | 080 | 102 | 72.0 | 098 | 71.0 | 088 | | | | | |
| 008 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 010 | 012 | 70.0 | 015 | 71.0 | 021 | 022 | 72.0 | 022 | 72.0 | 030 | | | | | |
| | | | 060.0 | 73.0 | 060.0 | 71.0 | 037 | 072 | 89.0 | 072 | 69.0 | 052 | 098 | 71.0 | 098 | 64.0 | 068 | | | | | |
| 009 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 012 | 70.0 | 014 | 70.0 | 017 | 022 | 70.0 | 020 | 71.0 | 021 | | | | | |
| | | | 042.0 | 72.0 | 046.0 | 80.0 | 030 | 072 | 72.0 | 068 | 70.0 | 050 | 100 | 85.0 | 102 | 88.0 | 072 | | | | | |
| 070 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 012 | 70.0 | 014 | 72.0 | 019 | 022 | 71.0 | 025 | 71.0 | 023 | | | | | |
| | | | 044.0 | 72.0 | 044.0 | 70.0 | 038 | 070 | 70.0 | 072 | 70.0 | 060 | 100 | 74.0 | 100 | 73.0 | 070 | | | | | |
| 071 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 012 | 88.0 | 012 | 67.0 | 010 | 028 | 71.0 | 028 | 88.0 | 028 | | | | | |
| | | | 064.0 | 88.0 | 060.0 | 88.0 | 042 | 080 | 80.0 | 080 | 70.0 | 068 | 102 | 70.0 | 108 | 71.0 | 080 | | | | | |
| 072 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 010 | 80.0 | 010 | 80.0 | 021 | 030 | 71.0 | 030 | 88.0 | 028 | | | | | |
| | | | 060.0 | 88.0 | 060.0 | 87.0 | 045 | 080 | 89.0 | 080 | 70.0 | 054 | 116 | 70.0 | 112 | 80.0 | 083 | | | | | |
| 073 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 010 | 70.0 | 010 | 70.0 | 013 | 028 | 68.0 | 028 | 88.0 | 023 | | | | | |
| | | | 062.0 | 71.0 | 052.0 | 88.0 | 046 | 082 | 71.0 | 080 | 70.0 | 084 | 098 | 71.0 | 098 | 71.0 | 077 | | | | | |
| 074 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 013 | 70.0 | 013 | 67.0 | 019 | 030 | 71.0 | 028 | 89.0 | 028 | | | | | |
| | | | 058.0 | 70.0 | 054.0 | 86.0 | 039 | 080 | 89.0 | 080 | 68.0 | 058 | 105 | 67.0 | 105 | 85.0 | 073 | | | | | |
| 075 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 012 | 010 | 70.0 | 008 | 68.0 | 021 | 025 | 70.0 | 025 | 64.0 | 023 | | | | | |
| | | | 052.0 | 70.0 | 052.0 | 68.0 | 041 | 078 | 71.0 | 078 | 71.0 | 058 | 102 | 69.0 | 102 | 71.0 | 081 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| ๐.๕, ๑.๐, ๑.๕, ๒.๐, ๒.๕ และ ๓.๐ กิโลเมตร ๕ นาที ๐.๕, ๑.๐, ๑.๕, ๒.๐, ๒.๕ และ ๓.๐ กิโลเมตร ๕ นาที | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 076 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 010 | 012 | 68.0 | 012 | 68.0 | 021 | 030 | 89.0 | 028 | 70.0 | 032 | | | | | |
| | | | 060.0 | 71.0 | 048.0 | 70.0 | 047 | 080 | 70.0 | 080 | 65.0 | 088 | 110 | 70.0 | 110 | 80.0 | 077 | | | | | |
| 077 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 012 | 71.0 | 012 | 67.0 | 021 | 030 | 88.0 | 030 | 88.0 | 033 | | | | | |
| | | | 062.0 | 89.0 | 052.0 | 88.0 | 044 | 078 | 72.0 | 078 | 70.0 | 059 | 098 | 71.0 | 098 | 88.0 | 078 | | | | | |
| 078 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 015 | 70.0 | 012 | 67.0 | 022 | 030 | 71.0 | 030 | 88.0 | 029 | | | | | |
| | | | 060.0 | 85.0 | 048.0 | 85.0 | 044 | 080 | 74.0 | 078 | 70.0 | 080 | 108 | 89.0 | 110 | 80.0 | 072 | | | | | |
| 079 | 1 | 3 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 013 | 010 | 70.0 | 010 | 84.0 | 025 | 022 | 89.0 | 024 | 84.0 | 025 | | | | | |
| | | | 062.0 | 72.0 | 062.0 | 88.0 | 043 | 070 | 71.0 | 070 | 88.0 | 068 | 110 | 72.0 | 108 | 70.0 | 080 | | | | | |
| 080 | 1 | 3 | 002.8 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 010 | 70.0 | 012 | 88.0 | 018 | 024 | 87.0 | 028 | 85.0 | 022 | | | | | |
| | | | 042.0 | 87.0 | 048.0 | 84.0 | 032 | 088 | 89.0 | 088 | 88.0 | 082 | 098 | 72.0 | 098 | 87.0 | 070 | | | | | |
| 081 | 1 | 3 | 002.8 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 011 | 010 | 88.0 | 010 | 88.0 | 017 | 028 | 89.0 | 028 | 88.0 | 028 | | | | | |
| | | | 060.0 | 71.0 | 048.0 | 87.0 | 031 | 070 | 71.0 | 088 | 70.0 | 081 | 100 | 74.0 | 100 | 71.0 | 088 | | | | | |
| 082 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 010 | 69.0 | 010 | 69.0 | 014 | 022 | 70.0 | 022 | 67.0 | 021 | | | | | |
| | | | 047.0 | 89.0 | 047.0 | 88.0 | 034 | 080 | 71.0 | 088 | 89.0 | 058 | 108 | 70.0 | 100 | 70.0 | 071 | | | | | |
| 083 | 1 | 3 | 003.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 013 | 012 | 88.0 | 012 | 71.0 | 014 | 020 | 88.0 | 020 | 71.0 | 020 | | | | | |
| | | | 042.0 | 70.0 | 042.0 | 68.0 | 040 | 070 | 70.0 | 070 | 80.0 | 061 | 104 | 80.0 | 112 | 65.0 | 082 | | | | | |
| 084 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 013 | 69.0 | 013 | 71.0 | 010 | 030 | 86.0 | 030 | 80.0 | 023 | | | | | |
| | | | 060.0 | 89.0 | 048.0 | 87.0 | 045 | 080 | 70.0 | 080 | 70.0 | 050 | 118 | 70.0 | 110 | 60.0 | 075 | | | | | |
| 085 | 1 | 3 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 010 | 70.0 | 008 | 88.0 | 013 | 022 | 80.0 | 022 | 80.0 | 021 | | | | | |
| | | | 044.0 | 72.0 | 048.0 | 85.0 | 038 | 070 | 70.0 | 070 | 88.0 | 055 | 088 | 73.0 | 088 | 87.0 | 088 | | | | | |
| 086 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 012 | 67.0 | 014 | 66.0 | 014 | 030 | 89.0 | 030 | 83.0 | 029 | | | | | |
| | | | 060.0 | 87.0 | 060.0 | 70.0 | 038 | 088 | 72.0 | 080 | 89.0 | 085 | 100 | 71.0 | 100 | 89.0 | 079 | | | | | |
| 087 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 008 | 88.0 | 008 | 88.0 | 010 | 020 | 70.0 | 020 | 70.0 | 027 | | | | | |
| | | | 060.0 | 80.0 | 060.0 | 89.0 | 037 | 088 | 70.0 | 088 | 70.0 | 051 | 084 | 71.0 | 084 | 88.0 | 077 | | | | | |
| 088 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 010 | 70.0 | 008 | 70.0 | 018 | 020 | 71.0 | 022 | 80.0 | 021 | | | | | |
| | | | 046.0 | 71.0 | 045.0 | 70.0 | 031 | 065 | 73.0 | 065 | 70.0 | 050 | 095 | 70.0 | 097 | 70.0 | 077 | | | | | |
| 089 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 006 | 012 | 71.0 | 012 | 70.0 | 015 | 028 | 70.0 | 030 | 70.0 | 021 | | | | | |
| | | | 044.0 | 73.0 | 048.0 | 69.0 | 032 | 070 | 73.0 | 088 | 70.0 | 050 | 100 | 71.0 | 100 | 71.0 | 083 | | | | | |
| 090 | 1 | 3 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 006 | 010 | 70.0 | 010 | 69.0 | 014 | 020 | 70.0 | 022 | 67.0 | 022 | | | | | |
| | | | 050.0 | 71.0 | 048.0 | 71.0 | 031 | 068 | 72.0 | 088 | 71.0 | 050 | 100 | 70.0 | 100 | 67.0 | 077 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการปรับขนาด 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 001 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 010 | 87.0 | 010 | 71.0 | 010 | 048 | 72.0 | 042 | 74.0 | 032 | | | | | |
| | | | 082.0 | 70.0 | 082.0 | 08.0 | 054 | 120 | 73.0 | 120 | 70.0 | 067 | 108 | 70.0 | 108 | 70.0 | 091 | | | | | |
| 002 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 010 | 88.0 | 010 | 67.0 | 018 | 054 | 70.0 | 048 | 69.0 | 033 | | | | | |
| | | | 088.0 | 70.0 | 088.0 | 69.0 | 052 | 120 | 70.0 | 120 | 70.0 | 067 | 100 | 70.5 | 160 | 70.0 | 091 | | | | | |
| 003 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 018 | 69.0 | 010 | 88.0 | 018 | 042 | 70.0 | 042 | 72.0 | 032 | | | | | |
| | | | 090.0 | 00.0 | 094.0 | 01.0 | 060 | 128 | 00.0 | 128 | 01.0 | 067 | 180 | 00.0 | 180 | 03.0 | 088 | | | | | |
| 004 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 012 | 87.0 | 008 | 88.0 | 018 | 050 | 67.0 | 048 | 00.0 | 035 | | | | | |
| | | | 080.0 | 71.0 | 080.0 | 08.0 | 050 | 120 | 08.0 | 124 | 09.0 | 065 | 150 | 09.0 | 152 | 72.0 | 081 | | | | | |
| 005 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 018 | 70.0 | 015 | 85.0 | 018 | 048 | 67.0 | 042 | 67.0 | 035 | | | | | |
| | | | 080.0 | 70.0 | 080.0 | 70.0 | 058 | 118 | 00.0 | 118 | 00.0 | 080 | 100 | 67.0 | 100 | 67.0 | 085 | | | | | |
| 006 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 018 | 67.0 | 015 | 87.0 | 014 | 050 | 63.0 | 048 | 63.0 | 027 | | | | | |
| | | | 088.0 | 65.0 | 090.0 | 87.0 | 052 | 132 | 03.0 | 128 | 01.0 | 088 | 100 | 71.0 | 158 | 70.0 | 004 | | | | | |
| 007 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 010 | 71.0 | 010 | 88.0 | 014 | 048 | 70.0 | 048 | 68.0 | 034 | | | | | |
| | | | 082.0 | 72.0 | 080.0 | 08.0 | 044 | 122 | 02.0 | 128 | 02.0 | 084 | 142 | 70.0 | 144 | 71.0 | 080 | | | | | |
| 008 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 012 | 70.0 | 010 | 87.0 | 018 | 050 | 69.0 | 048 | 65.0 | 033 | | | | | |
| | | | 074.0 | 70.0 | 078.0 | 81.0 | 044 | 108 | 71.0 | 108 | 69.0 | 082 | 100 | 63.0 | 178 | 81.0 | 069 | | | | | |
| 009 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 010 | 72.0 | 010 | 89.0 | 017 | 040 | 70.0 | 040 | 68.0 | 028 | | | | | |
| | | | 078.0 | 73.0 | 078.0 | 08.0 | 048 | 108 | 70.0 | 110 | 01.0 | 080 | 178 | 67.0 | 180 | 02.0 | 090 | | | | | |
| 100 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 014 | 70.0 | 012 | 85.0 | 015 | 050 | 68.0 | 052 | 64.0 | 033 | | | | | |
| | | | 080.0 | 67.0 | 080.0 | 62.0 | 050 | 110 | 70.0 | 110 | 00.0 | 080 | 100 | 68.0 | 100 | 67.0 | 088 | | | | | |
| 101 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 012 | 70.0 | 012 | 70.0 | 010 | 050 | 72.0 | 048 | 67.0 | 030 | | | | | |
| | | | 078.0 | 70.0 | 075.0 | 89.0 | 042 | 108 | 72.0 | 110 | 00.0 | 083 | 174 | 68.0 | 174 | 64.0 | 081 | | | | | |
| 102 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 010 | 70.0 | 010 | 74.0 | 010 | 042 | 70.0 | 042 | 69.0 | 030 | | | | | |
| | | | 078.0 | 72.0 | 078.0 | 70.0 | 043 | 120 | 67.0 | 120 | 67.0 | 082 | 108 | 67.0 | 100 | 60.0 | 083 | | | | | |
| 103 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 010 | 71.0 | 010 | 88.0 | 015 | 052 | 70.0 | 052 | 65.0 | 030 | | | | | |
| | | | 084.0 | 70.0 | 085.0 | 84.0 | 044 | 120 | 70.0 | 120 | 70.0 | 080 | 160 | 68.0 | 158 | 62.0 | 080 | | | | | |
| 104 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 002 | 018 | 70.0 | 010 | 88.0 | 014 | 052 | 60.0 | 048 | 60.0 | 037 | | | | | |
| | | | 085.0 | 70.0 | 085.0 | 85.0 | 053 | 118 | 68.0 | 118 | 68.0 | 064 | 170 | 68.0 | 170 | 65.0 | 091 | | | | | |
| 105 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 010 | 70.0 | 010 | 88.0 | 016 | 045 | 70.0 | 045 | 69.0 | 034 | | | | | |
| | | | 078.0 | 70.0 | 078.0 | 04.0 | 045 | 128 | 00.0 | 128 | 04.0 | 084 | 168 | 67.0 | 102 | 65.0 | 088 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการปรับขนาด 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 106 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 014 | 69.0 | 010 | 89.0 | 014 | 048 | 72.0 | 040 | 69.0 | 033 | | | | | |
| | | | 090.0 | 81.0 | 086.0 | 00.0 | 044 | 120 | 67.0 | 120 | 63.0 | 065 | 180 | 67.0 | 178 | 65.0 | 089 | | | | | |
| 107 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 002 | 012 | 70.0 | 013 | 68.0 | 016 | 050 | 71.0 | 050 | 60.0 | 031 | | | | | |
| | | | 080.0 | 72.0 | 086.0 | 65.0 | 041 | 110 | 62.0 | 116 | 78.0 | 061 | 158 | 72.0 | 158 | 65.0 | 085 | | | | | |
| 108 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 016 | 70.0 | 010 | 89.0 | 010 | 049 | 67.0 | 048 | 68.0 | 035 | | | | | |
| | | | 080.0 | 69.0 | 080.0 | 66.0 | 053 | 118 | 62.0 | 120 | 60.0 | 084 | 170 | 69.0 | 172 | 71.0 | 089 | | | | | |
| 109 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 012 | 71.0 | 012 | 70.0 | 010 | 052 | 70.0 | 040 | 70.0 | 034 | | | | | |
| | | | 088.0 | 72.0 | 088.0 | 70.0 | 051 | 115 | 72.0 | 115 | 70.0 | 084 | 170 | 68.0 | 168 | 67.0 | 080 | | | | | |
| 110 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 002 | 010 | 71.0 | 010 | 80.0 | 010 | 040 | 72.0 | 040 | 65.0 | 028 | | | | | |
| | | | 088.0 | 68.0 | 100.0 | 61.0 | 043 | 100 | 67.0 | 100 | 64.0 | 081 | 142 | 72.0 | 146 | 60.0 | 080 | | | | | |
| 111 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 015 | 70.0 | 011 | 85.0 | 010 | 040 | 70.0 | 040 | 70.0 | 034 | | | | | |
| | | | 080.0 | 72.0 | 080.0 | 88.0 | 040 | 110 | 68.0 | 110 | 68.0 | 084 | 152 | 70.0 | 150 | 60.0 | 081 | | | | | |
| 112 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 002 | 010 | 71.0 | 010 | 88.0 | 018 | 048 | 60.0 | 048 | 60.0 | 028 | | | | | |
| | | | 084.0 | 70.0 | 080.0 | 81.0 | 043 | 108 | 60.0 | 105 | 67.0 | 083 | 144 | 71.0 | 140 | 60.0 | 080 | | | | | |
| 113 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 010 | 72.0 | 010 | 70.0 | 010 | 045 | 70.0 | 045 | 68.0 | 030 | | | | | |
| | | | 078.0 | 70.0 | 078.0 | 64.0 | 041 | 110 | 68.0 | 108 | 67.0 | 080 | 142 | 60.0 | 144 | 70.0 | 080 | | | | | |
| 114 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 010 | 65.0 | 010 | 65.0 | 015 | 040 | 60.0 | 050 | 65.0 | 031 | | | | | |
| | | | 082.0 | 72.0 | 082.0 | 85.0 | 040 | 108 | 70.0 | 110 | 65.0 | 083 | 158 | 62.0 | 160 | 60.0 | 087 | | | | | |
| 115 | 1 | 4 | 002.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 014 | 70.0 | 012 | 85.0 | 014 | 050 | 68.0 | 052 | 64.0 | 034 | | | | | |
| | | | 080.0 | 67.0 | 088.0 | 82.0 | 045 | 110 | 70.0 | 110 | 60.0 | 066 | 160 | 68.0 | 160 | 67.0 | 081 | | | | | |
| 116 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 015 | 67.0 | 015 | 80.0 | 018 | 044 | 68.0 | 042 | 60.0 | 034 | | | | | |
| | | | 080.0 | 70.0 | 080.0 | 88.0 | 040 | 118 | 60.0 | 110 | 68.0 | 080 | 160 | 60.0 | 160 | 68.0 | 081 | | | | | |
| 117 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 002 | 015 | 60.0 | 011 | 88.0 | 018 | 080 | 63.0 | 048 | 63.0 | 028 | | | | | |
| | | | 080.0 | 67.0 | 080.0 | 70.0 | 054 | 110 | 68.0 | 110 | 68.0 | 088 | 170 | 75.0 | 170 | 71.0 | 081 | | | | | |
| 118 | 1 | 4 | 002.5 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 012 | 71.0 | 013 | 72.0 | 018 | 048 | 68.0 | 044 | 65.0 | 033 | | | | | |
| | | | 080.0 | 68.0 | 080.0 | 88.0 | 045 | 120 | 66.0 | 122 | 66.0 | 070 | 150 | 68.0 | 150 | 68.0 | 080 | | | | | |
| 119 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 003 | 014 | 65.0 | 014 | 64.0 | 019 | 040 | 71.0 | 040 | 60.0 | 030 | | | | | |
| | | | 080.0 | 70.0 | 084.0 | 88.0 | 047 | 100 | 70.0 | 100 | 68.0 | 082 | 178 | 68.0 | 158 | 69.0 | 090 | | | | | |
| 120 | 1 | 4 | 003.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 012 | 69.0 | 012 | 89.0 | 018 | 050 | 69.0 | 050 | 68.0 | 034 | | | | | |
| | | | 090.0 | 70.0 | 090.0 | 70.0 | 080 | 120 | 71.0 | 120 | 69.0 | 087 | 160 | 68.0 | 160 | 65.0 | 085 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | | |
|---|-----|-----|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|----|
| FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF |
| โดยมีระยะการเว้นเวลา 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 121 | 2 | 1 | 034.0 | 70.0 | 038.0 | 70.0 | 014 | 095 | 70.0 | 092 | 85.0 | 026 | 190 | 87.0 | 190 | 65.0 | 043 | | |
| | | | 300.0 | 70.0 | 300.0 | 62.0 | 052 | 410 | 65.0 | 410 | 85.0 | 049 | 520 | 87.5 | 520 | 87.5 | 094 | | |
| 122 | 2 | 1 | 040.0 | 71.0 | 040.0 | 68.5 | 013 | 090 | 69.0 | 090 | 68.0 | 031 | 190 | 69.5 | 190 | 69.0 | 042 | | |
| | | | 300.0 | 69.5 | 300.0 | 69.0 | 051 | 400 | 70.0 | 400 | 69.0 | 070 | 600 | 60.0 | 600 | 60.0 | 091 | | |
| 123 | 2 | 1 | 034.0 | 70.0 | 034.0 | 70.0 | 016 | 080 | 70.0 | 090 | 68.0 | 026 | 190 | 70.0 | 190 | 68.0 | 040 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 69.0 | 047 | 400 | 71.0 | 400 | 68.0 | 065 | 540 | 70.0 | 540 | 69.0 | 080 | | |
| 124 | 2 | 1 | 045.0 | 71.0 | 045.0 | 69.0 | 014 | 098 | 68.0 | 098 | 68.0 | 024 | 200 | 69.5 | 200 | 69.0 | 040 | | |
| | | | 320.0 | 64.0 | 320.0 | 65.0 | 057 | 390 | 71.0 | 380 | 71.0 | 082 | 550 | 63.0 | 550 | 62.0 | 075 | | |
| 125 | 2 | 1 | 040.0 | 70.0 | 040.0 | 70.0 | 013 | 090 | 71.0 | 090 | 70.0 | 028 | 190 | 71.0 | 190 | 71.5 | 045 | | |
| | | | 300.0 | 72.0 | 300.0 | 72.0 | 057 | 380 | 71.0 | 370 | 71.0 | 065 | 540 | 64.0 | 540 | 63.0 | 091 | | |
| 126 | 2 | 1 | 048.0 | 70.0 | 048.0 | 69.0 | 014 | 100 | 70.0 | 100 | 68.0 | 024 | 195 | 70.0 | 105 | 70.0 | 042 | | |
| | | | 300.0 | 69.0 | 300.0 | 64.5 | 051 | 400 | 68.0 | 400 | 68.0 | 061 | 520 | 70.0 | 520 | 70.0 | 080 | | |
| 127 | 2 | 1 | 040.0 | 68.0 | 040.0 | 68.0 | 013 | 100 | 68.0 | 100 | 68.0 | 024 | 190 | 69.0 | 190 | 68.0 | 045 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 67.0 | 052 | 450 | 68.0 | 440 | 65.0 | 070 | 500 | 63.0 | 500 | 62.0 | 088 | | |
| 128 | 2 | 1 | 040.0 | 72.0 | 040.0 | 72.0 | 014 | 098 | 71.0 | 098 | 68.0 | 024 | 190 | 71.0 | 190 | 73.0 | 042 | | |
| | | | 300.0 | 70.0 | 300.0 | 68.0 | 049 | 400 | 68.0 | 400 | 69.0 | 070 | 550 | 61.0 | 570 | 59.0 | 079 | | |
| 129 | 2 | 1 | 044.0 | 70.5 | 045.0 | 70.0 | 013 | 093 | 71.0 | 093 | 69.0 | 024 | 195 | 70.0 | 195 | 70.0 | 045 | | |
| | | | 300.0 | 64.0 | 300.0 | 67.0 | 053 | 450 | 62.0 | 450 | 62.0 | 067 | 500 | 63.0 | 500 | 62.0 | 089 | | |
| 130 | 2 | 1 | 042.0 | 71.0 | 042.0 | 69.0 | 011 | 090 | 71.0 | 090 | 71.0 | 023 | 190 | 69.0 | 190 | 69.0 | 043 | | |
| | | | 300.0 | 69.0 | 300.0 | 66.0 | 043 | 400 | 67.0 | 400 | 67.0 | 063 | 500 | 64.0 | 500 | 63.0 | 083 | | |
| 131 | 2 | 1 | 040.0 | 68.0 | 040.0 | 69.0 | 015 | 100 | 67.0 | 100 | 70.0 | 027 | 190 | 69.0 | 190 | 70.0 | 042 | | |
| | | | 320.0 | 67.0 | 320.0 | 65.0 | 058 | 400 | 69.0 | 400 | 70.0 | 068 | 510 | 71.0 | 510 | 71.0 | 088 | | |
| 132 | 2 | 1 | 040.0 | 67.0 | 040.0 | 70.0 | 014 | 100 | 63.0 | 100 | 63.0 | 024 | 198 | 72.0 | 198 | 66.0 | 039 | | |
| | | | 300.0 | 70.0 | 300.0 | 70.0 | 050 | 450 | 68.0 | 450 | 63.0 | 052 | 550 | 64.0 | 540 | 64.0 | 068 | | |
| 133 | 2 | 1 | 038.0 | 69.0 | 038.0 | 70.0 | 013 | 090 | 71.0 | 088 | 68.0 | 023 | 190 | 71.0 | 188 | 69.0 | 042 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 66.0 | 052 | 400 | 68.0 | 400 | 68.0 | 062 | 550 | 62.0 | 550 | 60.0 | 074 | | |
| 134 | 2 | 1 | 052.0 | 71.0 | 042.0 | 69.0 | 016 | 090 | 71.0 | 090 | 71.0 | 023 | 190 | 71.0 | 190 | 69.0 | 040 | | |
| | | | 280.0 | 67.0 | 270.0 | 67.0 | 050 | 390 | 71.5 | 390 | 70.5 | 062 | 450 | 69.0 | 450 | 70.0 | 080 | | |
| 135 | 2 | 1 | 040.0 | 70.0 | 040.0 | 71.0 | 013 | 100 | 70.0 | 100 | 69.0 | 022 | 190 | 70.0 | 190 | 69.0 | 038 | | |
| | | | 300.0 | 74.0 | 300.0 | 70.0 | 042 | 450 | 69.5 | 450 | 67.0 | 062 | 520 | 69.0 | 520 | 68.0 | 079 | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | | |
|---|-----|-----|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|----|
| FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF | FIL | ALL | FRL | ARL | VF |
| โดยมีระยะการเว้นเวลา 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 136 | 2 | 1 | 040.0 | 70.0 | 040.0 | 74.0 | 014 | 090 | 71.0 | 090 | 71.0 | 022 | 190 | 64.0 | 190 | 61.0 | 040 | | |
| | | | 300.0 | 70.0 | 300.0 | 67.0 | 049 | 400 | 70.0 | 400 | 67.0 | 062 | 500 | 70.0 | 500 | 71.0 | 079 | | |
| 137 | 2 | 1 | 040.0 | 64.0 | 040.0 | 61.0 | 014 | 090 | 72.0 | 090 | 69.0 | 027 | 188 | 71.0 | 190 | 72.0 | 030 | | |
| | | | 300.0 | 64.0 | 300.0 | 61.0 | 052 | 450 | 60.0 | 450 | 60.0 | 062 | 600 | 60.0 | 600 | 58.0 | 062 | | |
| 138 | 2 | 1 | 034.0 | 70.0 | 034.0 | 68.0 | 014 | 090 | 70.0 | 090 | 70.0 | 022 | 180 | 70.5 | 180 | 70.0 | 040 | | |
| | | | 300.0 | 67.0 | 300.0 | 66.0 | 049 | 430 | 69.0 | 430 | 69.0 | 050 | 500 | 64.0 | 500 | 57.5 | 070 | | |
| 139 | 2 | 1 | 036.0 | 70.0 | 030.0 | 69.0 | 013 | 095 | 69.0 | 095 | 68.0 | 028 | 180 | 69.5 | 180 | 69.5 | 030 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 67.0 | 050 | 410 | 68.0 | 410 | 63.0 | 064 | 520 | 70.0 | 520 | 69.0 | 070 | | |
| 140 | 2 | 1 | 040.0 | 70.0 | 040.0 | 71.0 | 013 | 100 | 71.0 | 100 | 71.0 | 022 | 190 | 71.0 | 190 | 71.0 | 040 | | |
| | | | 320.0 | 64.0 | 320.0 | 68.0 | 060 | 420 | 64.0 | 420 | 64.0 | 060 | 550 | 68.0 | 550 | 68.0 | 070 | | |
| 141 | 2 | 1 | 045.0 | 70.0 | 045.0 | 68.0 | 015 | 100 | 69.0 | 100 | 65.0 | 022 | 178 | 71.5 | 178 | 68.0 | 030 | | |
| | | | 300.0 | 70.0 | 300.0 | 68.0 | 047 | 450 | 68.0 | 450 | 68.0 | 067 | 510 | 70.0 | 510 | 71.0 | 072 | | |
| 142 | 2 | 1 | 040.0 | 68.0 | 040.0 | 67.0 | 014 | 090 | 71.0 | 090 | 68.0 | 028 | 190 | 64.0 | 190 | 61.0 | 030 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 68.0 | 045 | 490 | 68.0 | 490 | 68.0 | 060 | 550 | 61.0 | 550 | 62.0 | 072 | | |
| 143 | 2 | 1 | 040.0 | 71.0 | 040.0 | 69.0 | 015 | 100 | 71.0 | 100 | 71.0 | 023 | 180 | 72.0 | 180 | 72.5 | 045 | | |
| | | | 300.0 | 69.0 | 300.0 | 64.0 | 050 | 400 | 68.0 | 400 | 62.0 | 060 | 550 | 62.0 | 550 | 65.0 | 080 | | |
| 144 | 2 | 1 | 045.0 | 73.0 | 045.0 | 69.0 | 014 | 100 | 71.0 | 100 | 72.0 | 027 | 190 | 71.0 | 190 | 70.0 | 047 | | |
| | | | 320.0 | 65.0 | 320.0 | 63.0 | 050 | 400 | 68.0 | 400 | 68.0 | 062 | 550 | 65.0 | 550 | 62.0 | 073 | | |
| 145 | 2 | 1 | 044.0 | 70.0 | 044.0 | 69.0 | 012 | 090 | 71.0 | 090 | 70.0 | 024 | 180 | 71.0 | 180 | 69.5 | 040 | | |
| | | | 300.0 | 72.0 | 300.0 | 68.0 | 044 | 430 | 69.0 | 430 | 61.0 | 065 | 450 | 73.0 | 450 | 68.0 | 081 | | |
| 146 | 2 | 1 | 045.0 | 70.0 | 045.0 | 70.0 | 013 | 090 | 72.0 | 090 | 71.0 | 023 | 190 | 71.0 | 190 | 70.0 | 030 | | |
| | | | 300.0 | 72.0 | 300.0 | 68.0 | 048 | 450 | 68.0 | 450 | 58.5 | 059 | 550 | 62.0 | 550 | 62.0 | 067 | | |
| 147 | 2 | 1 | 040.0 | 69.5 | 040.0 | 69.0 | 015 | 100 | 73.0 | 100 | 69.0 | 020 | 178 | 72.0 | 180 | 70.0 | 038 | | |
| | | | 310.0 | 61.0 | 310.0 | 68.0 | 048 | 400 | 69.0 | 400 | 67.0 | 063 | 520 | 70.0 | 500 | 69.0 | 083 | | |
| 148 | 2 | 1 | 044.0 | 72.0 | 044.0 | 72.0 | 014 | 100 | 71.0 | 100 | 72.0 | 025 | 200 | 62.0 | 200 | 65.0 | 040 | | |
| | | | 300.0 | 69.0 | 300.0 | 69.0 | 054 | 450 | 68.0 | 450 | 61.0 | 060 | 600 | 60.0 | 600 | 58.0 | 081 | | |
| 149 | 2 | 1 | 047.0 | 71.0 | 047.0 | 69.0 | 017 | 090 | 67.0 | 090 | 70.0 | 029 | 180 | 68.5 | 180 | 70.0 | 041 | | |
| | | | 300.0 | 69.0 | 300.0 | 68.0 | 052 | 400 | 70.0 | 400 | 70.0 | 059 | 500 | 68.0 | 600 | 60.0 | 072 | | |
| 150 | 2 | 1 | 040.0 | 68.0 | 040.0 | 69.0 | 013 | 100 | 68.0 | 100 | 68.0 | 025 | 190 | 69.0 | 190 | 69.0 | 042 | | |
| | | | 300.0 | 68.0 | 300.0 | 67.0 | 050 | 440 | 69.0 | 440 | 68.0 | 061 | 550 | 64.0 | 540 | 64.0 | 070 | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการปรับค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ความดัน | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 151 | 2 | 2 | 028.0 | 07.5 | 028.0 | 07.5 | 018 | 090 | 02.0 | 088 | 05.0 | 034 | 170 | 50.0 | 170 | 00.5 | 048 | | | | | |
| | | | 230.0 | 05.0 | 230.0 | 03.0 | 004 | 320 | 00.0 | 320 | 04.0 | 092 | 400 | 04.0 | 400 | 02.0 | 128 | | | | | |
| 152 | 2 | 2 | 030.0 | 70.0 | 030.0 | 71.0 | 014 | 090 | 02.0 | 088 | 05.0 | 028 | 180 | 55.0 | 180 | 55.0 | 046 | | | | | |
| | | | 250.0 | 59.0 | 250.0 | 57.0 | 070 | 320 | 00.0 | 320 | 50.0 | 094 | 450 | 50.0 | 450 | 50.0 | 126 | | | | | |
| 153 | 2 | 2 | 030.0 | 08.0 | 030.0 | 07.0 | 013 | 090 | 05.0 | 090 | 09.0 | 027 | 160 | 50.0 | 100 | 50.5 | 042 | | | | | |
| | | | 210.0 | 02.0 | 220.0 | 00.0 | 005 | 350 | 50.0 | 350 | 57.0 | 074 | 400 | 57.0 | 400 | 58.0 | 122 | | | | | |
| 154 | 2 | 2 | 030.0 | 04.0 | 030.0 | 02.0 | 010 | 100 | 02.0 | 110 | 03.0 | 034 | 170 | 50.5 | 170 | 50.0 | 058 | | | | | |
| | | | 250.0 | 03.0 | 240.0 | 01.0 | 003 | 350 | 50.0 | 350 | 50.0 | 090 | 410 | 02.0 | 410 | 03.0 | 128 | | | | | |
| 155 | 2 | 2 | 030.0 | 09.0 | 030.0 | 07.0 | 017 | 100 | 03.0 | 100 | 05.0 | 027 | 170 | 04.0 | 170 | 03.0 | 058 | | | | | |
| | | | 250.0 | 00.0 | 250.0 | 01.0 | 004 | 350 | 50.0 | 350 | 57.0 | 092 | 400 | 00.0 | 400 | 58.0 | 120 | | | | | |
| 156 | 2 | 2 | 030.0 | 72.0 | 030.0 | 71.0 | 017 | 090 | 71.0 | 090 | 09.0 | 027 | 180 | 04.0 | 100 | 05.0 | 058 | | | | | |
| | | | 230.0 | 02.0 | 240.0 | 00.0 | 007 | 300 | 02.0 | 300 | 01.0 | 080 | 420 | 50.0 | 420 | 00.0 | 110 | | | | | |
| 157 | 2 | 2 | 030.0 | 70.0 | 030.0 | 70.0 | 018 | 100 | 70.0 | 100 | 72.0 | 034 | 180 | 50.0 | 180 | 08.0 | 052 | | | | | |
| | | | 200.0 | 00.0 | 250.0 | 00.0 | 000 | 350 | 00.0 | 350 | 07.0 | 088 | 420 | 01.0 | 420 | 00.0 | 124 | | | | | |
| 158 | 2 | 2 | 028.0 | 09.0 | 020.0 | 08.0 | 010 | 100 | 07.0 | 100 | 00.0 | 033 | 170 | 01.0 | 100 | 02.0 | 050 | | | | | |
| | | | 250.0 | 59.0 | 250.0 | 04.0 | 004 | 350 | 55.0 | 350 | 55.0 | 084 | 450 | 57.0 | 450 | 55.0 | 115 | | | | | |
| 159 | 2 | 2 | 030.0 | 05.0 | 030.0 | 07.0 | 017 | 100 | 07.0 | 100 | 08.0 | 027 | 180 | 03.5 | 180 | 00.0 | 042 | | | | | |
| | | | 250.0 | 00.0 | 250.0 | 59.0 | 009 | 350 | 57.5 | 350 | 57.5 | 063 | 400 | 01.0 | 400 | 50.0 | 100 | | | | | |
| 160 | 2 | 2 | 030.0 | 72.0 | 030.0 | 70.0 | 010 | 100 | 08.0 | 100 | 09.0 | 034 | 170 | 02.0 | 170 | 00.0 | 054 | | | | | |
| | | | 250.0 | 59.0 | 250.0 | 59.0 | 009 | 330 | 00.0 | 330 | 50.0 | 094 | 450 | 01.0 | 450 | 50.0 | 124 | | | | | |
| 161 | 2 | 2 | 022.0 | 70.0 | 028.0 | 09.0 | 017 | 090 | 09.0 | 090 | 09.0 | 031 | 170 | 59.0 | 170 | 01.0 | 054 | | | | | |
| | | | 240.0 | 00.0 | 230.0 | 59.0 | 004 | 350 | 55.0 | 350 | 50.0 | 092 | 450 | 50.0 | 450 | 50.5 | 128 | | | | | |
| 162 | 2 | 2 | 030.0 | 71.0 | 030.0 | 70.0 | 018 | 100 | 01.0 | 100 | 02.0 | 035 | 180 | 50.5 | 180 | 02.0 | 050 | | | | | |
| | | | 230.0 | 50.0 | 230.0 | 50.0 | 071 | 320 | 04.0 | 320 | 50.0 | 080 | 400 | 00.0 | 400 | 01.0 | 100 | | | | | |
| 163 | 2 | 2 | 030.0 | 05.0 | 030.0 | 06.0 | 018 | 090 | 05.0 | 090 | 05.0 | 035 | 160 | 50.0 | 180 | 02.5 | 053 | | | | | |
| | | | 220.0 | 03.0 | 220.0 | 00.0 | 009 | 350 | 54.0 | 350 | 55.0 | 090 | 450 | 55.0 | 450 | 54.0 | 115 | | | | | |
| 164 | 2 | 2 | 030.0 | 09.0 | 030.0 | 71.0 | 010 | 100 | 01.0 | 100 | 02.0 | 030 | 170 | 50.0 | 170 | 02.5 | 059 | | | | | |
| | | | 250.0 | 54.0 | 250.0 | 50.0 | 073 | 250 | 55.0 | 350 | 57.0 | 080 | 420 | 50.0 | 420 | 50.0 | 128 | | | | | |
| 165 | 2 | 2 | 030.0 | 70.0 | 030.0 | 08.5 | 017 | 090 | 02.0 | 090 | 01.0 | 034 | 180 | 55.0 | 180 | 50.0 | 058 | | | | | |
| | | | 200.0 | 05.0 | 200.0 | 04.0 | 007 | 300 | 02.0 | 300 | 01.0 | 070 | 450 | 54.0 | 450 | 53.0 | 128 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF | FIL | ALL | FRL | ART | VF |
|---|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการปรับค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ความดัน | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 166 | 2 | 2 | 030.0 | 08.0 | 030.0 | 07.5 | 013 | 090 | 07.0 | 088 | 07.0 | 030 | 170 | 50.0 | 170 | 01.5 | 050 | | | | | |
| | | | 250.0 | 50.0 | 250.0 | 50.0 | 000 | 350 | 50.0 | 350 | 55.0 | 094 | 450 | 50.0 | 450 | 55.0 | 114 | | | | | |
| 167 | 2 | 2 | 030.0 | 05.0 | 030.0 | 07.0 | 013 | 090 | 07.5 | 090 | 04.0 | 028 | 170 | 01.0 | 170 | 00.0 | 051 | | | | | |
| | | | 200.0 | 00.0 | 200.0 | 03.0 | 050 | 320 | 00.0 | 320 | 03.0 | 000 | 450 | 50.0 | 450 | 57.0 | 100 | | | | | |
| 168 | 2 | 2 | 028.0 | 00.0 | 020.0 | 00.0 | 013 | 092 | 01.0 | 100 | 07.0 | 020 | 150 | 00.0 | 150 | 05.0 | 048 | | | | | |
| | | | 200.0 | 70.0 | 200.0 | 07.0 | 050 | 300 | 03.0 | 300 | 58.0 | 081 | 400 | 05.0 | 400 | 01.0 | 110 | | | | | |
| 169 | 2 | 2 | 030.0 | 09.0 | 030.0 | 02.5 | 013 | 090 | 05.0 | 090 | 05.0 | 030 | 180 | 50.0 | 180 | 50.0 | 043 | | | | | |
| | | | 210.0 | 00.0 | 210.0 | 04.0 | 000 | 300 | 04.0 | 300 | 04.0 | 072 | 400 | 02.0 | 400 | 00.0 | 115 | | | | | |
| 170 | 2 | 2 | 030.0 | 00.0 | 030.0 | 05.0 | 017 | 092 | 01.0 | 100 | 07.0 | 020 | 100 | 50.0 | 100 | 00.5 | 049 | | | | | |
| | | | 200.0 | 70.0 | 200.0 | 04.0 | 002 | 300 | 02.0 | 300 | 00.0 | 084 | 450 | 57.0 | 450 | 55.0 | 120 | | | | | |
| 171 | 2 | 2 | 028.0 | 08.0 | 025.0 | 08.5 | 018 | 100 | 07.0 | 100 | 00.0 | 032 | 150 | 00.0 | 150 | 04.0 | 050 | | | | | |
| | | | 200.0 | 00.0 | 200.0 | 00.0 | 000 | 300 | 02.0 | 300 | 02.0 | 070 | 440 | 50.0 | 440 | 05.0 | 100 | | | | | |
| 172 | 2 | 2 | 030.0 | 08.0 | 030.0 | 00.5 | 010 | 100 | 05.0 | 100 | 07.0 | 020 | 100 | 00.0 | 100 | 00.0 | 050 | | | | | |
| | | | 230.0 | 04.0 | 230.0 | 02.0 | 008 | 300 | 08.0 | 300 | 00.0 | 080 | 450 | 07.0 | 450 | 08.5 | 104 | | | | | |
| 173 | 2 | 2 | 030.0 | 07.0 | 030.0 | 08.0 | 018 | 100 | 07.0 | 100 | 70.0 | 031 | 100 | 00.0 | 100 | 70.0 | 052 | | | | | |
| | | | 210.0 | 70.0 | 220.0 | 00.0 | 002 | 310 | 00.0 | 320 | 00.0 | 080 | 450 | 00.0 | 450 | 00.5 | 110 | | | | | |
| 174 | 2 | 2 | 030.0 | 70.0 | 030.0 | 00.0 | 018 | 100 | 00.0 | 100 | 07.0 | 030 | 170 | 00.0 | 170 | 02.5 | 050 | | | | | |
| | | | 230.0 | 70.0 | 220.0 | 00.0 | 004 | 300 | 07.0 | 300 | 05.0 | 090 | 420 | 50.0 | 420 | 57.0 | 120 | | | | | |
| 175 | 2 | 2 | 028.0 | 71.0 | 020.0 | 00.0 | 010 | 090 | 71.0 | 090 | 00.0 | 032 | 100 | 50.0 | 100 | 00.0 | 040 | | | | | |
| | | | 200.0 | 07.0 | 200.0 | 00.0 | 050 | 300 | 00.0 | 300 | 03.0 | 070 | 400 | 04.0 | 400 | 04.0 | 104 | | | | | |
| 176 | 2 | 2 | 030.0 | 00.0 | 030.0 | 70.0 | 013 | 100 | 09.0 | 100 | 00.0 | 029 | 170 | 50.5 | 170 | 03.0 | 051 | | | | | |
| | | | 210.0 | 05.0 | 200.0 | 04.0 | 005 | 300 | 03.0 | 300 | 05.0 | 080 | 430 | 02.0 | 430 | 50.5 | 110 | | | | | |
| 177 | 2 | 2 | 030.0 | 09.0 | 030.0 | 07.0 | 018 | 100 | 00.0 | 100 | 09.5 | 031 | 160 | 04.5 | 160 | 07.0 | 051 | | | | | |
| | | | 200.0 | 00.0 | 200.0 | 07.0 | 005 | 300 | 02.0 | 300 | 02.0 | 077 | 420 | 00.0 | 430 | 50.5 | 110 | | | | | |
| 178 | 2 | 2 | 030.0 | 05.0 | 030.0 | 05.0 | 010 | 100 | 00.0 | 100 | 05.0 | 033 | 170 | 00.0 | 170 | 00.0 | 048 | | | | | |
| | | | 200.0 | 00.0 | 200.0 | 00.0 | 003 | 300 | 06.0 | 300 | 04.0 | 080 | 400 | 00.0 | 400 | 03.0 | 110 | | | | | |
| 179 | 2 | 2 | 030.0 | 05.0 | 030.0 | 05.0 | 015 | 100 | 06.0 | 100 | 00.0 | 028 | 100 | 00.0 | 100 | 03.0 | 041 | | | | | |
| | | | 210.0 | 70.0 | 210.0 | 02.0 | 050 | 300 | 00.0 | 300 | 00.0 | 083 | 420 | 01.0 | 420 | 50.0 | 114 | | | | | |
| 180 | 2 | 2 | 030.0 | 08.5 | 030.0 | 07.5 | 014 | 090 | 00.0 | 090 | 50.0 | 032 | 100 | 50.0 | 100 | 02.0 | 040 | | | | | |
| | | | 220.0 | 71.0 | 230.0 | 04.0 | 007 | 300 | 00.0 | 350 | 55.0 | 080 | 450 | 57.0 | 450 | 53.0 | 124 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีระดับการปรับค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ความกว้าง | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 101 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 025 | 71.0 | 026 | 69.0 | 022 | 055 | 00.0 | 000 | 66.0 | 032 | | | | | |
| | | | 100.0 | 06.0 | 100.0 | 01.0 | 062 | 145 | 69.0 | 150 | 66.5 | 086 | 190 | 65.5 | 190 | 65.0 | 115 | | | | | |
| 102 | 2 | 3 | 008.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 027 | 68.0 | 027 | 67.0 | 024 | 050 | 04.0 | 056 | 67.0 | 042 | | | | | |
| | | | 100.0 | 02.0 | 100.0 | 69.0 | 050 | 155 | 69.0 | 155 | 70.0 | 084 | 190 | 71.0 | 200 | 71.0 | 110 | | | | | |
| 103 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 030 | 67.0 | 030 | 65.5 | 024 | 060 | 70.0 | 000 | 68.0 | 037 | | | | | |
| | | | 102.0 | 69.0 | 100.0 | 69.0 | 004 | 150 | 69.0 | 150 | 70.0 | 062 | 200 | 71.0 | 200 | 72.0 | 120 | | | | | |
| 104 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 005 | 030 | 64.0 | 030 | 63.5 | 010 | 070 | 60.0 | 000 | 67.0 | 037 | | | | | |
| | | | 104.0 | 67.0 | 104.0 | 67.0 | 055 | 144 | 67.0 | 144 | 66.5 | 082 | 200 | 72.0 | 200 | 69.5 | 115 | | | | | |
| 105 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 030 | 68.0 | 030 | 66.5 | 021 | 070 | 65.5 | 070 | 65.0 | 045 | | | | | |
| | | | 110.0 | 68.0 | 110.0 | 68.0 | 084 | 150 | 64.0 | 150 | 66.5 | 084 | 200 | 63.5 | 200 | 65.0 | 110 | | | | | |
| 106 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 030 | 68.0 | 030 | 66.0 | 025 | 083 | 67.0 | 083 | 67.0 | 038 | | | | | |
| | | | 110.0 | 70.0 | 110.0 | 70.0 | 061 | 150 | 70.0 | 150 | 71.0 | 083 | 200 | 74.0 | 200 | 72.0 | 115 | | | | | |
| 107 | 2 | 3 | 000.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 024 | 72.0 | 024 | 71.0 | 020 | 065 | 60.0 | 055 | 65.0 | 040 | | | | | |
| | | | 110.0 | 70.0 | 110.0 | 67.0 | 000 | 100 | 67.5 | 100 | 66.5 | 089 | 200 | 68.0 | 200 | 72.0 | 120 | | | | | |
| 108 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 006 | 020 | 70.0 | 020 | 70.0 | 024 | 063 | 70.0 | 003 | 70.0 | 044 | | | | | |
| | | | 100.0 | 65.0 | 100.0 | 63.0 | 059 | 100 | 69.0 | 100 | 69.0 | 088 | 200 | 71.5 | 200 | 72.0 | 110 | | | | | |
| 109 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 030 | 69.0 | 030 | 70.0 | 022 | 070 | 69.0 | 070 | 68.0 | 040 | | | | | |
| | | | 115.0 | 69.0 | 118.0 | 66.0 | 063 | 160 | 69.0 | 160 | 70.0 | 094 | 190 | 70.0 | 200 | 71.0 | 115 | | | | | |
| 190 | 2 | 3 | 008.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 006 | 030 | 70.0 | 030 | 71.0 | 024 | 070 | 69.0 | 070 | 74.0 | 038 | | | | | |
| | | | 110.0 | 68.0 | 110.0 | 71.0 | 000 | 150 | 69.0 | 150 | 69.5 | 087 | 190 | 70.0 | 190 | 71.0 | 110 | | | | | |
| 101 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 030 | 73.0 | 032 | 71.0 | 020 | 070 | 70.0 | 070 | 60.0 | 041 | | | | | |
| | | | 105.0 | 69.0 | 105.0 | 70.0 | 084 | 140 | 67.0 | 140 | 69.0 | 080 | 190 | 69.0 | 190 | 70.0 | 110 | | | | | |
| 102 | 2 | 3 | 008.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 030 | 71.0 | 030 | 72.5 | 027 | 070 | 69.0 | 070 | 68.0 | 043 | | | | | |
| | | | 110.0 | 66.0 | 110.0 | 70.0 | 007 | 155 | 70.0 | 155 | 69.0 | 090 | 180 | 70.0 | 185 | 71.5 | 110 | | | | | |
| 103 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 040 | 70.0 | 040 | 69.0 | 023 | 085 | 73.5 | 070 | 75.0 | 040 | | | | | |
| | | | 110.0 | 68.0 | 110.0 | 71.0 | 007 | 155 | 61.0 | 155 | 63.5 | 085 | 200 | 69.5 | 200 | 72.0 | 110 | | | | | |
| 104 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 009 | 030 | 67.0 | 030 | 66.0 | 025 | 064 | 69.0 | 064 | 70.0 | 039 | | | | | |
| | | | 100.0 | 71.0 | 100.0 | 72.0 | 063 | 150 | 70.0 | 150 | 69.0 | 093 | 200 | 70.0 | 200 | 72.0 | 125 | | | | | |
| 105 | 2 | 3 | 011.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 032 | 71.5 | 032 | 68.0 | 024 | 060 | 67.0 | 060 | 67.5 | 042 | | | | | |
| | | | 100.0 | 71.0 | 100.0 | 71.0 | 001 | 100 | 66.5 | 100 | 67.5 | 084 | 200 | 68.0 | 200 | 72.0 | 120 | | | | | |

