



บทที่ 4

ผลงานวิจัย

สำหรับงานวิจัยครั้งนี้สนใจศึกษาการประมาณสัมประสิทธิ์ภาคดอยพหุ เมื่อความผิดพลาด มีการแจกแจงแบบเบ้และการแจกแจงหางยาวกว่าการแจกแจงแบบปกติ โดยวิธี M-estimator เมื่อเปลี่ยนค่าประมาณสเกล ในขั้นแรกจะทำการสร้างตัวแปรสุ่มให้ความผิดพลาดมีการแจกแจง ความที่ต้องการ และทดสอบความเป็นอิสระซึ่งกันและกันของตัวแปรอิสระ เพื่อให้ตัวแปรอิสระที่มีความเหมาะสมสำหรับการวิจัย ขั้นตอนต่อไปจะทำการเปรียบเทียบวิธีกำลังสองน้อยที่สุดกับ วิธี M-estimator เมื่อใช้ค่าประมาณสเกล the standard deviation of location the median absolute deviation และ the modified biweight A-estimator $m_c = 9$ และ 10 โดยใช้เกณฑ์ความแกร่งของ Huber เมื่อ $b = 2$

ในการวิจัยครั้งนี้ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบเบ้จะใช้การแจกแจงแบบแกมมา ไวบูลล์ และลอกนอรัมอล ส่วนกรณีที่มีความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบหางยาวกว่าการแจกแจงแบบ ปกติจะใช้การแจกแจงแบบปกติปลอมปนและการแจกแจงแบบที่ โดยใช้เกณฑ์การ เปรียบเทียบของ อัตราส่วนผลต่างของความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความ- ผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ซึ่งมีวิธีคำนวณค่าสำหรับ เกณฑ์การ เปรียบ เที่ยบดังนี้

สำหรับ เกณฑ์อัตราส่วนผลต่างของความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) เป็น เกณฑ์ที่ เปรียบ เทียบโดยใช้ค่าผิดพลาดกำลังสอง (MSE_{nom}) ลบด้วยค่าผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุด (MSE_{min}) แล้วหารด้วยค่าผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุด (MSE_{min}) จากนั้นนำผลที่ได้แต่ละรอบมารวมกันแล้ว หารด้วยจำนวน TIMES ของแต่ละวิธีที่ให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุด ดังนี้

$$RDMSE = \frac{\sum^{TIMES} \left[\frac{MSE_{nom} - MSE_{min}}{MSE_{min}} \right]}{TIMES} \times 100$$

เมื่อ MSE_{nom} คือค่าผิดพลาดกำลังสองของวิธีการประมาณค่าแต่ละวิธี

MSE_{min} คือค่าผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุดของแต่ละรอบในบรรดาการประมาณค่าทั้ง 5 วิธี

และ TIMES คือจำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่ทำให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุด

สำหรับเกณฑ์อัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยของความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) เป็นเกณฑ์ที่เปรียบเทียบโดยใช้ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง ($AMSE_{nom}$) ลบด้วยค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุด ($AMSE_{min}$) แล้วหารด้วยค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุด ($AMSE_{min}$) ดังนี้

$$RDAMSE = ((AMSE_{nom} - AMSE_{min}) / AMSE_{min}) \times 100$$

เมื่อ $AMSE_{nom}$ คือค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสองของวิธีการประมาณค่าแต่ละวิธี

$AMSE_{min}$ คือค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสองที่น้อยที่สุดในบรรดาวิธีการประมาณค่าทั้ง 5 วิธี

ผลการวิจัยครั้งนี้ได้นำเสนอผลการคำนวณและการเปรียบเทียบในรูปตารางเพื่อสะดวกในการอธิบายจึงใช้สัญลักษณ์แทนความหมายต่างๆ ดังนี้

n = ขนาดตัวอย่าง

m = จำนวนตัวแปรอิสระ

p = เปอร์เซนต์การปลอมปน

Scale = สเกลแฟกเตอร์

μ = ค่าคาดหวังหรือค่าเฉลี่ยของการแจกแจงปกติ

σ^2 = ความแปรปรวนของการแจกแจงปกติ

Beta = scale parameter หรือ พารามิเตอร์ของการกระจาย

Alpha = shape parameter หรือ พารามิเตอร์ของรูปทรง

CV (coefficient of covaraition) = ค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวนของตัวแปรสุ่ม

OLS = วิธีการประมาณค่ากำลังสองน้อยที่สุด

STD = วิธีการประมาณค่าชนิด M เมื่อใช้ the standard deviation of location เป็นตัวประมาณสเกล

MAD = วิธีการประมาณค่าชนิด M เมื่อใช้ the median absolute deviation เป็นตัวประมาณสเกล

MOD = วิธีการประมาณค่าชนิด M เมื่อใช้ the modified biweight A-estimator ที่ c เป็นตัวประมาณสเกล

โดยที่วิธีการประมาณทั้ง 4 วิธีนี้ให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุด

TIMES = จำนวนครั้งของวิธีการประมาณที่ให้ค่าความผิดพลาดกำลังสองต่ำที่สุด

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

SD. = ค่าความคลาดเคลื่อนของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

RDAMSE (DIFF) = อัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

RDMSE = อัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง

4.1 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบหางยาวกว่าการแจกแจงปกติ

การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบหางยาวกว่าการแจกแจงแบบปกติ จะศึกษาโดยใช้การแจกแจงแบบปกติปลอมปนและแบบที่สำหรับการวิจัยครั้งนี้

4.1.1 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปน จะศึกษาเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเป็น 5 10 20 และ 30 สำหรับสเกลแพกเตอร์เป็น 5 10 และ 15 ซึ่งกำหนดตัวแปรอิสระ $m = 3$ จะใช้ขนาดตัวอย่าง $n = 50$ 100 และ 150 โดยนำผลงานวิจัยเสนอในรูปแบบตารางที่ 4.1.1.1 ถึง 4.1.1.7 และจะพิจารณาตามลำดับดังนี้

ผลของการพิจารณาอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ของวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10)

ก) ในกรณีที่มีตัวแปรอิสระ $m = 3$ และขนาดตัวอย่าง $n = 20$ จะสรุปผล

จากตารางที่ 4.1.1.1 ได้ดังนี้

เมื่อ Scale = 5 วิธีที่ให้ค่า RDMSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES มีค่ามากที่สุดคือ MAD รองลงมาคือวิธี OLS และ RDMSE มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น (P = 5 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 5 เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 20 เป็น 30

เมื่อ Scale = 10 วิธีที่ให้ค่า RDMSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES มีค่ามากที่สุดคือ MAD รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 5 เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 20 เป็น 30 ส่วนวิธี OLS ค่า RDMSE มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 5 เป็น 10 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 10 เป็น 20 และ 30

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 5 เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 20 เป็น 30

เมื่อ Scale = 15 วิธีที่ให้ค่า RDMSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES มีค่ามากที่สุดคือ MAD และมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 5 เป็น 10 และค่า RDMSE มีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก P = 10 เป็น 20 และ 30

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น (P = 5 10 20 และ 30)

ข) ในกรณีที่มิติตัวแปรอิสระ $m = 5$ และ Scale = 5 จะสรุปผลจากตารางที่ 4.1.1.2 ได้ดังนี้

เมื่อ n = 50 วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD

ตารางที่ 4.1.1.1 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการ

แจกแจงแบบปกติคอมปอน μ Scale $P = \mu$ และ n ที่กำหนดค่าเดิม

| Scale | n | m | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|---------|---------|---------|---------|--------|---------|----------|----------|----------|--------|--------|---------|----------|----------|---------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | |
| 5 | 3 | 20 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 22.123 | 52.185 | 25.327 | 18.829 | 0.000 | 21.871 | 56.422 | 20.923 | 29.203 | 0.000 | 27.750 | 78.240 | 104.399 | 27.192 | 0.000 | 36.180 | 93.780 | 61.940 | 38.553 |
| | | | SD | 0.000 | 0.044 | 0.073 | 0.050 | 0.025 | 0.000 | 0.046 | 0.071 | 0.579 | 0.051 | 0.000 | 0.040 | 0.119 | 0.488 | 0.043 | 0.000 | 0.075 | 0.179 | 0.179 | 0.099 | |
| | | | STD | RDMSSE | 3.725 | 0.000 | 72.264 | 25.312 | 19.747 | 25.133 | 0.000 | 76.201 | 17.705 | 37.907 | 34.536 | 0.000 | 100.222 | 87.036 | 32.660 | 38.554 | 0.000 | 126.268 | 100.742 | 51.731 |
| | | | SD | 0.058 | 0.000 | 0.143 | 0.087 | 0.025 | 0.086 | 0.000 | 0.127 | 0.036 | 0.105 | 0.129 | 0.000 | 0.232 | 0.261 | 0.070 | 0.123 | 0.000 | 0.264 | 0.407 | 0.143 | |
| | | | MAD | RDMSSE | 68.071 | 108.141 | 0.000 | 46.090 | 32.409 | 75.573 | 94.629 | 0.000 | 43.260 | 46.257 | 76.892 | 64.206 | 0.000 | 100.170 | 53.810 | 62.569 | 148.700 | 0.000 | 130.547 | 69.639 |
| | | | SD | 0.195 | 0.684 | 0.000 | 0.140 | 0.049 | 0.174 | 0.447 | 0.000 | 0.180 | 0.071 | 0.203 | 0.142 | 0.000 | 0.467 | 0.131 | 0.135 | 0.500 | 0.000 | 0.454 | 0.216 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 39.961 | 27.485 | 68.349 | 0.000 | 11.429 | 30.071 | 36.643 | 72.804 | 0.000 | 11.069 | 12.995 | 33.131 | 89.361 | 0.000 | 18.480 | 7.940 | 45.677 | 107.910 | 0.000 | 20.583 |
| | | | C = 9 | SD | 0.200 | 0.097 | 0.136 | 0.000 | 0.034 | 0.104 | 0.077 | 0.110 | 0.000 | 0.041 | 0.045 | 0.072 | 0.136 | 0.000 | 0.083 | 0.053 | 0.105 | 0.210 | 0.000 | 0.131 |
| | | | MOD | RDMSSE | 25.592 | 22.147 | 63.699 | 17.089 | 0.000 | 18.940 | 29.960 | 72.447 | 19.450 | 0.000 | 4.764 | 39.025 | 92.375 | 71.125 | 0.000 | 4.745 | 36.872 | 111.669 | 133.502 | 0.000 |
| | | | C = 10 | SD | 0.092 | 0.089 | 0.107 | 0.054 | 0.000 | 0.060 | 0.114 | 0.088 | 0.059 | 0.000 | 0.024 | 0.089 | 0.153 | 0.251 | 0.000 | 0.031 | 0.074 | 0.211 | 0.765 | 0.000 |
| | | | TIMES | 42 | 10 | 83 | 15 | 50 | 36 | 15 | 97 | 12 | 60 | 38 | 25 | 103 | 14 | 20 | 44 | 32 | 105 | 8 | 11 | |
| | | | AMSE | 1.457 | 1.744 | 1.463 | 1.711 | 1.727 | 1.929 | 1.994 | 1.577 | 1.579 | 2.012 | 2.405 | 2.570 | 2.051 | 2.574 | 2.532 | 3.425 | 16.926 | 3.001 | 3.441 | 3.494 | |
| SD | 1.523 | 1.565 | 1.329 | 1.549 | 1.583 | 1.690 | 1.712 | 1.414 | 1.720 | 1.744 | 1.879 | 1.900 | 1.633 | 1.882 | 1.884 | 2.684 | 2.703 | 2.639 | 2.683 | 2.686 | | | | |
| DIFF. | 13.262 | 19.228 | 0.000 | 16.960 | 18.060 | 22.326 | 26.680 | 0.000 | 25.469 | 27.569 | 3.289 | 25.313 | 0.000 | 22.250 | 23.456 | 11.879 | 17.824 | 0.000 | 11.164 | 13.412 | | | | |
| 10 | 3 | 20 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 64.569 | 189.642 | 31.331 | 37.987 | 0.000 | 57.098 | 120.863 | 101.110 | 60.806 | 0.000 | 1120.815 | 1219.217 | 1156.207 | 44.856 | 0.000 | 67.943 | 185.725 | 71.004 | 143.997 |
| | | | SD | 0.000 | 0.175 | 0.459 | 0.094 | 0.086 | 0.000 | 0.227 | 0.364 | 0.331 | 0.153 | 0.000 | 0.426 | 0.363 | 0.716 | 0.136 | 0.000 | 0.261 | 0.284 | 0.241 | 0.896 | |
| | | | STD | RDMSSE | 47.340 | 0.000 | 260.772 | 44.642 | 41.221 | 67.423 | 0.000 | 248.113 | 123.439 | 76.172 | 40.564 | 0.000 | 1293.995 | 118.628 | 67.233 | 82.118 | 0.000 | 244.046 | 96.389 | 113.815 |
| | | | SD | 0.288 | 0.000 | 0.449 | 0.150 | 0.085 | 0.307 | 0.000 | 0.637 | 0.333 | 0.233 | 0.095 | 0.000 | 0.551 | 0.675 | 0.255 | 0.341 | 0.000 | 0.310 | 0.246 | 0.621 | |
| | | | MAD | RDMSSE | 77.426 | 87.159 | 0.000 | 38.292 | 53.110 | 111.799 | 83.717 | 0.000 | 43.046 | 76.472 | 104.598 | 107.484 | 0.000 | 100.977 | 97.776 | 85.512 | 110.542 | 0.000 | 1156.529 | 120.083 |
| | | | SD | 0.309 | 0.242 | 0.000 | 0.108 | 0.127 | 0.338 | 0.270 | 0.000 | 0.161 | 0.284 | 0.399 | 0.364 | 0.000 | 0.379 | 0.298 | 0.156 | 0.552 | 0.000 | 0.485 | 0.503 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 39.515 | 84.920 | 154.646 | 0.000 | 17.884 | 56.671 | 88.980 | 122.677 | 0.000 | 23.768 | 43.697 | 182.840 | 1285.120 | 0.000 | 25.870 | 40.615 | 78.632 | 1225.610 | 0.000 | 13.320 |
| | | | C = 9 | SD | 0.175 | 0.260 | 0.390 | 0.000 | 0.084 | 0.184 | 0.293 | 0.462 | 0.000 | 0.148 | 0.263 | 0.644 | 0.763 | 0.000 | 0.117 | 0.293 | 0.370 | 0.346 | 0.000 | 0.089 |
| | | | MOD | RDMSSE | 25.771 | 87.636 | 147.349 | 40.000 | 0.000 | 37.903 | 103.770 | 126.770 | 31.964 | 0.000 | 30.692 | 199.670 | 1272.181 | 47.707 | 0.000 | 21.954 | 71.351 | 1216.192 | 58.705 | 0.000 |
| | | | C = 10 | SD | 0.103 | 0.269 | 0.357 | 0.235 | 0.000 | 0.122 | 0.309 | 0.401 | 0.106 | 0.000 | 0.185 | 0.700 | 0.615 | 0.256 | 0.000 | 0.156 | 0.264 | 0.326 | 0.275 | 0.000 |
| | | | TIMES | 36 | 12 | 84 | 16 | 52 | 34 | 14 | 105 | 16 | 31 | 29 | 19 | 134 | 7 | 11 | 39 | 15 | 135 | 6 | 5 | |
| | | | AMSE | 2.674 | 2.968 | 1.641 | 2.828 | 2.472 | 3.777 | 4.263 | 2.149 | 3.722 | 3.730 | 5.974 | 6.829 | 3.917 | 6.175 | 6.136 | 9.593 | 10.820 | 7.818 | 9.764 | 9.727 | |
| SD | 2.355 | 2.520 | 1.737 | 2.299 | 2.361 | 2.712 | 2.881 | 2.055 | 2.716 | 2.710 | 3.183 | 3.357 | 2.785 | 3.212 | 3.197 | 5.009 | 5.053 | 5.187 | 5.009 | 5.010 | | | | |
| DIFF. | 59.007 | 76.502 | 0.000 | 44.813 | 47.048 | 75.804 | 93.745 | 0.000 | 73.231 | 73.590 | 52.523 | 74.356 | 0.000 | 57.645 | 56.647 | 22.706 | 38.395 | 0.000 | 24.886 | 24.410 | | | | |

RDMSSE = มีค่าส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดค่าถึงสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดค่าถึงสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

DIFF. (RDAMSE) = มีค่าส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

ตารางที่ 4.1.1.1 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปกคลุมบน m Scale P m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | |
|----------------|---------|---------|---------------|----------|----------|----------|--------------|---------------|---------|----------|----------|--------------|---------------|--------|----------|----------|--------------|---------------|---------|----------|----------|--------------|---------------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 |
| 15 | 3 | 20 | OLS | 0.000 | 83.155 | 1336.320 | 1160.275 | 1109.300 | 0.000 | 1148.108 | 1334.595 | 1201.376 | 1125.960 | 0.000 | 1371.709 | 1326.865 | 1246.616 | 1116.121 | 0.000 | 1200.485 | 1279.233 | 0.000 | 97.480 |
| | | | SD | 0.000 | 0.365 | 1.028 | 0.634 | 0.278 | 0.000 | 0.560 | 0.707 | 0.607 | 0.338 | 0.000 | 1.917 | 0.649 | 2.137 | 0.293 | 0.000 | 0.937 | 0.413 | 0.000 | 0.551 |
| | | | STD | 13.330 | 0.000 | 1463.069 | 1153.068 | 99.454 | 32.838 | 0.000 | 1406.968 | 1145.261 | 1120.016 | 45.947 | 0.000 | 1445.436 | 1257.255 | 1107.593 | 74.130 | 0.000 | 1360.745 | 0.000 | 1261.078 |
| | | | SD | 0.078 | 0.000 | 1.840 | 0.150 | 0.336 | 0.162 | 0.000 | 0.361 | 0.784 | 0.474 | 0.118 | 0.000 | 0.711 | 1.551 | 0.346 | 0.264 | 0.000 | 0.458 | 0.000 | 1.214 |
| | | | MAD | 46.726 | 81.884 | 0.000 | 81.176 | 35.885 | 66.014 | 1126.746 | 0.000 | 108.184 | 45.440 | 68.398 | 1128.719 | 0.000 | 65.506 | 89.233 | 112.890 | 1182.857 | 0.000 | 0.000 | 179.834 |
| | | | SD | 0.135 | 0.407 | 0.000 | 0.181 | 0.072 | 0.171 | 0.367 | 0.000 | 1.057 | 0.136 | 0.094 | 0.474 | 0.000 | 0.350 | 0.327 | 0.436 | 1.094 | 0.000 | 0.000 | 0.695 |
| | | | MOD C = 9 | 40.557 | 55.889 | 1222.433 | 0.000 | 10.548 | 103.917 | 65.193 | 1200.745 | 0.000 | 15.129 | 33.996 | 1375.351 | 1381.828 | 0.000 | 16.403 | 22.637 | 1305.180 | 1316.191 | 0.000 | 20.103 |
| | | | SD | 0.148 | 0.199 | 0.662 | 0.000 | 0.029 | 0.382 | 0.227 | 0.580 | 0.000 | 0.073 | 0.169 | 1.931 | 0.472 | 0.000 | 0.060 | 0.139 | 1.739 | 0.547 | 0.000 | 0.114 |
| | | | MOD C = 10 | 25.136 | 57.744 | 1251.497 | 25.647 | 0.000 | 52.930 | 76.441 | 1306.428 | 81.131 | 0.000 | 35.914 | 1361.651 | 1367.371 | 45.959 | 0.000 | 25.324 | 1204.037 | 1305.845 | 0.000 | 0.000 |
| | | | SD | 0.067 | 0.224 | 0.689 | 0.121 | 0.000 | 0.174 | 0.253 | 0.579 | 0.406 | 0.000 | 0.229 | 1.922 | 0.710 | 0.199 | 0.000 | 0.130 | 0.933 | 0.577 | 0.000 | 0.000 |
| | | | TIMES | 36 | 9 | 85 | 18 | 52 | 27 | 12 | 113 | 18 | 30 | 26 | 17 | 139 | 4 | 14 | 35 | 13 | 146 | 0 | 6 |
| | | | AMSE | 4.264 | 4.937 | 1.861 | 3.808 | 3.900 | 6.747 | 7.715 | 2.945 | 6.125 | 6.360 | 11.635 | 13.411 | 6.747 | 11.658 | 11.799 | 19.404 | 22.066 | 14.585 | 19.818 | 19.452 |
| SD | 3.228 | 3.547 | 1.877 | 3.542 | 3.540 | 3.759 | 4.061 | 2.631 | 3.763 | 3.759 | 4.525 | 4.751 | 3.845 | 4.517 | 4.553 | 7.350 | 7.416 | 7.476 | 7.349 | 7.351 | | | |
| DIFF. (RDAMSE) | 129.085 | 165.263 | 0.000 | 1104.577 | 1109.545 | 129.112 | 1161.990 | 0.000 | 100.018 | 1115.997 | 72.431 | 98.751 | 0.000 | 72.781 | 74.865 | 34.413 | 51.293 | 0.000 | 35.879 | 34.742 | | | |

RDAMSE = ยี่สิบห้าส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่หาค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = ยี่สิบห้าส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ศูนย์วิจัยการศึกษาด้านการเกษตร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ ขณะที่วิธี OLS มีการเปลี่ยนแปลงไม่แน่นอน เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น $P = 10$ และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 10$ เป็น 20 และ 30

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD (ที่ $c = 10$) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี MOD ที่ $c = 9$ และ OLS ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 และ 20) และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มจาก $P = 20$ เป็น 30 ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี MOD (ที่ $c = 9$) มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) อาจมีสาเหตุมาจากการเพิ่มขนาดตัวอย่างซึ่งเป็นการเฉพาะ

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกันและค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

ค) ในกรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 5$ และ Scale = 10 จะสรุปผลจากตารางที่

ตารางที่ 4.1.1.2 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมวลผลค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติกลุ่มน μ Scale P μ และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | |
|-------|--------|--------|--------|--------|---------|--------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | |
| 5 | 5 | 50 | OLS | 0.000 | 37.511 | 50.028 | 25.041 | 31.863 | 0.000 | 34.107 | 44.362 | 30.097 | 37.753 | 0.000 | 44.460 | 82.934 | 52.402 | 38.644 | 0.000 | 34.730 | 97.347 | 50.679 | 64.001 |
| | | | SD | 0.000 | 0.083 | 0.057 | 0.047 | 0.053 | 0.000 | 0.066 | 0.057 | 0.171 | 0.010 | 0.000 | 0.082 | 0.096 | 0.121 | 0.175 | 0.000 | 0.060 | 0.133 | 0.169 | 0.157 |
| | | | STD | 9.623 | 0.000 | 56.301 | 23.628 | 29.278 | 16.462 | 0.000 | 82.989 | 43.851 | 41.052 | 14.936 | 0.000 | 108.746 | 82.829 | 37.682 | 20.097 | 0.000 | 127.702 | 42.595 | 42.535 |
| | | | SD | 0.053 | 0.000 | 0.074 | 0.043 | 0.051 | 0.049 | 0.000 | 0.042 | 0.264 | 0.109 | 0.070 | 0.000 | 0.122 | 0.347 | 0.107 | 0.051 | 0.000 | 0.194 | 0.175 | 0.438 |
| | | | MAD | 64.583 | 135.964 | 0.000 | 51.748 | 56.765 | 51.121 | 107.601 | 0.000 | 73.477 | 122.352 | 63.038 | 92.622 | 0.000 | 63.062 | 42.789 | 64.183 | 80.049 | 0.000 | 95.828 | 162.181 |
| | | | SD | 0.191 | 0.264 | 0.000 | 0.112 | 0.124 | 0.126 | 0.302 | 0.000 | 0.220 | 0.205 | 0.111 | 0.170 | 0.000 | 0.201 | 0.164 | 0.113 | 0.149 | 0.000 | 0.378 | 0.315 |
| | | | MOD | 39.911 | 100.355 | 49.147 | 0.000 | 10.942 | 22.192 | 57.371 | 69.930 | 0.000 | 22.901 | 21.060 | 57.460 | 126.979 | 0.000 | 17.975 | 6.539 | 56.050 | 126.552 | 0.000 | 39.722 |
| | | | C = 9 | SD | 0.115 | 0.258 | 0.059 | 0.000 | 0.031 | 0.043 | 0.100 | 0.068 | 0.000 | 0.069 | 0.105 | 0.171 | 0.000 | 0.074 | 0.042 | 0.133 | 0.181 | 0.000 | 0.159 |
| | | | MOD | 36.935 | 78.646 | 59.951 | 24.194 | 0.000 | 19.873 | 50.663 | 79.167 | 20.310 | 0.000 | 6.375 | 52.593 | 110.501 | 51.822 | 0.000 | 2.645 | 39.883 | 111.212 | 41.569 | 0.000 |
| | | | C = 10 | SD | 0.100 | 0.180 | 0.083 | 0.065 | 0.000 | 0.039 | 0.091 | 0.073 | 0.053 | 0.023 | 0.105 | 0.163 | 0.185 | 0.000 | 0.017 | 0.075 | 0.143 | 0.148 | 0.000 |
| TIMES | 25 | 21 | 94 | 25 | 35 | 27 | 25 | 96 | 19 | 33 | 33 | 30 | 100 | 17 | 12 | 35 | 24 | 124 | 9 | 8 | | | |
| AMSE | 0.883 | 0.910 | 0.790 | 0.884 | 0.918 | 0.983 | 1.354 | 0.819 | 1.013 | 1.045 | 1.174 | 1.281 | 0.900 | 1.207 | 1.354 | 1.415 | 1.522 | 1.106 | 1.478 | 1.450 | | | |
| SD | 0.633 | 0.730 | 0.489 | 0.626 | 0.688 | 0.814 | 0.979 | 0.542 | 1.006 | 1.022 | 1.075 | 1.285 | 0.727 | 1.243 | 1.227 | 1.430 | 1.401 | 1.000 | 1.483 | 1.489 | | | |
| DIFF. | 11.781 | 15.221 | 0.000 | 12.010 | 16.250 | 19.978 | 26.456 | 0.000 | 33.647 | 27.591 | 41.820 | 38.169 | 0.000 | 41.152 | 29.411 | 28.019 | 37.691 | 0.000 | 33.713 | 31.143 | | | |
| 5 | 5 | 100 | OLS | 0.000 | 29.013 | 31.904 | 28.344 | 22.605 | 0.000 | 40.640 | 48.619 | 33.814 | 29.612 | 0.000 | 35.650 | 59.720 | 25.958 | 34.184 | 0.000 | 48.391 | 62.259 | 46.885 | 60.565 |
| | | | SD | 0.000 | 0.071 | 0.033 | 0.046 | 0.041 | 0.000 | 0.060 | 0.047 | 0.057 | 0.058 | 0.000 | 0.057 | 0.047 | 0.050 | 0.067 | 0.000 | 0.190 | 0.050 | 0.047 | 0.171 |
| | | | STD | 21.814 | 0.000 | 39.640 | 40.318 | 23.830 | 28.448 | 0.000 | 65.745 | 41.455 | 36.839 | 31.211 | 0.000 | 79.645 | 36.225 | 29.231 | 26.118 | 0.000 | 79.574 | 49.599 | 78.320 |
| | | | SD | 0.178 | 0.000 | 0.040 | 0.108 | 0.052 | 0.153 | 0.000 | 0.087 | 0.075 | 0.088 | 0.090 | 0.000 | 0.079 | 0.041 | 0.060 | 0.080 | 0.000 | 0.073 | 0.125 | 0.348 |
| | | | MAD | 71.050 | 103.894 | 0.000 | 25.502 | 41.941 | 129.917 | 149.916 | 0.000 | 82.115 | 65.795 | 131.069 | 102.375 | 0.000 | 145.110 | 93.015 | 103.731 | 174.708 | 0.000 | 182.354 | 137.895 |
| | | | SD | 0.348 | 0.214 | 0.000 | 0.052 | 0.071 | 0.528 | 0.268 | 0.000 | 0.180 | 0.145 | 0.324 | 0.267 | 0.000 | 0.993 | 0.349 | 0.245 | 0.554 | 0.000 | 0.441 | 0.492 |
| | | | MOD | 27.295 | 58.687 | 29.015 | 0.000 | 9.045 | 32.779 | 63.424 | 46.190 | 0.000 | 13.937 | 41.460 | 58.166 | 80.485 | 0.000 | 20.592 | 27.226 | 73.075 | 95.654 | 0.000 | 32.312 |
| | | | C = 9 | SD | 0.093 | 0.109 | 0.038 | 0.000 | 0.016 | 0.396 | 0.093 | 0.047 | 0.000 | 0.098 | 0.086 | 0.066 | 0.000 | 0.043 | 0.100 | 0.308 | 0.104 | 0.000 | 0.126 |
| | | | MOD | 19.383 | 51.765 | 31.257 | 11.838 | 0.000 | 32.122 | 50.949 | 52.863 | 25.074 | 0.000 | 44.706 | 45.364 | 82.619 | 38.582 | 0.000 | 19.043 | 84.365 | 91.760 | 52.528 | 0.000 |
| | | | C = 10 | SD | 0.064 | 0.104 | 0.032 | 0.024 | 0.000 | 0.083 | 0.101 | 0.045 | 0.052 | 0.116 | 0.101 | 0.077 | 0.079 | 0.000 | 0.080 | 0.444 | 0.115 | 0.133 | 0.000 |
| TIMES | 25 | 28 | 75 | 31 | 41 | 16 | 32 | 95 | 25 | 32 | 26 | 27 | 104 | 21 | 22 | 34 | 23 | 111 | 17 | 15 | | | |
| AMSE | 0.740 | 0.759 | 0.714 | 0.724 | 0.726 | 0.791 | 0.827 | 0.719 | 0.796 | 0.815 | 0.943 | 1.007 | 0.773 | 1.027 | 1.017 | 1.014 | 1.051 | 0.822 | 1.093 | 1.066 | | | |
| SD | 0.400 | 0.428 | 0.315 | 0.392 | 0.406 | 0.512 | 0.570 | 0.346 | 0.553 | 0.584 | 0.712 | 0.800 | 0.440 | 0.789 | 0.771 | 0.847 | 0.902 | 0.543 | 0.982 | 0.891 | | | |
| DIFF. | 3.705 | 6.375 | 0.000 | 1.486 | 1.715 | 10.636 | 15.070 | 0.000 | 10.749 | 13.391 | 21.938 | 30.224 | 0.000 | 32.831 | 31.572 | 23.000 | 27.865 | 0.000 | 33.027 | 29.687 | | | |

RDMSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดค่าถึงสอง

DIFF. (RDMSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีหาค่าผิดพลาดค่าถึงสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

ตารางที่ 4.1.1.2 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติพหุคูณ Σ Scale P = m และ n ที่กำหนดค่าไว้

| Scale | m | n | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | |
|-------|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|--------|---------|---------|--------|----------|--------|---------|---------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | |
| 5 | 5 | 1150 | OLS | 0.000 | 19.564 | 34.469 | 29.788 | 19.227 | 0.000 | 20.656 | 35.762 | 25.762 | 22.963 | 0.000 | 41.234 | 53.740 | 35.892 | 52.343 | 0.000 | 60.177 | 52.348 | 44.416 | 46.187 |
| | | | SD | 0.000 | 0.042 | 0.043 | 0.071 | 0.024 | 0.000 | 0.039 | 0.032 | 0.032 | 0.031 | 0.000 | 0.071 | 0.046 | 0.051 | 0.041 | 0.000 | 0.119 | 0.040 | 0.075 | 0.038 |
| | | | STD | 2.204 | 0.000 | 42.945 | 36.746 | 19.747 | 5.345 | 0.000 | 55.435 | 31.034 | 25.636 | 23.853 | 0.000 | 71.018 | 41.674 | 60.483 | 25.993 | 0.000 | 72.497 | 43.388 | 46.254 |
| | | | SD | 0.009 | 0.000 | 0.054 | 0.076 | 0.025 | 0.023 | 0.000 | 0.059 | 0.038 | 0.054 | 0.067 | 0.000 | 0.061 | 0.063 | 0.039 | 0.126 | 0.000 | 0.055 | 0.066 | 0.039 |
| | | | MAD | 41.846 | 53.510 | 0.000 | 39.381 | 57.791 | 60.334 | 96.048 | 0.000 | 61.597 | 56.495 | 94.879 | 148.168 | 0.000 | 101.217 | 102.287 | 78.600 | 1196.951 | 0.000 | 125.646 | 120.399 |
| | | | SD | 0.152 | 0.105 | 0.000 | 0.138 | 0.099 | 0.340 | 0.249 | 0.000 | 0.149 | 0.109 | 0.326 | 0.307 | 0.000 | 0.206 | 0.163 | 0.197 | 0.535 | 0.000 | 0.378 | 0.244 |
| | | | MOD | 35.900 | 42.757 | 27.326 | 0.000 | 12.361 | 25.024 | 51.436 | 38.511 | 0.000 | 18.529 | 20.958 | 41.514 | 72.095 | 0.000 | 36.220 | 15.719 | 48.988 | 69.619 | 0.000 | 32.590 |
| | | | SD | 0.078 | 0.075 | 0.037 | 0.000 | 0.018 | 0.061 | 0.066 | 0.042 | 0.000 | 0.036 | 0.039 | 0.095 | 0.058 | 0.000 | 0.089 | 0.047 | 0.099 | 0.061 | 0.000 | 0.040 |
| | | | MOD | 20.136 | 35.530 | 32.495 | 10.532 | 0.000 | 29.304 | 36.783 | 44.859 | 15.345 | 0.000 | 13.556 | 40.878 | 48.391 | 26.696 | 0.000 | 19.489 | 56.460 | 65.952 | 31.569 | 0.000 |
| | | | SD | 0.074 | 0.067 | 0.038 | 0.021 | 0.000 | 0.082 | 0.050 | 0.045 | 0.034 | 0.000 | 0.023 | 0.069 | 0.057 | 0.046 | 0.000 | 0.070 | 0.184 | 0.055 | 0.052 | 0.000 |
| | | | TIMES | 33 | 35 | 74 | 30 | 38 | 11 | 44 | 76 | 32 | 37 | 17 | 38 | 98 | 51 | 22 | 26 | 26 | 93 | 23 | 29 |
| | | | RMSE | 0.735 | 0.752 | 0.703 | 0.719 | 0.728 | 0.758 | 0.775 | 0.714 | 0.753 | 0.757 | 0.862 | 0.910 | 0.733 | 0.931 | 0.911 | 0.894 | 0.955 | 0.770 | 0.932 | 0.923 |
| SD | 0.378 | 0.437 | 0.259 | 0.346 | 0.379 | 0.493 | 0.493 | 0.287 | 0.431 | 0.466 | 0.653 | 0.727 | 0.365 | 0.775 | 0.749 | 0.724 | 0.835 | 0.451 | 0.797 | 0.794 | | | |
| DIFF. | 4.557 | 0.691 | 0.000 | 2.257 | 3.631 | 6.061 | 0.541 | 0.000 | 5.420 | 1.034 | 17.585 | 24.071 | 0.000 | 26.952 | 24.229 | 16.000 | 23.943 | 0.000 | 21.142 | 19.792 | | | |

RDHSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่หมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดวน

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDHSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

4.1.1.3 ใต้ตั้งนี้

เมื่อ $n = 50$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD และรองลงมาคือวิธี STD และค่า RDMSE ของวิธีทั้งสองมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD และรองลงมาคือวิธี STD และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี STD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และมีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 10$ เป็น 20 และ 30

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 และ 20) และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มจาก $P = 20$ เป็น 30 ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี OLS และ STD มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

ตารางที่ 4.1.1.3 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการ

แจกแจงแบบปกติปลอมปน η Scale P m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|---|-----|------|--------|---------|----------|----------|---------|--------|---------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | |
| 10 | 5 | 50 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 35.341 | 123.182 | 55.660 | 69.263 | 0.000 | 35.268 | 120.560 | 163.056 | 61.329 | 0.000 | 58.312 | 1217.205 | 139.836 | 30.509 | 0.000 | 46.718 | 1235.718 | 1178.698 | 1200.533 |
| | | | SD | 0.000 | 0.123 | 0.152 | 0.152 | 0.207 | 0.000 | 0.117 | 0.161 | 0.630 | 0.200 | 0.000 | 0.172 | 0.239 | 0.460 | 0.165 | 0.000 | 0.105 | 0.253 | 0.806 | 0.587 | |
| | | | STD | RDMSSE | 36.242 | 0.000 | 145.591 | 55.664 | 91.066 | 52.079 | 0.000 | 1226.365 | 123.160 | 37.770 | 46.472 | 0.000 | 1311.799 | 1323.491 | 98.870 | 55.534 | 0.000 | 1333.702 | 1271.155 | 1257.236 |
| | | | SD | 0.115 | 0.000 | 0.219 | 0.120 | 0.402 | 0.130 | 0.000 | 0.212 | 0.929 | 0.091 | 0.140 | 0.000 | 0.435 | 2.111 | 0.475 | 0.130 | 0.000 | 0.383 | 1.594 | 1.723 | |
| | | | MAD | RDMSSE | 147.771 | 166.520 | 0.000 | 35.640 | 82.854 | 127.677 | 82.263 | 0.000 | 62.677 | 112.574 | 114.863 | 90.310 | 0.000 | 24.360 | 193.525 | 115.594 | 88.334 | 0.000 | 192.088 | 106.471 |
| | | | SD | 0.330 | 0.496 | 0.000 | 0.064 | 0.347 | 0.192 | 0.206 | 0.000 | 0.166 | 0.454 | 0.273 | 0.205 | 0.000 | 0.064 | 1.103 | 0.409 | 0.193 | 0.000 | 1.545 | 0.765 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 85.212 | 1157.804 | 87.232 | 0.000 | 11.779 | 79.642 | 63.627 | 163.233 | 0.000 | 36.547 | 58.465 | 77.680 | 289.724 | 0.000 | 117.495 | 19.205 | 66.312 | 291.485 | 0.000 | 95.303 |
| | | | SD | 0.204 | 0.449 | 0.160 | 0.000 | 0.032 | 0.171 | 0.140 | 0.225 | 0.000 | 0.168 | 0.219 | 0.233 | 0.350 | 0.000 | 0.792 | 0.065 | 0.201 | 0.330 | 0.000 | 0.436 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 68.950 | 1155.505 | 115.246 | 24.646 | 0.000 | 70.743 | 51.123 | 172.264 | 46.108 | 0.000 | 51.335 | 97.075 | 1241.763 | 95.874 | 0.000 | 15.118 | 47.281 | 1305.258 | 94.347 | 0.000 |
| | | | SD | 0.176 | 0.465 | 0.213 | 0.067 | 0.000 | 0.133 | 0.134 | 0.171 | 0.107 | 0.000 | 0.203 | 0.206 | 0.266 | 0.428 | 0.000 | 0.065 | 0.099 | 0.413 | 0.171 | 0.000 | |
| TIMES | | | | 36 | 15 | 86 | 32 | 31 | 37 | 17 | 109 | 22 | 15 | 17 | 23 | 145 | 7 | 8 | 27 | 18 | 144 | 4 | 7 | |
| AMSE | | | | 1.202 | 1.290 | 0.828 | 1.031 | 1.123 | 1.592 | 1.526 | 0.880 | 1.535 | 1.600 | 2.369 | 2.795 | 1.184 | 2.752 | 2.552 | 3.267 | 3.772 | 1.877 | 3.379 | 3.401 | |
| SD | | | | 1.106 | 1.481 | 0.520 | 1.004 | 1.204 | 1.784 | 2.470 | 0.669 | 1.982 | 2.184 | 2.658 | 3.230 | 1.311 | 3.172 | 2.878 | 3.797 | 4.376 | 1.909 | 3.875 | 3.882 | |
| DIFF. | | | | 45.137 | 56.758 | 0.000 | 24.542 | 35.620 | 80.921 | 118.824 | 0.000 | 74.374 | 82.718 | 100.054 | 136.058 | 0.000 | 132.395 | 115.564 | 74.118 | 1100.993 | 0.000 | 80.065 | 81.228 | |
| 10 | 5 | 100 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 42.375 | 114.360 | 81.927 | 22.605 | 0.000 | 54.979 | 161.982 | 100.099 | 70.758 | 0.000 | 77.947 | 196.224 | 79.687 | 37.599 | 0.000 | 1120.319 | 100.064 | 76.120 | 60.542 |
| | | | SD | 0.000 | 0.069 | 0.239 | 0.310 | 0.041 | 0.000 | 0.129 | 0.273 | 0.178 | 0.152 | 0.000 | 0.204 | 0.286 | 0.272 | 0.108 | 0.000 | 0.475 | 0.250 | 0.154 | 0.279 | |
| | | | STD | RDMSSE | 36.889 | 0.000 | 1122.727 | 132.626 | 48.473 | 45.517 | 0.000 | 1221.435 | 1154.122 | 1111.294 | 66.235 | 0.000 | 1299.341 | 48.911 | 77.363 | 72.851 | 0.000 | 1310.187 | 1325.392 | 1150.462 |
| | | | SD | 0.034 | 0.000 | 0.244 | 0.839 | 0.127 | 0.099 | 0.000 | 0.411 | 0.340 | 0.313 | 0.146 | 0.000 | 0.546 | 0.169 | 0.323 | 0.171 | 0.000 | 0.377 | 0.365 | 0.481 | |
| | | | MAD | RDMSSE | 108.576 | 1180.374 | 0.000 | 53.025 | 58.374 | 217.435 | 318.822 | 0.000 | 87.413 | 190.117 | 121.728 | 1158.702 | 0.000 | 70.981 | 113.277 | 109.962 | 115.139 | 0.000 | 1164.650 | 1201.249 |
| | | | SD | 0.307 | 0.290 | 0.000 | 0.228 | 0.177 | 0.497 | 1.011 | 0.000 | 0.378 | 0.420 | 0.218 | 0.386 | 0.000 | 0.274 | 0.443 | 0.297 | 0.444 | 0.000 | 0.513 | 0.874 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 82.858 | 1127.188 | 40.657 | 0.000 | 66.732 | 146.077 | 141.913 | 1149.361 | 0.000 | 29.559 | 72.629 | 81.278 | 1279.948 | 0.000 | 33.248 | 79.375 | 94.827 | 1247.311 | 0.000 | 1257.567 |
| | | | SD | 0.238 | 0.206 | 0.061 | 0.000 | 0.192 | 0.391 | 0.390 | 0.384 | 0.000 | 0.094 | 0.491 | 0.172 | 0.375 | 0.000 | 0.066 | 0.229 | 0.349 | 0.285 | 0.000 | 1.631 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 68.357 | 99.418 | 53.137 | 17.683 | 0.000 | 124.180 | 98.721 | 1158.048 | 30.222 | 0.000 | 93.922 | 78.127 | 1269.691 | 94.230 | 0.000 | 54.441 | 1157.848 | 1229.567 | 99.320 | 0.000 |
| | | | SD | 0.227 | 0.162 | 0.075 | 0.044 | 0.000 | 0.354 | 0.257 | 0.366 | 0.079 | 0.000 | 0.275 | 0.212 | 0.433 | 0.280 | 0.000 | 0.218 | 0.369 | 0.287 | 0.308 | 0.000 | |
| TIMES | | | | 30 | 39 | 76 | 36 | 19 | 30 | 39 | 76 | 36 | 19 | 31 | 39 | 131 | 9 | 10 | 24 | 14 | 141 | 13 | 8 | |
| AMSE | | | | 0.875 | 0.701 | 0.711 | 0.742 | 0.765 | 1.046 | 1.258 | 0.729 | 0.984 | 1.037 | 1.640 | 1.940 | 0.449 | 1.900 | 1.933 | 1.929 | 2.316 | 1.026 | 2.092 | 2.068 | |
| SD | | | | 0.662 | 0.749 | 0.326 | 0.423 | 0.480 | 0.973 | 1.235 | 0.371 | 0.970 | 1.005 | 1.571 | 1.975 | 0.561 | 1.796 | 1.790 | 1.953 | 2.331 | 0.852 | 2.103 | 2.131 | |
| DIFF. | | | | 22.945 | 26.659 | 0.000 | 4.255 | 8.064 | 48.976 | 72.556 | 0.000 | 34.900 | 42.248 | 93.166 | 1129.392 | 0.000 | 1123.819 | 1127.730 | 87.419 | 1125.718 | 0.000 | 1103.886 | 1101.475 | |

RDMSSE = ยี่ตรงส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = ยี่ตรงส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่หาค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ตารางที่ 4.1.1.3 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปน π Scale $P = \pi$ และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|--------|-------|-------|---------|----------|--------|--------|---------|---------|----------|----------|----------|--------|---------|----------|---------|---------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | |
| 10 | 5 | 1150 | OLS | RDHSE | 0.000 | 40.454 | 70.204 | 80.889 | 45.721 | 0.000 | 42.531 | 131.996 | 72.583 | 40.009 | 0.000 | 34.600 | 170.583 | 102.472 | 70.774 | 0.000 | 73.075 | 1250.411 | 76.265 | 1119.436 |
| | | | SD | 0.000 | 0.064 | 0.097 | 0.307 | 0.126 | 0.000 | 0.054 | 0.331 | 0.160 | 0.064 | 0.000 | 0.074 | 0.335 | 0.370 | 0.166 | 0.000 | 0.274 | 0.100 | 10.1009 | 0.339 | |
| | | | STD | RDHSE | 30.602 | 0.000 | 91.649 | 70.973 | 42.856 | 55.715 | 0.000 | 1164.789 | 1149.436 | 47.602 | 67.858 | 0.000 | 227.726 | 106.929 | 1117.789 | 68.403 | 0.000 | 1238.493 | 123.132 | 1181.968 |
| | | | SD | 0.054 | 0.000 | 0.110 | 0.108 | 0.191 | 0.095 | 0.000 | 0.404 | 0.694 | 0.116 | 0.100 | 0.000 | 0.415 | 0.235 | 0.262 | 0.147 | 0.000 | 0.396 | 10.27667 | 0.417 | |
| | | | MAD | RDHSE | 150.135 | 1219.939 | 0.000 | 50.191 | 102.644 | 181.137 | 1218.172 | 0.000 | 1138.000 | 97.170 | 221.400 | 1166.000 | 0.000 | 170.003 | 1179.197 | 201.641 | 1141.439 | 0.000 | 1213.535 | 1226.337 |
| | | | SD | 0.382 | 0.457 | 0.000 | 0.215 | 0.309 | 0.306 | 0.430 | 0.000 | 0.552 | 0.272 | 0.477 | 0.363 | 0.000 | 0.553 | 0.531 | 0.531 | 0.365 | 0.000 | 10.64824 | 0.604 | |
| | | | MOD | RDHSE | 96.962 | 1153.400 | 29.451 | 0.000 | 14.686 | 88.929 | 117.402 | 102.781 | 0.000 | 25.505 | 113.366 | 83.141 | 212.658 | 0.000 | 37.405 | 59.660 | 72.327 | 1204.374 | 0.000 | 1129.082 |
| | | | SD | 0.323 | 0.338 | 0.027 | 0.000 | 0.026 | 0.173 | 0.227 | 0.420 | 0.000 | 0.054 | 0.238 | 0.259 | 0.405 | 0.000 | 0.078 | 0.220 | 0.152 | 0.229 | 10.00000 | 0.313 | |
| | | | MOD | RDHSE | 79.640 | 1139.817 | 39.259 | 13.456 | 0.000 | 75.853 | 86.924 | 1104.049 | 34.010 | 0.000 | 104.974 | 50.536 | 129.137 | 50.574 | 0.000 | 50.104 | 96.608 | 1187.167 | 83.818 | 0.000 |
| | | | SD | 0.174 | 0.323 | 0.037 | 0.039 | 0.000 | 0.192 | 0.171 | 0.320 | 0.160 | 0.000 | 0.206 | 0.078 | 0.485 | 0.113 | 0.000 | 0.128 | 0.329 | 0.219 | 10.14007 | 0.000 | |
| | | | TIMES | 27 | 51 | 76 | 22 | 24 | 35 | 38 | 89 | 14 | 24 | 33 | 23 | 100 | 19 | 17 | 26 | 23 | 121 | 30 | 30 | |
| | | | AMSE | 0.856 | 0.497 | 0.707 | 0.735 | 0.754 | 0.960 | 1.077 | 0.722 | 0.890 | 0.893 | 1.345 | 1.539 | 0.778 | 1.489 | 1.530 | 1.480 | 1.749 | 0.877 | 1.668 | 1.610 | |
| SD | 0.710 | 0.810 | 0.269 | 0.418 | 0.400 | 0.860 | 1.096 | 0.316 | 0.821 | 0.777 | 1.476 | 1.720 | 0.482 | 1.697 | 1.825 | 1.693 | 2.074 | 0.700 | 1.989 | 1.774 | | | | |
| DIFF | 20.936 | 26.859 | 0.000 | 3.473 | 7.163 | 32.457 | 49.160 | 0.000 | 23.257 | 23.709 | 72.983 | 97.978 | 0.000 | 91.466 | 96.756 | 68.841 | 99.457 | 0.000 | 90.272 | 83.629 | | | | |

RDHSE = มีค่าส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDHSE) = มีค่าส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ศูนย์วิจัยเทคโนโลยีการศึกษาศาสตร์
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ง) ในการนี้ที่ตัวแปรอิสระ $m = 5$ และมี Scale = 15 จะสรุปผลจากตารางที่

4.1.1.4 ได้ดังนี้

เมื่อ $n = 50$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD และรองลงมาคือวิธี STD และค่า RDMSE ของวิธีทั้งสองมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5 \ 10 \ 20$ และ 30)

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี STD และ OLS ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี STD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5 \ 10 \ 20$ และ 30) สำหรับค่า RDMSE ของวิธี STD มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5 \ 10 \ 20$ และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และลดลงบ้างเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี STD และ OLS ตามลำดับ และค่า RDMSE มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5 \ 10 \ 20$ และ 30) ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี STD มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5 \ 10 \ 20$ และ 30) สำหรับค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนว-

ตารางที่ 4.1.1.4 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมวลค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติป้อมฉบับ ๓ Scale P m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | | | | | | | |
|-------|---|-----|-------|-----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|-------|-------|-------|-------|-------|--|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | | | | | | | |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | | | | | | | |
| 15 | 5 | 50 | OLS | RMSE | 0.000 | 56.650 | 106.001 | 1250.549 | 1122.583 | 0.000 | 43.600 | 1314.379 | 1205.378 | 1225.738 | 0.000 | 38.828 | 1300.407 | 1425.379 | 1197.189 | 0.000 | 63.072 | 1369.007 | 1360.763 | 80.663 | 0.000 | 0.153 | 0.426 | 1.688 | 0.701 | |
| | | | | SD | 0.000 | 0.195 | 0.237 | 0.543 | 0.487 | 0.000 | 0.189 | 0.371 | 0.531 | 1.234 | 0.000 | 0.163 | 0.440 | 3.896 | 1.630 | 0.000 | 0.153 | 0.426 | 1.688 | 0.701 | 0.000 | 0.153 | 0.426 | 1.688 | 0.701 | |
| | | | STD | RMSE | 52.325 | 0.000 | 129.281 | 266.969 | 1102.027 | 79.002 | 0.000 | 1312.772 | 1346.285 | 1277.024 | 72.644 | 0.000 | 1540.867 | 1313.868 | 1105.828 | 80.895 | 0.000 | 1530.724 | 1448.679 | 1103.320 | 0.263 | 0.000 | 0.627 | 0.928 | 0.461 | |
| | | | | SD | 0.236 | 0.000 | 0.303 | 0.722 | 0.256 | 0.280 | 0.000 | 0.422 | 0.168 | 1.595 | 0.179 | 0.000 | 0.798 | 2.732 | 0.576 | 0.263 | 0.000 | 0.627 | 0.928 | 0.461 | 0.000 | 0.627 | 0.928 | 0.461 | | |
| | | | MAD | RMSE | 176.905 | 94.626 | 0.000 | 51.510 | 25.746 | 128.414 | 80.677 | 0.000 | 67.826 | 58.419 | 130.433 | 51.890 | 0.000 | 59.851 | 1249.700 | 70.283 | 58.349 | 0.000 | 1196.344 | 1265.964 | 0.151 | 0.180 | 0.000 | 1.377 | 1.484 | |
| | | | | SD | 0.482 | 0.324 | 0.000 | 0.170 | 0.044 | 0.282 | 0.215 | 0.000 | 0.239 | 0.287 | 0.395 | 0.268 | 0.000 | 0.330 | 0.724 | 0.151 | 0.180 | 0.000 | 1.377 | 1.484 | 0.000 | 1.377 | 1.484 | | | |
| | | | MOD | RMSE | 150.457 | 79.702 | 139.730 | 0.000 | 7.144 | 97.354 | 69.941 | 101.897 | 0.000 | 61.409 | 93.009 | 73.606 | 158.289 | 0.000 | 103.171 | 45.210 | 87.861 | 1483.699 | 0.000 | 1554.142 | 0.244 | 0.336 | 0.727 | 0.000 | 0.794 | |
| | | | | C = 9 SD | 0.484 | 0.290 | 0.295 | 0.000 | 0.017 | 0.264 | 0.188 | 0.418 | 0.000 | 0.437 | 0.275 | 0.381 | 0.560 | 0.000 | 0.486 | 0.244 | 0.336 | 0.727 | 0.000 | 0.794 | 0.000 | 0.336 | 0.727 | 0.000 | 0.794 | |
| | | | MOD | RMSE | 125.074 | 76.957 | 169.091 | 39.224 | 0.000 | 94.204 | 99.170 | 117.250 | 43.669 | 0.000 | 50.483 | 64.324 | 1430.000 | 99.599 | 0.000 | 12.763 | 90.377 | 1467.167 | 67.798 | 0.000 | 0.076 | 0.374 | 0.812 | 0.460 | 0.000 | |
| | | | | C = 10 SD | 0.345 | 0.283 | 0.311 | 0.151 | 0.000 | 0.304 | 0.415 | 0.409 | 0.148 | 0.000 | 0.179 | 0.323 | 0.494 | 1.110 | 0.000 | 0.076 | 0.374 | 0.812 | 0.460 | 0.000 | 0.076 | 0.374 | 0.812 | 0.460 | 0.000 | |
| | | | TIMES | | | | 32 | 16 | 89 | 34 | 29 | 27 | 16 | 123 | 15 | 20 | 17 | 11 | 161 | 4 | 7 | 22 | 15 | 155 | 5 | 3 | | | | |
| | | | ANSE | | | | 1.713 | 1.910 | 0.856 | 1.293 | 1.479 | 2.578 | 3.215 | 1.002 | 2.536 | 2.634 | 4.322 | 5.359 | 1.659 | 4.923 | 4.720 | 6.276 | 7.319 | 3.043 | 6.577 | 6.491 | | | | |
| SD | | | | 2.012 | 2.630 | 0.570 | 1.775 | 2.528 | 3.197 | 4.349 | 0.864 | 4.180 | 3.925 | 5.128 | 6.568 | 1.288 | 2.440 | 2.173 | 7.485 | 8.819 | 4.340 | 7.639 | 7.718 | | | | | | | |
| DIFF. | | | | 100.116 | 1123.085 | 0.000 | 50.982 | 72.724 | 157.301 | 1220.840 | 0.000 | 153.080 | 162.888 | 160.574 | 1223.035 | 0.000 | 1196.755 | 1184.556 | 106.074 | 1140.326 | 0.000 | 1115.958 | 1133.128 | | | | | | | |
| 15 | 5 | 100 | OLS | RMSE | 0.000 | 38.730 | 124.146 | 1113.404 | 1116.337 | 0.000 | 40.784 | 1389.011 | 1193.878 | 1129.476 | 0.000 | 83.891 | 1478.711 | 56.860 | 44.493 | 0.000 | 1194.501 | 1391.711 | 1177.533 | 1103.259 | 0.000 | 1.150 | 0.545 | 0.881 | 0.470 | |
| | | | | SD | 0.000 | 0.877 | 0.644 | 0.418 | 0.319 | 0.000 | 0.112 | 0.994 | 0.662 | 0.294 | 0.000 | 0.458 | 0.996 | 0.170 | 0.116 | 0.000 | 1.150 | 0.545 | 0.881 | 0.470 | 0.000 | 1.150 | 0.545 | 0.881 | 0.470 | |
| | | | STD | RMSE | 35.929 | 0.000 | 206.443 | 180.545 | 93.440 | 70.552 | 0.000 | 1642.647 | 1236.142 | 1139.430 | 119.623 | 0.000 | 1738.422 | 82.619 | 82.458 | 80.457 | 0.000 | 1634.704 | 208.021 | 1496.569 | 0.218 | 0.000 | 0.985 | 0.573 | 3.511 | |
| | | | | SD | 0.464 | 0.000 | 0.513 | 0.895 | 0.266 | 0.157 | 0.000 | 2.692 | 0.873 | 0.522 | 0.461 | 0.000 | 1.783 | 0.197 | 0.282 | 0.218 | 0.000 | 0.985 | 0.573 | 3.511 | 0.000 | 0.985 | 0.573 | 3.511 | | |
| | | | MAD | RMSE | 130.426 | 1235.249 | 0.000 | 48.507 | 48.041 | 202.404 | 1229.993 | 0.000 | 89.523 | 1189.142 | 143.501 | 65.823 | 0.000 | 1113.715 | 1205.244 | 111.876 | 70.024 | 0.000 | 50.497 | 1274.414 | 0.264 | 0.261 | 0.000 | 0.223 | 1.980 | |
| | | | | SD | 0.219 | 0.428 | 0.000 | 0.205 | 0.146 | 0.325 | 0.599 | 0.000 | 0.314 | 0.546 | 0.472 | 0.180 | 0.000 | 0.283 | 1.532 | 0.264 | 0.261 | 0.000 | 0.223 | 1.980 | 0.000 | 0.223 | 1.980 | | | |
| | | | MOD | RMSE | 104.426 | 178.668 | 48.821 | 0.000 | 13.092 | 118.178 | 1132.591 | 1413.704 | 0.000 | 19.939 | 88.051 | 68.333 | 1751.792 | 0.000 | 67.495 | 77.147 | 102.020 | 1468.661 | 0.000 | 1168.954 | 0.234 | 0.875 | 0.664 | 0.000 | 1.956 | |
| | | | | C = 9 SD | 0.218 | 0.351 | 0.131 | 0.000 | 0.035 | 0.202 | 0.304 | 1.962 | 0.000 | 0.051 | 0.218 | 0.179 | 1.672 | 0.000 | 0.201 | 0.234 | 0.875 | 0.664 | 0.000 | 1.956 | 0.000 | 0.875 | 0.664 | 0.000 | 1.956 | |
| | | | MOD | RMSE | 93.753 | 1159.482 | 64.748 | 17.875 | 0.000 | 98.290 | 1108.598 | 1382.037 | 49.444 | 0.000 | 95.637 | 1133.406 | 1701.576 | 36.717 | 0.000 | 44.247 | 119.669 | 1431.201 | 1138.601 | 0.000 | 0.234 | 0.364 | 0.558 | 0.375 | 0.000 | |
| | | | | C = 10 SD | 0.175 | 0.300 | 0.133 | 0.049 | 0.000 | 0.168 | 0.260 | 1.150 | 0.172 | 0.000 | 0.282 | 0.523 | 1.932 | 0.109 | 0.000 | 0.234 | 0.364 | 0.558 | 0.375 | 0.000 | 0.234 | 0.364 | 0.558 | 0.375 | 0.000 | |
| | | | TIMES | | | | 35 | 35 | 80 | 24 | 28 | 33 | 19 | 105 | 18 | 25 | 17 | 11 | 150 | 13 | 9 | 18 | 9 | 159 | 8 | 5 | | | | |
| | | | ANSE | | | | 1.106 | 1.137 | 0.717 | 0.767 | 0.798 | 1.587 | 1.853 | 0.753 | 1.302 | 1.431 | 2.779 | 3.534 | 0.992 | 3.438 | 3.368 | 3.409 | 4.396 | 1.336 | 3.742 | 3.592 | | | | |
| SD | | | | 1.040 | 1.234 | 0.331 | 0.468 | 0.525 | 1.453 | 2.379 | 0.429 | 1.742 | 1.735 | 2.893 | 3.847 | 0.825 | 3.631 | 3.754 | 3.549 | 4.853 | 1129.410 | 3.856 | 3.620 | | | | | | | |
| DIFF. | | | | 54.200 | 58.413 | 0.000 | 7.053 | 11.316 | 110.654 | 1145.970 | 0.000 | 72.831 | 89.961 | 180.019 | 1256.089 | 0.000 | 1246.414 | 1239.394 | 155.270 | 1229.175 | 0.000 | 1180.179 | 1148.988 | | | | | | | |

RDHSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF.(RDHSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดนับในแต่ละรอบ

ANSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง



ตารางที่ 4.1.1.4 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการ

(ต่อ) แจกแจงแบบปกติคอมปอน m Scale P m และ n ที่กำหนดตามค่าใน

| Scale | a | n | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | | | |
|----------------|---|------|-------|--------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|-------|-------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | | | |
| | | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | C = 9 | | C = 10 | | | | | |
| 15 | 5 | 1150 | OLS | RDMS | 0.000 | 31.866 | 151.487 | 114.009 | 90.715 | 0.000 | 37.561 | 1265.287 | 1119.510 | 1104.439 | 0.000 | 91.145 | 1250.842 | 1116.449 | 35.839 | 0.000 | 171.175 | 1389.934 | 90.671 | 48.641 | | |
| | | | | SD | 0.000 | 0.052 | 0.132 | 0.334 | 0.256 | 0.000 | 0.060 | 0.584 | 0.351 | 0.264 | 0.000 | 0.209 | 0.303 | 0.380 | 0.110 | 0.000 | 0.848 | 0.783 | 0.268 | 0.248 | | |
| | | | STD | RDMS | 39.927 | 0.000 | 1156.230 | 1333.309 | 1226.469 | 71.731 | 0.000 | 1339.879 | 1257.708 | 1103.637 | 116.129 | 0.000 | 1384.522 | 1156.943 | 67.312 | 101.029 | 0.000 | 1661.111 | 93.405 | 1202.173 | | |
| | | | | SD | 0.079 | 0.000 | 0.110 | 0.508 | 1.019 | 0.125 | 0.000 | 0.761 | 0.393 | 0.301 | 0.301 | 0.000 | 0.475 | 0.329 | 0.214 | 0.172 | 0.000 | 1.906 | 0.286 | 0.714 | | |
| | | | MAD | RDMS | 270.855 | 1201.676 | 0.000 | 42.728 | 1101.064 | 204.621 | 183.484 | 0.000 | 1114.335 | 1159.853 | 178.172 | 1175.600 | 0.000 | 1115.411 | 1105.256 | 124.254 | 87.706 | 0.000 | 1331.040 | 1184.350 | | |
| | | | | SD | 0.660 | 0.385 | 0.000 | 0.234 | 0.342 | 0.322 | 0.430 | 0.000 | 0.291 | 0.466 | 0.483 | 0.521 | 0.000 | 0.286 | 0.362 | 0.444 | 0.208 | 0.000 | 0.264 | 0.765 | | |
| | | | MOD | RDMS | 158.907 | 1128.250 | 31.287 | 0.000 | 14.706 | 155.473 | 97.541 | 1175.406 | 0.000 | 28.928 | 149.811 | 96.744 | 1396.091 | 0.000 | 27.613 | 69.660 | 129.137 | 481.914 | 0.000 | 1130.399 | | |
| | | | | SD | 0.548 | 0.231 | 0.034 | 0.000 | 0.061 | 0.308 | 0.219 | 0.493 | 0.000 | 0.059 | 0.286 | 0.393 | 0.528 | 0.000 | 0.069 | 0.223 | 0.351 | 0.830 | 0.000 | 0.323 | | |
| | | | MOD | RDMS | 174.972 | 1114.058 | 43.730 | 12.167 | 0.000 | 128.335 | 69.787 | 1220.775 | 57.747 | 0.000 | 125.545 | 96.105 | 1385.113 | 54.915 | 0.000 | 83.984 | 1204.314 | 1468.565 | 61.817 | 0.000 | | |
| | | | | SD | 0.513 | 0.219 | 0.045 | 0.028 | 0.000 | 0.242 | 0.164 | 0.714 | 0.216 | 0.000 | 0.322 | 0.325 | 0.521 | 0.004 | 0.000 | 0.235 | 0.638 | 0.937 | 0.197 | 0.000 | | |
| | | | TIMES | | | | 41 | 44 | 79 | 16 | 20 | 45 | 25 | 44 | 23 | 19 | 21 | 19 | 127 | 24 | 9 | 28 | 17 | 135 | 9 | 11 |
| | | | AMSE | | | | 1.055 | 1.116 | 0.789 | 0.756 | 0.788 | 1.299 | 1.533 | 0.730 | 1.106 | 1.137 | 2.133 | 2.469 | 0.827 | 2.495 | 2.484 | 2.462 | 3.816 | 1.039 | 2.704 | 2.650 |
| SD | | | | 1.142 | 1.311 | 0.283 | 0.507 | 0.595 | 1.436 | 1.899 | 0.367 | 1.444 | 1.300 | 2.606 | 2.961 | 0.606 | 3.314 | 3.204 | 2.889 | 3.858 | 1.061 | 3.233 | 3.230 | | | |
| DIFF. (RDAMSE) | | | | 48.762 | 57.368 | 0.000 | 6.640 | 11.090 | 78.030 | 1110.076 | 0.000 | 51.560 | 55.796 | 157.916 | 1194.536 | 0.000 | 1201.703 | 1200.744 | 134.991 | 1190.222 | 0.000 | 1160.204 | 1154.969 | | | |

RDMS = มีค่าส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ทำให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = มีค่าส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ศูนย์วิจัยทรัพยากรป่าไม้
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

โน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

จ) ในกรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 10$ และมี Scale = 5 จะสรุปผลจากตารางที่

4.1.1.5 ใต้ดังนี้

เมื่อ $n = 50$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี MOD ที่ $c = 10$ และ OLS ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) สำหรับค่า RDMSE ของวิธี MOD ที่ $c = 10$ มีค่าเปลี่ยนแปลงบ้างเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) และค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD (ที่ $c = 10$ และ 9) ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มลดลงทั้งๆ ที่ค่า TIMES เพิ่มขึ้น และวิธี MOD (ที่ $c = 10$ และ 9) มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

จ) ในกรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 10$ และมี Scale = 10 จะสรุปผลจากตารางที่

ตารางที่ 4.1.1.5 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปกคลุม Σ Scale P m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|--------|-------|--------|--------|----------|--------------|---------------|--------|---------|----------|--------------|---------------|---------|---------|----------|--------------|---------------|---------|--------|----------|--------------|---------------|----------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD c = 9 | MOD c = 10 | OLS | STD | MAD | MOD c = 9 | MOD c = 10 | OLS | STD | MAD | MOD c = 9 | MOD c = 10 | OLS | STD | MAD | MOD c = 9 | MOD c = 10 | |
| 5 | 10 | 50 | OLS | RMSE | 0.000 | 67.910 | 30.481 | 49.977 | 37.960 | 0.000 | 29.164 | 1102.757 | 39.188 | 26.805 | 0.000 | 43.327 | 1126.993 | 56.145 | 33.493 | 0.000 | 38.989 | 1132.545 | 40.447 | 33.835 |
| | | | SD | 0.000 | 0.357 | 0.129 | 0.074 | 0.078 | 0.000 | 0.135 | 0.110 | 0.051 | 0.054 | 0.000 | 0.172 | 0.142 | 0.161 | 0.076 | 0.000 | 0.123 | 0.149 | 0.153 | 0.082 | |
| | | | STD | RMSE | 11.679 | 0.000 | 1105.129 | 56.392 | 37.766 | 6.868 | 0.000 | 1124.709 | 68.915 | 36.118 | 15.432 | 0.000 | 1165.304 | 1116.933 | 38.104 | 8.430 | 0.000 | 1161.833 | 43.716 | 1135.672 |
| | | | SD | 0.067 | 0.000 | 0.188 | 0.095 | 0.087 | 0.039 | 0.000 | 0.162 | 0.232 | 0.089 | 0.055 | 0.000 | 0.279 | 0.504 | 0.093 | 0.042 | 0.000 | 0.194 | 0.167 | 0.160 | |
| | | | MAD | RMSE | 61.869 | 1196.777 | 0.000 | 1105.669 | 69.263 | 61.991 | 1215.400 | 0.000 | 1121.982 | 95.276 | 100.957 | 1182.082 | 0.000 | 86.888 | 94.833 | 56.158 | 88.979 | 0.000 | 1125.776 | 1123.905 |
| | | | SD | 0.156 | 1.436 | 0.000 | 0.358 | 0.119 | 0.195 | 0.716 | 0.000 | 0.317 | 0.234 | 0.350 | 0.785 | 0.000 | 0.262 | 0.176 | 0.099 | 0.305 | 0.000 | 0.600 | 0.442 | |
| | | | MOD | RMSE | 37.424 | 1135.783 | 65.516 | 0.000 | 15.060 | 35.130 | 94.852 | 1118.704 | 0.000 | 15.574 | 21.621 | 54.678 | 1160.810 | 0.000 | 27.284 | 11.290 | 29.098 | 1161.505 | 0.000 | 49.957 |
| | | | SD | 0.072 | 0.647 | 0.067 | 0.000 | 0.028 | 0.112 | 0.414 | 0.136 | 0.000 | 0.026 | 0.070 | 0.224 | 0.165 | 0.000 | 0.089 | 0.070 | 0.090 | 0.233 | 0.000 | 0.203 | |
| | | | MOD | RMSE | 32.976 | 1163.294 | 83.524 | 19.428 | 0.000 | 24.280 | 61.068 | 1124.922 | 36.662 | 0.000 | 12.645 | 80.548 | 1156.005 | 37.151 | 0.000 | 6.369 | 38.514 | 1137.351 | 37.573 | 0.000 |
| | | | SD | 0.080 | 0.764 | 0.098 | 0.031 | 0.000 | 0.073 | 0.257 | 0.134 | 0.087 | 0.000 | 0.048 | 0.439 | 0.170 | 0.084 | 0.000 | 0.048 | 0.124 | 0.171 | 0.143 | 0.000 | |
| TIMES | 38 | 4 | 82 | 37 | 39 | 25 | 7 | 116 | 20 | 32 | 37 | 7 | 127 | 13 | 16 | 50 | 9 | 127 | 8 | 6 | | | | |
| AMSE | 0.599 | 0.611 | 0.521 | 0.568 | 0.568 | 0.696 | 0.719 | 0.547 | 0.717 | 0.738 | 0.944 | 1.006 | 0.692 | 1.017 | 1.001 | 1.254 | 1.315 | 0.953 | 1.330 | 1.266 | | | | |
| SD | 0.598 | 0.628 | 0.462 | 0.589 | 0.626 | 0.694 | 0.715 | 0.491 | 0.747 | 0.754 | 1.079 | 1.171 | 0.803 | 1.275 | 1.141 | 1.523 | 1.586 | 1.198 | 1.668 | 1.597 | | | | |
| DIFF. | 15.005 | 17.268 | 0.000 | 12.855 | 9.044 | 27.131 | 31.485 | 0.000 | 31.071 | 34.847 | 36.445 | 45.411 | 0.000 | 47.073 | 44.794 | 31.547 | 37.974 | 0.000 | 39.494 | 34.867 | | | | |
| 5 | 10 | 1100 | OLS | RMSE | 0.000 | 34.725 | 46.262 | 63.049 | 29.477 | 0.000 | 42.835 | 89.320 | 42.214 | 31.384 | 0.000 | 62.496 | 98.607 | 28.194 | 42.517 | 0.000 | 43.645 | 112.003 | 29.325 | 58.582 |
| | | | SD | 0.000 | 0.139 | 0.062 | 0.068 | 0.038 | 0.000 | 0.120 | 0.145 | 0.086 | 0.042 | 0.000 | 0.134 | 0.114 | 0.048 | 0.083 | 0.000 | 0.114 | 0.129 | 0.080 | 0.102 | |
| | | | STD | RMSE | 3.682 | 0.000 | 56.323 | 54.284 | 30.692 | 14.842 | 0.000 | 121.066 | 60.717 | 35.116 | 6.629 | 0.000 | 1125.204 | 44.388 | 52.182 | 17.522 | 0.000 | 1133.821 | 35.914 | 58.839 |
| | | | SD | 0.035 | 0.000 | 0.096 | 0.113 | 0.046 | 0.109 | 0.000 | 0.251 | 0.211 | 0.058 | 0.037 | 0.000 | 0.162 | 0.103 | 0.149 | 0.087 | 0.000 | 0.139 | 0.122 | 0.113 | |
| | | | MAD | RMSE | 75.472 | 1176.302 | 0.000 | 52.668 | 69.862 | 111.714 | 1179.934 | 0.000 | 93.628 | 110.158 | 98.801 | 1172.072 | 0.000 | 109.921 | 168.897 | 60.122 | 1149.447 | 0.000 | 151.891 | 1161.800 |
| | | | SD | 0.320 | 0.569 | 0.000 | 0.093 | 0.125 | 0.255 | 0.651 | 0.000 | 0.200 | 0.224 | 0.252 | 0.552 | 0.000 | 0.210 | 0.401 | 0.153 | 0.455 | 0.000 | 0.842 | 0.360 | |
| | | | MOD | RMSE | 53.481 | 78.796 | 42.295 | 0.000 | 18.036 | 50.181 | 1150.202 | 98.336 | 0.000 | 21.046 | 51.601 | 1129.056 | 1151.839 | 0.000 | 45.968 | 14.737 | 65.336 | 1146.607 | 0.000 | 45.828 |
| | | | SD | 0.157 | 0.267 | 0.048 | 0.000 | 0.027 | 0.122 | 0.583 | 0.240 | 0.000 | 0.049 | 0.135 | 0.354 | 0.215 | 0.000 | 0.130 | 0.062 | 0.207 | 0.174 | 0.000 | 0.194 | |
| | | | MOD | RMSE | 38.657 | 84.097 | 46.985 | 22.946 | 0.000 | 35.087 | 141.564 | 1104.639 | 31.546 | 0.000 | 18.658 | 1143.238 | 1135.249 | 31.018 | 0.000 | 12.176 | 47.355 | 1143.454 | 13.531 | 0.000 |
| | | | SD | 0.105 | 0.266 | 0.052 | 0.040 | 0.000 | 0.079 | 0.539 | 0.245 | 0.053 | 0.000 | 0.130 | 0.457 | 0.138 | 0.066 | 0.000 | 0.061 | 0.142 | 0.194 | 0.035 | 0.000 | |
| TIMES | 34 | 8 | 69 | 34 | 55 | 26 | 16 | 76 | 40 | 42 | 29 | 20 | 101 | 25 | 25 | 33 | 15 | 122 | 13 | 17 | | | | |
| AMSE | 0.480 | 0.501 | 0.450 | 0.459 | 0.464 | 0.506 | 0.536 | 0.454 | 0.511 | 0.514 | 0.643 | 0.678 | 0.500 | 0.740 | 0.699 | 0.788 | 0.803 | 0.562 | 0.795 | 0.769 | | | | |
| SD | 0.380 | 0.426 | 0.389 | 0.368 | 0.374 | 0.491 | 0.561 | 0.350 | 0.514 | 0.543 | 0.678 | 0.737 | 0.438 | 0.831 | 0.729 | 0.860 | 0.931 | 0.573 | 0.916 | 0.874 | | | | |
| DIFF. | 6.504 | 11.314 | 0.000 | 1.925 | 3.461 | 11.516 | 18.179 | 0.000 | 12.548 | 13.407 | 28.468 | 35.513 | 0.000 | 47.939 | 39.727 | 33.253 | 43.026 | 0.000 | 41.533 | 36.857 | | | | |

RMSE = ีตราค่าของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = ีตราค่าของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ตารางที่ 4.1.1.5 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหตุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติแบบ n Scale P n และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | a | n | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | | |
|----------------|----|-----|-------|-------|--------|----------|--------|--------|--------|--------|----------|--------|--------|----------|---------|----------|----------|----------|--------|--------|----------|----------|----------|----------|-------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | | |
| | | | | c = 9 | | | | | c = 10 | | | | | c = 9 | | | | | c = 10 | | | | | | |
| 5 | 10 | 150 | OLS | RMSE | 0.000 | 37.229 | 43.900 | 29.588 | 22.322 | 0.000 | 44.307 | 71.117 | 34.709 | 24.179 | 0.000 | 53.781 | 79.585 | 54.078 | 37.480 | 0.000 | 67.636 | 79.371 | 49.038 | 67.549 | |
| | | | | SD | 0.000 | 0.039 | 0.049 | 0.051 | 0.038 | 0.000 | 0.110 | 0.101 | 0.061 | 0.036 | 0.000 | 0.100 | 0.062 | 0.103 | 0.050 | 0.000 | 0.172 | 0.069 | 0.087 | 0.178 | |
| | | | STD | RMSE | 0.000 | 0.000 | 56.886 | 35.516 | 23.417 | 3.069 | 0.000 | 97.758 | 49.061 | 30.536 | 2.672 | 0.000 | 91.430 | 76.200 | 49.371 | 9.689 | 0.000 | 95.717 | 53.638 | 60.454 | |
| | | | | SD | 0.000 | 0.000 | 0.043 | 0.069 | 0.040 | 0.021 | 0.000 | 0.176 | 0.092 | 0.043 | 0.026 | 0.000 | 0.042 | 0.209 | 0.065 | 0.072 | 0.000 | 0.093 | 0.155 | 0.135 | |
| | | | MAD | RMSE | 62.070 | 1156.831 | 0.000 | 39.570 | 53.425 | 82.247 | 1139.612 | 0.000 | 94.031 | 1100.064 | 114.730 | 1215.339 | 0.000 | 1120.356 | 90.070 | 90.975 | 1257.449 | 0.000 | 1140.050 | 1144.986 | |
| | | | | SD | 0.133 | 0.558 | 0.000 | 0.101 | 0.113 | 0.213 | 0.307 | 0.000 | 0.320 | 0.165 | 0.254 | 0.625 | 0.000 | 0.319 | 0.170 | 0.349 | 0.812 | 0.000 | 0.381 | 0.407 | |
| | | | MOD | RMSE | 46.188 | 1123.714 | 32.737 | 0.000 | 10.173 | 37.803 | 95.822 | 70.674 | 0.000 | 15.433 | 40.577 | 116.943 | 1121.194 | 0.000 | 31.489 | 21.275 | 42.653 | 1114.865 | 0.000 | 40.983 | |
| | | | | SD | 0.129 | 0.482 | 0.039 | 0.000 | 0.142 | 0.114 | 0.228 | 0.114 | 0.000 | 0.072 | 0.153 | 0.292 | 0.095 | 0.000 | 0.079 | 0.064 | 0.322 | 0.107 | 0.000 | 0.151 | |
| | | | MOD | RMSE | 40.652 | 1116.856 | 38.595 | 13.261 | 0.000 | 31.805 | 96.364 | 89.032 | 26.067 | 0.000 | 42.299 | 85.144 | 1115.655 | 44.542 | 0.000 | 9.205 | 55.257 | 1112.865 | 39.552 | 0.000 | |
| | | | | SD | 0.124 | 0.428 | 0.040 | 0.018 | 0.000 | 0.114 | 0.231 | 0.173 | 0.037 | 0.000 | 0.139 | 0.202 | 0.090 | 0.070 | 0.000 | 0.025 | 0.134 | 0.116 | 0.062 | 0.000 | |
| | | | TIMES | | | | 36 | 18 | 70 | 35 | 41 | 29 | 17 | 85 | 33 | 36 | 24 | 25 | 92 | 34 | 30 | 15 | 110 | 24 | 21 |
| | | | AMSE | | | | 0.443 | 0.656 | 0.424 | 0.426 | 0.435 | 0.487 | 0.515 | 0.422 | 0.445 | 0.509 | 0.578 | 0.604 | 0.464 | 0.635 | 0.634 | 0.629 | 0.655 | 0.500 | 0.640 |
| SD | | | | 0.273 | 0.307 | 0.214 | 0.247 | 0.259 | 0.377 | 0.429 | 0.227 | 0.396 | 0.421 | 0.509 | 0.559 | 0.289 | 0.570 | 0.590 | 0.593 | 0.625 | 0.386 | 0.663 | 0.639 | | |
| DIFF. (RDAMSE) | | | | 4.439 | 7.530 | 0.000 | 0.321 | 2.567 | 15.245 | 21.978 | 0.000 | 14.775 | 20.615 | 24.490 | 30.142 | 0.000 | 36.001 | 36.636 | 23.877 | 29.036 | 0.000 | 34.032 | 29.802 | | |

RDAMSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดค่าถึงสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ให้ค่าผิดพลาดค่าถึงสองน้อยกว่าที่สุ่มในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

DIFF. (RDAMSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดค่าถึงสอง

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

4.1.1.6 ใต้ตั้งนี้

เมื่อ $n = 50$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 10$ และ 9) และวิธี OLS ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ขณะที่วิธี MOD (ที่ $c = 10$ และ 9) มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ส่วนวิธี OLS มีการเปลี่ยนแปลงเพียงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD ที่ $c = 10$ ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 และ 20) และมีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30 ขณะที่ค่า RDMSE ของวิธี OLS มีการเปลี่ยนแปลงเพียงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ส่วนค่า RDMSE ของวิธี MOD (ที่ $c = 10$) มีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD ($c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ตามลำดับ และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30 ส่วนวิธี MOD ($c = 9$ และ 10) ค่า RDMSE มีแนวโน้มลดลงเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ

ส่วนค่า RDAMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30)

ตารางที่ 4.1.1.6 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติคลอมปน \mathcal{N} Scale P m และ n ที่กำหนดความกว้าง

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|----------|-----------|--------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | |
| 10 | 10 | 50 | OLS | RD MSE | 0.000 | 30.356 | 1294.564 | 1141.307 | 74.746 | 0.000 | 33.456 | 1447.117 | 98.575 | 92.561 | 0.000 | 35.520 | 1314.247 | 1124.001 | 10.734 | 0.000 | 50.624 | 1210.096 | 65.206 | 50.030 |
| | | | SD | 0.000 | 0.075 | 0.516 | 0.345 | 0.151 | 0.000 | 0.120 | 1.033 | 0.302 | 0.310 | 0.000 | 0.148 | 0.393 | 1.046 | 0.070 | 0.000 | 0.109 | 0.218 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | STD | RD MSE | 32.005 | 0.000 | 1365.257 | 1164.881 | 1106.306 | 30.517 | 0.000 | 1687.406 | 1161.606 | 1160.837 | 37.506 | 0.000 | 1451.339 | 64.672 | 7.907 | 23.440 | 0.000 | 1279.524 | 1120.613 | 5.343 |
| | | | SD | 0.104 | 0.000 | 0.673 | 0.400 | 0.292 | 0.118 | 0.000 | 2.182 | 0.455 | 0.505 | 0.154 | 0.000 | 0.671 | 0.672 | 0.030 | 0.045 | 0.000 | 0.354 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | MAD | RD MSE | 120.267 | 1125.210 | 0.000 | 58.839 | 58.717 | 74.283 | 1126.981 | 0.000 | 29.847 | 116.697 | 59.625 | 1133.915 | 0.000 | 59.662 | 1142.178 | 45.736 | 1167.667 | 0.000 | 65.669 | 20.000 |
| | | | SD | 0.414 | 0.520 | 0.000 | 0.157 | 0.101 | 0.187 | 0.579 | 0.000 | 0.074 | 0.254 | 0.130 | 0.560 | 0.000 | 0.672 | 1.438 | 0.007 | 0.389 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | MOD | RD MSE | 112.390 | 98.396 | 1200.951 | 0.000 | 16.767 | 41.995 | 120.065 | 1477.372 | 0.000 | 29.393 | 26.184 | 41.842 | 1374.773 | 0.000 | 14.018 | 15.167 | 50.624 | 1200.156 | 0.000 | 1211.821 |
| | | | c = 9 SD | 0.481 | 0.483 | 0.435 | 0.000 | 0.033 | 0.115 | 0.549 | 0.379 | 0.000 | 0.169 | 0.115 | 0.324 | 0.434 | 0.000 | 0.104 | 0.096 | 0.109 | 0.216 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | MOD | RD MSE | 106.653 | 88.667 | 1276.853 | 30.292 | 0.000 | 41.907 | 99.412 | 1574.449 | 32.582 | 0.000 | 19.770 | 36.488 | 1402.211 | 26.834 | 0.000 | 11.818 | 50.624 | 1212.597 | 65.206 | 0.000 |
| | | | c = 10 SD | 0.459 | 0.312 | 0.609 | 0.072 | 0.000 | 0.120 | 0.540 | 1.269 | 0.074 | 0.000 | 0.103 | 0.133 | 0.564 | 0.130 | 0.000 | 0.074 | 0.109 | 0.220 | 0.000 | 0.000 | |
| TIMES | 28 | 9 | 100 | 28 | 38 | 21 | 9 | 181 | 18 | 11 | 24 | 11 | 159 | 4 | 2 | 30 | 10 | 150 | 1 | 1 | | | | |
| ANSE | 0.959 | 1.005 | 0.529 | 0.788 | 0.852 | 1.412 | 1.648 | 0.640 | 1.505 | 1.531 | 2.400 | 2.730 | 1.181 | 2.626 | 2.599 | 3.693 | 3.953 | 2.273 | 3.493 | 3.708 | | | | |
| SD | 1.240 | 1.512 | 0.583 | 1.289 | 1.165 | 1.555 | 1.984 | 0.664 | 1.967 | 1.662 | 2.850 | 3.150 | 1.750 | 3.106 | 2.978 | 4.867 | 4.973 | 3.520 | 4.858 | 4.865 | | | | |
| DIFF. | 81.159 | 1104.968 | 0.000 | 48.873 | 60.925 | 120.734 | 1157.569 | 0.000 | 1135.435 | 1139.386 | 103.951 | 131.261 | 0.000 | 122.381 | 1120.095 | 62.521 | 73.930 | 0.000 | 62.516 | 63.160 | | | | |
| 10 | 10 | 1100 | OLS | RD MSE | 0.000 | 41.247 | 1130.321 | 87.560 | 80.391 | 0.000 | 39.293 | 1210.384 | 67.101 | 82.867 | 0.000 | 45.635 | 1297.563 | 68.021 | 43.759 | 0.000 | 49.205 | 1217.890 | 42.659 | 49.564 |
| | | | SD | 0.000 | 0.080 | 0.231 | 0.184 | 0.152 | 0.000 | 0.087 | 0.255 | 0.193 | 0.154 | 0.000 | 0.107 | 0.384 | 0.200 | 0.161 | 0.000 | 0.088 | 0.178 | 0.139 | 0.583 | |
| | | | STD | RD MSE | 48.468 | 0.000 | 1191.604 | 1161.182 | 1157.544 | 52.364 | 0.000 | 1284.643 | 1126.469 | 1133.169 | 43.709 | 0.000 | 1431.921 | 66.254 | 1115.818 | 63.074 | 0.000 | 1310.691 | 91.278 | 1113.692 |
| | | | SD | 0.206 | 0.000 | 0.423 | 0.462 | 0.423 | 0.152 | 0.000 | 0.355 | 0.328 | 0.278 | 0.115 | 0.000 | 0.557 | 0.205 | 0.312 | 0.139 | 0.000 | 0.335 | 0.358 | 0.645 | |
| | | | MAD | RD MSE | 132.194 | 1220.258 | 0.000 | 31.376 | 99.406 | 159.114 | 1152.364 | 0.000 | 80.433 | 1110.234 | 79.140 | 79.879 | 0.000 | 1125.209 | 1237.912 | 173.226 | 62.372 | 0.000 | 66.683 | 82.416 |
| | | | SD | 0.300 | 0.344 | 0.000 | 0.059 | 0.171 | 0.318 | 0.318 | 0.000 | 0.254 | 0.287 | 0.219 | 0.253 | 0.000 | 0.477 | 1.299 | 0.466 | 0.177 | 0.000 | 0.273 | 0.515 | |
| | | | MOD | RD MSE | 71.738 | 1150.152 | 50.970 | 0.000 | 18.710 | 122.683 | 94.443 | 1199.365 | 0.000 | 33.685 | 95.269 | 114.657 | 1380.031 | 0.000 | 66.798 | 60.943 | 52.755 | 1274.896 | 0.000 | 17.227 |
| | | | c = 9 SD | 0.149 | 0.260 | 0.047 | 0.000 | 0.043 | 0.268 | 0.186 | 0.412 | 0.000 | 0.073 | 0.200 | 0.446 | 0.541 | 0.000 | 0.184 | 0.180 | 0.095 | 0.276 | 0.000 | 0.094 | |
| | | | MOD | RD MSE | 56.452 | 1136.669 | 45.571 | 28.141 | 0.000 | 112.936 | 83.402 | 1248.229 | 43.234 | 0.000 | 78.853 | 88.590 | 1411.480 | 1105.458 | 0.000 | 59.323 | 51.895 | 1258.750 | 37.073 | 0.000 |
| | | | c = 10 SD | 0.110 | 0.283 | 0.064 | 0.085 | 0.000 | 0.247 | 0.163 | 0.669 | 0.100 | 0.000 | 0.219 | 0.251 | 0.616 | 0.438 | 0.000 | 0.305 | 0.097 | 0.251 | 0.123 | 0.000 | |
| TIMES | 23 | 26 | 78 | 33 | 40 | 27 | 25 | 101 | 23 | 24 | 24 | 12 | 141 | 12 | 11 | 26 | 14 | 150 | 7 | 3 | | | | |
| ANSE | 0.431 | 0.709 | 0.455 | 0.493 | 0.520 | 0.789 | 0.894 | 0.467 | 0.789 | 0.837 | 1.319 | 1.600 | 0.593 | 1.524 | 1.541 | 1.750 | 2.032 | 0.849 | 1.894 | 1.842 | | | | |
| SD | 0.300 | 0.426 | 0.309 | 0.368 | 0.374 | 0.491 | 0.561 | 0.350 | 0.514 | 0.543 | 0.678 | 0.737 | 0.438 | 0.831 | 0.729 | 0.860 | 0.931 | 0.573 | 0.916 | 0.874 | | | | |
| DIFF. | 6.504 | 11.314 | 0.000 | 1.925 | 3.461 | 11.516 | 18.179 | 0.000 | 12.548 | 13.407 | 28.468 | 35.513 | 0.000 | 47.939 | 39.727 | 33.253 | 43.026 | 0.000 | 41.533 | 36.857 | | | | |

RD MSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่หาค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

DIFF. (RD MSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ANSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ตารางที่ 4.1.1.6 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยหาค่าวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการ

(ต่อ) แจกแจงแบบปกติผสมรูป n Scale P m และ n ที่กำหนดความถี่

| Scale | n | a | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|--------|--------|---------|----------|----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|--------|----------|-------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | | | |
| 10 | 10 | 1150 | OLS | 0.000 | 37.405 | 119.170 | 99.273 | 72.246 | 0.000 | 46.647 | 126.535 | 113.931 | 41.421 | 0.000 | 72.994 | 1267.267 | 51.772 | 26.134 | 0.000 | 54.320 | 1295.365 | 67.654 | 56.081 | |
| | | | SD | 0.000 | 0.461 | 0.166 | 0.231 | 0.397 | 0.000 | 0.477 | 0.730 | 0.341 | 0.103 | 0.000 | 0.183 | 0.372 | 0.088 | 0.071 | 0.000 | 0.093 | 0.460 | 0.136 | 0.117 | |
| | | | STD | 61.326 | 0.000 | 1151.955 | 116.735 | 1162.345 | 49.722 | 0.000 | 1350.217 | 1341.749 | 40.910 | 69.149 | 0.000 | 1350.532 | 67.446 | 38.578 | 59.682 | 0.000 | 1392.107 | 66.222 | 71.796 | |
| | | | SD | 0.225 | 0.000 | 0.194 | 0.270 | 1.000 | 0.115 | 0.000 | 0.926 | 0.464 | 0.201 | 0.174 | 0.000 | 0.425 | 0.160 | 0.123 | 0.147 | 0.000 | 0.590 | 0.178 | 0.157 | |
| | | | MAD | 155.215 | 1194.213 | 0.000 | 62.674 | 1104.150 | 222.604 | 1187.773 | 0.000 | 1662.247 | 1156.077 | 200.863 | 210.576 | 0.000 | 1152.711 | 1109.981 | 163.356 | 1140.086 | 0.000 | 86.146 | 1255.819 | |
| | | | SD | 0.226 | 0.324 | 0.000 | 0.197 | 0.273 | 0.520 | 0.306 | 0.000 | 0.313 | 0.312 | 0.542 | 0.548 | 0.000 | 0.330 | 0.277 | 0.382 | 0.396 | 0.000 | 0.356 | 1.319 | |
| | | | MOD | 94.874 | 1162.385 | 45.041 | 0.000 | 16.096 | 100.082 | 1116.106 | 1175.886 | 0.000 | 16.445 | 75.042 | 1173.206 | 1382.477 | 0.000 | 49.764 | 60.220 | 56.979 | 1441.377 | 0.000 | 41.724 | |
| | | | c = 9 | SD | 0.138 | 0.232 | 0.072 | 0.000 | 0.033 | 0.269 | 0.166 | 0.753 | 0.000 | 0.054 | 0.319 | 0.555 | 0.649 | 0.000 | 0.099 | 0.227 | 0.156 | 0.859 | 0.000 | 0.209 |
| | | | MOD | 75.303 | 1120.153 | 64.394 | 18.485 | 0.000 | 95.346 | 1104.525 | 1259.110 | 43.230 | 0.000 | 102.824 | 1130.870 | 1431.000 | 41.445 | 0.000 | 60.515 | 73.695 | 1407.448 | 60.274 | 0.000 | |
| | | | c = 10 | SD | 0.116 | 0.204 | 0.136 | 0.024 | 0.000 | 0.328 | 0.124 | 1.194 | 0.112 | 0.000 | 0.328 | 0.397 | 0.689 | 0.085 | 0.000 | 0.217 | 0.157 | 0.850 | 0.136 | 0.000 |
| | | | TIMES | 36 | 31 | 76 | 31 | 24 | 30 | 27 | 105 | 27 | 21 | 21 | 16 | 122 | 21 | 19 | 24 | 20 | 136 | 13 | 7 | |
| | | | AKSE | 0.547 | 0.417 | 0.428 | 0.444 | 0.459 | 0.714 | 0.870 | 0.433 | 0.601 | 0.649 | 1.061 | 1.255 | 0.529 | 1.259 | 1.282 | 1.290 | 1.441 | 0.672 | 1.413 | 1.404 | |
| SD | 0.400 | 0.554 | 0.217 | 0.286 | 0.312 | 0.763 | 1.050 | 0.255 | 0.655 | 0.745 | 1.217 | 1.461 | 0.423 | 1.450 | 1.452 | 1.462 | 1.597 | 0.670 | 1.513 | 1.526 | | | | |
| DIFF. | 27.848 | 44.225 | 0.000 | 3.781 | 7.109 | 65.924 | 1100.965 | 0.000 | 38.767 | 54.439 | 100.492 | 1137.260 | 0.000 | 1134.091 | 1142.609 | 92.134 | 1114.540 | 0.000 | 1110.338 | 1109.056 | | | | |

RDHSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่หมดของวิธีหาค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AKSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ช) ในกรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 10$ และมี Scale = 15 จะสรุปผลจากตารางที่ 4.1.1.7 ได้ดังนี้

เมื่อ $n = 50$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$) และค่า RDMSE ของวิธี MAD ที่มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี MOD (ที่ $c = 9$) มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 100$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) ส่วนค่า RDMSE ของวิธี OLS มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

เมื่อ $n = 150$ วิธีที่ให้ค่า RDMSE มากที่สุดโดยสัมพันธ์กับจำนวน TIMES คือวิธี MAD รองลงมาคือวิธี OLS และค่า RDMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) และมีแนวโน้มลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDMSE ของ MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ซึ่งมีค่าใกล้เคียงกัน และค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 5$ เป็น 10 และ 20 และมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้นจาก $P = 20$ เป็น 30

ตารางที่ 4.1.1.7 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมวลค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยทุก ตัววิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติคอมปอน m Scale P m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Scale | n | m | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | | | | | | |
|-------|---------|----------|--------|---------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|--------|----------|-------|-------|-------|-------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | | | | | | |
| | | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | c = 9 | | c = 10 | | | | | | | | |
| 15 | 10 | 50 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 23.856 | 1660.473 | 1311.665 | 1181.443 | 0.000 | 34.615 | 1680.649 | 1229.654 | 1115.916 | 0.000 | 63.431 | 1431.730 | 28.725 | 38.112 | 0.000 | 71.420 | 1250.777 | 0.000 | 59.683 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | SD | 0.000 | 0.111 | 1.416 | 0.931 | 0.723 | 0.000 | 1.140 | 1.140 | 0.688 | 0.406 | 0.000 | 0.557 | 0.516 | 0.144 | 0.012 | 0.000 | 0.243 | 0.309 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | STD | RDMSSE | 25.000 | 0.000 | 1952.136 | 1627.812 | 1243.189 | 55.028 | 0.000 | 1971.222 | 1334.799 | 1106.663 | 45.696 | 0.000 | 1621.773 | 25.005 | 137.169 | 16.875 | 0.000 | 1343.945 | 0.000 | 0.000 | 1298.135 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | | SD | 0.132 | 0.000 | 2.743 | 2.084 | 0.904 | 0.372 | 0.000 | 1.865 | 0.914 | 0.489 | 0.264 | 0.000 | 0.705 | 0.196 | 0.676 | 0.059 | 0.000 | 0.524 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | MAD | RDMSSE | 87.404 | 1177.172 | 0.000 | 50.347 | 59.489 | 87.493 | 323.261 | 0.000 | 54.333 | 54.342 | 38.766 | 110.689 | 0.000 | 26.578 | 1363.844 | 44.214 | 1154.245 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 10.124 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | | SD | 0.257 | 0.663 | 0.000 | 0.118 | 0.153 | 0.229 | 2.029 | 0.000 | 0.130 | 0.214 | 0.114 | 1.194 | 0.000 | 0.001 | 2.177 | 0.108 | 0.454 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | MOD | RDMSSE | 51.168 | 78.111 | 1497.065 | 0.000 | 23.230 | 62.376 | 1212.139 | 80.463 | 0.000 | 23.965 | 12.245 | 63.431 | 1587.286 | 0.000 | 1225.708 | 0.000 | 71.420 | 1264.105 | 0.000 | 0.000 | 8.900 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| | | | c = 9 | SD | 0.153 | 0.210 | 1.316 | 0.000 | 0.065 | 0.143 | 1.156 | 1.439 | 0.000 | 0.120 | 0.061 | 0.557 | 0.891 | 0.000 | 1.978 | 0.000 | 0.243 | 0.340 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | c = 10 | SD | 0.133 | 0.181 | 1.312 | 0.003 | 0.000 | 0.097 | 0.952 | 1.744 | 0.209 | 0.000 | 0.296 | 0.557 | 0.684 | 1.088 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.243 | 0.337 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | TIMES | 29 | 7 | 109 | 29 | 26 | 12 | 4 | 158 | 16 | 10 | 18 | 3 | 174 | 2 | 3 | 23 | 6 | 170 | 0 | 1 | | | | | | |
| ANSE | 1.584 | 1.864 | 0.581 | 1.257 | 1.319 | 2.653 | 3.145 | 0.794 | 2.852 | 2.950 | 4.884 | 5.806 | 1.974 | 5.389 | 5.060 | 7.797 | 8.438 | 4.268 | 7.861 | 7.871 | | | | | | | | | |
| SD | 2.378 | 2.826 | 0.594 | 2.553 | 2.705 | 3.481 | 3.904 | 0.912 | 3.819 | 4.071 | 5.721 | 6.906 | 3.197 | 6.283 | 5.689 | 10.515 | 10.861 | 6.974 | 10.521 | 10.519 | | | | | | | | | |
| DIFF. | 172.734 | 1221.809 | 0.000 | 116.551 | 127.133 | 234.410 | 1294.330 | 0.000 | 1259.420 | 1271.849 | 188.256 | 1195.058 | 0.000 | 1173.935 | 1157.191 | 82.655 | 97.694 | 0.000 | 84.175 | 84.411 | | | | | | | | | |
| 15 | 10 | 100 | OLS | RDMSSE | 0.000 | 20.842 | 1274.851 | 1226.602 | 1160.992 | 0.000 | 39.165 | 1411.228 | 1131.584 | 1154.488 | 0.000 | 87.694 | 1459.315 | 1135.263 | 1133.115 | 0.000 | 50.439 | 1301.415 | 87.794 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | SD | 0.000 | 0.034 | 0.513 | 0.667 | 0.348 | 0.000 | 0.100 | 0.522 | 0.334 | 0.410 | 0.000 | 0.407 | 0.476 | 0.545 | 0.449 | 0.000 | 0.103 | 0.271 | 0.275 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | STD | RDMSSE | 86.028 | 0.000 | 1359.818 | 1385.875 | 1298.645 | 52.792 | 0.000 | 1436.984 | 1246.193 | 1130.679 | 75.729 | 0.000 | 1718.953 | 1265.805 | 1176.711 | 60.993 | 0.000 | 1454.987 | 1166.429 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | SD | 0.607 | 0.000 | 0.772 | 1.108 | 0.902 | 0.186 | 0.000 | 1.128 | 0.659 | 0.364 | 0.205 | 0.000 | 1.000 | 2.057 | 0.388 | 0.728 | 0.000 | 0.418 | 0.743 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | MAD | RDMSSE | 184.630 | 1155.370 | 0.000 | 52.647 | 101.503 | 117.547 | 75.057 | 0.000 | 118.665 | 1121.666 | 97.362 | 1155.730 | 0.000 | 1329.587 | 88.432 | 72.882 | 75.533 | 0.000 | 1127.916 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | |
| | | | SD | 0.551 | 0.322 | 0.000 | 0.130 | 0.231 | 0.356 | 0.245 | 0.000 | 0.400 | 0.323 | 0.301 | 0.862 | 0.000 | 2.038 | 0.319 | 0.201 | 0.205 | 0.000 | 0.557 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | MOD | RDMSSE | 121.061 | 1149.344 | 93.618 | 0.000 | 22.544 | 96.233 | 76.635 | 1372.824 | 0.000 | 40.956 | 127.463 | 1164.712 | 1626.727 | 0.000 | 1120.940 | 13.000 | 55.332 | 1340.348 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | c = 9 | SD | 0.265 | 0.280 | 0.230 | 0.000 | 0.049 | 0.306 | 0.164 | 0.710 | 0.000 | 0.150 | 0.406 | 0.591 | 0.913 | 0.000 | 0.599 | 0.070 | 0.116 | 0.313 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | c = 10 | SD | 0.272 | 0.269 | 0.184 | 0.093 | 0.000 | 0.258 | 0.201 | 0.770 | 0.059 | 0.000 | 0.233 | 0.762 | 0.828 | 0.331 | 0.000 | 0.344 | 0.164 | 0.306 | 0.473 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | | |
| | | | TIMES | 15 | 26 | 81 | 42 | 36 | 20 | 14 | 130 | 18 | 18 | 13 | 12 | 163 | 6 | 6 | 14 | 14 | 164 | 8 | 0 | | | | | | |
| ANSE | 0.879 | 1.028 | 0.455 | 0.525 | 0.577 | 1.200 | 1.555 | 0.493 | 1.188 | 1.379 | 2.448 | 3.037 | 0.791 | 2.916 | 2.787 | 3.422 | 4.180 | 1.364 | 3.565 | 3.481 | | | | | | | | | |
| SD | 1.058 | 1.250 | 0.338 | 0.462 | 0.562 | 1.709 | 2.022 | 0.460 | 1.732 | 2.058 | 3.028 | 3.934 | 0.915 | 3.894 | 3.592 | 4.293 | 5.392 | 1.773 | 4.436 | 4.292 | | | | | | | | | |
| DIFF. | 93.138 | 1125.783 | 0.000 | 15.232 | 26.716 | 159.567 | 1215.203 | 0.000 | 1140.887 | 1179.659 | 209.446 | 1283.886 | 0.000 | 1260.532 | 1252.204 | 158.870 | 1206.386 | 0.000 | 1161.302 | 1155.163 | | | | | | | | | |

RDMSSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDMSSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ใช้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

ANSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ตารางที่ 4.1.1.7 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ c = 9 และ 10) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาดมีการ

(ต่อ) แจกแจงแบบปกติกลุ่มบน m Scale P m และ n ที่กำหนดค่าไว้

| Scale | m | n | Type | P = 5 | | | | | P = 10 | | | | | P = 20 | | | | | P = 30 | | | | | |
|-------|--------|--------|--------|---------|----------|----------|----------|----------|---------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|-------|
| | | | | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | OLS | STD | MAD | MOD | MOD | |
| | | | | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | c = 9 | c = 10 | | | |
| 15 | 10 | 1150 | OLS | 0.000 | 25.310 | 1295.003 | 1242.135 | 1287.301 | 0.000 | 49.945 | 1123.004 | 1180.010 | 1140.322 | 0.000 | 57.419 | 1544.612 | 146.900 | 147.981 | 0.000 | 49.046 | 1421.705 | 54.863 | 46.338 | |
| | | | SD | 0.000 | 0.454 | 0.775 | 1.015 | 0.791 | 0.000 | 0.110 | 0.604 | 0.730 | 0.580 | 0.000 | 0.158 | 0.567 | 0.237 | 0.181 | 0.000 | 0.189 | 0.496 | 0.086 | 0.179 | |
| | | | STD | 61.556 | 0.000 | 1334.582 | 1369.622 | 1531.792 | 88.863 | 0.000 | 1621.273 | 1292.762 | 1325.399 | 101.275 | 0.000 | 1791.601 | 1186.054 | 1133.852 | 56.823 | 0.000 | 1622.817 | 67.522 | 1321.617 | |
| | | | SD | 0.151 | 0.000 | 0.865 | 1.524 | 1.383 | 0.308 | 0.000 | 1.188 | 0.976 | 1.435 | 0.231 | 0.000 | 1.226 | 0.654 | 0.619 | 0.251 | 0.000 | 0.797 | 0.159 | 2.849 | |
| | | | MAD | 222.074 | 1210.795 | 0.000 | 89.651 | 1149.158 | 132.518 | 1315.630 | 0.000 | 1137.261 | 1181.276 | 109.751 | 94.649 | 0.000 | 1134.634 | 35.260 | 72.107 | 92.570 | 0.000 | 1128.990 | 1131.519 | |
| | | | SD | 0.440 | 0.401 | 0.000 | 0.328 | 0.356 | 0.323 | 0.000 | 0.000 | 0.220 | 0.739 | 0.238 | 0.293 | 0.000 | 0.799 | 0.084 | 0.221 | 0.495 | 0.000 | 0.244 | 1.067 | |
| | | | MOD | 147.972 | 1181.830 | 84.433 | 0.000 | 24.749 | 109.167 | 1166.046 | 1258.786 | 0.000 | 31.031 | 86.676 | 1144.549 | 1833.042 | 0.000 | 46.214 | 40.952 | 62.611 | 1515.794 | 0.000 | 1125.985 | |
| | | | c = 9 | SD | 0.317 | 0.317 | 0.292 | 0.000 | 0.073 | 0.296 | 0.329 | 0.734 | 0.000 | 0.107 | 0.166 | 0.461 | 1.771 | 0.000 | 0.122 | 0.143 | 0.260 | 0.618 | 0.000 | 0.609 |
| | | | MOD | 134.678 | 1165.945 | 1162.731 | 25.232 | 0.000 | 84.115 | 151.942 | 1322.499 | 45.547 | 0.000 | 59.352 | 1104.948 | 1861.849 | 75.819 | 0.000 | 38.964 | 48.022 | 1487.886 | 74.885 | 0.000 | |
| | | | c = 10 | SD | 0.265 | 0.308 | 0.675 | 0.000 | 0.000 | 0.284 | 0.248 | 0.689 | 0.121 | 0.000 | 0.162 | 0.437 | 2.058 | 0.161 | 0.000 | 0.154 | 0.187 | 0.649 | 0.263 | 0.000 |
| | | | TIMES | 34 | 27 | 79 | 34 | 26 | 16 | 17 | 122 | 29 | 16 | 21 | 12 | 145 | 13 | 9 | 19 | 9 | 160 | 8 | 4 | |
| | | | AHSE | 0.732 | 0.853 | 0.431 | 0.464 | 0.501 | 1.112 | 1.441 | 0.649 | 0.856 | 0.975 | 1.850 | 2.308 | 0.655 | 2.290 | 2.264 | 2.394 | 2.440 | 0.957 | 2.600 | 2.509 | |
| SD | 0.715 | 0.808 | 0.223 | 0.311 | 0.370 | 1.315 | 1.680 | 0.302 | 1.125 | 1.261 | 2.276 | 2.885 | 0.743 | 2.695 | 2.835 | 2.790 | 3.131 | 1.176 | 2.487 | 2.839 | | | | |
| DIFF. | 69.944 | 91.699 | 0.000 | 7.756 | 16.291 | 220.922 | 1147.641 | 0.000 | 90.679 | 1117.125 | 183.664 | 1264.459 | 0.000 | 1249.627 | 1246.236 | 150.212 | 1196.810 | 0.000 | 1171.764 | 1162.156 | | | | |

RDHSE = ยี่สิบห้าส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AHSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDHSE) = ยี่สิบห้าส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ในกรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 5$ และ 10 และมีขนาดตัวอย่าง $n = 50$ 100 และ 150 ค่า RDMSE ของทุกวิธีที่สัมพันธ์กับ TIMES และค่า RDAMSE มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อขนาดตัวอย่างเพิ่มขึ้น เพราะตัวแปรอิสระไม่เกิด Multicollinearity และขนาดตัวอย่างที่เพิ่มขึ้นให้ค่าผิดพลาดที่มีแนวโน้มเข้าใกล้ค่าเฉลี่ยมากขึ้น เมื่อค่าผิดพลาดมีการแจกแจงแบบสมมาตร และเมื่อพิจารณาจากข้อ ก. ถึง ข. เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติ ปลอมปน จะสรุปได้ว่า

1) เมื่อค่าเปอร์เซ็นต์การปลอมปนเพิ่มขึ้น ($P = 5$ 10 20 และ 30) โดยส่วนใหญ่ค่า RDMSE และ RDAMSE มีแนวโน้มเพิ่มขึ้น แม้ว่าในบางกรณีค่าทั้งสองจะลดลงเพียงเล็กน้อย เพราะการเพิ่มค่าเปอร์เซ็นต์การปลอมปนทำให้ค่าสังเกตมีความผิดปกติมากขึ้น

2) และเมื่อค่าสเกลแพกเตอร์เพิ่มขึ้น ($Scale = 5$ 10 และ 15) ค่า RDMSE และ RDAMSE มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ เพราะการเพิ่มค่าสเกลแพกเตอร์ทำให้ค่าสังเกตมีความผิดปกติมากขึ้น

4.1.2 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่

การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่ จะ ทำการศึกษาที่ระดับความเป็นเสรี (degree of freedom (DF)) 4 และ 8 โดยใช้ขนาดตัวอย่าง $n = 20$ และจำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ 5 และ 10 ซึ่งผลการวิจัยนำเสนอในตารางที่ 4.1.2.1 โดยจะพิจารณาตามลำดับดังนี้

ก) พิจารณาอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) ของวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ปรากฏผลดังนี้

ในกรณีที่จำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น ($m = 3$ 5 และ 10) ค่า RDMSE ที่สัมพันธ์กับ TIMES ของวิธี OLS มีค่ามากที่สุด (ยกเว้นที่ $m = 3$ วิธี MAD มีค่ามากที่สุด) รองลงมาคือวิธี MAD โดยที่ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามจำนวนตัวแปรอิสระที่เพิ่มขึ้น

สำหรับกรณีที่ระดับความเป็นเสรีเพิ่มขึ้น ($DF = 4$ และ 8) ค่า RDMSE ที่สัมพันธ์กับ TIMES ของวิธี MAD มีค่ามากที่สุด รองลงมาคือวิธี OLS โดยที่ค่า RDMSE ของทุกวิธี มีแนวโน้มลดลงตามระดับความเป็นเสรีที่เพิ่มขึ้น

ข) พิจารณาอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง RDAMSE ของ

ตารางที่ 4.1.2.1 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี
 OLS STD MAD และ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) โดยที่การแจกแจง
 ของความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่ m DF n และ k ที่กำหนดตามลำดับ

| n | k | Type | DF = 4 | | | | | DF = 8 | | | | |
|---------------------|--------|--------------------|---------|--------|--------|--------------|---------------|--------|--------|--------|--------------|---------------|
| | | | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 | OLS | STD | MAD | MOD C = 9 | MOD C = 10 |
| 3 | 20 | OLS. RMSE | 0.000 | 0.745 | 30.242 | 19.200 | 23.991 | 0.000 | 37.254 | 20.654 | 18.536 | 16.954 |
| | | SD. | 0.000 | 0.000 | 0.560 | 0.022 | 0.037 | 0.000 | 0.131 | 0.041 | 0.023 | 0.023 |
| | | STD. RMSE | 0.000 | 0.000 | 30.242 | 19.504 | 23.991 | 0.000 | 0.000 | 16.798 | 18.536 | 16.954 |
| | | SD. | 0.000 | 0.000 | 0.060 | 0.021 | 0.037 | 0.000 | 0.000 | 0.019 | 0.023 | 0.023 |
| | | MAD. RMSE | 15.418 | 50.964 | 0.000 | 14.456 | 16.466 | 13.508 | 78.247 | 0.000 | 19.499 | 14.604 |
| | | SD. | 0.024 | 0.000 | 0.000 | 0.021 | 0.029 | 0.018 | 0.093 | 0.000 | 0.028 | 0.025 |
| | | MOD. RMSE C = 9 | 19.624 | 66.172 | 20.328 | 0.000 | 3.784 | 16.719 | 47.598 | 18.399 | 0.000 | 3.425 |
| SD. | 0.026 | 0.000 | 0.027 | 0.000 | 0.009 | 0.026 | 0.410 | 0.028 | 0.000 | 0.014 | | |
| MOD. RMSE C = 10 | 17.460 | 60.179 | 23.320 | 4.142 | 0.000 | 16.244 | 40.626 | 19.912 | 5.392 | 0.000 | | |
| SD. | 0.025 | 0.000 | 0.030 | 0.009 | 0.000 | 0.026 | 0.317 | 0.031 | 0.008 | 0.000 | | |
| TIMES | | 45 | 1 | 66 | 47 | 41 | 54 | 2 | 61 | 46 | 37 | |
| AMSE | | 0.3663 | 0.3665 | 0.3413 | 0.3492 | 0.3514 | 0.3266 | 0.3249 | 0.3244 | 0.3221 | 0.3228 | |
| SD. | | 0.2544 | 0.2544 | 0.2338 | 0.2332 | 0.2423 | 0.1808 | 0.1817 | 0.1903 | 0.1847 | 0.1863 | |
| DIFF. | | 7.3140 | 7.3610 | 0.0000 | 2.9530 | 2.3090 | 1.3970 | 0.8460 | 0.6690 | 0.0000 | 0.2060 | |
| 5 | 20 | OLS. RMSE | 0.000 | 34.599 | 35.517 | 47.787 | 39.902 | 0.000 | 0.000 | 43.990 | 40.127 | 40.912 |
| | | SD. | 0.000 | 0.000 | 0.047 | 0.093 | 0.078 | 0.000 | 0.000 | 0.160 | 0.094 | 0.082 |
| | | STD. RMSE | 0.132 | 0.000 | 35.517 | 47.795 | 43.445 | 0.008 | 0.000 | 43.990 | 40.127 | 40.912 |
| | | SD. | 0.001 | 0.000 | 0.047 | 0.093 | 0.099 | 0.000 | 0.000 | 0.160 | 0.094 | 0.082 |
| | | MAD. RMSE | 23.454 | 14.004 | 0.000 | 31.768 | 34.574 | 29.995 | 0.000 | 0.000 | 30.216 | 30.078 |
| | | SD. | 0.024 | 0.000 | 0.000 | 0.046 | 0.045 | 0.041 | 0.000 | 0.000 | 0.065 | 0.060 |
| | | MOD. RMSE C = 9 | 27.768 | 24.913 | 37.062 | 0.000 | 11.626 | 47.852 | 0.000 | 29.178 | 0.000 | 8.577 |
| SD. | 0.027 | 0.000 | 0.051 | 0.000 | 0.024 | 0.071 | 0.000 | 0.035 | 0.000 | 0.026 | | |
| MOD. RMSE C = 10 | 25.007 | 52.042 | 37.172 | 12.755 | 0.000 | 46.764 | 0.000 | 30.609 | 7.876 | 0.000 | | |
| SD. | 0.024 | 0.000 | 0.052 | 0.041 | 0.000 | 0.068 | 0.000 | 0.036 | 0.017 | 0.000 | | |
| TIMES | | 74 | 1 | 57 | 37 | 31 | 68 | 0 | 59 | 39 | 34 | |
| AMSE | | 0.2634 | 0.2632 | 0.2611 | 0.2674 | 0.2682 | 0.2282 | 0.2282 | 0.2278 | 0.2357 | 0.2359 | |
| SD. | | 0.2179 | 0.2133 | 0.2249 | 0.2369 | 0.2379 | 0.1803 | 0.1803 | 0.1977 | 0.2088 | 0.2098 | |
| DIFF. | | 0.8680 | 0.7990 | 0.0000 | 2.3940 | 2.7270 | 0.1440 | 0.1440 | 0.0000 | 3.4310 | 3.5570 | |
| 10 | 20 | OLS. RMSE | 0.000 | 0.000 | 37.843 | 140.660 | 52.059 | 0.000 | 0.000 | 28.696 | 68.314 | 71.316 |
| | | SD. | 0.000 | 0.000 | 0.065 | 0.641 | 0.100 | 0.000 | 0.000 | 0.033 | 0.100 | 0.305 |
| | | STD. RMSE | 0.000 | 0.000 | 40.253 | 140.660 | 52.059 | 0.000 | 0.000 | 28.696 | 68.314 | 71.316 |
| | | SD. | 0.000 | 0.000 | 0.073 | 0.641 | 0.100 | 0.000 | 0.000 | 0.033 | 0.100 | 0.305 |
| | | MAD. RMSE | 55.789 | 0.000 | 0.000 | 50.902 | 40.070 | 50.581 | 0.000 | 0.000 | 44.864 | 78.544 |
| | | SD. | 0.108 | 0.000 | 0.000 | 0.088 | 0.073 | 0.077 | 0.000 | 0.000 | 0.077 | 0.370 |
| | | MOD. RMSE C = 9 | 106.737 | 0.000 | 35.281 | 0.000 | 8.719 | 62.505 | 0.000 | 84.576 | 0.000 | 14.193 |
| SD. | 0.200 | 0.000 | 0.056 | 0.000 | 0.021 | 0.067 | 0.000 | 0.163 | 0.000 | 0.074 | | |
| MOD. RMSE C = 10 | 94.324 | 0.000 | 45.294 | 22.087 | 0.000 | 58.965 | 0.000 | 84.250 | 0.015 | 0.000 | | |
| SD. | 0.182 | 0.000 | 0.064 | 0.061 | 0.000 | 0.068 | 0.000 | 0.165 | 0.023 | 0.000 | | |
| TIMES | | 64 | 0 | 52 | 46 | 38 | 73 | 0 | 59 | 42 | 26 | |
| AMSE | | 0.2410 | 0.2414 | 0.2282 | 0.2292 | 0.2319 | 0.1777 | 0.1777 | 0.1830 | 0.1830 | 0.1946 | |
| SD. | | 0.3040 | 0.3040 | 0.2737 | 0.2621 | 0.2696 | 0.1910 | 0.1910 | 0.1965 | 0.2154 | 0.2179 | |
| DIFF. | | 5.5930 | 5.7620 | 0.0000 | 0.4430 | 1.6180 | 0.0000 | 0.0000 | 2.9600 | 9.8520 | 9.5240 | |

RD MSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่ให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง



วิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ปรากฏผลดังนี้

ในกรณีที่จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ 5 และ 10 ค่า RDAMSE ของวิธี MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 รองลงมาคือวิธี OLS โดยที่ค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามจำนวนตัวแปรอิสระที่เพิ่มขึ้น

สำหรับกรณีที่ระดับความเป็นเสรีเพิ่มขึ้น ($DF = 4$ และ 8) ค่า RDAMSE ของวิธี MAD มีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 เมื่อ DF เป็น 4 แต่ที่ $DF = 8$ ค่า RDAMSE ของทุกวิธีกลับมีแนวโน้มใกล้เคียงกัน

4.2 ในการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบเบ้

ในการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบเบ้ ได้เลือกทำการศึกษาเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมา ไวบูลล์ และลอกนอร์มอล ในที่นี้เพื่อความเหมาะสมของการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ได้เลือกวิธี OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) ที่มีอิทธิพลอย่างสูงกับการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปน โดยกระทำซ้ำ 100 ครั้ง

4.2.1 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมา

การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมาจะกระทำการศึกษาที่ระดับต่างๆ ของค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (Coefficient of Variance (C.V.)) ที่ $\alpha = 1$ (C.V. = 100 %) และ $\alpha = 2$ (C.V. = 70 %) ซึ่งถ้าค่า C.V. มีค่าลดลงเรื่อยๆ รูปเส้นโค้งของการแจกแจงแบบแกมมาจะเข้าใกล้การแจกแจงแบบปกติ และผลการวิจัยได้นำเสนอในตารางที่ 4.2.1.1 โดยพิจารณาตามลำดับดังนี้

พิจารณาอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ของวิธี OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) ในตารางที่ 4.2.1.1 จะสรุปผลดังนี้

ก) กรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 3$ และมีขนาดตัวอย่าง $n = 20$

ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงตามระดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่ลดลง (C.V. = 100 % และ 70 %)

ส่วนค่า RDAMSE ของวิธี OLS และ MOD ที่ $c = 10$ มีแนวโน้มที่เพิ่มขึ้น ขณะที่ค่า RDAMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มลดลงตามระดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่เพิ่มขึ้น (C.V. = 70 % และ 100 %) ซึ่งสอดคล้องกับ TIMES ของ OLS และ MOD (ที่ $c = 10$) ที่มีแนวโน้มลดลงและ TIMES ของ MAD ที่มีแนวโน้มเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ค่า RDMSE และค่า RDAMSE ของทุกวิธีไม่เปลี่ยนแปลงตามขนาดของสเกลพารามิเตอร์ (Beta) ที่เพิ่มขึ้น¹ (Beta = 5 10 และ 150)

ข) กรณีที่ตัวแปรอิสระ $m = 5$ และมีขนาดตัวอย่าง $n = 50$ และ 100
ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงตามระดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่ลดลง (C.V. = 100 % และ 70 %)

ส่วนค่า RDAMSE ของวิธี OLS และ MOD (ที่ $c = 10$) มีแนวโน้มที่เพิ่มขึ้น ขณะที่ค่า RDAMSE ของวิธี MAD มีแนวโน้มลดลงตามระดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่เพิ่มขึ้น (C.V. = 70 % และ 100 %) ซึ่งสอดคล้องกับ TIMES ของ OLS และ MOD (ที่ $c = 10$) ที่มีแนวโน้มลดลง และ TIMES ของ MAD ที่มีแนวโน้มเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ค่า RDMSE และค่า RDAMSE ของทุกวิธีไม่เปลี่ยนแปลงตามขนาดของสเกลพารามิเตอร์ (Beta) ที่เพิ่มขึ้น (Beta = 5 10 และ 150)

ค) กรณีที่ตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น ($m = 3$ และ 5)
ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย เมื่อจำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ณ C.V. = 100 % ของทุกวิธีมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อขนาด

¹ พิจารณาจากรูปเส้นโค้งของการแจกแจงแบบแกมมา การเปลี่ยนรูปทรงของเส้นโค้งขึ้นกับค่า α เท่านั้น

OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาด

มีการแจกแจงแบบปกติ α Alpha β m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Alpha | m | n | Type | Beta = 5 | | | Beta = 10 | | | Beta = 150 | | | |
|-------|---|-----|-------|----------|--------|---------|-----------|--------|---------|------------|--------|---------|---------|
| | | | | OLS | MAD | MOD | OLS | MAD | MOD | OLS | MAD | MOD | |
| 1 | 3 | 20 | OLS | RMSE | 0.000 | 158.628 | 140.019 | 0.000 | 158.628 | 140.019 | 0.000 | 158.628 | 140.019 |
| | | | | SD | 0.000 | 0.154 | 0.078 | 0.000 | 0.154 | 0.078 | 0.000 | 0.154 | 0.078 |
| | | | MAD | RMSE | 42.196 | 0.000 | 159.711 | 42.196 | 0.000 | 159.711 | 42.196 | 0.000 | 159.711 |
| | | | | SD | 0.103 | 0.000 | 0.154 | 0.103 | 0.000 | 0.154 | 0.103 | 0.000 | 0.154 |
| | | | MOD | RMSE | 14.302 | 172.075 | 0.000 | 14.302 | 172.075 | 0.000 | 14.302 | 172.075 | 0.000 |
| | | | | SD | 0.035 | 0.158 | 0.000 | 0.035 | 0.158 | 0.000 | 0.035 | 0.158 | 0.000 |
| | | | TIMES | | 29 | 47 | 24 | 29 | 47 | 24 | 29 | 47 | 24 |
| | | | AMSE | | 0.3055 | 10.2975 | 10.3150 | 0.3055 | 10.2975 | 10.3150 | 0.3055 | 10.2975 | 10.3150 |
| | | | SD | | 0.3184 | 10.3064 | 10.3263 | 0.3184 | 10.3064 | 10.3263 | 0.3184 | 10.3064 | 10.3263 |
| | | | DIFF. | | 2.6880 | 10.0000 | 15.8880 | 2.6880 | 10.0000 | 15.8880 | 2.6880 | 10.0000 | 15.8880 |
| 2 | 3 | 20 | OLS | RMSE | 0.000 | 125.111 | 123.725 | 0.000 | 125.111 | 123.725 | 0.000 | 125.111 | 123.725 |
| | | | | SD | 0.000 | 0.062 | 0.054 | 0.000 | 0.062 | 0.054 | 0.000 | 0.062 | 0.054 |
| | | | MAD | RMSE | 22.147 | 0.000 | 125.482 | 22.147 | 0.000 | 125.482 | 22.147 | 0.000 | 125.482 |
| | | | | SD | 0.033 | 0.000 | 0.055 | 0.033 | 0.000 | 0.055 | 0.033 | 0.000 | 0.055 |
| | | | MOD | RMSE | 25.113 | 146.371 | 0.000 | 25.113 | 146.371 | 0.000 | 25.113 | 146.371 | 0.000 |
| | | | | SD | 0.033 | 0.128 | 0.000 | 0.033 | 0.128 | 0.000 | 0.033 | 0.128 | 0.000 |
| | | | TIMES | | 41 | 23 | 36 | 41 | 23 | 36 | 41 | 23 | 36 |
| | | | AMSE | | 0.1697 | 10.1789 | 10.1786 | 0.1697 | 10.1789 | 10.1786 | 0.1697 | 10.1789 | 10.1786 |
| | | | SD | | 0.1036 | 10.1137 | 10.1115 | 0.1036 | 10.1137 | 10.1115 | 0.1036 | 10.1137 | 10.1115 |
| | | | DIFF. | | 0.0000 | 15.4120 | 15.2170 | 0.0000 | 15.4120 | 15.2170 | 0.0000 | 15.4120 | 15.2170 |
| 1 | 5 | 50 | OLS | RMSE | 0.000 | 148.193 | 125.722 | 0.000 | 148.193 | 125.722 | 0.000 | 148.193 | 125.722 |
| | | | | SD | 0.000 | 0.064 | 0.074 | 0.000 | 0.064 | 0.074 | 0.000 | 0.064 | 0.074 |
| | | | MAD | RMSE | 37.797 | 0.000 | 162.893 | 37.797 | 0.000 | 162.893 | 37.796 | 0.000 | 162.893 |
| | | | | SD | 0.143 | 0.000 | 0.134 | 0.143 | 0.000 | 0.134 | 0.143 | 0.000 | 0.134 |
| | | | MOD | RMSE | 34.020 | 185.633 | 0.000 | 34.020 | 185.633 | 0.000 | 34.020 | 185.633 | 0.000 |
| | | | | SD | 0.073 | 0.126 | 0.000 | 0.073 | 0.126 | 0.000 | 0.073 | 0.126 | 0.000 |
| | | | TIMES | | 17 | 53 | 30 | 17 | 53 | 30 | 17 | 53 | 30 |
| | | | AMSE | | 0.1717 | 10.1561 | 10.1941 | 0.1717 | 10.1561 | 10.1941 | 0.1717 | 10.1561 | 10.1941 |
| | | | SD | | 0.1209 | 10.1144 | 10.1559 | 0.1209 | 10.1144 | 10.1559 | 0.1209 | 10.1144 | 10.1559 |
| | | | DIFF. | | 9.986 | 0.000 | 124.323 | 9.986 | 0.000 | 124.323 | 9.986 | 0.000 | 124.323 |
| 2 | 5 | 50 | OLS | RMSE | 0.000 | 122.031 | 121.300 | 0.000 | 122.031 | 121.300 | 0.000 | 122.031 | 121.300 |
| | | | | SD | 0.000 | 0.031 | 0.039 | 0.000 | 0.031 | 0.039 | 0.000 | 0.031 | 0.039 |
| | | | MAD | RMSE | 19.121 | 0.000 | 127.065 | 19.121 | 0.000 | 127.065 | 19.121 | 0.000 | 127.065 |
| | | | | SD | 0.034 | 0.000 | 0.065 | 0.034 | 0.000 | 0.065 | 0.034 | 0.000 | 0.065 |
| | | | MOD | RMSE | 15.594 | 127.905 | 0.000 | 15.594 | 127.905 | 0.000 | 15.594 | 127.905 | 0.000 |
| | | | | SD | 0.019 | 0.054 | 0.000 | 0.019 | 0.054 | 0.000 | 0.019 | 0.054 | 0.000 |
| | | | TIMES | | 40 | 35 | 25 | 40 | 35 | 25 | 40 | 35 | 25 |
| | | | AMSE | | 0.1124 | 10.1133 | 10.1159 | 0.1124 | 10.1133 | 10.1159 | 0.1124 | 10.1133 | 10.1159 |
| | | | SD | | 0.0560 | 10.0565 | 10.0611 | 0.0560 | 10.0565 | 10.0611 | 0.0560 | 10.0565 | 10.0611 |
| | | | DIFF. | | 0.000 | 0.772 | 3.119 | 0.000 | 0.772 | 3.119 | 0.000 | 0.772 | 3.119 |
| 1 | 5 | 100 | OLS | RMSE | 0.000 | 135.622 | 118.808 | 0.000 | 135.622 | 118.808 | 0.000 | 135.622 | 118.808 |
| | | | | SD | 0.000 | 0.033 | 0.034 | 0.000 | 0.033 | 0.034 | 0.000 | 0.033 | 0.034 |
| | | | MAD | RMSE | 21.600 | 0.000 | 136.666 | 21.600 | 0.000 | 136.666 | 21.600 | 0.000 | 136.666 |
| | | | | SD | 0.042 | 0.000 | 0.063 | 0.042 | 0.000 | 0.063 | 0.042 | 0.000 | 0.063 |
| | | | MOD | RMSE | 10.299 | 153.645 | 0.000 | 10.299 | 153.645 | 0.000 | 10.299 | 153.645 | 0.000 |
| | | | | SD | 0.016 | 0.057 | 0.000 | 0.016 | 0.057 | 0.000 | 0.016 | 0.057 | 0.000 |
| | | | TIMES | | 20 | 53 | 27 | 20 | 53 | 27 | 20 | 53 | 27 |
| | | | AMSE | | 0.1181 | 10.1082 | 10.1237 | 0.1181 | 10.1082 | 10.1237 | 0.1181 | 10.1082 | 10.1237 |
| | | | SD | | 0.0645 | 10.0620 | 10.0738 | 0.0645 | 10.0620 | 10.0738 | 0.0645 | 10.0620 | 10.0738 |
| | | | DIFF. | | 9.470 | 0.000 | 114.401 | 9.470 | 0.000 | 114.401 | 9.470 | 0.000 | 114.401 |

RDMSSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDMSSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่ทั้งหมดของวิธีที่ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง



ตัวอย่างเพิ่มขึ้น และ $C.V. = 70\%$ ค่า RDAMSE มีแนวโน้มลดลงเมื่อขนาดตัวอย่างเพิ่มขึ้น

4.2.2 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบไวบูลล์

การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบไวบูลล์จะทำการศึกษา ๗ ระดับต่างๆ ของค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (Coefficient of variance (C.V.)) กล่าวคือ $\alpha = 1$ (C.V. = 100 %) และ $\alpha = 2$ (C.V. = 52 %) ซึ่งถ้าค่า C.V. มีค่าลดลงเรื่อยๆ รูปเส้นโค้งของการแจกแจงแบบแกมมาจะเข้าใกล้การแจกแจงแบบปกติ และผลของการวิจัยได้นำเสนอในตารางที่ 4.2.2.1 โดยจะพิจารณาตามลำดับดังนี้

พิจารณาอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ของวิธี OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) ในตารางที่ 4.2.2.1 จะสรุปผลดังนี้

ก) กรณีที่จำนวนแปรอิสระ $m = 3$ และมีขนาดตัวอย่าง $n = 20$

ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงตามระดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่ลดลง (C.V. = 100 % และ 52 %)

ส่วนค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงขณะที่ TIMES ของ OLS และ MAD มีแนวโน้มลดลง และ TIMES ของ MOD (ที่ $c = 10$) มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามระดับของค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่ลดลง (C.V. = 100 % และ 52 %) นอกจากนี้ค่า RDMSE และ RDAMSE ของทุกวิธีไม่เปลี่ยนแปลงตามสเกลพารามิเตอร์ (Beta) ที่เพิ่มขึ้น¹ (Beta = 5 10 และ 150)

ข) กรณีที่จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 5$ และขนาดตัวอย่าง $n = 50$ และ

100

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

¹ พิจารณาจากรูปเส้นโค้งของการแจกแจงแบบไวบูลล์ การเปลี่ยนรูปทรงของเส้นโค้งขึ้นกับค่า α เท่านั้น

OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาด

มีการแจกแจงแบบไวบูลล์ α Alpha Beta β และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| Alpha | α | β | Type | Beta = 5 | | | Beta = 10 | | | Beta = 150 | | | |
|-------|----------|---------|----------|----------|--------|---------|-----------|--------|---------|------------|--------|---------|---------|
| | | | | OLS | MAD | MOD | OLS | MAD | MOD | OLS | MAD | MOD | |
| 1 | 3 | 20 | OLS | RMSE | 0.000 | 149.592 | 137.866 | 0.000 | 149.592 | 137.866 | 0.000 | 149.592 | 137.866 |
| | | | SD | 0.000 | 0.081 | 0.133 | 0.000 | 0.081 | 0.133 | 0.000 | 0.081 | 0.133 | |
| | | | MAD | RMSE | 29.875 | 0.000 | 168.520 | 29.875 | 0.000 | 168.520 | 29.875 | 0.000 | 168.520 |
| | | | SD | 0.057 | 0.000 | 0.238 | 0.057 | 0.000 | 0.238 | 0.057 | 0.000 | 0.238 | |
| | | | MOD | RMSE | 16.828 | 168.435 | 0.000 | 16.828 | 168.435 | 0.000 | 16.828 | 168.435 | 0.000 |
| | | | $c = 10$ | SD | 0.043 | 0.120 | 0.000 | 0.043 | 0.120 | 0.000 | 0.043 | 0.120 | 0.000 |
| | | | TIMES | 31 | 47 | 22 | 31 | 47 | 22 | 31 | 47 | 22 | |
| 1 | 3 | 20 | ANSE | 0.317 | 0.288 | 0.332 | 0.317 | 0.288 | 0.332 | 0.317 | 0.288 | 0.332 | |
| | | | SD | 0.284 | 0.252 | 0.309 | 0.284 | 0.252 | 0.309 | 0.284 | 0.252 | 0.309 | |
| | | | DIFF. | 10.037 | 0.000 | 115.194 | 10.037 | 0.000 | 115.194 | 10.037 | 0.000 | 115.194 | |
| | | | OLS | RMSE | 0.000 | 129.425 | 113.266 | 0.000 | 129.425 | 113.266 | 0.000 | 129.425 | 113.266 |
| | | | SD | 0.000 | 0.080 | 0.020 | 0.000 | 0.080 | 0.020 | 0.000 | 0.080 | 0.020 | |
| 1 | 3 | 20 | MAD | RMSE | 14.458 | 0.000 | 112.167 | 14.458 | 0.000 | 112.167 | 14.458 | 0.000 | 112.167 |
| | | | SD | 0.031 | 0.000 | 0.028 | 0.031 | 0.000 | 0.028 | 0.031 | 0.000 | 0.028 | |
| | | | MOD | RMSE | 13.769 | 126.963 | 0.000 | 13.769 | 126.963 | 0.000 | 13.769 | 126.963 | 0.000 |
| | | | $c = 10$ | SD | 0.021 | 0.062 | 0.000 | 0.021 | 0.062 | 0.000 | 0.021 | 0.062 | 0.000 |
| | | | TIMES | 25 | 43 | 32 | 25 | 43 | 32 | 25 | 43 | 32 | |
| 1 | 3 | 20 | ANSE | 0.165 | 0.156 | 0.166 | 0.165 | 0.156 | 0.166 | 0.165 | 0.156 | 0.166 | |
| | | | SD | 0.093 | 0.084 | 0.103 | 0.093 | 0.084 | 0.103 | 0.093 | 0.084 | 0.103 | |
| | | | DIFF. | 5.937 | 0.000 | 6.767 | 5.937 | 0.000 | 6.767 | 5.937 | 0.000 | 6.767 | |
| | | | OLS | RMSE | 0.000 | 149.103 | 120.579 | 0.000 | 149.103 | 120.579 | 0.000 | 149.103 | 120.579 |
| | | | SD | 0.000 | 0.111 | 0.028 | 0.000 | 0.111 | 0.028 | 0.000 | 0.111 | 0.028 | |
| 1 | 3 | 50 | MAD | RMSE | 26.514 | 0.000 | 158.642 | 26.514 | 0.000 | 158.642 | 26.514 | 0.000 | 158.642 |
| | | | SD | 0.048 | 0.000 | 0.110 | 0.048 | 0.000 | 0.110 | 0.048 | 0.000 | 0.110 | |
| | | | MOD | RMSE | 18.977 | 183.359 | 0.000 | 18.977 | 183.359 | 0.000 | 18.977 | 183.359 | 0.000 |
| | | | $c = 10$ | SD | 0.035 | 0.182 | 0.000 | 0.035 | 0.182 | 0.000 | 0.035 | 0.182 | 0.000 |
| | | | TIMES | 32 | 48 | 20 | 32 | 48 | 20 | 32 | 48 | 20 | |
| 1 | 3 | 50 | ANSE | 0.172 | 0.165 | 0.189 | 0.172 | 0.165 | 0.189 | 0.172 | 0.165 | 0.189 | |
| | | | SD | 0.134 | 0.137 | 0.150 | 0.134 | 0.137 | 0.150 | 0.134 | 0.137 | 0.150 | |
| | | | DIFF. | 4.366 | 0.000 | 114.574 | 4.366 | 0.000 | 114.574 | 4.366 | 0.000 | 114.574 | |
| | | | OLS | RMSE | 0.000 | 128.516 | 113.348 | 0.000 | 128.516 | 113.348 | 0.000 | 128.516 | 113.348 |
| | | | SD | 0.000 | 0.069 | 0.019 | 0.000 | 0.069 | 0.019 | 0.000 | 0.069 | 0.019 | |
| 1 | 3 | 50 | MAD | RMSE | 14.750 | 0.000 | 113.071 | 14.750 | 0.000 | 113.071 | 14.750 | 0.000 | 113.071 |
| | | | SD | 0.017 | 0.000 | 0.048 | 0.017 | 0.000 | 0.048 | 0.017 | 0.000 | 0.048 | |
| | | | MOD | RMSE | 14.172 | 120.325 | 0.000 | 14.172 | 120.325 | 0.000 | 14.172 | 120.325 | 0.000 |
| | | | $c = 10$ | SD | 0.022 | 0.043 | 0.000 | 0.022 | 0.043 | 0.000 | 0.022 | 0.043 | 0.000 |
| | | | TIMES | 31 | 29 | 40 | 31 | 29 | 40 | 31 | 29 | 40 | |
| 1 | 3 | 50 | ANSE | 0.093 | 0.090 | 0.090 | 0.093 | 0.090 | 0.090 | 0.093 | 0.090 | 0.090 | |
| | | | SD | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | 0.039 | 0.039 | 0.038 | |
| | | | DIFF. | 2.818 | 0.000 | 0.299 | 2.818 | 0.000 | 0.299 | 2.818 | 0.000 | 0.299 | |
| | | | OLS | RMSE | 0.000 | 127.138 | 114.523 | 0.000 | 127.138 | 114.523 | 0.000 | 127.138 | 114.523 |
| | | | SD | 0.000 | 0.047 | 0.021 | 0.000 | 0.047 | 0.021 | 0.000 | 0.047 | 0.021 | |
| 1 | 3 | 1100 | MAD | RMSE | 33.199 | 0.000 | 136.277 | 33.199 | 0.000 | 136.277 | 33.199 | 0.000 | 136.277 |
| | | | SD | 0.077 | 0.000 | 0.049 | 0.077 | 0.000 | 0.049 | 0.077 | 0.000 | 0.049 | |
| | | | MOD | RMSE | 15.254 | 147.354 | 0.000 | 15.254 | 147.354 | 0.000 | 15.254 | 147.354 | 0.000 |
| | | | $c = 10$ | SD | 0.044 | 0.066 | 0.000 | 0.044 | 0.066 | 0.000 | 0.044 | 0.066 | 0.000 |
| | | | TIMES | 20 | 49 | 31 | 20 | 49 | 31 | 20 | 49 | 31 | |
| 1 | 3 | 1100 | ANSE | 0.133 | 0.132 | 0.141 | 0.133 | 0.132 | 0.141 | 0.133 | 0.132 | 0.141 | |
| | | | SD | 0.076 | 0.078 | 0.085 | 0.076 | 0.078 | 0.085 | 0.076 | 0.078 | 0.085 | |
| | | | DIFF. | 0.549 | 0.000 | 6.665 | 0.549 | 0.000 | 6.665 | 0.549 | 0.000 | 6.665 | |
| | | | MOD | RMSE | 0.000 | 127.138 | 114.523 | 0.000 | 127.138 | 114.523 | 0.000 | 127.138 | 114.523 |

RDMSSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDMSSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งที่หาค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ ANSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ค่า RDMSE ของแต่ละวิธีมีแนวโน้มลดลงตามลำดับของสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) ที่ลดลง

ส่วนค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงขณะที่ TIMES ของ OLS และ MAD มีแนวโน้มลดลง (C.V. = 100 % และ 52 %) นอกจากนี้ค่า RDMSE และ RDAMSE ของทุกวิธีไม่เปลี่ยนแปลงตามสเกลพารามิเตอร์ (Beta) ที่เพิ่มขึ้น (Beta = 5 10 และ 150)

ค) กรณีที่จำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น ($m = 3$ และ 5)

ค่า RDMSE ของทุกวิธีมีการเปลี่ยนแปลงเพียงเล็กน้อยเมื่อจำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น ส่วนค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีแนวโน้มลดลงเมื่อจำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น

4.2.3 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอล

การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอล จะทำการศึกษาเมื่อ $\mu = 0$ และ $\sigma^2 = 1$ ซึ่งใช้จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ สำหรับขนาดตัวอย่าง $n = 20$ และจำนวนตัวแปรอิสระ $m = 5$ ที่ใช้ขนาดตัวอย่าง $n = 50$ โดยกระทำซ้ำ 100 ครั้ง ซึ่งผลการวิจัยจะนำเสนอในตารางที่ 4.2.3.1 โดยจะพิจารณาตามลำดับดังนี้

พิจารณาอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ของวิธี OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) ที่เสนอผลในตารางที่ 4.2.3.1 จะสรุปได้ดังนี้

ก) กรณีที่จำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น ($m = 3$ และ 5)

ค่า RDMSE ของวิธี OLS และ MAD ที่สัมพันธ์กับ TIMES มีค่ามากและใกล้เคียงกัน และมีแนวโน้มลดลงขณะที่วิธี MOD ($c = 10$) มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเล็กน้อยเมื่อจำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีค่าใกล้เคียงกัน ขณะที่ค่า RDAMSE ของวิธี OLS มีค่าคงที่ และมีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของวิธี MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อจำนวนตัวแปรอิสระเพิ่มขึ้น

ข) กรณีที่เพิ่มจำนวนขนาดตัวอย่าง ($n = 20$ และ 50)

ตารางที่ 4.2.3.1 แสดงผลการเปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ด้วยวิธี OLS MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) โดยที่การแจกแจงของความผิดพลาด มีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอล $\mu = 0$ $\sigma^2 = 1$ m และ n ที่กำหนดตามลำดับ

| | $n = 20, m = 3$ | | | $n = 50, m = 5$ | | |
|------------------|-----------------|-----------------|------------------|-----------------|-----------------|------------------|
| | OLS. | MAD. | MOD. $c = 10$ | OLS. | MAD. | MOD. $c = 10$ |
| OLS. | 0.000 0.000 | 44.740 0.157 | 20.113 0.031 | 0.000 0.000 | 17.916 0.026 | 26.370 0.066 |
| MAD. | 71.348 0.426 | 0.000 0.000 | 35.316 0.071 | 18.353 0.026 | 0.000 0.000 | 53.602 0.084 |
| MOD. $c = 10$ | 25.855 0.041 | 70.908 0.241 | 0.000 0.000 | 12.418 0.023 | 33.740 0.060 | 0.000 0.000 |
| TIMES | 38 | 29 | 33 | 28 | 36 | 36 |
| AMSE. | 0.2479 | 0.2717 | 0.2653 | 0.1451 | 0.1560 | 0.1474 |
| SD. | 0.1730 | 0.2008 | 0.1857 | 0.1066 | 0.1268 | 0.1128 |
| DIFF. | 0.0000 | 9.9570 | 6.9990 | 0.0000 | 7.5140 | 1.6120 |

RDMSE = อัตราส่วนของผลต่างค่าผิดพลาดกำลังสอง

TIMES = จำนวนครั้งทั้งหมดของวิธีที่ให้ค่าผิดพลาดกำลังสองน้อยที่สุดในแต่ละรอบ

AMSE = ค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

DIFF. (RDAMSE) = อัตราส่วนของผลต่างค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง

ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

ค่า RDMSE ของวิธี OLS และ MAD ที่สัมพันธ์กับ TIMES มีค่ามากและใกล้เคียงกัน และมีแนวโน้มลดลง ขณะที่วิธี MOD ($c = 10$) มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อจำนวนขนาดตัวอย่างเพิ่มขึ้น

ส่วนค่า RDAMSE ของทุกวิธีมีค่าใกล้เคียงกัน ขณะที่ค่า RDAMSE ของวิธี OLS มีค่าคงที่ และมีค่าน้อยที่สุดเป็น 0.00 และค่า RDAMSE ของวิธี MAD ($c = 10$) มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อยเมื่อจำนวนขนาดตัวอย่างเพิ่มขึ้น

ค) จำนวน TIMES

จำนวน TIMES ของวิธี OLS มีแนวโน้มลดลงเล็กน้อย ขณะที่จำนวน TIMES ของวิธี MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) มีแนวโน้มเพิ่มขึ้น และมากกว่าจำนวน TIMES ของวิธี OLS

4.3 สรุปผลการวิเคราะห์ของการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยวิธี OLS STD MAD และ MOD (ที่ $c = 9$ และ 10)

ในการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบเบ้และแบบหางยาวกว่าการแจกแจงปกติ จะทำการเปรียบเทียบวิธีกำลังสองน้อยที่สุด วิธี M-estimator ที่ใช้ the standard deviation of location เป็นตัวประมาณสเกล (STD) วิธี M-estimator ที่ใช้ the median absolute deviation เป็นตัวประมาณสเกล (MAD) และวิธี M-estimator ที่ใช้ the modified biweight A-estimator เมื่อ $c = 9$ และ 10 เป็นตัวประมาณสเกล (MOD) โดยใช้เกณฑ์การเปรียบเทียบของอัตราส่วนผลต่างความผิดพลาดกำลังสอง (RDMSE) และอัตราส่วนผลต่างของค่าเฉลี่ยความผิดพลาดกำลังสอง (RDAMSE) ซึ่งสามารถสรุปได้ดังนี้

4.3.1 การประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบหางยาวกว่าการแจกแจงปกติ

4.3.1.1 เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปน ปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อวิธีการประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ และทำให้อัตราส่วน MAD ประมาณสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ซึ่งให้ค่า MSE น้อยที่สุดตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยดังนี้

- 1) สเกลแพกเตอร์ (Scale) โดยที่ scale = 15 มีอิทธิพลมากกว่า scale = 10 และ 5
- 2) เปอร์เซนต์การปลอมปน (P) โดยที่เปอร์เซนต์การปลอมปนที่มีอิทธิพลจากมากไปน้อยดังนี้คือ P = 30 20 10 และ 5
- 3) จำนวนตัวแปรอิสระและขนาดตัวอย่างโดยเรียงลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ
 - 3.1) จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ ขนาดตัวอย่าง $n = 20$
 - 3.2) จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 5$ และ 10 ขนาดตัวอย่าง $n = 150$ 100 และ 50

เมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDMSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES ที่ได้จากการทดลอง ทำให้สรุปได้ว่า วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุดรองลงมาคือวิธี OLS และวิธี MOD $c = 10$ และ 9 ตามลำดับ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปนเมื่อใช้ Scale และ P ดังกล่าว

และเมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDAMSE ที่ได้จากการทดลองทำให้สรุปได้ว่าวิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุดรองลงมาคือวิธี OLS และวิธี MOD ที่ $c = 9$ ตามลำดับ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบปกติปลอมปนที่ใช้ Scale และ P ดังกล่าว

4.3.1.2 เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่ ปัจจุบันที่มีผลต่อการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ทำให้สรุปได้ว่าวิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุซึ่งให้ค่า MSE น้อยที่สุดตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ

- 1) ระดับความเป็นอิสระ (DF) โดยที่ DF = 4 มีอิทธิพลมากกว่า DF = 8
- 2) จำนวนตัวแปรอิสระโดยที่จำนวนตัวแปรอิสระ เรียงตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ $m = 3$ 5 และ 10 และมีขนาดตัวอย่าง $n = 20$ ทุกกรณี

เมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDMSE

ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES ที่ได้จากการทดลองทำให้สรุปได้ว่าวิธี OLS สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยได้ดีที่สุดรองลงมาคือวิธี MAD และวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) ตามลำดับ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่ซึ่งใช้ระดับความ เป็นอิสระดังกล่าว

และ เมื่อ เปรียบ เทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDAMSE ที่ได้จากการทดลองทำให้สรุปได้ว่าวิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุด รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 9$ และ 10) และวิธี OLS ตามลำดับ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบที่ซึ่งใช้ระดับความ เป็นอิสระดังกล่าว

4.3.2 การประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบ เบ้

4.3.2.1 เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมา ปัจจัยที่มีผลต่อการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ และทำให้วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ ซึ่งให้ค่า MSE น้อยที่สุดตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ

- 1) ค่าสัมประสิทธิ์ของความแปรปรวน (C.V.) โดยเรียงลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ C.V. = 100% ($\alpha = 1, \beta = 5, 10$ และ 150) และ C.V. = 70% ($\alpha = 2, \beta = 5, 10$ และ 150)
- 2) จำนวนตัวแปรอิสระและขนาดตัวอย่างซึ่งมีอิทธิพลเรียงตามลำดับคือ
 - 2.1) จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ ขนาดตัวอย่าง $n = 20$
 - 2.2) จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 5$ ขนาดตัวอย่าง $n = 50$ และ

100

เมื่อ เปรียบ เทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDMSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES ที่ได้จากการทดลอง วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุด รองลงมาคือวิธี MOD ($c = 10$) และวิธี OLS เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมาซึ่งใช้ค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวนดังกล่าว

และ เปรียบ เทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDAMSE ที่ได้จากการทดลอง วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุด รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD ($c = 10$) ตามลำดับ เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบแกมมาซึ่งใช้ค่า C.V.

ดังกล่าว

4.3.2.2 เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบไวบูลล์ ปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุ และทำให้วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุซึ่งให้ค่า MSE น้อยที่สุดตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปน้อยดังนี้

- 1) ค่าสัมประสิทธิ์ความแปรปรวน (C.V.) โดยเรียงลำดับอิทธิพลจากมากไปน้อยคือ C.V. = 100% ($\alpha = 1$, $\beta = 5$ 10 และ 150) และ C.V. = 52% ($\alpha = 2$, $\beta = 5$ 10 และ 150)
- 2) จำนวนตัวแปรอิสระและขนาดตัวอย่างซึ่งมีอิทธิพลเรียงตามลำดับดังนี้
 - 2.1 ตัวแปรอิสระ $m = 3$ ขนาดตัวอย่าง $n = 20$
 - 2.2 ตัวแปรอิสระ $m = 5$ ขนาดตัวอย่าง $n = 15$ และ 100

เมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDMSSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES ที่ได้จากการทดลอง วิธี MAD สามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีที่สุด รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD ($c = 10$) ซึ่งให้ผลใกล้เคียงกัน เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบไวบูลล์ซึ่งใช้ค่า C.V. ดังกล่าว

และเมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยด้วยพหุด้วยเกณฑ์ RDAMSE ที่ได้จากการทดลอง วิธี MAD ให้ผลดีที่สุด รองลงมาคือวิธี OLS และ MOD (ที่ $c = 10$) ตามลำดับเมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบไวบูลล์ซึ่งใช้ค่า C.V. ดังกล่าว

4.3.2.3 เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอล ปัจจัยที่มีอิทธิพลต่อการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุและทำให้ทุกวิธีสามารถประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุได้ดีใกล้เคียงกันและให้ค่า MSE น้อยที่สุดตามลำดับของอิทธิพลจากมากไปหาน้อยดังนี้

- 1) จำนวนตัวแปรอิสระและขนาดตัวอย่างซึ่งมีอิทธิพลตามลำดับดังนี้
 - 1.1 จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 5$ และขนาดตัวอย่าง $n = 50$
 - 1.2 จำนวนตัวแปรอิสระ $m = 3$ และขนาดตัวอย่าง $n = 20$

เมื่อเปรียบเทียบวิธีการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDMSSE ที่สัมพันธ์กับจำนวน TIMES ที่ได้จากการทดลองวิธี OLS ให้ผลดีที่สุด รองลงมาคือวิธี MAD และ MOD (ที่ $c = 10$) ซึ่งทั้ง 3 วิธีให้ผลใกล้เคียงกัน เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอลซึ่ง

ใช้ค่าเฉลี่ยและความแปรปรวนดังกล่าว

และ เมื่อ เปรียบเทียบการประมาณค่าสัมประสิทธิ์การถดถอยพหุด้วยเกณฑ์ RDAMSE ที่ได้จากการทดลองวิธี OLS ให้ผลดีที่สุด รองลงมาคือวิธี MOD (ที่ $c = 10$) และ MAD ซึ่งทั้ง 3 วิธีให้ผลใกล้เคียงกัน เมื่อความผิดพลาดมีการแจกแจงแบบลอกนอร์มอลที่ใช้ค่าเฉลี่ยและความแปรปรวนดังกล่าว



ศูนย์วิทยทรัพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย