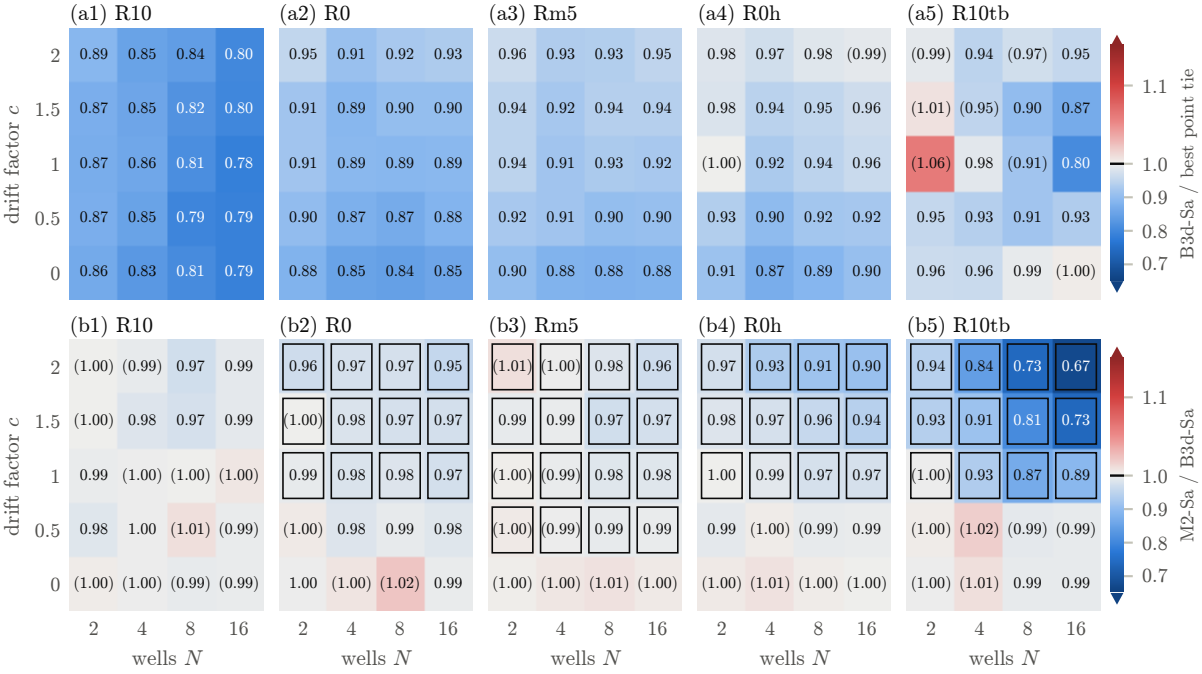
(a1) R10
(a2) R0
(a3) Rm5
(a4) R0h
(a5) R10tb
drift factor $c$
2 0.89 0.85 0.84 0.80 | 0.95 0.91 0.92 0.93 | 0.96 0.93 0.93 0.95 | 0.98 0.97 0.98 (0.99) | (0.99) 0.94 (0.97) 0.95
1.5 0.87 0.85 0.82 0.80 | 0.91 0.89 0.90 0.90 | 0.94 0.92 0.94 0.94 | 0.98 0.94 0.95 0.96 | (1.01) (0.95) 0.90 0.87
1 0.87 0.86 0.81 0.78 | 0.91 0.89 0.89 0.89 | 0.94 0.91 0.93 0.92 | (1.00) 0.92 0.94 0.96 | (1.06) 0.98 (0.91) 0.80
0.5 0.87 0.85 0.79 0.79 | 0.90 0.87 0.87 0.88 | 0.92 0.91 0.90 0.90 | 0.93 0.90 0.92 0.92 | 0.95 0.93 0.91 0.93
0 0.86 0.83 0.81 0.79 | 0.88 0.85 0.84 0.85 | 0.90 0.88 0.88 0.88 | 0.91 0.87 0.89 0.90 | 0.96 0.96 0.99 (1.00)
1.1
1.0
0.9
0.8
0.7
B3d-Sa / best point tie
(b1) R10
(b2) R0
(b3) Rm5
(b4) R0h
(b5) R10tb
drift factor $c$
2 (1.00) (0.99) 0.97 0.99 | 0.96 0.97 0.97 0.95 | (1.01) (1.00) 0.98 0.96 | 0.97 0.93 0.91 0.90 | 0.94 0.84 0.73 0.67
1.5 (1.00) 0.98 0.97 0.99 | (1.00) 0.98 0.97 0.97 | 0.99 0.99 0.97 0.97 | 0.98 0.97 0.96 0.94 | 0.93 0.91 0.81 0.73
1 0.99 (1.00) (1.00) (1.00) | 0.99 0.98 0.98 0.97 | (1.00) (0.99) 0.98 0.98 | 1.00 0.99 0.97 0.97 | (1.00) 0.93 0.87 0.89
0.5 0.98 1.00 (1.01) (0.99) | (1.00) 0.98 0.99 0.98 | (1.00) (0.99) 0.99 0.99 | 0.99 (1.00) (0.99) 0.99 | (1.00) (1.02) (0.99) (0.99)
0 (1.00) (1.00) (0.99) (0.99) | 1.00 (1.00) (1.02) 0.99 | (1.00) (1.00) (1.01) (1.00) | (1.00) (1.01) (1.00) (1.00) | (1.00) (1.01) 0.99 0.99
1.1
1.0
0.9
0.8
0.7
M2-Sa / B3d-Sa
2 4 8 16
wells $N$