| S | W | D | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf | FIL | AIL | Frl | ArL | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีระดับการปรับค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ความกว้าง | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 190 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 030 | 69.0 | 030 | 71.0 | 020 | 070 | 71.5 | 070 | 71.0 | 039 | | | | | |
| | | | 110.0 | 72.0 | 110.0 | 71.0 | 084 | 160 | 69.0 | 160 | 69.0 | 088 | 200 | 72.0 | 200 | 71.5 | 110 | | | | | |
| 107 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 030 | 68.0 | 025 | 68.0 | 010 | 058 | 70.0 | 054 | 70.0 | 032 | | | | | |
| | | | 100.0 | 70.0 | 098.0 | 71.0 | 061 | 140 | 68.0 | 140 | 71.0 | 080 | 188 | 69.0 | 184 | 69.0 | 105 | | | | | |
| 198 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 006 | 030 | 70.0 | 030 | 72.0 | 022 | 060 | 69.5 | 060 | 69.5 | 034 | | | | | |
| | | | 106.0 | 67.0 | 106.0 | 65.0 | 050 | 140 | 67.0 | 140 | 71.0 | 062 | 190 | 65.5 | 190 | 65.0 | 120 | | | | | |
| 109 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 032 | 68.0 | 020 | 66.5 | 024 | 060 | 67.5 | 060 | 67.0 | 040 | | | | | |
| | | | 100.0 | 69.0 | 100.0 | 69.0 | 066 | 140 | 70.0 | 140 | 69.5 | 067 | 180 | 70.5 | 180 | 71.0 | 115 | | | | | |
| 200 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 030 | 69.0 | 030 | 68.5 | 023 | 070 | 67.5 | 070 | 67.0 | 042 | | | | | |
| | | | 110.0 | 71.0 | 110.0 | 72.0 | 067 | 150 | 71.0 | 150 | 71.0 | 082 | 200 | 68.5 | 198 | 69.0 | 110 | | | | | |
| 201 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 030 | 67.0 | 030 | 68.0 | 022 | 060 | 68.0 | 060 | 68.0 | 037 | | | | | |
| | | | 100.0 | 67.0 | 100.0 | 71.0 | 058 | 144 | 68.0 | 148 | 71.0 | 081 | 200 | 64.0 | 200 | 65.0 | 120 | | | | | |
| 202 | 2 | 3 | 008.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 004 | 030 | 66.0 | 028 | 68.0 | 025 | 055 | 60.5 | 054 | 70.0 | 033 | | | | | |
| | | | 100.0 | 69.0 | 100.0 | 67.0 | 063 | 140 | 69.0 | 140 | 69.5 | 090 | 200 | 63.5 | 200 | 65.0 | 115 | | | | | |
| 203 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 025 | 71.0 | 022 | 71.5 | 022 | 060 | 70.0 | 060 | 65.0 | 035 | | | | | |
| | | | 104.0 | 67.0 | 104.0 | 67.0 | 062 | 140 | 69.0 | 140 | 68.0 | 080 | 200 | 64.0 | 200 | 65.0 | 105 | | | | | |
| 204 | 2 | 3 | 011.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 030 | 67.5 | 030 | 67.0 | 022 | 054 | 69.0 | 054 | 71.0 | 032 | | | | | |
| | | | 104.0 | 67.0 | 103.0 | 70.0 | 060 | 155 | 69.0 | 155 | 70.0 | 082 | 200 | 63.5 | 200 | 65.0 | 105 | | | | | |
| 205 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 030 | 68.0 | 030 | 71.5 | 022 | 070 | 70.0 | 070 | 71.0 | 037 | | | | | |
| | | | 110.0 | 68.0 | 110.0 | 71.0 | 007 | 150 | 68.0 | 150 | 71.0 | 093 | 198 | 68.5 | 200 | 70.0 | 120 | | | | | |
| 200 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 008 | 030 | 65.0 | 030 | 69.0 | 020 | 060 | 71.5 | 060 | 71.0 | 043 | | | | | |
| | | | 100.0 | 67.0 | 100.0 | 72.0 | 060 | 140 | 67.0 | 140 | 70.0 | 060 | 190 | 67.0 | 190 | 69.0 | 125 | | | | | |
| 207 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 000 | 020 | 65.0 | 028 | 65.5 | 010 | 045 | 67.0 | 045 | 71.0 | 034 | | | | | |
| | | | 104.0 | 68.0 | 104.0 | 68.0 | 060 | 150 | 71.0 | 150 | 71.0 | 080 | 200 | 69.5 | 200 | 69.0 | 105 | | | | | |
| 208 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 030 | 70.0 | 030 | 69.0 | 019 | 070 | 69.5 | 070 | 71.0 | 041 | | | | | |
| | | | 107.0 | 68.0 | 107.0 | 67.0 | 061 | 160 | 70.0 | 160 | 69.0 | 084 | 200 | 68.5 | 200 | 72.0 | 110 | | | | | |
| 209 | 2 | 3 | 010.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 030 | 65.0 | 030 | 66.5 | 018 | 062 | 70.0 | 062 | 69.0 | 039 | | | | | |
| | | | 100.0 | 68.0 | 100.0 | 67.0 | 063 | 140 | 70.5 | 140 | 72.5 | 088 | 200 | 63.5 | 200 | 65.0 | 110 | | | | | |
| 210 | 2 | 3 | 009.0 | 90.0 | 000.0 | 00.0 | 007 | 025 | 71.5 | 026 | 68.0 | 022 | 060 | 67.0 | 060 | 67.0 | 040 | | | | | |
| | | | 100.0 | 67.0 | 100.0 | 67.0 | 001 | 110 | 67.0 | 110 | 70.0 | 086 | 200 | 71.5 | 200 | 72.0 | 110 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการขึ้นค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 กิโลวัตต์ ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 211 | 2 | 4 | 020.0 | 07.0 | 020.0 | 00.0 | 009 | 070 | 72.0 | 070 | 00.0 | 010 | 130 | 70.0 | 130 | 00.0 | 041 | | | | | |
| | | | 180.0 | 75.0 | 180.0 | 70.0 | 009 | 240 | 00.0 | 240 | 00.0 | 004 | 340 | 00.0 | 340 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 212 | 2 | 4 | 030.0 | 00.0 | 030.0 | 70.0 | 009 | 004 | 00.0 | 004 | 09.0 | 019 | 120 | 72.0 | 120 | 71.0 | 040 | | | | | |
| | | | 182.0 | 89.5 | 182.0 | 71.0 | 077 | 250 | 70.0 | 250 | 07.0 | 004 | 300 | 09.0 | 300 | 07.0 | 110 | | | | | |
| 213 | 2 | 4 | 030.0 | 07.0 | 030.0 | 05.0 | 008 | 005 | 71.0 | 065 | 00.0 | 010 | 120 | 71.0 | 120 | 00.0 | 043 | | | | | |
| | | | 170.0 | 71.0 | 170.0 | 71.0 | 009 | 240 | 70.0 | 240 | 05.0 | 070 | 200 | 70.0 | 270 | 07.0 | 105 | | | | | |
| 214 | 2 | 4 | 030.0 | 70.0 | 030.0 | 00.0 | 008 | 070 | 00.0 | 070 | 70.0 | 022 | 130 | 70.0 | 120 | 70.0 | 047 | | | | | |
| | | | 100.0 | 72.0 | 100.0 | 72.0 | 070 | 250 | 00.0 | 250 | 07.0 | 000 | 310 | 00.0 | 310 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 215 | 2 | 4 | 020.0 | 72.0 | 020.0 | 07.0 | 009 | 002 | 00.0 | 000 | 09.0 | 023 | 110 | 70.0 | 110 | 00.0 | 040 | | | | | |
| | | | 100.0 | 70.0 | 100.0 | 71.0 | 071 | 230 | 70.0 | 230 | 00.0 | 004 | 300 | 02.0 | 300 | 00.0 | 114 | | | | | |
| 216 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 00.0 | 000 | 000 | 70.5 | 000 | 70.0 | 023 | 130 | 02.0 | 130 | 00.0 | 051 | | | | | |
| | | | 190.0 | 00.5 | 190.0 | 02.0 | 070 | 220 | 70.0 | 220 | 00.0 | 001 | 300 | 02.0 | 300 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 217 | 2 | 4 | 020.0 | 72.0 | 020.0 | 00.0 | 007 | 000 | 70.0 | 000 | 70.0 | 010 | 110 | 70.0 | 120 | 07.0 | 040 | | | | | |
| | | | 100.0 | 70.0 | 100.0 | 71.5 | 007 | 220 | 71.0 | 220 | 07.0 | 077 | 340 | 00.0 | 340 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 218 | 2 | 4 | 030.0 | 07.0 | 030.0 | 05.0 | 010 | 005 | 70.0 | 005 | 70.0 | 020 | 140 | 04.0 | 140 | 03.5 | 040 | | | | | |
| | | | 190.0 | 00.5 | 190.0 | 00.0 | 070 | 230 | 00.0 | 220 | 05.0 | 000 | 330 | 07.0 | 330 | 03.0 | 110 | | | | | |
| 219 | 2 | 4 | 020.0 | 71.0 | 020.0 | 70.0 | 010 | 070 | 00.5 | 070 | 71.0 | 021 | 120 | 70.0 | 120 | 07.0 | 040 | | | | | |
| | | | 170.0 | 00.0 | 170.0 | 70.0 | 070 | 250 | 74.0 | 250 | 07.0 | 000 | 310 | 00.0 | 310 | 04.0 | 120 | | | | | |
| 220 | 2 | 4 | 024.0 | 70.0 | 030.0 | 09.5 | 010 | 070 | 00.0 | 070 | 70.0 | 023 | 120 | 72.0 | 120 | 71.0 | 043 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 180.0 | 71.0 | 074 | 250 | 70.0 | 250 | 00.0 | 004 | 310 | 07.0 | 330 | 07.0 | 120 | | | | | |
| 221 | 2 | 4 | 030.0 | 00.0 | 029.0 | 70.5 | 010 | 070 | 00.0 | 070 | 00.0 | 024 | 130 | 02.0 | 130 | 00.0 | 047 | | | | | |
| | | | 100.0 | 00.5 | 190.0 | 00.0 | 000 | 230 | 00.0 | 240 | 00.0 | 000 | 330 | 07.0 | 330 | 03.0 | 120 | | | | | |
| 222 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 010.0 | 09.5 | 000 | 000 | 70.5 | 000 | 70.0 | 025 | 120 | 72.0 | 120 | 71.0 | 040 | | | | | |
| | | | 180.0 | 75.0 | 180.0 | 70.0 | 071 | 220 | 71.0 | 220 | 07.0 | 079 | 250 | 00.0 | 230 | 03.0 | 104 | | | | | |
| 223 | 2 | 4 | 020.0 | 71.0 | 020.0 | 71.0 | 010 | 000 | 00.5 | 000 | 00.0 | 022 | 120 | 70.0 | 120 | 07.0 | 047 | | | | | |
| | | | 180.0 | 00.0 | 180.0 | 00.0 | 070 | 230 | 07.0 | 230 | 01.0 | 000 | 290 | 04.0 | 320 | 04.5 | 110 | | | | | |
| 224 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 020.0 | 70.5 | 007 | 000 | 00.0 | 000 | 00.0 | 023 | 120 | 70.0 | 120 | 70.0 | 047 | | | | | |
| | | | 180.0 | 72.0 | 180.0 | 73.0 | 009 | 230 | 00.0 | 220 | 05.0 | 003 | 300 | 00.0 | 300 | 05.0 | 110 | | | | | |
| 225 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.0 | 000 | 005 | 00.0 | 000 | 71.0 | 022 | 110 | 70.0 | 110 | 70.0 | 044 | | | | | |
| | | | 180.0 | 72.0 | 180.0 | 73.0 | 000 | 230 | 00.0 | 230 | 00.0 | 000 | 330 | 07.0 | 310 | 07.0 | 112 | | | | | |

| S | W | D | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf | FIL | ALL | FRL | Art | Vf |
|--|---|---|-------|------|-------|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|----|
| โดยมีขนาดการขึ้นค่า 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 กิโลวัตต์ ตามลำดับ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 226 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.5 | 007 | 070 | 70.0 | 070 | 00.0 | 023 | 120 | 07.0 | 120 | 05.0 | 042 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 180.0 | 70.0 | 000 | 230 | 70.0 | 230 | 03.0 | 002 | 230 | 00.0 | 200 | 07.0 | 105 | | | | | |
| 227 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 00.0 | 012 | 070 | 71.0 | 070 | 07.0 | 022 | 120 | 72.0 | 120 | 70.0 | 040 | | | | | |
| | | | 180.0 | 07.0 | 180.0 | 00.0 | 071 | 220 | 00.0 | 220 | 71.0 | 004 | 300 | 00.0 | 300 | 00.5 | 100 | | | | | |
| 228 | 2 | 4 | 010.0 | 73.0 | 015.0 | 70.0 | 003 | 000 | 71.0 | 000 | 70.0 | 024 | 120 | 70.0 | 120 | 07.0 | 043 | | | | | |
| | | | 180.0 | 00.0 | 180.0 | 00.0 | 009 | 230 | 02.0 | 230 | 00.0 | 004 | 200 | 71.0 | 200 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 229 | 2 | 4 | 022.0 | 00.0 | 022.0 | 72.0 | 009 | 070 | 70.0 | 070 | 71.0 | 025 | 120 | 00.0 | 120 | 71.0 | 040 | | | | | |
| | | | 100.0 | 00.0 | 100.0 | 00.0 | 000 | 230 | 00.0 | 230 | 00.0 | 000 | 310 | 00.0 | 310 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 230 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 00.0 | 012 | 000 | 00.0 | 000 | 70.0 | 021 | 120 | 70.0 | 120 | 00.0 | 043 | | | | | |
| | | | 100.0 | 70.0 | 100.0 | 00.0 | 000 | 250 | 07.0 | 250 | 70.0 | 000 | 300 | 72.0 | 300 | 07.0 | 110 | | | | | |
| 231 | 2 | 4 | 030.0 | 00.0 | 030.0 | 00.5 | 010 | 070 | 00.0 | 070 | 00.0 | 022 | 110 | 70.0 | 120 | 07.0 | 047 | | | | | |
| | | | 170.0 | 07.0 | 170.0 | 00.0 | 075 | 230 | 00.0 | 230 | 07.0 | 000 | 300 | 00.0 | 300 | 00.0 | 120 | | | | | |
| 232 | 2 | 4 | 030.0 | 71.0 | 030.0 | 71.0 | 000 | 070 | 00.0 | 070 | 70.0 | 024 | 120 | 00.0 | 120 | 71.0 | 043 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 180.0 | 70.0 | 071 | 250 | 70.0 | 250 | 70.0 | 000 | 310 | 07.0 | 330 | 07.0 | 110 | | | | | |
| 233 | 2 | 4 | 020.0 | 70.0 | 020.0 | 70.0 | 011 | 000 | 00.0 | 070 | 70.0 | 020 | 120 | 70.0 | 120 | 00.0 | 044 | | | | | |
| | | | 100.0 | 00.0 | 100.0 | 07.0 | 000 | 230 | 00.0 | 230 | 02.0 | 077 | 340 | 00.0 | 340 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 234 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 010.0 | 70.0 | 009 | 000 | 00.5 | 000 | 70.0 | 021 | 130 | 70.0 | 120 | 70.0 | 040 | | | | | |
| | | | 180.0 | 00.0 | 180.0 | 07.0 | 000 | 210 | 71.0 | 220 | 07.0 | 005 | 300 | 03.0 | 330 | 07.0 | 112 | | | | | |
| 235 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 020.0 | 00.5 | 012 | 000 | 72.0 | 000 | 00.0 | 023 | 140 | 04.0 | 140 | 03.5 | 040 | | | | | |
| | | | 190.0 | 07.0 | 190.0 | 00.0 | 071 | 250 | 04.0 | 250 | 07.0 | 004 | 310 | 07.0 | 330 | 07.0 | 112 | | | | | |
| 236 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 020.0 | 00.0 | 000 | 000 | 72.0 | 000 | 70.0 | 010 | 130 | 02.0 | 130 | 00.0 | 045 | | | | | |
| | | | 180.0 | 70.0 | 180.0 | 71.0 | 007 | 250 | 70.0 | 250 | 07.0 | 001 | 270 | 00.0 | 200 | 00.0 | 102 | | | | | |
| 237 | 2 | 4 | 025.0 | 00.0 | 020.0 | 00.5 | 000 | 000 | 00.5 | 000 | 00.0 | 000 | 120 | 70.0 | 120 | 00.0 | 043 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.0 | 180.0 | 70.0 | 005 | 250 | 07.0 | 250 | 00.0 | 004 | 330 | 07.0 | 330 | 03.0 | 110 | | | | | |
| 238 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 020.0 | 70.5 | 000 | 000 | 70.5 | 000 | 70.0 | 025 | 110 | 71.0 | 110 | 00.0 | 042 | | | | | |
| | | | 100.0 | 73.0 | 100.0 | 71.5 | 000 | 220 | 71.0 | 220 | 00.0 | 004 | 200 | 71.0 | 200 | 00.0 | 104 | | | | | |
| 239 | 2 | 4 | 020.0 | 00.0 | 020.0 | 71.0 | 011 | 000 | 00.0 | 000 | 70.0 | 022 | 110 | 73.0 | 110 | 70.5 | 040 | | | | | |
| | | | 180.0 | 71.5 | 180.0 | 70.0 | 071 | 230 | 00.0 | 240 | 00.0 | 003 | 300 | 72.0 | 300 | 00.0 | 100 | | | | | |
| 240 | 2 | 4 | 022.0 | 71.0 | 023.0 | 70.0 | 000 | 003 | 70.0 | 003 | 71.0 | 023 | 110 | 70.0 | 110 | 00.0 | 040 | | | | | |
| | | | 180.0 | 70.0 | 180.0 | 71.5 | 000 | 230 | 00.0 | 230 | 07.0 | 003 | 300 | 00.0 | 300 | 00.0 | 100 | | | | | |

2. จากการคำนวณขนาดแรงรวมที่กระทำกับพื้นหน้าบนในแนวระนาบของลวดคอนแทกขึ้นอาร์ช ทั้ง 8 กลุ่มตัวอย่าง กลุ่มละ 30 เส้น โดยมีการเรียงลำดับข้อมูลในแต่ละกลุ่มดังต่อไปนี้ ขนาดลวด (W) (1 = 0.016 x 0.016 นิ้ว, 2 = 0.016 x 0.022 นิ้ว), แบบของลูป (D) (1 = Simple closedloop, 2 = Closed loop with helix, 3 = T loop, 4 = Double delta loop), ขนาดแรงในแนวระนาบ (Hf), ขนาดแรงในแนวตั้ง (Vf) และระยะการปรับระยะลวด (Act) 0.5, 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 มิลลิเมตร ตามลำดับ



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

| W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | VF Act |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|----|--------|
| 1 1 0080.99 | 004 | 1 2 0031.42 | 014 | 1 3 0002.50 | 010 | 1 4 0002.50 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0080.80 | 004 | 1 2 0046.65 | 016 | 1 3 0002.50 | 008 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0050.24 | 004 | 1 2 0042.00 | 016 | 1 3 0003.00 | 009 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0082.95 | 009 | 1 2 0037.47 | 014 | 1 3 0003.00 | 008 | 1 4 0002.50 | 005 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0048.83 | 007 | 1 2 0037.59 | 018 | 1 3 0002.50 | 013 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0088.24 | 007 | 1 2 0037.59 | 013 | 1 3 0003.00 | 010 | 1 4 0003.00 | 005 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0053.78 | 005 | 1 2 0040.73 | 015 | 1 3 0002.00 | 012 | 1 4 0002.50 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0080.99 | 008 | 1 2 0035.09 | 015 | 1 3 0002.50 | 010 | 1 4 0002.50 | 005 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0049.02 | 007 | 1 2 0035.40 | 015 | 1 3 0002.50 | 007 | 1 4 0003.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0055.00 | 008 | 1 2 0034.03 | 014 | 1 3 0002.50 | 011 | 1 4 0002.50 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0056.58 | 008 | 1 2 0051.19 | 016 | 1 3 0002.50 | 011 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0047.03 | 004 | 1 2 0048.11 | 013 | 1 3 0002.00 | 011 | 1 4 0002.00 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0052.61 | 007 | 1 2 0037.58 | 015 | 1 3 0003.00 | 008 | 1 4 0002.00 | 005 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0053.08 | 008 | 1 2 0033.85 | 015 | 1 3 0002.00 | 011 | 1 4 0002.50 | 002 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0053.57 | 009 | 1 2 0030.07 | 013 | 1 3 0002.00 | 012 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0056.54 | 005 | 1 2 0031.20 | 014 | 1 3 0002.50 | 010 | 1 4 0003.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0056.73 | 008 | 1 2 0041.98 | 018 | 1 3 0002.50 | 011 | 1 4 0002.50 | 002 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0057.05 | 004 | 1 2 0039.95 | 018 | 1 3 0003.00 | 007 | 1 4 0003.00 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0048.81 | 005 | 1 2 0037.43 | 013 | 1 3 0003.00 | 013 | 1 4 0003.00 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0058.01 | 004 | 1 2 0031.48 | 014 | 1 3 0002.50 | 011 | 1 4 0002.00 | 002 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0055.73 | 003 | 1 2 0028.01 | 014 | 1 3 0002.50 | 011 | 1 4 0002.50 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0048.22 | 004 | 1 2 0040.40 | 013 | 1 3 0002.50 | 009 | 1 4 0002.50 | 002 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0088.81 | 007 | 1 2 0037.47 | 014 | 1 3 0003.50 | 013 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0058.15 | 006 | 1 2 0027.91 | 014 | 1 3 0002.50 | 007 | 1 4 0002.50 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0055.23 | 008 | 1 2 0037.59 | 012 | 1 3 0002.50 | 008 | 1 4 0002.00 | 004 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0056.20 | 008 | 1 2 0040.27 | 013 | 1 3 0002.00 | 008 | 1 4 0002.50 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0055.79 | 005 | 1 2 0033.83 | 014 | 1 3 0002.00 | 006 | 1 4 0003.00 | 002 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0054.97 | 007 | 1 2 0046.50 | 018 | 1 3 0002.00 | 008 | 1 4 0002.50 | 005 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0051.45 | 004 | 1 2 0035.48 | 014 | 1 3 0002.00 | 006 | 1 4 0003.00 | 003 | 0.5 | | | | |
| 1 1 0056.01 | 006 | 1 2 0037.47 | 014 | 1 3 0002.00 | 006 | 1 4 0003.00 | 004 | 0.5 | | | | |

| W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | VF Act |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|----|--------|
| 2 1 0067.60 | 014 | 2 2 0051.74 | 018 | 2 3 0009.00 | 007 | 2 4 0035.73 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0075.04 | 013 | 2 2 0058.50 | 014 | 2 3 0008.00 | 007 | 2 4 0056.20 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0083.90 | 018 | 2 2 0055.43 | 013 | 2 3 0010.00 | 005 | 2 4 0054.80 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0084.58 | 014 | 2 2 0053.45 | 018 | 2 3 0009.00 | 005 | 2 4 0056.20 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0075.18 | 013 | 2 2 0055.62 | 017 | 2 3 0009.00 | 007 | 2 4 0037.43 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0089.92 | 014 | 2 2 0056.90 | 017 | 2 3 0010.00 | 008 | 2 4 0037.08 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.43 | 013 | 2 2 0056.38 | 018 | 2 3 0009.00 | 006 | 2 4 0037.69 | 007 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0078.08 | 014 | 2 2 0048.38 | 016 | 2 3 0009.00 | 006 | 2 4 0054.80 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0083.78 | 013 | 2 2 0054.80 | 017 | 2 3 0010.00 | 007 | 2 4 0037.70 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0078.92 | 011 | 2 2 0056.72 | 010 | 2 3 0008.00 | 008 | 2 4 0050.85 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.43 | 015 | 2 2 0044.95 | 017 | 2 3 0010.00 | 005 | 2 4 0054.53 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.41 | 014 | 2 2 0058.58 | 018 | 2 3 0008.00 | 008 | 2 4 0035.85 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0087.44 | 013 | 2 2 0054.38 | 018 | 2 3 0010.00 | 007 | 2 4 0037.82 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0088.38 | 018 | 2 2 0058.37 | 019 | 2 3 0010.00 | 009 | 2 4 0037.52 | 007 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0075.41 | 013 | 2 2 0056.10 | 017 | 2 3 0011.00 | 007 | 2 4 0037.59 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0078.04 | 014 | 2 2 0055.53 | 013 | 2 3 0010.00 | 008 | 2 4 0037.85 | 007 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0070.94 | 014 | 2 2 0054.80 | 013 | 2 3 0009.00 | 008 | 2 4 0037.47 | 012 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0083.47 | 014 | 2 2 0049.33 | 013 | 2 3 0010.00 | 008 | 2 4 0031.31 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0081.84 | 013 | 2 2 0085.54 | 013 | 2 3 0010.00 | 008 | 2 4 0041.40 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0075.41 | 013 | 2 2 0054.80 | 017 | 2 3 0009.00 | 008 | 2 4 0048.70 | 012 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0084.01 | 015 | 2 2 0049.22 | 018 | 2 3 0010.00 | 009 | 2 4 0055.33 | 010 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.29 | 014 | 2 2 0055.73 | 018 | 2 3 0008.00 | 008 | 2 4 0056.73 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0075.18 | 015 | 2 2 0055.43 | 018 | 2 3 0009.00 | 008 | 2 4 0037.89 | 011 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0085.04 | 014 | 2 2 0055.60 | 018 | 2 3 0011.00 | 008 | 2 4 0035.58 | 009 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0082.42 | 012 | 2 2 0044.75 | 019 | 2 3 0010.00 | 007 | 2 4 0038.88 | 012 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0084.57 | 013 | 2 2 0055.80 | 013 | 2 3 0010.00 | 008 | 2 4 0036.94 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.81 | 015 | 2 2 0055.62 | 018 | 2 3 0009.00 | 006 | 2 4 0047.02 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0083.69 | 014 | 2 2 0054.38 | 018 | 2 3 0010.00 | 007 | 2 4 0037.87 | 008 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0088.32 | 017 | 2 2 0054.38 | 015 | 2 3 0010.00 | 007 | 2 4 0037.58 | 011 | 0.5 | | | | |
| 2 1 0074.43 | 013 | 2 2 0055.63 | 014 | 2 3 0009.00 | 007 | 2 4 0042.41 | 009 | 0.5 | | | | |

| W D | Hf | Vf | AcL |
|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|-----|-----|
| 1 1 0131.34 | 011 | | 1 2 0074.41 | 028 | | 1 3 0020.52 | 021 | | 1 4 0018.00 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0150.50 | 011 | | 1 2 0088.03 | 030 | | 1 3 0022.25 | 021 | | 1 4 0029.50 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0148.93 | 017 | | 1 2 0084.50 | 030 | | 1 3 0024.27 | 021 | | 1 4 0029.77 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0137.19 | 014 | | 1 2 0087.12 | 030 | | 1 3 0010.82 | 021 | | 1 4 0018.40 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0148.53 | 015 | | 1 2 0070.95 | 027 | | 1 3 0022.38 | 021 | | 1 4 0030.51 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0130.03 | 018 | | 1 2 0075.90 | 027 | | 1 3 0021.34 | 021 | | 1 4 0030.38 | 014 | 1.0 | |
| 1 1 0130.88 | 021 | | 1 2 0085.79 | 030 | | 1 3 0022.49 | 018 | | 1 4 0018.73 | 014 | 1.0 | |
| 1 1 0152.15 | 018 | | 1 2 0080.98 | 030 | | 1 3 0025.40 | 021 | | 1 4 0020.40 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0137.19 | 021 | | 1 2 0075.10 | 027 | | 1 3 0024.43 | 017 | | 1 4 0018.86 | 017 | 1.0 | |
| 1 1 0142.88 | 011 | | 1 2 0073.00 | 030 | | 1 3 0024.59 | 019 | | 1 4 0024.03 | 015 | 1.0 | |
| 1 1 0150.45 | 012 | | 1 2 0084.87 | 030 | | 1 3 0022.17 | 019 | | 1 4 0022.55 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0140.02 | 016 | | 1 2 0079.18 | 028 | | 1 3 0018.27 | 021 | | 1 4 0019.01 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0148.88 | 018 | | 1 2 0078.04 | 029 | | 1 3 0018.79 | 013 | | 1 4 0018.73 | 015 | 1.0 | |
| 1 1 0189.34 | 018 | | 1 2 0081.42 | 027 | | 1 3 0024.10 | 019 | | 1 4 0029.87 | 014 | 1.0 | |
| 1 1 0162.70 | 021 | | 1 2 0088.08 | 029 | | 1 3 0018.81 | 021 | | 1 4 0018.53 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0148.94 | 017 | | 1 2 0083.73 | 030 | | 1 3 0022.17 | 021 | | 1 4 0020.01 | 014 | 1.0 | |
| 1 1 0158.45 | 013 | | 1 2 0078.81 | 027 | | 1 3 0022.39 | 021 | | 1 4 0023.33 | 015 | 1.0 | |
| 1 1 0138.05 | 014 | | 1 2 0084.83 | 030 | | 1 3 0025.14 | 022 | | 1 4 0029.97 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0141.81 | 013 | | 1 2 0075.84 | 030 | | 1 3 0018.38 | 025 | | 1 4 0022.82 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0131.34 | 012 | | 1 2 0078.93 | 020 | | 1 3 0020.52 | 015 | | 1 4 0018.79 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0139.85 | 014 | | 1 2 0075.10 | 028 | | 1 3 0018.54 | 017 | | 1 4 0024.00 | 019 | 1.0 | |
| 1 1 0141.10 | 014 | | 1 2 0073.52 | 028 | | 1 3 0018.87 | 014 | | 1 4 0018.73 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0150.35 | 015 | | 1 2 0076.04 | 028 | | 1 3 0022.55 | 014 | | 1 4 0018.91 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0145.88 | 012 | | 1 2 0070.18 | 028 | | 1 3 0024.43 | 019 | | 1 4 0018.13 | 015 | 1.0 | |
| 1 1 0153.01 | 016 | | 1 2 0074.43 | 026 | | 1 3 0018.81 | 013 | | 1 4 0024.03 | 014 | 1.0 | |
| 1 1 0131.50 | 010 | | 1 2 0075.10 | 029 | | 1 3 0023.84 | 014 | | 1 4 0027.81 | 018 | 1.0 | |
| 1 1 0132.35 | 015 | | 1 2 0070.80 | 029 | | 1 3 0014.89 | 010 | | 1 4 0024.20 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0152.59 | 010 | | 1 2 0084.01 | 020 | | 1 3 0018.91 | 010 | | 1 4 0023.71 | 010 | 1.0 | |
| 1 1 0143.28 | 013 | | 1 2 0075.41 | 029 | | 1 3 0022.82 | 015 | | 1 4 0025.27 | 019 | 1.0 | |
| 1 1 0150.35 | 012 | | 1 2 0075.18 | 030 | | 1 3 0018.73 | 014 | | 1 4 0022.41 | 010 | 1.0 | |

| W D | Hf | Vf | AcL |
|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|-----|-----|
| 2 1 0172.85 | 020 | | 2 2 0159.22 | 034 | | 2 3 0047.91 | 022 | | 2 4 0131.48 | 018 | 1.0 | |
| 2 1 0147.47 | 021 | | 2 2 0159.22 | 026 | | 2 3 0049.89 | 024 | | 2 4 0119.50 | 019 | 1.0 | |
| 2 1 0108.02 | 020 | | 2 2 0165.01 | 027 | | 2 3 0054.01 | 024 | | 2 4 0120.84 | 019 | 1.0 | |
| 2 1 0181.73 | 024 | | 2 2 0180.30 | 034 | | 2 3 0053.81 | 019 | | 2 4 0131.13 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0169.67 | 020 | | 2 2 0179.73 | 027 | | 2 3 0055.33 | 021 | | 2 4 0113.90 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0187.84 | 024 | | 2 2 0180.12 | 027 | | 2 3 0055.22 | 025 | | 2 4 0112.94 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0182.71 | 024 | | 2 2 0180.07 | 034 | | 2 3 0045.52 | 020 | | 2 4 0112.70 | 018 | 1.0 | |
| 2 1 0180.39 | 024 | | 2 2 0185.41 | 033 | | 2 3 0048.80 | 024 | | 2 4 0122.18 | 020 | 1.0 | |
| 2 1 0174.70 | 024 | | 2 2 0184.77 | 027 | | 2 3 0050.20 | 022 | | 2 4 0131.32 | 021 | 1.0 | |
| 2 1 0170.10 | 024 | | 2 2 0180.08 | 034 | | 2 3 0050.50 | 024 | | 2 4 0130.88 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0188.02 | 027 | | 2 2 0181.11 | 031 | | 2 3 0058.98 | 028 | | 2 4 0128.34 | 024 | 1.0 | |
| 2 1 0178.40 | 024 | | 2 2 0175.70 | 035 | | 2 3 0050.08 | 027 | | 2 4 0112.94 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0180.80 | 023 | | 2 2 0183.13 | 035 | | 2 3 0074.03 | 023 | | 2 4 0111.83 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0170.10 | 023 | | 2 2 0175.70 | 030 | | 2 3 0058.02 | 029 | | 2 4 0111.85 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0187.33 | 022 | | 2 2 0158.18 | 034 | | 2 3 0080.02 | 024 | | 2 4 0107.73 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0170.19 | 022 | | 2 2 0183.85 | 030 | | 2 3 0050.37 | 020 | | 2 4 0120.73 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0189.82 | 027 | | 2 2 0184.84 | 028 | | 2 3 0050.05 | 018 | | 2 4 0130.82 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0189.14 | 022 | | 2 2 0172.52 | 028 | | 2 3 0056.72 | 022 | | 2 4 0113.11 | 024 | 1.0 | |
| 2 1 0176.77 | 020 | | 2 2 0183.13 | 030 | | 2 3 0053.80 | 024 | | 2 4 0131.00 | 025 | 1.0 | |
| 2 1 0189.10 | 022 | | 2 2 0172.52 | 020 | | 2 3 0055.52 | 023 | | 2 4 0121.70 | 021 | 1.0 | |
| 2 1 0183.90 | 022 | | 2 2 0183.40 | 032 | | 2 3 0055.43 | 022 | | 2 4 0129.81 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0169.12 | 020 | | 2 2 0182.88 | 029 | | 2 3 0053.37 | 025 | | 2 4 0131.13 | 024 | 1.0 | |
| 2 1 0189.10 | 023 | | 2 2 0188.02 | 031 | | 2 3 0044.50 | 022 | | 2 4 0121.70 | 020 | 1.0 | |
| 2 1 0189.60 | 027 | | 2 2 0183.40 | 030 | | 2 3 0055.33 | 022 | | 2 4 0112.58 | 021 | 1.0 | |
| 2 1 0189.67 | 024 | | 2 2 0169.12 | 032 | | 2 3 0050.27 | 022 | | 2 4 0127.72 | 023 | 1.0 | |
| 2 1 0170.69 | 023 | | 2 2 0188.72 | 029 | | 2 3 0055.20 | 020 | | 2 4 0113.44 | 019 | 1.0 | |
| 2 1 0188.89 | 029 | | 2 2 0185.02 | 031 | | 2 3 0050.88 | 018 | | 2 4 0127.50 | 020 | 1.0 | |
| 2 1 0189.80 | 020 | | 2 2 0181.88 | 033 | | 2 3 0050.20 | 019 | | 2 4 0112.94 | 025 | 1.0 | |
| 2 1 0187.42 | 020 | | 2 2 0184.07 | 028 | | 2 3 0054.70 | 018 | | 2 4 0112.40 | 022 | 1.0 | |
| 2 1 0182.71 | 025 | | 2 2 0165.09 | 032 | | 2 3 0047.81 | 022 | | 2 4 0118.77 | 023 | 1.0 | |

| V | D | Hf | Vf | AcL |
|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|-----|
| 1 | 1 | 0230.71 | 022 | 1 | 2 | 0143.77 | 041 | 1 | 3 | 0044.01 | 024 | 1 | 4 | 0086.02 | 032 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0209.59 | 023 | 1 | 2 | 0136.73 | 030 | 1 | 3 | 0042.32 | 023 | 1 | 4 | 0095.50 | 033 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0234.92 | 022 | 1 | 2 | 0130.06 | 041 | 1 | 3 | 0050.24 | 034 | 1 | 4 | 0070.41 | 032 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0247.55 | 024 | 1 | 2 | 0146.66 | 037 | 1 | 3 | 0057.40 | 034 | 1 | 4 | 0080.88 | 035 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0233.74 | 023 | 1 | 2 | 0147.98 | 037 | 1 | 3 | 0054.96 | 034 | 1 | 4 | 0082.85 | 035 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0276.30 | 031 | 1 | 2 | 0126.92 | 037 | 1 | 3 | 0043.74 | 034 | 1 | 4 | 0087.32 | 027 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0246.45 | 024 | 1 | 2 | 0129.32 | 036 | 1 | 3 | 0037.70 | 024 | 1 | 4 | 0087.70 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0230.13 | 022 | 1 | 2 | 0131.19 | 037 | 1 | 3 | 0041.85 | 030 | 1 | 4 | 0090.18 | 033 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0276.30 | 028 | 1 | 2 | 0137.40 | 041 | 1 | 3 | 0046.20 | 021 | 1 | 4 | 0074.67 | 028 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0240.16 | 021 | 1 | 2 | 0145.02 | 038 | 1 | 3 | 0044.44 | 023 | 1 | 4 | 0093.10 | 033 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0243.63 | 021 | 1 | 2 | 0148.20 | 040 | 1 | 3 | 0048.09 | 020 | 1 | 4 | 0091.74 | 030 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0265.52 | 029 | 1 | 2 | 0130.21 | 030 | 1 | 3 | 0050.18 | 028 | 1 | 4 | 0078.68 | 030 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0265.49 | 030 | 1 | 2 | 0142.63 | 037 | 1 | 3 | 0052.10 | 023 | 1 | 4 | 0095.99 | 030 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0266.26 | 032 | 1 | 2 | 0131.19 | 038 | 1 | 3 | 0054.61 | 026 | 1 | 4 | 0092.40 | 037 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0264.70 | 032 | 1 | 2 | 0127.94 | 038 | 1 | 3 | 0045.90 | 023 | 1 | 4 | 0084.30 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0285.53 | 020 | 1 | 2 | 0151.24 | 030 | 1 | 3 | 0054.32 | 032 | 1 | 4 | 0088.60 | 033 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0265.47 | 025 | 1 | 2 | 0138.64 | 040 | 1 | 3 | 0055.03 | 033 | 1 | 4 | 0092.95 | 031 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0230.11 | 020 | 1 | 2 | 0141.89 | 040 | 1 | 3 | 0058.18 | 029 | 1 | 4 | 0088.95 | 035 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0288.82 | 028 | 1 | 2 | 0144.71 | 040 | 1 | 3 | 0042.11 | 025 | 1 | 4 | 0092.09 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0287.00 | 019 | 1 | 2 | 0144.26 | 040 | 1 | 3 | 0045.88 | 022 | 1 | 4 | 0074.29 | 029 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0243.52 | 021 | 1 | 2 | 0131.86 | 037 | 1 | 3 | 0049.88 | 029 | 1 | 4 | 0075.18 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0246.18 | 021 | 1 | 2 | 0130.87 | 039 | 1 | 3 | 0040.92 | 021 | 1 | 4 | 0083.12 | 028 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0264.34 | 024 | 1 | 2 | 0142.00 | 040 | 1 | 3 | 0037.58 | 020 | 1 | 4 | 0084.01 | 030 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0266.25 | 027 | 1 | 2 | 0126.57 | 038 | 1 | 3 | 0055.41 | 023 | 1 | 4 | 0082.40 | 031 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0265.12 | 020 | 1 | 2 | 0130.08 | 030 | 1 | 3 | 0040.84 | 021 | 1 | 4 | 0093.10 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0264.74 | 019 | 1 | 2 | 0134.63 | 040 | 1 | 3 | 0054.74 | 029 | 1 | 4 | 0080.01 | 034 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0265.85 | 026 | 1 | 2 | 0126.33 | 036 | 1 | 3 | 0037.59 | 027 | 1 | 4 | 0087.32 | 029 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0282.33 | 018 | 1 | 2 | 0136.32 | 030 | 1 | 3 | 0039.45 | 021 | 1 | 4 | 0082.63 | 033 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0295.29 | 032 | 1 | 2 | 0133.16 | 039 | 1 | 3 | 0054.50 | 021 | 1 | 4 | 0074.36 | 030 | 1.5 |
| 1 | 1 | 0246.18 | 021 | 1 | 2 | 0151.28 | 040 | 1 | 3 | 0039.04 | 022 | 1 | 4 | 0093.04 | 034 | 1.5 |

| V | D | Hf | Vf | AcL |
|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|---|---|---------|-----|-----|
| 2 | 1 | 0347.09 | 043 | 2 | 2 | 0292.13 | 048 | 2 | 3 | 0105.81 | 032 | 2 | 4 | 0240.92 | 041 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0355.35 | 042 | 2 | 2 | 0294.89 | 045 | 2 | 3 | 0101.88 | 042 | 2 | 4 | 0227.59 | 046 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0354.71 | 040 | 2 | 2 | 0275.01 | 042 | 2 | 3 | 0112.01 | 037 | 2 | 4 | 0225.48 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0374.05 | 040 | 2 | 2 | 0292.19 | 050 | 2 | 3 | 0124.70 | 027 | 2 | 4 | 0240.50 | 047 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0359.63 | 045 | 2 | 2 | 0304.27 | 050 | 2 | 3 | 0126.57 | 045 | 2 | 4 | 0217.30 | 048 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0300.40 | 042 | 2 | 2 | 0208.82 | 050 | 2 | 3 | 0116.08 | 038 | 2 | 4 | 0235.32 | 051 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0354.70 | 045 | 2 | 2 | 0305.30 | 052 | 2 | 3 | 0101.19 | 040 | 2 | 4 | 0213.63 | 045 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0361.36 | 042 | 2 | 2 | 0307.01 | 059 | 2 | 3 | 0116.40 | 044 | 2 | 4 | 0251.12 | 048 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0300.48 | 045 | 2 | 2 | 0294.43 | 042 | 2 | 3 | 0129.30 | 040 | 2 | 4 | 0220.22 | 040 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0354.70 | 043 | 2 | 2 | 0305.40 | 054 | 2 | 3 | 0132.64 | 038 | 2 | 4 | 0227.59 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0317.18 | 042 | 2 | 2 | 0294.40 | 054 | 2 | 3 | 0131.50 | 041 | 2 | 4 | 0235.32 | 047 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0309.19 | 039 | 2 | 2 | 0277.09 | 050 | 2 | 3 | 0130.25 | 043 | 2 | 4 | 0227.59 | 040 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0355.10 | 042 | 2 | 2 | 0270.07 | 053 | 2 | 3 | 0129.94 | 040 | 2 | 4 | 0223.22 | 047 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0357.03 | 040 | 2 | 2 | 0284.90 | 059 | 2 | 3 | 0110.80 | 039 | 2 | 4 | 0225.83 | 047 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0376.01 | 038 | 2 | 2 | 0280.87 | 058 | 2 | 3 | 0127.20 | 042 | 2 | 4 | 0208.73 | 044 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0338.95 | 040 | 2 | 2 | 0295.12 | 050 | 2 | 3 | 0132.57 | 039 | 2 | 4 | 0219.22 | 042 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0358.40 | 036 | 2 | 2 | 0295.91 | 051 | 2 | 3 | 0105.25 | 032 | 2 | 4 | 0220.89 | 040 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0338.82 | 040 | 2 | 2 | 0272.98 | 048 | 2 | 3 | 0112.40 | 034 | 2 | 4 | 0223.22 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0337.20 | 039 | 2 | 2 | 0298.45 | 043 | 2 | 3 | 0110.60 | 040 | 2 | 4 | 0225.48 | 048 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0359.30 | 040 | 2 | 2 | 0278.40 | 049 | 2 | 3 | 0129.11 | 042 | 2 | 4 | 0224.70 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0334.88 | 039 | 2 | 2 | 0271.85 | 050 | 2 | 3 | 0109.03 | 037 | 2 | 4 | 0213.63 | 047 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0338.95 | 039 | 2 | 2 | 0277.13 | 050 | 2 | 3 | 0101.18 | 033 | 2 | 4 | 0225.48 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0342.80 | 045 | 2 | 2 | 0290.52 | 052 | 2 | 3 | 0110.70 | 035 | 2 | 4 | 0222.30 | 044 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0358.19 | 047 | 2 | 2 | 0298.02 | 058 | 2 | 3 | 0101.47 | 032 | 2 | 4 | 0240.50 | 040 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0338.79 | 040 | 2 | 2 | 0276.71 | 040 | 2 | 3 | 0131.00 | 037 | 2 | 4 | 0251.12 | 048 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0358.19 | 039 | 2 | 2 | 0297.95 | 051 | 2 | 3 | 0113.03 | 043 | 2 | 4 | 0235.32 | 045 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0338.43 | 038 | 2 | 2 | 0291.89 | 051 | 2 | 3 | 0121.20 | 034 | 2 | 4 | 0224.70 | 043 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0357.85 | 040 | 2 | 2 | 0294.45 | 048 | 2 | 3 | 0131.75 | 041 | 2 | 4 | 0208.70 | 042 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0334.21 | 041 | 2 | 2 | 0281.12 | 041 | 2 | 3 | 0118.14 | 039 | 2 | 4 | 0208.88 | 040 | 1.5 |
| 2 | 1 | 0354.70 | 042 | 2 | 2 | 0278.96 | 049 | 2 | 3 | 0121.51 | 040 | 2 | 4 | 0217.30 | 040 | 1.5 |

| W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF AcL |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|--------|
| 1 1 0377.20 | 021 | 1 2 0225.70 | 058 | 1 3 0093.34 | 035 | 1 4 0153.08 | 064 | 2 0 | | | |
| 1 1 0384.29 | 031 | 1 2 0210.28 | 057 | 1 3 0098.42 | 038 | 1 4 0102.98 | 052 | 2 0 | | | |
| 1 1 0381.12 | 031 | 1 2 0229.25 | 058 | 1 3 0104.20 | 040 | 1 4 0180.18 | 050 | 2 0 | | | |
| 1 1 0378.31 | 041 | 1 2 0225.48 | 059 | 1 3 0093.88 | 047 | 1 4 0140.82 | 059 | 2 0 | | | |
| 1 1 0342.72 | 041 | 1 2 0195.82 | 050 | 1 3 0103.83 | 041 | 1 4 0150.35 | 058 | 2 0 | | | |
| 1 1 0381.88 | 043 | 1 2 0183.98 | 055 | 1 3 0090.21 | 047 | 1 4 0102.80 | 052 | 2 0 | | | |
| 1 1 0380.38 | 037 | 1 2 0223.29 | 055 | 1 3 0084.85 | 038 | 1 4 0152.18 | 044 | 2 0 | | | |
| 1 1 0383.02 | 034 | 1 2 0187.89 | 058 | 1 3 0085.00 | 037 | 1 4 0130.01 | 044 | 2 0 | | | |
| 1 1 0376.18 | 039 | 1 2 0227.97 | 057 | 1 3 0082.89 | 038 | 1 4 0140.91 | 048 | 2 0 | | | |
| 1 1 0400.83 | 028 | 1 2 0227.52 | 058 | 1 3 0083.19 | 038 | 1 4 0150.10 | 050 | 2 0 | | | |
| 1 1 0342.33 | 028 | 1 2 0224.02 | 058 | 1 3 0095.74 | 042 | 1 4 0143.31 | 042 | 2 0 | | | |
| 1 1 0341.89 | 033 | 1 2 0182.87 | 052 | 1 3 0092.38 | 045 | 1 4 0147.48 | 043 | 2 0 | | | |
| 1 1 0387.83 | 040 | 1 2 0218.33 | 058 | 1 3 0096.87 | 045 | 1 4 0155.33 | 044 | 2 0 | | | |
| 1 1 0380.82 | 039 | 1 2 0187.91 | 054 | 1 3 0103.83 | 039 | 1 4 0150.91 | 053 | 2 0 | | | |
| 1 1 0389.55 | 045 | 1 2 0210.81 | 057 | 1 3 0097.88 | 041 | 1 4 0143.40 | 045 | 2 0 | | | |
| 1 1 0381.12 | 033 | 1 2 0211.88 | 050 | 1 3 0092.38 | 047 | 1 4 0153.19 | 044 | 2 0 | | | |
| 1 1 0358.72 | 031 | 1 2 0223.29 | 055 | 1 3 0090.78 | 044 | 1 4 0159.73 | 041 | 2 0 | | | |
| 1 1 0397.79 | 028 | 1 2 0228.88 | 059 | 1 3 0088.82 | 044 | 1 4 0147.77 | 053 | 2 0 | | | |
| 1 1 0377.28 | 028 | 1 2 0225.33 | 057 | 1 3 0097.87 | 043 | 1 4 0184.51 | 051 | 2 0 | | | |
| 1 1 0381.47 | 028 | 1 2 0181.30 | 054 | 1 3 0081.80 | 032 | 1 4 0178.28 | 043 | 2 0 | | | |
| 1 1 0343.01 | 033 | 1 2 0189.87 | 054 | 1 3 0091.48 | 031 | 1 4 0150.88 | 049 | 2 0 | | | |
| 1 1 0339.84 | 031 | 1 2 0188.83 | 054 | 1 3 0087.40 | 034 | 1 4 0184.18 | 043 | 2 0 | | | |
| 1 1 0341.45 | 035 | 1 2 0200.30 | 058 | 1 3 0078.41 | 040 | 1 4 0143.40 | 041 | 2 0 | | | |
| 1 1 0384.29 | 038 | 1 2 0187.13 | 058 | 1 3 0089.82 | 045 | 1 4 0182.30 | 049 | 2 0 | | | |
| 1 1 0374.42 | 033 | 1 2 0181.98 | 052 | 1 3 0084.79 | 038 | 1 4 0155.10 | 045 | 2 0 | | | |
| 1 1 0382.52 | 033 | 1 2 0208.10 | 058 | 1 3 0093.81 | 038 | 1 4 0149.35 | 049 | 2 0 | | | |
| 1 1 0379.31 | 035 | 1 2 0194.78 | 055 | 1 3 0093.38 | 037 | 1 4 0148.82 | 054 | 2 0 | | | |
| 1 1 0382.52 | 029 | 1 2 0198.37 | 055 | 1 3 0084.83 | 031 | 1 4 0148.17 | 045 | 2 0 | | | |
| 1 1 0383.51 | 032 | 1 2 0209.87 | 059 | 1 3 0088.89 | 032 | 1 4 0157.55 | 047 | 2 0 | | | |
| 1 1 0353.90 | 025 | 1 2 0216.33 | 059 | 1 3 0092.88 | 031 | 1 4 0189.14 | 080 | 2 0 | | | |

| W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF | W D | HF | VF AcL |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|--------|
| 2 1 0548.79 | 052 | 2 2 0415.85 | 084 | 2 3 0178.89 | 082 | 2 4 0343.81 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0581.87 | 051 | 2 2 0423.95 | 070 | 2 3 0181.85 | 059 | 2 4 0342.58 | 077 | 2 0 | | | |
| 2 1 0558.23 | 047 | 2 2 0375.94 | 085 | 2 3 0188.58 | 084 | 2 4 0321.48 | 089 | 2 0 | | | |
| 2 1 0577.83 | 067 | 2 2 0432.88 | 083 | 2 3 0191.48 | 058 | 2 4 0381.40 | 078 | 2 0 | | | |
| 2 1 0570.83 | 057 | 2 2 0435.18 | 084 | 2 3 0202.48 | 084 | 2 4 0381.83 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.85 | 081 | 2 2 0410.92 | 087 | 2 3 0208.73 | 081 | 2 4 0331.47 | 078 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.21 | 052 | 2 2 0433.81 | 080 | 2 3 0204.82 | 080 | 2 4 0339.84 | 067 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.88 | 048 | 2 2 0438.89 | 084 | 2 3 0179.73 | 059 | 2 4 0358.38 | 078 | 2 0 | | | |
| 2 1 0548.79 | 063 | 2 2 0430.88 | 089 | 2 3 0218.18 | 083 | 2 4 0318.48 | 070 | 2 0 | | | |
| 2 1 0584.14 | 043 | 2 2 0428.58 | 089 | 2 3 0208.88 | 080 | 2 4 0348.38 | 074 | 2 0 | | | |
| 2 1 0584.58 | 050 | 2 2 0404.89 | 084 | 2 3 0198.88 | 084 | 2 4 0358.38 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0583.81 | 050 | 2 2 0398.10 | 071 | 2 3 0205.38 | 087 | 2 4 0343.81 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.85 | 052 | 2 2 0388.55 | 089 | 2 3 0208.88 | 087 | 2 4 0324.84 | 078 | 2 0 | | | |
| 2 1 0580.28 | 050 | 2 2 0418.54 | 073 | 2 3 0189.88 | 083 | 2 4 0343.32 | 089 | 2 0 | | | |
| 2 1 0578.29 | 042 | 2 2 0381.82 | 087 | 2 3 0189.18 | 081 | 2 4 0343.32 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0558.88 | 049 | 2 2 0421.55 | 088 | 2 3 0208.82 | 084 | 2 4 0339.84 | 068 | 2 0 | | | |
| 2 1 0532.82 | 052 | 2 2 0383.84 | 088 | 2 3 0188.83 | 081 | 2 4 0333.73 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0558.21 | 049 | 2 2 0372.84 | 059 | 2 3 0197.38 | 058 | 2 4 0332.48 | 089 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.21 | 050 | 2 2 0388.59 | 088 | 2 3 0188.72 | 088 | 2 4 0332.48 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0584.31 | 050 | 2 2 0387.70 | 082 | 2 3 0208.82 | 087 | 2 4 0354.71 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0580.88 | 047 | 2 2 0388.42 | 080 | 2 3 0188.88 | 088 | 2 4 0315.18 | 075 | 2 0 | | | |
| 2 1 0588.83 | 045 | 2 2 0409.88 | 058 | 2 3 0185.41 | 083 | 2 4 0338.34 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0549.71 | 050 | 2 2 0402.72 | 082 | 2 3 0181.44 | 082 | 2 4 0311.88 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0575.14 | 050 | 2 2 0417.11 | 084 | 2 3 0192.52 | 080 | 2 4 0333.73 | 089 | 2 0 | | | |
| 2 1 0559.38 | 044 | 2 2 0388.81 | 058 | 2 3 0208.88 | 087 | 2 4 0352.28 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0563.47 | 048 | 2 2 0378.88 | 085 | 2 3 0187.18 | 088 | 2 4 0338.34 | 087 | 2 0 | | | |
| 2 1 0539.88 | 048 | 2 2 0389.54 | 085 | 2 3 0192.85 | 059 | 2 4 0339.34 | 065 | 2 0 | | | |
| 2 1 0560.15 | 054 | 2 2 0383.97 | 083 | 2 3 0197.78 | 081 | 2 4 0384.74 | 088 | 2 0 | | | |
| 2 1 0558.31 | 052 | 2 2 0382.75 | 058 | 2 3 0184.77 | 083 | 2 4 0339.84 | 071 | 2 0 | | | |
| 2 1 0558.21 | 050 | 2 2 0414.74 | 057 | 2 3 0195.15 | 081 | 2 4 0339.84 | 088 | 2 0 | | | |

| V D | HF | VF | AcL |
|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|-----|-----|
| 1 1 0471.30 | 043 | | 1 2 0292.90 | 075 | | 1 3 0131.21 | 065 | | 1 4 0227.52 | 007 | 2.5 | |
| 1 1 0529.17 | 040 | | 1 2 0318.98 | 084 | | 1 3 0141.38 | 085 | | 1 4 0225.53 | 007 | 2.5 | |
| 1 1 0405.19 | 038 | | 1 2 0314.47 | 082 | | 1 3 0148.03 | 084 | | 1 4 0222.80 | 007 | 2.5 | |
| 1 1 0658.31 | 048 | | 1 2 0289.24 | 076 | | 1 3 0122.90 | 063 | | 1 4 0227.03 | 005 | 2.5 | |
| 1 1 0645.96 | 044 | | 1 2 0299.48 | 081 | | 1 3 0145.84 | 085 | | 1 4 0217.96 | 000 | 2.5 | |
| 1 1 0479.26 | 043 | | 1 2 0296.75 | 075 | | 1 3 0147.48 | 085 | | 1 4 0229.58 | 008 | 2.5 | |
| 1 1 0619.14 | 044 | | 1 2 0297.34 | 070 | | 1 3 0133.13 | 080 | | 1 4 0220.74 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0400.79 | 043 | | 1 2 0314.83 | 081 | | 1 3 0134.44 | 052 | | 1 4 0202.94 | 002 | 2.5 | |
| 1 1 0651.64 | 044 | | 1 2 0301.78 | 081 | | 1 3 0132.37 | 050 | | 1 4 0197.89 | 008 | 2.5 | |
| 1 1 0645.95 | 039 | | 1 2 0315.18 | 088 | | 1 3 0133.44 | 050 | | 1 4 0203.88 | 000 | 2.5 | |
| 1 1 0695.97 | 042 | | 1 2 0308.14 | 081 | | 1 3 0149.88 | 085 | | 1 4 0205.41 | 003 | 2.5 | |
| 1 1 0654.14 | 040 | | 1 2 0290.99 | 075 | | 1 3 0149.88 | 054 | | 1 4 0220.92 | 002 | 2.5 | |
| 1 1 0625.87 | 044 | | 1 2 0310.28 | 082 | | 1 3 0188.71 | 084 | | 1 4 0226.53 | 000 | 2.5 | |
| 1 1 0488.84 | 044 | | 1 2 0300.84 | 084 | | 1 3 0147.77 | 058 | | 1 4 0217.21 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0604.28 | 046 | | 1 2 0278.11 | 075 | | 1 3 0147.60 | 058 | | 1 4 0228.35 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0601.12 | 039 | | 1 2 0294.82 | 087 | | 1 3 0147.88 | 085 | | 1 4 0228.25 | 005 | 2.5 | |
| 1 1 0604.13 | 044 | | 1 2 0315.05 | 088 | | 1 3 0147.48 | 059 | | 1 4 0215.89 | 001 | 2.5 | |
| 1 1 0605.75 | 045 | | 1 2 0306.12 | 088 | | 1 3 0180.20 | 080 | | 1 4 0208.11 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0493.11 | 038 | | 1 2 0308.88 | 081 | | 1 3 0131.09 | 058 | | 1 4 0217.44 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0547.25 | 039 | | 1 2 0281.88 | 075 | | 1 3 0121.88 | 062 | | 1 4 0181.93 | 001 | 2.5 | |
| 1 1 0648.20 | 045 | | 1 2 0300.70 | 070 | | 1 3 0130.09 | 081 | | 1 4 0203.98 | 004 | 2.5 | |
| 1 1 0499.55 | 042 | | 1 2 0285.35 | 075 | | 1 3 0124.02 | 050 | | 1 4 0197.48 | 003 | 2.5 | |
| 1 1 0522.80 | 041 | | 1 2 0311.77 | 082 | | 1 3 0129.73 | 051 | | 1 4 0201.40 | 000 | 2.5 | |
| 1 1 0532.18 | 043 | | 1 2 0275.89 | 081 | | 1 3 0150.35 | 050 | | 1 4 0201.18 | 003 | 2.5 | |
| 1 1 0458.83 | 042 | | 1 2 0280.03 | 070 | | 1 3 0130.88 | 055 | | 1 4 0203.88 | 006 | 2.5 | |
| 1 1 0531.38 | 035 | | 1 2 0283.02 | 075 | | 1 3 0150.77 | 085 | | 1 4 0217.72 | 009 | 2.5 | |
| 1 1 0547.34 | 041 | | 1 2 0277.28 | 081 | | 1 3 0127.80 | 051 | | 1 4 0200.18 | 008 | 2.5 | |
| 1 1 0458.51 | 039 | | 1 2 0287.02 | 081 | | 1 3 0123.24 | 050 | | 1 4 0221.08 | 070 | 2.5 | |
| 1 1 0487.11 | 041 | | 1 2 0310.83 | 087 | | 1 3 0130.84 | 050 | | 1 4 0188.89 | 002 | 2.5 | |
| 1 1 0538.91 | 038 | | 1 2 0308.14 | 088 | | 1 3 0128.97 | 050 | | 1 4 0225.49 | 007 | 2.5 | |

| V D | HF | VF | AcL |
|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|----|-------------|-----|-----|-----|
| 2 1 0743.17 | 089 | | 2 2 0579.95 | 082 | | 2 3 0272.93 | 088 | | 2 4 0448.58 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0749.31 | 070 | | 2 2 0548.50 | 094 | | 2 3 0290.30 | 084 | | 2 4 0465.05 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0749.88 | 085 | | 2 2 0593.54 | 074 | | 2 3 0280.99 | 082 | | 2 4 0443.04 | 078 | 2.5 | |
| 2 1 0728.05 | 082 | | 2 2 0593.83 | 080 | | 2 3 0286.83 | 082 | | 2 4 0401.92 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0709.14 | 085 | | 2 2 0593.54 | 082 | | 2 3 0272.38 | 084 | | 2 4 0430.85 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0730.29 | 081 | | 2 2 0527.27 | 089 | | 2 3 0282.78 | 083 | | 2 4 0409.12 | 081 | 2.5 | |
| 2 1 0609.87 | 070 | | 2 2 0593.54 | 088 | | 2 3 0294.65 | 089 | | 2 4 0410.52 | 077 | 2.5 | |
| 2 1 0744.30 | 078 | | 2 2 0573.40 | 084 | | 2 3 0298.75 | 088 | | 2 4 0414.11 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0794.85 | 087 | | 2 2 0590.37 | 083 | | 2 3 0299.72 | 084 | | 2 4 0470.44 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0738.40 | 083 | | 2 2 0585.84 | 084 | | 2 3 0280.54 | 087 | | 2 4 0483.31 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0749.31 | 084 | | 2 2 0592.00 | 082 | | 2 3 0289.67 | 088 | | 2 4 0435.78 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0812.05 | 082 | | 2 2 0591.91 | 080 | | 2 3 0290.30 | 080 | | 2 4 0410.52 | 079 | 2.5 | |
| 2 1 0741.75 | 082 | | 2 2 0589.88 | 088 | | 2 3 0274.28 | 085 | | 2 4 0412.88 | 088 | 2.5 | |
| 2 1 0737.47 | 082 | | 2 2 0488.32 | 088 | | 2 3 0280.99 | 083 | | 2 4 0414.11 | 083 | 2.5 | |
| 2 1 0785.13 | 082 | | 2 2 0527.27 | 078 | | 2 3 0294.65 | 084 | | 2 4 0424.84 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0744.08 | 082 | | 2 2 0588.71 | 084 | | 2 3 0298.75 | 088 | | 2 4 0421.08 | 082 | 2.5 | |
| 2 1 0779.42 | 082 | | 2 2 0577.45 | 080 | | 2 3 0282.18 | 080 | | 2 4 0409.99 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0737.18 | 080 | | 2 2 0521.71 | 081 | | 2 3 0281.24 | 082 | | 2 4 0411.53 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0745.40 | 084 | | 2 2 0539.27 | 072 | | 2 3 0282.80 | 087 | | 2 4 0424.84 | 088 | 2.5 | |
| 2 1 0754.98 | 088 | | 2 2 0524.80 | 084 | | 2 3 0283.85 | 082 | | 2 4 0405.05 | 088 | 2.5 | |
| 2 1 0776.43 | 057 | | 2 2 0529.77 | 079 | | 2 3 0273.45 | 081 | | 2 4 0424.97 | 080 | 2.5 | |
| 2 1 0678.44 | 080 | | 2 2 0580.98 | 082 | | 2 3 0281.83 | 080 | | 2 4 0405.85 | 082 | 2.5 | |
| 2 1 0718.00 | 089 | | 2 2 0575.53 | 088 | | 2 3 0280.51 | 088 | | 2 4 0411.53 | 077 | 2.5 | |
| 2 1 0741.75 | 082 | | 2 2 0548.84 | 088 | | 2 3 0290.30 | 082 | | 2 4 0401.92 | 085 | 2.5 | |
| 2 1 0748.48 | 085 | | 2 2 0541.36 | 078 | | 2 3 0280.99 | 083 | | 2 4 0454.82 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0764.98 | 059 | | 2 2 0539.19 | 089 | | 2 3 0280.43 | 080 | | 2 4 0485.05 | 081 | 2.5 | |
| 2 1 0741.83 | 083 | | 2 2 0529.77 | 077 | | 2 3 0283.85 | 080 | | 2 4 0458.51 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0775.20 | 080 | | 2 2 0543.70 | 088 | | 2 3 0299.72 | 084 | | 2 4 0408.99 | 084 | 2.5 | |
| 2 1 0751.75 | 059 | | 2 2 0539.87 | 083 | | 2 3 0285.49 | 088 | | 2 4 0435.78 | 083 | 2.5 | |
| 2 1 0803.92 | 061 | | 2 2 0544.51 | 088 | | 2 3 0284.82 | 088 | | 2 4 0424.97 | 083 | 2.5 | |

| V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | AcL |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|----|-----|
| 1 1 0898.04 | 054 | 1 2 0339.34 | 105 | 1 3 0188.06 | 088 | 1 4 0315.74 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0708.93 | 054 | 1 2 0366.48 | 120 | 1 3 0190.32 | 073 | 1 4 0301.17 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0703.02 | 047 | 1 2 0362.82 | 120 | 1 3 0193.60 | 075 | 1 4 0314.28 | 088 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0641.92 | 051 | 1 2 0352.85 | 105 | 1 3 0181.82 | 073 | 1 4 0284.60 | 081 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0630.95 | 050 | 1 2 0353.32 | 110 | 1 3 0190.89 | 083 | 1 4 0294.56 | 085 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0648.10 | 048 | 1 2 0343.36 | 100 | 1 3 0187.82 | 083 | 1 4 0299.75 | 084 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0898.26 | 054 | 1 2 0342.33 | 100 | 1 3 0189.87 | 088 | 1 4 0269.59 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0721.84 | 054 | 1 2 0364.02 | 110 | 1 3 0186.74 | 088 | 1 4 0314.31 | 089 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0720.49 | 056 | 1 2 0353.53 | 110 | 1 3 0185.20 | 072 | 1 4 0322.78 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0893.11 | 048 | 1 2 0376.20 | 120 | 1 3 0191.78 | 078 | 1 4 0293.45 | 088 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0687.38 | 082 | 1 2 0388.50 | 115 | 1 3 0190.07 | 080 | 1 4 0317.72 | 081 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0899.31 | 048 | 1 2 0387.70 | 100 | 1 3 0212.83 | 083 | 1 4 0308.12 | 083 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0638.96 | 047 | 1 2 0365.22 | 120 | 1 3 0188.32 | 077 | 1 4 0287.85 | 088 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0707.28 | 048 | 1 2 0361.02 | 120 | 1 3 0191.81 | 073 | 1 4 0311.69 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0707.83 | 050 | 1 2 0358.21 | 110 | 1 3 0191.87 | 081 | 1 4 0301.47 | 088 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0707.38 | 048 | 1 2 0367.59 | 125 | 1 3 0205.38 | 077 | 1 4 0327.01 | 089 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0690.23 | 053 | 1 2 0371.09 | 125 | 1 3 0183.52 | 078 | 1 4 0293.46 | 085 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0683.87 | 057 | 1 2 0373.43 | 130 | 1 3 0203.52 | 072 | 1 4 0321.34 | 089 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0716.18 | 048 | 1 2 0374.81 | 110 | 1 3 0206.10 | 080 | 1 4 0312.27 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0707.93 | 043 | 1 2 0348.95 | 125 | 1 3 0177.80 | 070 | 1 4 0270.42 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0715.15 | 041 | 1 2 0342.00 | 100 | 1 3 0190.88 | 083 | 1 4 0282.87 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0850.57 | 054 | 1 2 0341.28 | 110 | 1 3 0187.84 | 071 | 1 4 0268.58 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0630.10 | 055 | 1 2 0363.11 | 120 | 1 3 0198.80 | 082 | 1 4 0288.98 | 085 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0632.80 | 051 | 1 2 0344.22 | 115 | 1 3 0214.98 | 075 | 1 4 0278.07 | 087 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0644.17 | 048 | 1 2 0339.34 | 100 | 1 3 0183.93 | 086 | 1 4 0293.45 | 081 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0899.27 | 051 | 1 2 0367.98 | 100 | 1 3 0187.91 | 079 | 1 4 0294.38 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0719.21 | 048 | 1 2 0357.96 | 115 | 1 3 0176.03 | 077 | 1 4 0324.04 | 091 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0685.83 | 045 | 1 2 0351.49 | 115 | 1 3 0180.42 | 077 | 1 4 0278.15 | 080 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0712.41 | 045 | 1 2 0374.32 | 130 | 1 3 0189.10 | 083 | 1 4 0310.89 | 090 | 3.0 | | | | |
| 1 1 0686.90 | 045 | 1 2 0362.52 | 130 | 1 3 0188.02 | 077 | 1 4 0291.18 | 085 | 3.0 | | | | |

| V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | V D | Hf | Vf | AcL |
|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-------------|-----|-----|-----|----|----|-----|
| 2 1 0980.83 | 094 | 2 2 0712.89 | 128 | 2 3 0345.09 | 115 | 2 4 0582.87 | 100 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1039.23 | 091 | 2 2 0767.34 | 126 | 2 3 0374.42 | 110 | 2 4 0558.22 | 110 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1011.57 | 080 | 2 2 0874.49 | 122 | 2 3 0379.31 | 120 | 2 4 0511.85 | 105 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0975.67 | 075 | 2 2 0727.32 | 128 | 2 3 0377.54 | 115 | 2 4 0570.82 | 108 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0986.49 | 091 | 2 2 0885.83 | 126 | 2 3 0380.25 | 110 | 2 4 0522.83 | 114 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0977.28 | 088 | 2 2 0723.74 | 110 | 2 3 0382.40 | 115 | 2 4 0523.27 | 108 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0880.97 | 088 | 2 2 0731.07 | 124 | 2 3 0375.85 | 120 | 2 4 0582.87 | 108 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0989.82 | 079 | 2 2 0748.02 | 115 | 2 3 0379.88 | 110 | 2 4 0587.88 | 118 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0888.97 | 088 | 2 2 0692.71 | 100 | 2 3 0373.28 | 115 | 2 4 0588.85 | 120 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0894.80 | 083 | 2 2 0775.20 | 124 | 2 3 0373.85 | 110 | 2 4 0589.12 | 120 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0984.42 | 088 | 2 2 0758.87 | 128 | 2 3 0365.82 | 110 | 2 4 0587.88 | 120 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0979.88 | 088 | 2 2 0808.28 | 106 | 2 3 0344.58 | 110 | 2 4 0529.13 | 104 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0981.83 | 074 | 2 2 0732.87 | 115 | 2 3 0377.54 | 110 | 2 4 0549.48 | 118 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0842.87 | 080 | 2 2 0718.19 | 128 | 2 3 0378.15 | 125 | 2 4 0581.87 | 110 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0970.82 | 079 | 2 2 0723.44 | 128 | 2 3 0375.88 | 120 | 2 4 0588.12 | 112 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0942.80 | 070 | 2 2 0754.34 | 114 | 2 3 0379.88 | 110 | 2 4 0535.83 | 105 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1028.44 | 082 | 2 2 0783.12 | 108 | 2 3 0347.20 | 105 | 2 4 0559.20 | 100 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0871.88 | 074 | 2 2 0712.37 | 114 | 2 3 0345.88 | 120 | 2 4 0524.38 | 100 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0974.10 | 076 | 2 2 0699.59 | 115 | 2 3 0339.87 | 115 | 2 4 0570.82 | 108 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1021.88 | 070 | 2 2 0748.02 | 120 | 2 3 0368.28 | 110 | 2 4 0581.47 | 110 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0981.48 | 072 | 2 2 0725.20 | 108 | 2 3 0361.02 | 120 | 2 4 0552.22 | 120 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0986.88 | 072 | 2 2 0781.89 | 124 | 2 3 0380.25 | 115 | 2 4 0569.12 | 118 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0984.89 | 088 | 2 2 0777.44 | 118 | 2 3 0361.02 | 105 | 2 4 0582.87 | 108 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0984.89 | 073 | 2 2 0708.42 | 120 | 2 3 0380.25 | 105 | 2 4 0597.88 | 112 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0847.57 | 081 | 2 2 0718.83 | 104 | 2 3 0372.18 | 120 | 2 4 0589.12 | 112 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0971.24 | 087 | 2 2 0758.17 | 110 | 2 3 0348.47 | 125 | 2 4 0511.88 | 102 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0955.43 | 083 | 2 2 0738.38 | 110 | 2 3 0374.85 | 105 | 2 4 0597.88 | 110 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1023.13 | 081 | 2 2 0721.82 | 118 | 2 3 0377.54 | 110 | 2 4 0628.54 | 104 | 3.0 | | | | |
| 2 1 1039.23 | 079 | 2 2 0727.25 | 114 | 2 3 0380.25 | 110 | 2 4 0559.38 | 100 | 3.0 | | | | |
| 2 1 0979.88 | 072 | 2 2 0738.79 | 124 | 2 3 0379.88 | 110 | 2 4 0552.22 | 108 | 3.0 | | | | |

3. จากการศึกษาทางสถิติของข้อมูลในข้อ 2 พบว่ามีค่าเฉลี่ย (Mean) , ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน(S.D.) , ขนาดแรงกระทำกับพื้นหน้ามากที่สุดและน้อยที่สุดของกลุ่มตัวอย่างทั้ง 8 กลุ่ม มีดังนี้

- 3.1 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทกรักชั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Simple closed loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 54.76 | 4.15 | 46.61 | 62.95 | 30 |
| 1.0 | 142.96 | 8.75 | 129.34 | 156.45 | 30 |
| 1.5 | 259.14 | 18.13 | 230.11 | 295.29 | 30 |
| 2.0 | 370.36 | 17.58 | 339.84 | 400.23 | 30 |
| 2.5 | 514.45 | 32.24 | 456.83 | 556.31 | 30 |
| 3.0 | 683.48 | 30.89 | 630.10 | 721.84 | 30 |

- 3.2 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทกรักชั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Closed loop with helix

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 37.51 | 5.63 | 27.91 | 51.19 | 30 |
| 1.0 | 78.47 | 5.35 | 70.18 | 88.08 | 30 |
| 1.5 | 138.00 | 7.68 | 126.57 | 151.28 | 30 |
| 2.0 | 207.33 | 17.39 | 181.36 | 229.25 | 30 |
| 2.5 | 298.25 | 13.51 | 275.89 | 318.98 | 30 |
| 3.0 | 357.26 | 11.20 | 339.34 | 374.81 | 30 |

3.3 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ T loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 2.48 | .40 | 2.00 | 3.50 | 30 |
| 1.0 | 21.05 | 3.00 | 14.89 | 25.46 | 30 |
| 1.5 | 47.44 | 6.75 | 37.58 | 57.46 | 30 |
| 2.0 | 91.76 | 6.57 | 78.41 | 104.20 | 30 |
| 2.5 | 138.11 | 10.36 | 121.88 | 152.71 | 30 |
| 3.0 | 191.11 | 9.68 | 176.03 | 214.98 | 30 |

3.4 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Double delta loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 2.47 | .39 | 2.00 | 3.00 | 30 |
| 1.0 | 23.27 | 4.41 | 18.13 | 30.51 | 30 |
| 1.5 | 86.06 | 6.58 | 74.29 | 95.99 | 30 |
| 2.0 | 153.44 | 8.37 | 136.01 | 176.28 | 30 |
| 2.5 | 212.79 | 13.13 | 181.93 | 229.56 | 30 |
| 3.0 | 298.37 | 18.23 | 266.86 | 327.01 | 30 |

- 3.5 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Simple closed loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 76.80 | 7.50 | 61.84 | 89.92 | 30 |
| 1.0 | 177.32 | 8.43 | 166.69 | 189.66 | 30 |
| 1.5 | 353.34 | 11.87 | 334.21 | 374.05 | 30 |
| 2.0 | 554.94 | 17.64 | 506.28 | 584.58 | 30 |
| 2.5 | 752.24 | 28.83 | 678.44 | 812.05 | 30 |
| 3.0 | 961.33 | 52.60 | 842.97 | 1039.23 | 30 |

- 3.6 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Closed loop with helix

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 54.35 | 3.93 | 44.75 | 65.54 | 30 |
| 1.0 | 175.05 | 10.65 | 155.09 | 189.07 | 30 |
| 1.5 | 290.10 | 10.78 | 271.85 | 307.61 | 30 |
| 2.0 | 398.56 | 26.44 | 361.02 | 438.99 | 30 |
| 2.5 | 557.78 | 27.61 | 498.32 | 593.63 | 30 |
| 3.0 | 729.83 | 26.32 | 674.69 | 777.44 | 30 |

3.7 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทกกัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ T loop



| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 9.47 | .82 | 8.00 | 11.00 | 30 |
| 1.0 | 54.43 | 5.42 | 44.50 | 74.93 | 30 |
| 1.5 | 118.62 | 10.95 | 101.18 | 132.64 | 30 |
| 2.0 | 194.96 | 9.92 | 178.09 | 215.16 | 30 |
| 2.5 | 276.29 | 19.11 | 204.62 | 299.72 | 30 |
| 3.0 | 366.30 | 13.14 | 339.87 | 382.46 | 30 |

3.8 ขนาดแรงในแนวระนาบของลวดคอนแทกกัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Double delta loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 42.72 | 8.17 | 31.31 | 56.73 | 30 |
| 1.0 | 121.15 | 8.22 | 107.73 | 131.96 | 30 |
| 1.5 | 226.24 | 11.37 | 206.70 | 251.12 | 30 |
| 2.0 | 335.81 | 14.12 | 301.63 | 361.40 | 30 |
| 2.5 | 433.24 | 23.03 | 401.07 | 470.44 | 30 |
| 3.0 | 560.81 | 28.20 | 511.65 | 597.80 | 30 |

3.9 ขนาดแรงในแนวดิ่งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Simple closed loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 5.83 | 1.66 | 3 | 9 | 30 |
| 1.0 | 14.93 | 2.83 | 11 | 21 | 30 |
| 1.5 | 24.30 | 4.21 | 18 | 32 | 30 |
| 2.0 | 33.47 | 5.36 | 25 | 45 | 30 |
| 2.5 | 41.60 | 2.77 | 35 | 45 | 30 |
| 3.0 | 49.47 | 4.19 | 41 | 57 | 30 |

3.10 ขนาดแรงในแนวดิ่งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Closed loop with helix

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 14.57 | 1.55 | 12 | 18 | 30 |
| 1.0 | 28.47 | 1.48 | 26 | 30 | 30 |
| 1.5 | 38.47 | 1.63 | 36 | 41 | 30 |
| 2.0 | 56.07 | 1.95 | 52 | 59 | 30 |
| 2.5 | 79.80 | 5.41 | 70 | 88 | 30 |
| 3.0 | 113.83 | 9.80 | 100 | 130 | 30 |

3.11 ขนาดแรงในแนวดิ่งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ T loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 9.17 | 2.51 | 6 | 13 | 30 |
| 1.0 | 18.33 | 3.25 | 13 | 25 | 30 |
| 1.5 | 26.27 | 4.54 | 21 | 34 | 30 |
| 2.0 | 39.33 | 5.22 | 31 | 47 | 30 |
| 2.5 | 56.83 | 5.93 | 50 | 65 | 30 |
| 3.0 | 76.07 | 5.03 | 68 | 83 | 30 |

3.12 ขนาดแรงในแนวดิ่งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว
แบบ Double delta loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 3.57 | .97 | 2 | 5 | 30 |
| 1.0 | 16.53 | 1.70 | 14 | 19 | 30 |
| 1.5 | 32.47 | 2.62 | 27 | 37 | 30 |
| 2.0 | 48.40 | 5.37 | 41 | 60 | 30 |
| 2.5 | 64.70 | 2.74 | 60 | 70 | 30 |
| 3.0 | 86.47 | 3.80 | 80 | 91 | 30 |

3.13 ขนาดแรงในแฉวตั้งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Simple closed loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 13.87 | 1.22 | 11 | 17 | 30 |
| 1.0 | 24.80 | 2.33 | 22 | 31 | 30 |
| 1.5 | 41.70 | 2.89 | 36 | 47 | 30 |
| 2.0 | 50.23 | 4.05 | 42 | 59 | 30 |
| 2.5 | 63.37 | 3.77 | 56 | 70 | 30 |
| 3.0 | 79.47 | 7.56 | 67 | 94 | 30 |

3.14 ขนาดแรงในแฉวตั้งของลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Closed loop with helix

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 16.10 | 1.99 | 13 | 19 | 30 |
| 1.0 | 30.97 | 3.16 | 26 | 36 | 30 |
| 1.5 | 50.90 | 5.30 | 41 | 59 | 30 |
| 2.0 | 63.90 | 4.42 | 56 | 73 | 30 |
| 2.5 | 86.17 | 6.69 | 72 | 98 | 30 |
| 3.0 | 117.57 | 8.22 | 100 | 128 | 30 |

3.15 ขนาดแรงในแฉวคั้งของลวดคอนแทรกชัน อาร์วีช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ T loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 6.90 | 1.09 | 5 | 9 | 30 |
| 1.0 | 22.23 | 2.43 | 18 | 27 | 30 |
| 1.5 | 38.53 | 3.68 | 32 | 45 | 30 |
| 2.0 | 62.20 | 3.01 | 56 | 67 | 30 |
| 2.5 | 86.53 | 3.84 | 80 | 94 | 30 |
| 3.0 | 113.33 | 5.77 | 105 | 125 | 30 |

3.16 ขนาดแรงในคั้งของลวดคอนแทรกชัน อาร์วีช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว
แบบ Double delta loop

| Activate (mm.) | Mean (g.) | S.D. (g.) | Minimum (g.) | Maximum (g.) | N Label |
|-------------------|--------------|--------------|-----------------|-----------------|---------|
| 0.5 | 9.13 | 1.46 | 7 | 12 | 30 |
| 1.0 | 22.27 | 2.21 | 18 | 26 | 30 |
| 1.5 | 45.00 | 2.72 | 40 | 51 | 30 |
| 2.0 | 70.37 | 3.61 | 65 | 78 | 30 |
| 2.5 | 84.77 | 4.99 | 77 | 96 | 30 |
| 3.0 | 109.57 | 6.48 | 100 | 120 | 30 |

ภาคผนวก ง

การวิเคราะห์ความสัมพันธ์และการถดถอย

(Correlation และ Regression)

1. จากข้อมูลข้อ 2 ในภาคผนวก ค เมื่อนำมาศึกษาทางสถิติ โดยการหาความสัมพันธ์และสมการถดถอยเชิงเส้นระหว่างขนาดแรงกระทำกับพื้นที่หน้าบในแนวระนาบกับระยะการปรับลดและขนาดแรงกระทำกับพื้นที่หน้าบในแนวตั้งกับระยะการปรับลดของกลุ่มตัวอย่างทั้ง 8 กลุ่ม พบว่า

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

1.1 ลวดคอนแทกชั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Simple closed loop

WRZ 1 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99095
 R Square .98109
 Adjusted R Square .98189
 Standard Error 53.89807

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 1 | 20345673.83406 | 20345673.83406 |
| Residual | 179 | 519995.35964 | 2905.00201 |

F = 9757.54018 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 203.79432 | 2.06311 | .99095 | 98.780 | .0000 |

\hat{HF} = 203.79432 ACT

WRZ 1 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99287
 R Square .98579
 Adjusted R Square .98571
 Standard Error 3.85029

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 184090.37509 | 184090.37509 |
| Residual | 179 | 2653.62491 | 14.82472 |

F = 12417.79765 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|---------|-------|
| ACT | 16.42344 | .14738 | .99287 | 111.435 | .0000 |

\hat{VF} = 16.42344 ACT

1.2 ลวดค้อนแทรกชั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Closed loop with helix

WRZ 1 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99278
 R Square .98561
 Adjusted R Square .98553
 Standard Error 26.30332

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 1 | 8482720.56954 | 8482720.56954 |
| Residual | 179 | 123843.73766 | 691.86446 |

F = 12260.88825 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|---------|-------|
| ACT | 111.48495 | 1.00684 | .99278 | 110.728 | .0000 |

$\hat{H}F = 111.48495 \text{ ACT}$

WRZ 1 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98792
 R Square .97598
 Adjusted R Square .97504
 Standard Error 10.05310

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 735015.39377 | 735015.39377 |
| Residual | 179 | 18090.60623 | 101.06484 |

F = 7272.71125 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACT | 32.81685 | .38481 | .98792 | 85.280 | .0000 |

$\hat{V}F = 32.81685 \text{ ACT}$

1.3 ลวดคอนกรีตชั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ T loop

WRZ 1 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98834
 R Square .93768
 Adjusted R Square .93734
 Standard Error 26.45417

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 1 | 1884921.47285 | 1884921.47285 |
| Residual | 179 | 125288.34475 | 699.82316 |

F = 2693.42542 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 52.55273 | 1.01261 | .98834 | 51.898 | .0000 |

$\hat{H}F = 52.55273 \text{ ACT}$

WRZ 1 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98700
 R Square .97418
 Adjusted R Square .97403
 Standard Error 7.14461

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 344694.86300 | 344694.86300 |
| Residual | 179 | 9137.13700 | 51.04546 |

F = 6752.70388 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACT | 22.47326 | .27348 | .98700 | 82.175 | .0000 |

$\hat{V}F = 22.47326 \text{ ACT}$

1.4 ลวดคอนแทรกชั่น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Double delta loop

WRZ 1 DSG 4

♦ ♦ ♦ ♦ MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ♦ ♦ ♦ ♦

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .97008
 R Square .94108
 Adjusted R Square .94073
 Standard Error 40.54504

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 1 | 4698368.32558 | 4698368.32558 |
| Residual | 179 | 294258.12992 | 1643.90017 |

F = 2858.06183 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 82.97021 | 1.53198 | .97008 | 53.481 | .0000 |

\hat{HF} = 82.97021 ACT

WRZ 1 DSG 4

♦ ♦ ♦ ♦ MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ♦ ♦ ♦ ♦

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98813
 R Square .97640
 Adjusted R Square .97627
 Standard Error 7.80621

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 451234.28718 | 451234.28718 |
| Residual | 179 | 10907.71282 | 60.93694 |

F = 7404.93802 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACT | 25.71282 | .29881 | .98813 | 86.052 | .0000 |

\hat{VF} = 25.71282 ACT

1.5 ลวดคอนกรีตชั้น อ่างรี ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Simple closed loop

WRZ 2 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99035
 R Square .98078
 Adjusted R Square .98068
 Standard Error 79.53526

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 1 | 57793868.76361 | 57793868.76361 |
| Residual | 179 | 1132328.57019 | 6325.85793 |

F = 9136.13131 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 290.99770 | 3.04445 | .99035 | 95.583 | .0000 |

$\hat{H}F$ = 290.99770 ACT

WRZ 2 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99622
 R Square .99245
 Adjusted R Square .99241
 Standard Error 4.42883

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 461474.00586 | 461474.00586 |
| Residual | 179 | 3510.99414 | 19.61449 |

F = 23527.19594 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|---------|-------|
| ACT | 26.00293 | .16953 | .99622 | 153.386 | .0000 |

$\hat{V}F$ = 26.00293 ACT



1.6 ลวดคองแทรกชั่น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Closed loop with helix

WRZ 2 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99299
 R Square .98604
 Adjusted R Square .98596
 Standard Error 51.25534

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 1 | 33210493.99070 | 33210493.99070 |
| Residual | 178 | 470252.69430 | 2627.11002 |

F = 12641.45532 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|---------|-------|
| ACT | 220.59026 | 1.96195 | .99299 | 112.434 | .0000 |

$\hat{HF} = 220.59026 \text{ ACT}$

WRZ 2 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99357
 R Square .98718
 Adjusted R Square .98711
 Standard Error 7.93601

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 867930.52344 | 867930.52344 |
| Residual | 179 | 11273.47656 | 62.98032 |

F = 13780.98077 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|---------|-------|
| ACT | 35.66081 | .30377 | .99357 | 117.392 | .0000 |

$\hat{VF} = 35.66081 \text{ ACT}$

1.7 ลวดคอนแทกกัน อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ T loop

WRZ 2 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98164
 R Square .96361
 Adjusted R Square .96341
 Standard Error 40.30729

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 1 | 7701252.74872 | 7701252.74872 |
| Residual | 179 | 290817.34398 | 1624.67790 |

F = 4740.17204 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACT | 106.22564 | 1.54208 | .98164 | 68.849 | .0000 |

$\hat{HF} = 106.22564 ACT$

WRZ 2 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .98792
 R Square .97598
 Adjusted R Square .97585
 Standard Error 10.28976

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 770145.64432 | 770145.64432 |
| Residual | 179 | 18952.35568 | 105.87908 |

F = 7273.82246 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACT | 33.59194 | .39387 | .98792 | 85.287 | .0000 |

$\hat{VF} = 33.59194 ACT$

1.8 ลวดคอนแทรกชั่น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Double delta loop

WRZ 2 DSG 4

♦ ♦ ♦ ♦ MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ♦ ♦ ♦ ♦

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99320
 R Square .98644
 Adjusted R Square .98637
 Standard Error 39.43590

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 1 | 20253143.94033 | 20253143.94033 |
| Residual | 179 | 278379.06427 | 1555.19030 |

F = 13022.93610 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|---------|-------|
| ACT | 172.26415 | 1.50953 | .99320 | 114.118 | .0000 |

\hat{HF} = 172.26415 ACT

WRZ 2 DSG 4

♦ ♦ ♦ ♦ MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ♦ ♦ ♦ ♦

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACT activation

Multiple R .99268
 R Square .98541
 Adjusted R Square .98533
 Standard Error 8.10072

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 1 | 793225.72344 | 793225.72344 |
| Residual | 179 | 11746.27656 | 65.62166 |

F = 12087.86493 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|---------|-------|
| ACT | 34.09158 | .31008 | .99268 | 109.945 | .0000 |

\hat{VF} = 34.09158 ACT

2. จากข้อมูลข้อ 2 ในภาคผนวก ค เมื่อนำมาศึกษาทางสถิติ โดยการหาความสัมพันธ์และ
สมการถดถอยเชิงเส้นโค้ง ระหว่างขนาดแรงกระทำกับพื้นที่หน้าบนในแนวระนาบกับระยะ
การปรับลด และ ขนาดแรงกระทำกับพื้นที่หน้าบน ในแนวตั้งกับระยะการปรับลดของ
กลุ่มตัวอย่างทั้ง 8 กลุ่ม พบว่า



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

2.1 ลวดคอนแทรกชั้น อารย ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Simple closed loop

WRZ 1 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99853
 R Square .99707
 Adjusted R Square .99704
 Standard Error 21.80314

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 2 | 28781052.07421 | 14390526.03711 |
| Residual | 178 | 84617.11949 | 475.37708 |

F = 30271.81320 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 41.04265 | 1.35619 | .49893 | 30.263 | .0000 |
| ACT | 104.34482 | 3.39048 | .50738 | 30.776 | .0000 |

$\hat{HF} = 104.34482 ACT + 41.04265 ACT^m$

WRZ 1 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99309
 R Square .98622
 Adjusted R Square .98606
 Standard Error 3.80249

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|-------------|
| Regression | 2 | 184170.30394 | 92085.15197 |
| Residual | 178 | 2573.69606 | 14.45697 |

F = 6368.72291 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | .55610 | .23652 | .08405 | 2.351 | .0198 |
| ACT | 15.07597 | .59130 | .91141 | 25.496 | .0000 |

$\hat{VF} = 15.07597 ACT + 0.55610 ACT^m$

2.2 ลวดคอนกรีตเสริม อารี่ ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Closed loop with helix

WRZ 1 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99808
 R Square .99618
 Adjusted R Square .99611
 Standard Error 13.63402

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 2 | 8573476.53039 | 4286738.26519 |
| Residual | 178 | 33087.77681 | 185.88639 |

F = 23061.06619 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 18.73871 | .84806 | .41717 | 22.096 | .0000 |
| ACT | 66.07982 | 2.12015 | .58844 | 31.167 | .0000 |

$$\hat{HF} = 66.07982 \text{ ACT} + 18.73871 \text{ ACTS}^m$$

WRZ 1 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99553
 R Square .99108
 Adjusted R Square .99098
 Standard Error 6.14389

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 746386.96815 | 373193.48408 |
| Residual | 178 | 6719.03185 | 37.74737 |

F = 9886.60892 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 6.63304 | .38216 | .49920 | 17.357 | .0000 |
| ACT | 16.74449 | .95540 | .50408 | 17.526 | .0000 |

$$\hat{VF} = 16.74449 \text{ ACT} + 6.63304 \text{ ACTS}^m$$

2.3 ลวดคอนแทรกซ์ อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ T loop

WRZ 1 DSC 3

*** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ***

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99742
 R Square .99485
 Adjusted R Square .99479
 Standard Error 7.62758

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 1999833.78221 | 999916.89111 |
| Residual | 178 | 10356.03539 | 58.17997 |

F = 17186.61631 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|---------|--------|-------|
| ACTS | 21.08557 | .47445 | .97131 | 44.442 | .0000 |
| ACT | 1.46078 | 1.18612 | -.02692 | 1.232 | .2197 |

$\hat{HF} = 1.46078 ACT + 21.08557 ACT^m$

WRZ 1 DSC 3

*** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ***

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99419
 R Square .98841
 Adjusted R Square .98828
 Standard Error 4.80020

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 349730.54435 | 174865.27217 |
| Residual | 178 | 4101.45565 | 23.04189 |

F = 7589.01743 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 4.41399 | .29858 | .48465 | 14.783 | .0000 |
| ACT | 11.77783 | .74645 | .51727 | 15.778 | .0000 |

$\hat{VF} = 11.77783 ACT + 4.41399 ACT^m$

2.4 ลวดคอนแทรกชั่น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.016 นิ้ว แบบ Double delta loop

WRZ 1 DSG 4

*** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ***

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)²
 2.. ACT activation

Multiple R .99649
 R Square .99298
 Adjusted R Square .99291
 Standard Error 14.02767

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|---------------|
| Regression | 2 | 4957600.43082 | 2478800.21541 |
| Residual | 178 | 35026.02468 | 196.77542 |

F = 12597.10293 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 31.66988 | .87254 | .92571 | 36.296 | .0000 |
| ACT | 6.23165 | 2.18136 | .07286 | 2.857 | .0048 |

$$\hat{HF} = 6.23165 ACT + 31.66988 ACT^2$$

WRZ 1 DSG 4

*** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN ***

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)²
 2.. ACT activation

Multiple R .99733
 R Square .99468
 Adjusted R Square .99400
 Standard Error 3.72371

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 459673.84762 | 229836.92381 |
| Residual | 178 | 2468.15238 | 13.86602 |

F = 16575.54564 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 5.71429 | .23162 | .54899 | 24.671 | .0000 |
| ACT | 11.86667 | .57905 | .45603 | 20.493 | .0000 |

$$\hat{VF} = 11.86667 ACT + 5.71429 ACT^2$$

2.5 ลวดคอนแทรกซ์ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Simple closed loop

WRZ 2 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99849
 R Square .99690
 Adjusted R Square .99695
 Standard Error 31.61922

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 2 | 58748237.35665 | 29374118.67833 |
| Residual | 178 | 177959.87715 | 999.77515 |

F = 29380.72486 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 60.76592 | 1.98677 | .51701 | 30.896 | .0000 |
| ACT | 143.75719 | 4.91692 | .48925 | 29.237 | .0000 |

$\hat{HF} = 143.75719 ACT + 60.76592 ACT^m$

WRZ 2 DSG 1

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99622
 R Square .99245
 Adjusted R Square .99237
 Standard Error 4.43964

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 461476.55218 | 230738.27608 |
| Residual | 178 | 3508.44784 | 19.71038 |

F = 11706.43401 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|------------|--------|-------|
| ACTS | .09926 | .27615 | 9.5067E-03 | .359 | .7197 |
| ACT | 25.76243 | .69038 | .98700 | 37.316 | .0000 |

$\hat{VF} = 25.76243 ACT + .09926 ACT^m$

2.6 ลวดคองแทรงกั้น อาร์ช ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Closed loop with helix

WRZ 2 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99865
 R Square .99731
 Adjusted R Square .99728
 Standard Error 22.57441

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 2 | 33590037.17215 | 16795018.58608 |
| Residual | 178 | 90709.51285 | 509.60400 |

F = 32958.99083 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 38.32063 | 1.40417 | .43125 | 27.291 | .0000 |
| ACT | 127.73643 | 3.51042 | .57501 | 36.388 | .0000 |

$$\hat{HF} = 127.73643 ACT + 38.32063 ACT^m$$

WRZ 2 DSG 2

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99614
 R Square .99230
 Adjusted R Square .99221
 Standard Error 6.16785

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 872432.45863 | 436216.22932 |
| Residual | 178 | 6771.54137 | 38.04237 |

F = 11466.59004 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 4.17351 | .38365 | .29070 | 10.878 | .0000 |
| ACT | 25.54807 | .95913 | .71181 | 26.637 | .0000 |

$$\hat{VF} = 25.54807 ACT + 4.17351 ACT^m$$



2.7 ลวดคอนกรีตเสริม อาร์ ๓ ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ T loop

WRZ 2 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99784
 R Square .99589
 Adjusted R Square .99564
 Standard Error 13.91408

| Analysis of Variance | | | |
|----------------------|-----|----------------|---------------|
| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
| Regression | 2 | 7957609.01505 | 3978804.50753 |
| Residual | 178 | 34461.07765 | 193.60156 |

F = 20551.51059 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 31.49372 | .86548 | .72759 | 36.389 | .0000 |
| ACT | 29.91393 | 2.16370 | .27644 | 13.825 | .0000 |

$$\hat{HF} = 29.91393 ACT + 31.49372 ACT^m$$

WRZ 2 DSG 3

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99835
 R Square .99671
 Adjusted R Square .99667
 Standard Error 3.81904

| Analysis of Variance | | | |
|----------------------|-----|----------------|--------------|
| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
| Regression | 2 | 786501.86063 | 393250.92932 |
| Residual | 178 | 2596.14137 | 14.58506 |

F = 26962.57848 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 7.95506 | .23755 | .58488 | 33.488 | .0000 |
| ACT | 14.31622 | .59388 | .42103 | 24.108 | .0000 |

$$\hat{VF} = 14.31622 ACT + 7.95506 ACT^m$$

2.8 ลวดคอนแทรกชั่น อารักษ์ ขนาด 0.016 X 0.022 นิ้ว แบบ Double delta loop

WRZ 2 DSG 4

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. HF horizontal force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99823
 R Square .99846
 Adjusted R Square .99642
 Standard Error 20.20657

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|----------------|
| Regression | 2 | 20458844.64214 | 10229422.32107 |
| Residual | 178 | 72678.36246 | 408.30541 |

F = 25053.35992 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|-----------|---------|--------|--------|-------|
| ACTS | 28.21109 | 1.25688 | .40663 | 22.445 | .0000 |
| ACT | 103.90650 | 3.14221 | .59908 | 33.068 | .0000 |

$$\hat{HF} = 103.90650 \text{ ACT} + 28.21109 \text{ ACT}^m$$

WRZ 2 DSG 4

***** MULTIPLE REGRESSION THROUGH THE ORIGIN *****

Equation Number 1 Dependent Variable.. VF vertical force
 Beginning Block Number 1. Method: Enter
 Variable(s) Entered on Step Number
 1.. ACTS (activation)^m
 2.. ACT activation

Multiple R .99684
 R Square .99369
 Adjusted R Square .99362
 Standard Error 5.34123

Analysis of Variance

| | DF | Sum of Squares | Mean Square |
|------------|-----|----------------|--------------|
| Regression | 2 | 799893.88787 | 399946.94394 |
| Residual | 178 | 5078.11213 | 28.52872 |

F = 14019.09888 Signif F = .0000

----- Variables in the Equation -----

| Variable | B | SE B | Beta | T | Sig T |
|----------|----------|--------|--------|--------|-------|
| ACTS | 5.07932 | .33223 | .36975 | 15.288 | .0000 |
| ACT | 21.78400 | .83058 | .63431 | 26.227 | .0000 |

$$\hat{VF} = 21.78400 \text{ ACT} + 5.07932 \text{ ACT}^m$$

ภาคผนวก จ

การวิเคราะห์ความแปรปรวน (Analysis of Variance)

1. จากการทดสอบความแตกต่างทางสถิติ โดยใช้การทดสอบความแปรปรวนแบบ 2 ทาง (Two way ANOVA) ที่ระดับนัยสำคัญ 0.05 ของข้อมูลในข้อ 2 ภาคผนวก ค ของ ลวดคอนแทรกชัน อาร์ช ที่มีขนาดและแบบของลวดต่างชนิดกัน เมื่อมีระยะการปรับลวดต่าง ๆ กัน ดังนี้

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

1.1 เมื่อมีการปรับระยะลวด 0.5 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VI horizontal force เมื่อลึงปลารวดทองหึง 0.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | Signif F | of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|------|
| Main Effects | 151601.435 | 4 | 37900.359 | 1609.288 | 0.0 |
| WRZ | 27807.984 | 1 | 27807.984 | 1180.754 | .000 |
| DSG | 123793.451 | 3 | 41264.484 | 1752.130 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 8769.186 | 3 | 2923.062 | 124.116 | 0.0 |
| WRZ DSG | 8769.186 | 3 | 2923.062 | 124.116 | 0.0 |
| Explained | 160370.621 | 7 | 22910.089 | 972.785 | 0.0 |
| Residual | 5463.841 | 232 | 23.551 | | |
| Total | 165834.461 | 239 | 693.868 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VF1 vertical force เมื่อลึงปลารวดทองหึง 0.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | Signif F | of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|------|
| Main Effects | 3357.433 | 4 | 839.358 | 317.462 | 0.0 |
| WRZ | 620.817 | 1 | 620.817 | 234.805 | .000 |
| DSG | 2736.617 | 3 | 912.206 | 345.014 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 924.350 | 3 | 308.117 | 116.536 | 0.0 |
| WRZ DSG | 924.350 | 3 | 308.117 | 116.536 | 0.0 |
| Explained | 4281.783 | 7 | 611.683 | 231.351 | 0.0 |
| Residual | 613.400 | 232 | 2.644 | | |
| Total | 4895.183 | 239 | 20.482 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

1.2 เมื่อมีการปรับระยะลวด 1.0 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

| | | เมื่อจึงปลาราวลวดหลัง 1.0 มม. | | | |
|---------------------|----------------|-------------------------------|-------------|----------|------|
| | | horizontal force | | | |
| BY | | wire size | | | |
| DSG | | design | | | |
| Source of Variation | Sua of Squares | DF | Mean Square | Signif F | of F |
| Main Effects | 796497.409 | 4 | 199124.352 | 3838.794 | 0.0 |
| WRZ | 257793.546 | 1 | 257793.546 | 4969.841 | .000 |
| DSG | 538703.863 | 3 | 179567.954 | 3481.778 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 60239.453 | 3 | 20079.818 | 387.108 | 0.0 |
| WRZ DSG | 60239.453 | 3 | 20079.818 | 387.108 | 0.0 |
| Explained | 856736.862 | 7 | 122390.980 | 2359.499 | 0.0 |
| Residual | 12034.209 | 232 | 51.872 | | |
| Total | 868771.071 | 239 | 3635.025 | | |

240 Cases were processed.
0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

| | | เมื่อจึงปลาราวลวดหลัง 1.0 มม. | | | |
|---------------------|----------------|-------------------------------|-------------|----------|------|
| | | vertical force | | | |
| BY | | wire size | | | |
| DSG | | design | | | |
| Source of Variation | Sua of Squares | DF | Mean Square | Signif F | of F |
| Main Effects | 6219.233 | 4 | 1554.808 | 219.722 | 0.0 |
| WRZ | 1815.000 | 1 | 1815.000 | 291.512 | .000 |
| DSG | 4404.233 | 3 | 1468.078 | 235.792 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 480.233 | 3 | 153.411 | 24.640 | 0.0 |
| WRZ DSG | 480.233 | 3 | 153.411 | 24.640 | 0.0 |
| Explained | 6679.467 | 7 | 934.210 | 153.258 | 0.0 |
| Residual | 1444.467 | 232 | 6.226 | | |
| Total | 8123.933 | 239 | 33.991 | | |

240 Cases were processed.
0 CASES (.0 PCT) were missing.

1.3 เมื่อมีการปรับระยะลวด 1.5 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

V3 horizontal force เมื่อมีการปรับระยะลวด 1.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|-------------|
| Main Effects | 2386214.250 | 4 | 596553.563 | 4857.159 | 0.0 |
| WRZ | 785515.823 | 1 | 785515.823 | 6395.696 | .000 |
| DSG | 1600698.427 | 3 | 533566.142 | 4344.314 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 85424.436 | 3 | 21808.145 | 177.563 | 0.0 |
| WRZ DSG | 65424.436 | 3 | 21808.145 | 177.563 | 0.0 |
| Explained | 2451638.686 | 7 | 350234.098 | 2851.618 | 0.0 |
| Residual | 28494.109 | 232 | 122.819 | | |
| Total | 2480132.795 | 239 | 10377.125 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VF3 vertical force เมื่อมีการปรับระยะลวด 1.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|---------|-------------|
| Main Effects | 17134.883 | 4 | 4283.721 | 325.463 | 0.0 |
| WRZ | 11193.004 | 1 | 11193.004 | 850.408 | .000 |
| DSG | 5941.879 | 3 | 1980.626 | 150.482 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 280.348 | 3 | 93.515 | 7.103 | .000 |
| WRZ DSG | 280.348 | 3 | 93.515 | 7.103 | .000 |
| Explained | 17415.429 | 7 | 2187.918 | 189.024 | 0.0 |
| Residual | 3053.567 | 232 | 13.162 | | |
| Total | 20468.936 | 239 | 85.644 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

1.4 เมื่อมีการปรับระยะลวด 2.0 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

V1 horizontal force เมื่อตั้งปลารสาคณะหลัง 2.0 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|-------------|
| Main Effects | 4851907.731 | 4 | 1212976.933 | 4774.398 | 0.0 |
| WRZ | 1640297.139 | 1 | 1640297.139 | 8456.372 | .000 |
| DSG | 3211610.592 | 3 | 1070536.864 | 4213.739 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 77864.550 | 3 | 25954.850 | 102.161 | 0.0 |
| WRZ DSG | 77864.550 | 3 | 25954.850 | 102.161 | 0.0 |
| Explained | 4929772.282 | 7 | 704253.183 | 2772.010 | 0.0 |
| Residual | 58941.602 | 232 | 254.059 | | |
| Total | 4988713.884 | 239 | 20873.280 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VF1 vertical force เมื่อตั้งปลารสาคณะหลัง 2.0 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|---------|-------------|
| Main Effects | 31208.150 | 4 | 7802.037 | 425.796 | 0.0 |
| WRZ | 18078.704 | 1 | 18078.704 | 986.645 | .000 |
| DSG | 13129.446 | 3 | 4376.482 | 238.846 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 2139.812 | 3 | 713.271 | 38.927 | 0.0 |
| WRZ DSG | 2139.813 | 3 | 713.271 | 38.927 | 0.0 |
| Explained | 33347.962 | 7 | 4763.995 | 259.995 | 0.0 |
| Residual | 4251.033 | 232 | 18.323 | | |
| Total | 37598.996 | 239 | 157.318 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

1.5 เมื่อมีการปรับระยะลวด 2.5 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

V5 horizontal force เหน้ลึงปารากอหึง 2.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|-------------|
| Main Effects | 8648257.720 | 4 | 2161564.430 | 4333.038 | 0.0 |
| WRZ | 2747411.430 | 1 | 2747411.430 | 5507.417 | .000 |
| DSG | 5898846.290 | 3 | 1966282.097 | 3941.578 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 126444.760 | 3 | 42148.253 | 84.490 | 0.0 |
| WRZ DSG | 126444.760 | 3 | 42148.253 | 84.490 | 0.0 |
| Explained | 8772702.480 | 7 | 1253243.211 | 2512.231 | 0.0 |
| Residual | 115734.729 | 232 | 498.857 | | |
| Total | 8888437.209 | 239 | 37190.114 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VF5 vertical force เหน้ลึงปารากอหึง 2.5 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|-------------|
| Main Effects | 52741.650 | 4 | 13185.412 | 591.407 | 0.0 |
| WRZ | 22756.537 | 1 | 22756.537 | 1020.703 | .000 |
| DSG | 29985.112 | 3 | 9995.037 | 448.309 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 4229.712 | 3 | 1409.904 | 63.239 | 0.0 |
| WRZ DSG | 4229.713 | 3 | 1409.904 | 63.239 | 0.0 |
| Explained | 56971.362 | 7 | 8138.766 | 365.049 | 0.0 |
| Residual | 5172.433 | 232 | 22.295 | | |
| Total | 62143.796 | 239 | 260.016 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

1.6 เมื่อมีการปรับระยะลวด 3.0 มิลลิเมตร

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

V6 horizontal force เมื่อดึงปลารวดถอยหลัง 3.0 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|----------|-------------|
| Main Effects | 13943049.680 | 4 | 3485762.420 | 4699.928 | 0.0 |
| WRZ | 4439411.711 | 1 | 4439411.711 | 5985.753 | .000 |
| DSO | 9503637.969 | 3 | 3167879.323 | 4271.319 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 294201.172 | 3 | 98067.057 | 132.226 | 0.0 |
| WRZ DSO | 294201.172 | 3 | 98067.057 | 132.226 | 0.0 |
| Explained | 14237250.852 | 7 | 2033892.979 | 2742.341 | 0.0 |
| Residual | 172065.810 | 232 | 741.663 | | |
| Total | 14409316.663 | 239 | 60290.028 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

*** ANALYSIS OF VARIANCE ***

VF6 vertical force เมื่อดึงปลารวดถอยหลัง 3.0 มม.
 BY WRZ wire size
 DSG design

| Source of Variation | Sum of Squares | DF | Mean Square | F | Signif of F |
|---------------------|----------------|-----|-------------|---------|-------------|
| Main Effects | 114643.717 | 4 | 28660.929 | 648.979 | 0.0 |
| WRZ | 33205.538 | 1 | 33205.538 | 751.885 | .000 |
| DSO | 81438.179 | 3 | 27146.060 | 614.678 | 0.0 |
| 2-way Interactions | 9339.746 | 3 | 3113.249 | 70.494 | 0.0 |
| WRZ DSO | 9339.746 | 3 | 3113.249 | 70.494 | 0.0 |
| Explained | 123983.462 | 7 | 17711.923 | 401.057 | 0.0 |
| Residual | 10245.833 | 232 | 44.163 | | |
| Total | 134229.296 | 239 | 561.629 | | |

240 Cases were processed.
 0 CASES (.0 PCT) were missing.

ประวัติผู้เขียน

นางสาวนิรมล อีรุรัตน์ เกิดเมื่อวันที่ 16 มิถุนายน พ.ศ.2504 ที่จังหวัดร้อยเอ็ด สำเร็จการศึกษา ทันตแพทยศาสตรบัณฑิต จากคณะทันตแพทยศาสตร์ มหาวิทยาลัยเชียงใหม่ ในปีการศึกษา 2529 เข้าทำงานเป็นทันตแพทย์ฝึกหัด ที่คณะทันตแพทยศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เป็นระยะเวลา 1 ปี ได้รับการบรรจุเข้ารับราชการในตำแหน่งทันตแพทย์ของฝ่ายทันตกรรม โรงพยาบาลจังหวัดร้อยเอ็ด เมื่อปี พ.ศ.2530 และได้ลาศึกษาต่อในระดับบัณฑิตศึกษา สาขาวิชาทันตกรรมจัดฟัน ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย เมื่อปีการศึกษา 2532



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย