

Data table for the case of a wetting remote field

Input and output quantities:

1. Air humidity, h (g/m³),
values: 1, 5, 10, 15
- 5 2. Main field soil moisture θ_1 (m³/m³),
values: 0.01, 0.05, ..., 0.50 in steps of 0.05.
3. Difference in soil moisture $\Delta\theta$ (m³/m³),
values: 0.025, 0.05, 0.10, 0.15, 0.20
- 10 4. Remote field soil moisture θ_2 (m³/m³),
values: $\theta_2 = \theta_1 + \Delta\theta$
5. Relative precision threshold σ_N (-),
values: 0.01, 0.02, 0.03
6. Estimated neutrons main field N_1 (cph)
7. Estimated effective neutrons \hat{N} (cph)
- 15 8. Estimated effective soil moisture $\hat{\theta}$ (m³/m³)
9. Minimal distance R (m)
10. Conventional footprint radius R_{86} (m)

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
1	0.010	0.025	0.035	0.02	1941	1902	0.011	128.9	224
1	0.010	0.025	0.035	0.03	1941	1883	0.012	92.5	224
1	0.010	0.050	0.060	0.01	1941	1921	0.011	223.7	224
1	0.010	0.050	0.060	0.02	1941	1902	0.011	160.6	224
1	0.010	0.050	0.060	0.03	1941	1883	0.012	123.6	224
1	0.010	0.100	0.110	0.01	1941	1921	0.011	245.6	224
1	0.010	0.100	0.110	0.02	1941	1902	0.011	183.2	224
1	0.010	0.100	0.110	0.03	1941	1883	0.012	146.1	224
1	0.010	0.150	0.160	0.01	1941	1921	0.011	255.2	224
1	0.010	0.150	0.160	0.02	1941	1902	0.011	193.3	224
1	0.010	0.150	0.160	0.03	1941	1883	0.012	156.1	224
1	0.010	0.200	0.210	0.01	1941	1921	0.011	261.0	224
1	0.010	0.200	0.210	0.02	1941	1902	0.011	199.4	224
1	0.010	0.200	0.210	0.03	1941	1883	0.012	162.3	224
1	0.050	0.025	0.075	0.01	1314	1301	0.052	106.9	230
1	0.050	0.025	0.075	0.02	1314	1288	0.054	47.4	230
1	0.050	0.025	0.075	0.03	1314	1275	0.056	17.5	229
1	0.050	0.050	0.100	0.01	1314	1301	0.052	153.3	230
1	0.050	0.050	0.100	0.02	1314	1288	0.054	88.7	230
1	0.050	0.050	0.100	0.03	1314	1275	0.056	54.3	229
1	0.050	0.100	0.150	0.01	1314	1301	0.052	191.9	230
1	0.050	0.100	0.150	0.02	1314	1288	0.054	125.3	230
1	0.050	0.100	0.150	0.03	1314	1275	0.056	88.2	229
1	0.050	0.150	0.200	0.01	1314	1301	0.052	210.5	230
1	0.050	0.150	0.200	0.02	1314	1288	0.054	143.7	230
1	0.050	0.150	0.200	0.03	1314	1275	0.056	105.7	229
1	0.050	0.200	0.250	0.01	1314	1301	0.052	222.3	230
1	0.050	0.200	0.250	0.02	1314	1288	0.054	155.4	230
1	0.050	0.200	0.250	0.03	1314	1275	0.056	117.0	229
1	0.100	0.025	0.125	0.01	1083	1072	0.104	51.5	220
1	0.100	0.025	0.125	0.02	1083	1061	0.108	4.6	217
1	0.100	0.025	0.125	0.03	1083	1051	0.111	0.2	217
1	0.100	0.050	0.150	0.01	1083	1072	0.104	100.0	220
1	0.100	0.050	0.150	0.02	1083	1061	0.108	42.0	217
1	0.100	0.050	0.150	0.03	1083	1050	0.112	13.3	217
1	0.100	0.100	0.200	0.01	1083	1072	0.104	146.8	220
1	0.100	0.100	0.200	0.02	1083	1061	0.108	82.8	217
1	0.100	0.100	0.200	0.03	1083	1050	0.112	49.3	217
1	0.100	0.150	0.250	0.01	1083	1072	0.104	171.6	220
1	0.100	0.150	0.250	0.02	1083	1061	0.108	105.7	217
1	0.100	0.150	0.250	0.03	1083	1050	0.112	70.0	217
1	0.100	0.200	0.300	0.01	1083	1072	0.104	187.7	220
1	0.100	0.200	0.300	0.02	1083	1061	0.108	121.0	217
1	0.100	0.200	0.300	0.03	1083	1050	0.112	84.2	217
1	0.150	0.025	0.175	0.01	969	959	0.156	20.3	198
1	0.150	0.025	0.175	0.02	969	950	0.161	0.3	198
1	0.150	0.025	0.175	0.03	969	949	0.162	0.2	198
1	0.150	0.050	0.200	0.01	969	959	0.156	64.5	198
1	0.150	0.050	0.200	0.02	969	949	0.161	15.2	198
1	0.150	0.050	0.200	0.03	969	940	0.168	1.3	194
1	0.150	0.100	0.250	0.01	969	959	0.156	111.7	198
1	0.150	0.100	0.250	0.02	969	949	0.161	53.7	198
1	0.150	0.100	0.250	0.03	969	940	0.168	24.6	194
1	0.150	0.150	0.300	0.01	969	959	0.156	138.6	198
1	0.150	0.150	0.300	0.02	969	949	0.161	77.0	198
1	0.150	0.150	0.300	0.03	969	940	0.168	45.2	194
1	0.150	0.200	0.350	0.01	969	959	0.156	156.7	198

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
1	0.150	0.200	0.350	0.02	969	949	0.161	93.3	198
1	0.150	0.200	0.350	0.03	969	940	0.168	59.8	194
1	0.200	0.025	0.225	0.01	895	886	0.207	4.8	179
1	0.200	0.025	0.225	0.02	895	881	0.212	0.2	179
1	0.200	0.025	0.225	0.03	895	881	0.212	0.2	179
1	0.200	0.050	0.250	0.01	895	886	0.207	40.9	179
1	0.200	0.050	0.250	0.02	895	877	0.215	3.3	179
1	0.200	0.050	0.250	0.03	895	869	0.223	0.2	175
1	0.200	0.100	0.300	0.01	895	886	0.207	85.1	179
1	0.200	0.100	0.300	0.02	895	877	0.215	33.7	179
1	0.200	0.100	0.300	0.03	895	868	0.223	9.9	175
1	0.200	0.150	0.350	0.01	895	886	0.207	111.7	179
1	0.200	0.150	0.350	0.02	895	877	0.215	55.6	179
1	0.200	0.150	0.350	0.03	895	868	0.223	27.9	175
1	0.200	0.200	0.400	0.01	895	886	0.207	130.2	179
1	0.200	0.200	0.400	0.02	895	877	0.215	71.5	179
1	0.200	0.200	0.400	0.03	895	868	0.223	41.7	175
1	0.250	0.025	0.275	0.01	840	832	0.259	1.5	161
1	0.250	0.025	0.275	0.02	840	829	0.262	0.2	161
1	0.250	0.025	0.275	0.03	840	829	0.262	0.2	161
1	0.250	0.050	0.300	0.01	840	832	0.259	25.5	161
1	0.250	0.050	0.300	0.02	840	824	0.268	1.2	157
1	0.250	0.050	0.300	0.03	840	819	0.273	0.2	157
1	0.250	0.100	0.350	0.01	840	832	0.259	65.1	161
1	0.250	0.100	0.350	0.02	840	824	0.268	20.6	157
1	0.250	0.100	0.350	0.03	840	815	0.278	3.3	154
1	0.250	0.150	0.400	0.01	840	832	0.259	90.4	161
1	0.250	0.150	0.400	0.02	840	824	0.268	40.1	157
1	0.250	0.150	0.400	0.03	840	815	0.278	16.5	154
1	0.250	0.200	0.450	0.01	840	832	0.259	108.3	161
1	0.250	0.200	0.450	0.02	840	824	0.268	54.8	157
1	0.250	0.200	0.450	0.03	840	815	0.278	28.8	154
1	0.300	0.025	0.325	0.01	797	789	0.310	0.7	146
1	0.300	0.025	0.325	0.02	797	788	0.312	0.2	146
1	0.300	0.025	0.325	0.03	797	788	0.312	0.2	146
1	0.300	0.050	0.350	0.01	797	789	0.310	15.5	146
1	0.300	0.050	0.350	0.02	797	781	0.320	0.6	143
1	0.300	0.050	0.350	0.03	797	779	0.323	0.2	143
1	0.300	0.100	0.400	0.01	797	789	0.310	50.4	146
1	0.300	0.100	0.400	0.02	797	781	0.321	12.1	143
1	0.300	0.100	0.400	0.03	797	773	0.331	1.7	141
1	0.300	0.150	0.450	0.01	797	789	0.310	74.0	146
1	0.300	0.150	0.450	0.02	797	781	0.321	29.3	143
1	0.300	0.150	0.450	0.03	797	773	0.332	9.1	141
1	0.300	0.200	0.500	0.01	797	789	0.310	91.0	146
1	0.300	0.200	0.500	0.02	797	781	0.321	42.5	143
1	0.300	0.200	0.500	0.03	797	773	0.332	19.8	141
1	0.350	0.025	0.375	0.01	760	753	0.361	0.3	135
1	0.350	0.025	0.375	0.02	760	753	0.362	0.2	135
1	0.350	0.025	0.375	0.03	760	753	0.362	0.2	135
1	0.350	0.050	0.400	0.01	760	753	0.362	9.0	135
1	0.350	0.050	0.400	0.02	760	745	0.373	0.2	134
1	0.350	0.050	0.400	0.03	760	745	0.373	0.2	134
1	0.350	0.100	0.450	0.01	760	753	0.362	40.2	135
1	0.350	0.100	0.450	0.02	760	745	0.373	6.6	134
1	0.350	0.100	0.450	0.03	760	738	0.385	1.0	131
1	0.350	0.150	0.500	0.01	760	753	0.362	61.7	135
1	0.350	0.150	0.500	0.02	760	745	0.373	21.8	134

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
1	0.350	0.150	0.500	0.03	760	738	0.386	4.8	131
1	0.350	0.200	0.550	0.01	760	753	0.362	77.8	135
1	0.350	0.200	0.550	0.02	760	745	0.373	33.8	134
1	0.350	0.200	0.550	0.03	760	738	0.386	13.6	131
1	0.400	0.025	0.425	0.01	729	722	0.412	0.2	129
1	0.400	0.025	0.425	0.02	729	722	0.412	0.2	129
1	0.400	0.025	0.425	0.03	729	722	0.412	0.2	129
1	0.400	0.050	0.450	0.01	729	722	0.413	5.1	129
1	0.400	0.050	0.450	0.02	729	716	0.423	0.2	128
1	0.400	0.050	0.450	0.03	729	716	0.423	0.2	128
1	0.400	0.100	0.500	0.01	729	722	0.413	33.0	129
1	0.400	0.100	0.500	0.02	729	715	0.426	3.8	127
1	0.400	0.100	0.500	0.03	729	707	0.439	0.6	127
1	0.400	0.150	0.550	0.01	729	722	0.413	52.8	129
1	0.400	0.150	0.550	0.02	729	715	0.426	16.3	127
1	0.400	0.150	0.550	0.03	729	707	0.439	2.9	127
1	0.400	0.200	0.600	0.01	729	722	0.413	68.1	129
1	0.400	0.200	0.600	0.02	729	714	0.426	27.5	127
1	0.400	0.200	0.600	0.03	729	707	0.439	9.1	127
1	0.450	0.025	0.475	0.01	702	696	0.462	0.2	126
1	0.450	0.025	0.475	0.02	702	696	0.462	0.2	126
1	0.450	0.025	0.475	0.03	702	696	0.462	0.2	126
1	0.450	0.050	0.500	0.01	702	695	0.464	3.2	126
1	0.450	0.050	0.500	0.02	702	690	0.473	0.2	126
1	0.450	0.050	0.500	0.03	702	690	0.473	0.2	126
1	0.450	0.100	0.550	0.01	702	695	0.464	27.8	126
1	0.450	0.100	0.550	0.02	702	688	0.478	2.5	126
1	0.450	0.100	0.550	0.03	702	681	0.492	0.4	126
1	0.450	0.150	0.600	0.01	702	695	0.464	46.5	126
1	0.450	0.150	0.600	0.02	702	688	0.478	12.2	126
1	0.450	0.150	0.600	0.03	702	681	0.493	2.0	126
1	0.450	0.200	0.650	0.01	702	695	0.464	61.2	126
1	0.450	0.200	0.650	0.02	702	688	0.478	22.9	126
1	0.450	0.200	0.650	0.03	702	681	0.493	6.0	126
1	0.500	0.025	0.525	0.01	678	672	0.512	0.2	126
1	0.500	0.025	0.525	0.02	678	672	0.512	0.2	126
1	0.500	0.025	0.525	0.03	678	672	0.512	0.2	126
1	0.500	0.050	0.550	0.01	678	671	0.515	2.3	126
1	0.500	0.050	0.550	0.02	678	667	0.523	0.2	126
1	0.500	0.050	0.550	0.03	678	667	0.523	0.2	126
1	0.500	0.100	0.600	0.01	678	671	0.515	23.9	126
1	0.500	0.100	0.600	0.02	678	664	0.531	1.8	126
1	0.500	0.100	0.600	0.03	678	658	0.546	0.2	126
1	0.500	0.150	0.650	0.01	678	671	0.515	42.2	126
1	0.500	0.150	0.650	0.02	678	664	0.531	9.0	126
1	0.500	0.150	0.650	0.03	678	657	0.547	1.5	126
1	0.500	0.200	0.700	0.01	678	671	0.515	56.4	126
1	0.500	0.200	0.700	0.02	678	664	0.531	19.3	126
1	0.500	0.200	0.700	0.03	678	657	0.547	4.1	126
5	0.010	0.025	0.035	0.01	1866	1848	0.011	187.5	214
5	0.010	0.025	0.035	0.02	1866	1829	0.011	125.6	214
5	0.010	0.025	0.035	0.03	1866	1810	0.012	90.2	214
5	0.010	0.050	0.060	0.01	1866	1848	0.011	218.3	214
5	0.010	0.050	0.060	0.02	1866	1829	0.011	156.5	214
5	0.010	0.050	0.060	0.03	1866	1810	0.012	120.4	214
5	0.010	0.100	0.110	0.01	1866	1848	0.011	239.8	214
5	0.010	0.100	0.110	0.02	1866	1829	0.011	178.6	214
5	0.010	0.100	0.110	0.03	1866	1810	0.012	142.3	214

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
5	0.010	0.150	0.160	0.01	1866	1848	0.011	249.2	214
5	0.010	0.150	0.160	0.02	1866	1829	0.011	188.4	214
5	0.010	0.150	0.160	0.03	1866	1810	0.012	152.0	214
5	0.010	0.200	0.210	0.01	1866	1848	0.011	255.0	214
5	0.010	0.200	0.210	0.02	1866	1829	0.011	194.3	214
5	0.010	0.200	0.210	0.03	1866	1810	0.012	158.0	214
5	0.050	0.025	0.075	0.01	1262	1249	0.052	102.9	218
5	0.050	0.025	0.075	0.02	1262	1237	0.054	45.6	218
5	0.050	0.025	0.075	0.03	1262	1224	0.056	16.8	218
5	0.050	0.050	0.100	0.01	1262	1249	0.052	147.7	218
5	0.050	0.050	0.100	0.02	1262	1237	0.054	85.4	218
5	0.050	0.050	0.100	0.03	1262	1224	0.056	52.2	218
5	0.050	0.100	0.150	0.01	1262	1249	0.052	185.2	218
5	0.050	0.100	0.150	0.02	1262	1237	0.054	120.6	218
5	0.050	0.100	0.150	0.03	1262	1224	0.056	84.8	218
5	0.050	0.150	0.200	0.01	1262	1249	0.052	203.5	218
5	0.050	0.150	0.200	0.02	1262	1237	0.054	138.3	218
5	0.050	0.150	0.200	0.03	1262	1224	0.056	101.6	218
5	0.050	0.200	0.250	0.01	1262	1249	0.052	214.9	218
5	0.050	0.200	0.250	0.02	1262	1237	0.054	149.7	218
5	0.050	0.200	0.250	0.03	1262	1224	0.056	112.5	218
5	0.100	0.025	0.125	0.01	1039	1029	0.104	49.4	209
5	0.100	0.025	0.125	0.02	1039	1018	0.108	4.4	206
5	0.100	0.025	0.125	0.03	1039	1009	0.111	0.2	206
5	0.100	0.050	0.150	0.01	1039	1029	0.104	96.1	209
5	0.100	0.050	0.150	0.02	1039	1018	0.108	40.2	206
5	0.100	0.050	0.150	0.03	1039	1008	0.112	12.6	206
5	0.100	0.100	0.200	0.01	1039	1029	0.104	141.3	209
5	0.100	0.100	0.200	0.02	1039	1018	0.108	79.5	206
5	0.100	0.100	0.200	0.03	1039	1008	0.112	47.2	206
5	0.100	0.150	0.250	0.01	1039	1029	0.104	165.3	209
5	0.100	0.150	0.250	0.02	1039	1018	0.108	101.5	206
5	0.100	0.150	0.250	0.03	1039	1008	0.112	67.1	206
5	0.100	0.200	0.300	0.01	1039	1029	0.104	181.0	209
5	0.100	0.200	0.300	0.02	1039	1018	0.108	116.2	206
5	0.100	0.200	0.300	0.03	1039	1008	0.112	80.8	206
5	0.150	0.025	0.175	0.01	930	920	0.156	19.3	189
5	0.150	0.025	0.175	0.02	930	911	0.161	0.3	189
5	0.150	0.025	0.175	0.03	930	911	0.162	0.2	189
5	0.150	0.050	0.200	0.01	930	920	0.156	61.8	189
5	0.150	0.050	0.200	0.02	930	911	0.161	14.4	189
5	0.150	0.050	0.200	0.03	930	902	0.168	1.3	185
5	0.150	0.100	0.250	0.01	930	920	0.156	107.2	189
5	0.150	0.100	0.250	0.02	930	911	0.161	51.4	189
5	0.150	0.100	0.250	0.03	930	902	0.168	23.4	185
5	0.150	0.150	0.300	0.01	930	920	0.156	133.2	189
5	0.150	0.150	0.300	0.02	930	911	0.161	73.8	189
5	0.150	0.150	0.300	0.03	930	902	0.168	43.2	185
5	0.150	0.200	0.350	0.01	930	920	0.156	150.7	189
5	0.150	0.200	0.350	0.02	930	911	0.161	89.4	189
5	0.150	0.200	0.350	0.03	930	902	0.168	57.2	185
5	0.200	0.025	0.225	0.01	859	850	0.207	4.5	170
5	0.200	0.025	0.225	0.02	859	845	0.212	0.2	170
5	0.200	0.025	0.225	0.03	859	845	0.212	0.2	170
5	0.200	0.050	0.250	0.01	859	850	0.207	39.1	170
5	0.200	0.050	0.250	0.02	859	842	0.215	3.1	170
5	0.200	0.050	0.250	0.03	859	833	0.223	0.2	166
5	0.200	0.100	0.300	0.01	859	850	0.207	81.5	170

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
5	0.200	0.100	0.300	0.02	859	842	0.215	32.2	170
5	0.200	0.100	0.300	0.03	859	833	0.223	9.3	166
5	0.200	0.150	0.350	0.01	859	850	0.207	107.1	170
5	0.200	0.150	0.350	0.02	859	842	0.215	53.2	170
5	0.200	0.150	0.350	0.03	859	833	0.223	26.6	166
5	0.200	0.200	0.400	0.01	859	850	0.207	124.9	170
5	0.200	0.200	0.400	0.02	859	842	0.215	68.4	170
5	0.200	0.200	0.400	0.03	859	833	0.223	39.8	166
5	0.250	0.025	0.275	0.01	806	798	0.259	1.5	153
5	0.250	0.025	0.275	0.02	806	796	0.262	0.2	153
5	0.250	0.025	0.275	0.03	806	796	0.262	0.2	153
5	0.250	0.050	0.300	0.01	806	798	0.259	24.3	153
5	0.250	0.050	0.300	0.02	806	791	0.268	1.2	150
5	0.250	0.050	0.300	0.03	806	786	0.273	0.2	150
5	0.250	0.100	0.350	0.01	806	798	0.259	62.3	153
5	0.250	0.100	0.350	0.02	806	790	0.268	19.6	150
5	0.250	0.100	0.350	0.03	806	782	0.278	3.1	147
5	0.250	0.150	0.400	0.01	806	798	0.259	86.5	153
5	0.250	0.150	0.400	0.02	806	790	0.268	38.4	150
5	0.250	0.150	0.400	0.03	806	782	0.278	15.7	147
5	0.250	0.200	0.450	0.01	806	798	0.259	103.7	153
5	0.250	0.200	0.450	0.02	806	790	0.268	52.3	150
5	0.250	0.200	0.450	0.03	806	782	0.278	27.4	147
5	0.300	0.025	0.325	0.01	765	757	0.310	0.7	139
5	0.300	0.025	0.325	0.02	765	756	0.312	0.2	139
5	0.300	0.025	0.325	0.03	765	756	0.312	0.2	139
5	0.300	0.050	0.350	0.01	765	757	0.310	14.7	139
5	0.300	0.050	0.350	0.02	765	750	0.320	0.6	137
5	0.300	0.050	0.350	0.03	765	748	0.323	0.2	137
5	0.300	0.100	0.400	0.01	765	757	0.310	48.2	139
5	0.300	0.100	0.400	0.02	765	749	0.321	11.4	137
5	0.300	0.100	0.400	0.03	765	742	0.332	1.6	134
5	0.300	0.150	0.450	0.01	765	757	0.310	70.7	139
5	0.300	0.150	0.450	0.02	765	749	0.321	28.0	137
5	0.300	0.150	0.450	0.03	765	742	0.332	8.6	134
5	0.300	0.200	0.500	0.01	765	757	0.310	87.0	139
5	0.300	0.200	0.500	0.02	765	749	0.321	40.6	137
5	0.300	0.200	0.500	0.03	765	742	0.332	18.8	134
5	0.350	0.025	0.375	0.01	730	723	0.361	0.3	129
5	0.350	0.025	0.375	0.02	730	722	0.362	0.2	129
5	0.350	0.025	0.375	0.03	730	722	0.362	0.2	129
5	0.350	0.050	0.400	0.01	730	723	0.362	8.5	129
5	0.350	0.050	0.400	0.02	730	716	0.373	0.2	127
5	0.350	0.050	0.400	0.03	730	716	0.373	0.2	127
5	0.350	0.100	0.450	0.01	730	723	0.362	38.4	129
5	0.350	0.100	0.450	0.02	730	715	0.374	6.2	127
5	0.350	0.100	0.450	0.03	730	708	0.385	1.0	125
5	0.350	0.150	0.500	0.01	730	723	0.362	58.9	129
5	0.350	0.150	0.500	0.02	730	715	0.374	20.7	127
5	0.350	0.150	0.500	0.03	730	708	0.386	4.5	125
5	0.350	0.200	0.550	0.01	730	723	0.362	74.3	129
5	0.350	0.200	0.550	0.02	730	715	0.374	32.3	127
5	0.350	0.200	0.550	0.03	730	708	0.386	12.8	125
5	0.400	0.025	0.425	0.01	700	694	0.412	0.2	123
5	0.400	0.025	0.425	0.02	700	694	0.412	0.2	123
5	0.400	0.025	0.425	0.03	700	694	0.412	0.2	123
5	0.400	0.050	0.450	0.01	700	693	0.413	4.8	123
5	0.400	0.050	0.450	0.02	700	688	0.423	0.2	122

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
5	0.400	0.050	0.450	0.03	700	688	0.423	0.2	122
5	0.400	0.100	0.500	0.01	700	693	0.413	31.5	123
5	0.400	0.100	0.500	0.02	700	686	0.426	3.6	121
5	0.400	0.100	0.500	0.03	700	679	0.439	0.6	121
5	0.400	0.150	0.550	0.01	700	693	0.413	50.3	123
5	0.400	0.150	0.550	0.02	700	686	0.426	15.4	121
5	0.400	0.150	0.550	0.03	700	679	0.440	2.8	121
5	0.400	0.200	0.600	0.01	700	693	0.413	64.9	123
5	0.400	0.200	0.600	0.02	700	686	0.426	26.3	121
5	0.400	0.200	0.600	0.03	700	679	0.440	8.5	121
5	0.450	0.025	0.475	0.01	674	668	0.462	0.2	120
5	0.450	0.025	0.475	0.02	674	668	0.462	0.2	120
5	0.450	0.025	0.475	0.03	674	668	0.462	0.2	120
5	0.450	0.050	0.500	0.01	674	667	0.464	3.0	120
5	0.450	0.050	0.500	0.02	674	663	0.473	0.2	120
5	0.450	0.050	0.500	0.03	674	663	0.473	0.2	120
5	0.450	0.100	0.550	0.01	674	667	0.464	26.5	120
5	0.450	0.100	0.550	0.02	674	661	0.478	2.4	120
5	0.450	0.100	0.550	0.03	674	654	0.492	0.4	120
5	0.450	0.150	0.600	0.01	674	667	0.464	44.3	120
5	0.450	0.150	0.600	0.02	674	661	0.478	11.5	120
5	0.450	0.150	0.600	0.03	674	654	0.493	2.0	120
5	0.450	0.200	0.650	0.01	674	667	0.464	58.2	120
5	0.450	0.200	0.650	0.02	674	661	0.478	21.8	120
5	0.450	0.200	0.650	0.03	674	654	0.493	5.6	120
5	0.500	0.025	0.525	0.01	651	646	0.512	0.2	120
5	0.500	0.025	0.525	0.02	651	646	0.512	0.2	120
5	0.500	0.025	0.525	0.03	651	646	0.512	0.2	120
5	0.500	0.050	0.550	0.01	651	645	0.515	2.2	120
5	0.500	0.050	0.550	0.02	651	641	0.523	0.2	120
5	0.500	0.050	0.550	0.03	651	641	0.523	0.2	120
5	0.500	0.100	0.600	0.01	651	644	0.515	22.6	120
5	0.500	0.100	0.600	0.02	651	638	0.531	1.8	120
5	0.500	0.100	0.600	0.03	651	632	0.546	0.2	120
5	0.500	0.150	0.650	0.01	651	644	0.515	40.1	120
5	0.500	0.150	0.650	0.02	651	638	0.531	8.4	120
5	0.500	0.150	0.650	0.03	651	632	0.547	1.5	120
5	0.500	0.200	0.700	0.01	651	644	0.515	53.5	120
5	0.500	0.200	0.700	0.02	651	638	0.531	18.3	120
5	0.500	0.200	0.700	0.03	651	632	0.547	3.9	120
10	0.010	0.025	0.035	0.01	1778	1760	0.011	180.1	203
10	0.010	0.025	0.035	0.02	1778	1743	0.011	120.4	203
10	0.010	0.025	0.035	0.03	1778	1725	0.012	86.6	203
10	0.010	0.050	0.060	0.01	1778	1760	0.011	210.0	203
10	0.010	0.050	0.060	0.02	1778	1743	0.011	150.1	203
10	0.010	0.050	0.060	0.03	1778	1725	0.012	115.4	203
10	0.010	0.100	0.110	0.01	1778	1760	0.011	231.0	203
10	0.010	0.100	0.110	0.02	1778	1743	0.011	171.4	203
10	0.010	0.100	0.110	0.03	1778	1725	0.012	136.4	203
10	0.010	0.150	0.160	0.01	1778	1760	0.011	240.1	203
10	0.010	0.150	0.160	0.02	1778	1743	0.011	180.8	203
10	0.010	0.150	0.160	0.03	1778	1725	0.012	145.7	203
10	0.010	0.200	0.210	0.01	1778	1760	0.011	245.7	203
10	0.010	0.200	0.210	0.02	1778	1743	0.011	186.6	203
10	0.010	0.200	0.210	0.03	1778	1725	0.012	151.5	203
10	0.050	0.025	0.075	0.01	1200	1188	0.052	98.3	205
10	0.050	0.025	0.075	0.02	1200	1176	0.054	43.5	205
10	0.050	0.025	0.075	0.03	1200	1164	0.056	16.0	205

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
10	0.050	0.050	0.100	0.01	1200	1188	0.052	141.3	205
10	0.050	0.050	0.100	0.02	1200	1176	0.054	81.5	205
10	0.050	0.050	0.100	0.03	1200	1164	0.056	49.8	205
10	0.050	0.100	0.150	0.01	1200	1188	0.052	177.4	205
10	0.050	0.100	0.150	0.02	1200	1176	0.054	115.1	205
10	0.050	0.100	0.150	0.03	1200	1164	0.056	80.9	205
10	0.050	0.150	0.200	0.01	1200	1188	0.052	195.0	205
10	0.050	0.150	0.200	0.02	1200	1176	0.054	132.1	205
10	0.050	0.150	0.200	0.03	1200	1164	0.056	96.8	205
10	0.050	0.200	0.250	0.01	1200	1188	0.052	206.1	205
10	0.050	0.200	0.250	0.02	1200	1176	0.054	142.9	205
10	0.050	0.200	0.250	0.03	1200	1164	0.056	107.2	205
10	0.100	0.025	0.125	0.01	987	977	0.104	47.1	197
10	0.100	0.025	0.125	0.02	987	967	0.108	4.2	194
10	0.100	0.025	0.125	0.03	987	958	0.111	0.2	194
10	0.100	0.050	0.150	0.01	987	977	0.104	91.5	197
10	0.100	0.050	0.150	0.02	987	967	0.108	38.2	194
10	0.100	0.050	0.150	0.03	987	957	0.112	11.9	194
10	0.100	0.100	0.200	0.01	987	977	0.104	134.8	197
10	0.100	0.100	0.200	0.02	987	967	0.108	75.6	194
10	0.100	0.100	0.200	0.03	987	957	0.112	44.8	194
10	0.100	0.150	0.250	0.01	987	977	0.104	157.9	197
10	0.100	0.150	0.250	0.02	987	967	0.108	96.5	194
10	0.100	0.150	0.250	0.03	987	957	0.112	63.8	194
10	0.100	0.200	0.300	0.01	987	977	0.104	173.0	197
10	0.100	0.200	0.300	0.02	987	967	0.108	110.6	194
10	0.100	0.200	0.300	0.03	987	957	0.112	76.7	194
10	0.150	0.025	0.175	0.01	883	874	0.156	18.2	177
10	0.150	0.025	0.175	0.02	883	865	0.161	0.3	177
10	0.150	0.025	0.175	0.03	883	865	0.162	0.2	177
10	0.150	0.050	0.200	0.01	883	874	0.156	58.7	177
10	0.150	0.050	0.200	0.02	883	865	0.161	13.5	177
10	0.150	0.050	0.200	0.03	883	857	0.167	1.3	174
10	0.150	0.100	0.250	0.01	883	874	0.156	102.0	177
10	0.150	0.100	0.250	0.02	883	865	0.161	48.7	177
10	0.150	0.100	0.250	0.03	883	856	0.168	22.0	174
10	0.150	0.150	0.300	0.01	883	874	0.156	126.7	177
10	0.150	0.150	0.300	0.02	883	865	0.161	70.0	177
10	0.150	0.150	0.300	0.03	883	856	0.168	40.8	174
10	0.150	0.200	0.350	0.01	883	874	0.156	143.5	177
10	0.150	0.200	0.350	0.02	883	865	0.161	84.8	177
10	0.150	0.200	0.350	0.03	883	856	0.168	54.2	174
10	0.200	0.025	0.225	0.01	816	807	0.207	4.2	160
10	0.200	0.025	0.225	0.02	816	803	0.212	0.2	160
10	0.200	0.025	0.225	0.03	816	803	0.212	0.2	160
10	0.200	0.050	0.250	0.01	816	807	0.207	37.0	160
10	0.200	0.050	0.250	0.02	816	799	0.215	2.9	160
10	0.200	0.050	0.250	0.03	816	791	0.223	0.2	156
10	0.200	0.100	0.300	0.01	816	807	0.207	77.3	160
10	0.200	0.100	0.300	0.02	816	799	0.215	30.4	160
10	0.200	0.100	0.300	0.03	816	791	0.223	8.5	156
10	0.200	0.150	0.350	0.01	816	807	0.207	101.6	160
10	0.200	0.150	0.350	0.02	816	799	0.215	50.3	156
10	0.200	0.150	0.350	0.03	816	791	0.223	25.0	156
10	0.200	0.200	0.400	0.01	816	807	0.207	118.6	160
10	0.200	0.200	0.400	0.02	816	799	0.215	64.7	156
10	0.200	0.200	0.400	0.03	816	791	0.223	37.5	156
10	0.250	0.025	0.275	0.01	766	758	0.259	1.4	144

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
10	0.250	0.025	0.275	0.02	766	756	0.262	0.2	144
10	0.250	0.025	0.275	0.03	766	756	0.262	0.2	144
10	0.250	0.050	0.300	0.01	766	758	0.259	22.9	144
10	0.250	0.050	0.300	0.02	766	751	0.268	1.1	141
10	0.250	0.050	0.300	0.03	766	747	0.273	0.2	141
10	0.250	0.100	0.350	0.01	766	758	0.259	58.9	144
10	0.250	0.100	0.350	0.02	766	751	0.268	18.4	141
10	0.250	0.100	0.350	0.03	766	743	0.278	2.9	138
10	0.250	0.150	0.400	0.01	766	758	0.259	81.9	144
10	0.250	0.150	0.400	0.02	766	751	0.268	36.2	141
10	0.250	0.150	0.400	0.03	766	743	0.278	14.6	138
10	0.250	0.200	0.450	0.01	766	758	0.259	98.2	144
10	0.250	0.200	0.450	0.02	766	751	0.268	49.4	141
10	0.250	0.200	0.450	0.03	766	743	0.278	25.8	138
10	0.300	0.025	0.325	0.01	726	719	0.310	0.7	131
10	0.300	0.025	0.325	0.02	726	718	0.312	0.2	131
10	0.300	0.025	0.325	0.03	726	718	0.312	0.2	131
10	0.300	0.050	0.350	0.01	726	719	0.310	13.8	131
10	0.300	0.050	0.350	0.02	726	712	0.321	0.5	129
10	0.300	0.050	0.350	0.03	726	711	0.323	0.2	129
10	0.300	0.100	0.400	0.01	726	719	0.310	45.6	131
10	0.300	0.100	0.400	0.02	726	712	0.321	10.5	129
10	0.300	0.100	0.400	0.03	726	705	0.332	1.5	127
10	0.300	0.150	0.450	0.01	726	719	0.310	66.8	131
10	0.300	0.150	0.450	0.02	726	712	0.321	26.4	129
10	0.300	0.150	0.450	0.03	726	705	0.332	7.9	127
10	0.300	0.200	0.500	0.01	726	719	0.310	82.3	131
10	0.300	0.200	0.500	0.02	726	712	0.321	38.3	129
10	0.300	0.200	0.500	0.03	726	705	0.332	17.6	127
10	0.350	0.025	0.375	0.01	694	687	0.361	0.3	122
10	0.350	0.025	0.375	0.02	694	687	0.362	0.2	122
10	0.350	0.025	0.375	0.03	694	687	0.362	0.2	122
10	0.350	0.050	0.400	0.01	694	687	0.362	7.8	122
10	0.350	0.050	0.400	0.02	694	680	0.373	0.2	120
10	0.350	0.050	0.400	0.03	694	680	0.373	0.2	120
10	0.350	0.100	0.450	0.01	694	687	0.362	36.3	122
10	0.350	0.100	0.450	0.02	694	680	0.374	5.7	120
10	0.350	0.100	0.450	0.03	694	673	0.386	0.9	118
10	0.350	0.150	0.500	0.01	694	687	0.362	55.6	122
10	0.350	0.150	0.500	0.02	694	680	0.374	19.4	120
10	0.350	0.150	0.500	0.03	694	673	0.386	4.2	118
10	0.350	0.200	0.550	0.01	694	687	0.362	70.1	122
10	0.350	0.200	0.550	0.02	694	680	0.374	30.4	120
10	0.350	0.200	0.550	0.03	694	673	0.386	11.9	118
10	0.400	0.025	0.425	0.01	665	659	0.412	0.2	116
10	0.400	0.025	0.425	0.02	665	659	0.412	0.2	116
10	0.400	0.025	0.425	0.03	665	659	0.412	0.2	116
10	0.400	0.050	0.450	0.01	665	659	0.413	4.4	116
10	0.400	0.050	0.450	0.02	665	654	0.423	0.2	115
10	0.400	0.050	0.450	0.03	665	654	0.423	0.2	115
10	0.400	0.100	0.500	0.01	665	659	0.413	29.7	116
10	0.400	0.100	0.500	0.02	665	652	0.426	3.3	114
10	0.400	0.100	0.500	0.03	665	646	0.439	0.6	114
10	0.400	0.150	0.550	0.01	665	659	0.413	47.4	116
10	0.400	0.150	0.550	0.02	665	652	0.426	14.4	114
10	0.400	0.150	0.550	0.03	665	646	0.440	2.6	114
10	0.400	0.200	0.600	0.01	665	659	0.413	61.2	116
10	0.400	0.200	0.600	0.02	665	652	0.426	24.7	114

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
10	0.400	0.200	0.600	0.03	665	645	0.440	7.8	114
10	0.450	0.025	0.475	0.01	641	635	0.462	0.2	113
10	0.450	0.025	0.475	0.02	641	635	0.462	0.2	113
10	0.450	0.025	0.475	0.03	641	635	0.462	0.2	113
10	0.450	0.050	0.500	0.01	641	634	0.464	2.8	113
10	0.450	0.050	0.500	0.02	641	630	0.473	0.2	113
10	0.450	0.050	0.500	0.03	641	630	0.473	0.2	113
10	0.450	0.100	0.550	0.01	641	634	0.464	24.8	113
10	0.450	0.100	0.550	0.02	641	628	0.479	2.3	113
10	0.450	0.100	0.550	0.03	641	622	0.494	0.3	113
10	0.450	0.150	0.600	0.01	641	634	0.464	41.7	113
10	0.450	0.150	0.600	0.02	641	628	0.479	10.5	113
10	0.450	0.150	0.600	0.03	641	622	0.493	1.9	113
10	0.450	0.200	0.650	0.01	641	634	0.464	54.7	113
10	0.450	0.200	0.650	0.02	641	628	0.479	20.3	113
10	0.450	0.200	0.650	0.03	641	622	0.494	5.1	113
10	0.500	0.025	0.525	0.01	619	614	0.512	0.2	113
10	0.500	0.025	0.525	0.02	619	614	0.512	0.2	113
10	0.500	0.025	0.525	0.03	619	614	0.512	0.2	113
10	0.500	0.050	0.550	0.01	619	613	0.515	2.0	113
10	0.500	0.050	0.550	0.02	619	610	0.523	0.2	113
10	0.500	0.050	0.550	0.03	619	610	0.523	0.2	113
10	0.500	0.100	0.600	0.01	619	613	0.515	21.1	113
10	0.500	0.100	0.600	0.02	619	607	0.531	1.7	113
10	0.500	0.100	0.600	0.03	619	601	0.546	0.2	113
10	0.500	0.150	0.650	0.01	619	613	0.515	37.6	113
10	0.500	0.150	0.650	0.02	619	607	0.531	7.6	113
10	0.500	0.150	0.650	0.03	619	601	0.547	1.4	113
10	0.500	0.200	0.700	0.01	619	613	0.515	50.1	113
10	0.500	0.200	0.700	0.02	619	607	0.531	16.9	113
10	0.500	0.200	0.700	0.03	619	601	0.548	3.6	113
15	0.010	0.025	0.035	0.01	1696	1679	0.011	172.0	192
15	0.010	0.025	0.035	0.02	1696	1662	0.011	114.8	192
15	0.010	0.025	0.035	0.03	1696	1645	0.012	82.6	192
15	0.010	0.050	0.060	0.01	1696	1679	0.011	200.9	192
15	0.010	0.050	0.060	0.02	1696	1662	0.011	143.2	192
15	0.010	0.050	0.060	0.03	1696	1645	0.012	110.0	192
15	0.010	0.100	0.110	0.01	1696	1679	0.011	221.2	192
15	0.010	0.100	0.110	0.02	1696	1662	0.011	163.5	192
15	0.010	0.100	0.110	0.03	1696	1645	0.012	130.0	192
15	0.010	0.150	0.160	0.01	1696	1679	0.011	230.1	192
15	0.010	0.150	0.160	0.02	1696	1662	0.011	172.5	192
15	0.010	0.150	0.160	0.03	1696	1645	0.012	138.9	192
15	0.010	0.200	0.210	0.01	1696	1679	0.011	235.5	192
15	0.010	0.200	0.210	0.02	1696	1662	0.011	178.0	192
15	0.010	0.200	0.210	0.03	1696	1645	0.012	144.3	192
15	0.050	0.025	0.075	0.01	1141	1129	0.052	94.1	193
15	0.050	0.025	0.075	0.02	1141	1118	0.054	41.7	193
15	0.050	0.025	0.075	0.03	1141	1106	0.056	15.4	193
15	0.050	0.050	0.100	0.01	1141	1129	0.052	135.2	193
15	0.050	0.050	0.100	0.02	1141	1118	0.054	77.9	193
15	0.050	0.050	0.100	0.03	1141	1106	0.056	47.6	193
15	0.050	0.100	0.150	0.01	1141	1129	0.052	169.9	193
15	0.050	0.100	0.150	0.02	1141	1118	0.054	110.0	193
15	0.050	0.100	0.150	0.03	1141	1106	0.056	77.2	193
15	0.050	0.150	0.200	0.01	1141	1129	0.052	186.9	193
15	0.050	0.150	0.200	0.02	1141	1118	0.054	126.2	193
15	0.050	0.150	0.200	0.03	1141	1106	0.056	92.4	193

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
15	0.050	0.200	0.250	0.01	1141	1129	0.052	197.6	193
15	0.050	0.200	0.250	0.02	1141	1118	0.054	136.5	193
15	0.050	0.200	0.250	0.03	1141	1106	0.056	102.2	193
15	0.100	0.025	0.125	0.01	937	928	0.104	44.9	186
15	0.100	0.025	0.125	0.02	937	918	0.108	4.0	183
15	0.100	0.025	0.125	0.03	937	910	0.111	0.2	183
15	0.100	0.050	0.150	0.01	937	928	0.104	87.4	186
15	0.100	0.050	0.150	0.02	937	918	0.108	36.3	183
15	0.100	0.050	0.150	0.03	937	909	0.112	11.2	183
15	0.100	0.100	0.200	0.01	937	928	0.104	128.7	186
15	0.100	0.100	0.200	0.02	937	918	0.108	72.0	183
15	0.100	0.100	0.200	0.03	937	909	0.112	42.6	183
15	0.100	0.150	0.250	0.01	937	928	0.104	150.8	186
15	0.100	0.150	0.250	0.02	937	918	0.108	91.9	183
15	0.100	0.150	0.250	0.03	937	909	0.112	60.6	183
15	0.100	0.200	0.300	0.01	937	928	0.104	165.4	186
15	0.100	0.200	0.300	0.02	937	918	0.108	105.3	183
15	0.100	0.200	0.300	0.03	937	909	0.112	72.9	183
15	0.150	0.025	0.175	0.01	838	830	0.156	17.2	167
15	0.150	0.025	0.175	0.02	838	822	0.161	0.3	167
15	0.150	0.025	0.175	0.03	838	821	0.162	0.2	167
15	0.150	0.050	0.200	0.01	838	830	0.156	55.9	167
15	0.150	0.050	0.200	0.02	838	821	0.161	12.6	167
15	0.150	0.050	0.200	0.03	838	813	0.168	1.2	164
15	0.150	0.100	0.250	0.01	838	830	0.156	97.1	167
15	0.150	0.100	0.250	0.02	838	821	0.161	46.2	167
15	0.150	0.100	0.250	0.03	838	813	0.168	20.7	164
15	0.150	0.150	0.300	0.01	838	830	0.156	120.7	167
15	0.150	0.150	0.300	0.02	838	821	0.161	66.4	167
15	0.150	0.150	0.300	0.03	838	813	0.168	38.6	164
15	0.150	0.200	0.350	0.01	838	830	0.156	136.7	167
15	0.150	0.200	0.350	0.02	838	821	0.161	80.5	167
15	0.150	0.200	0.350	0.03	838	813	0.168	51.3	164
15	0.200	0.025	0.225	0.01	774	767	0.207	4.0	151
15	0.200	0.025	0.225	0.02	774	762	0.212	0.2	151
15	0.200	0.025	0.225	0.03	774	762	0.212	0.2	151
15	0.200	0.050	0.250	0.01	774	767	0.207	35.0	151
15	0.200	0.050	0.250	0.02	774	759	0.215	2.8	151
15	0.200	0.050	0.250	0.03	774	752	0.223	0.2	148
15	0.200	0.100	0.300	0.01	774	767	0.207	73.3	151
15	0.200	0.100	0.300	0.02	774	759	0.215	28.6	148
15	0.200	0.100	0.300	0.03	774	751	0.223	7.8	148
15	0.200	0.150	0.350	0.01	774	767	0.207	96.5	151
15	0.200	0.150	0.350	0.02	774	759	0.215	47.6	148
15	0.200	0.150	0.350	0.03	774	751	0.223	23.4	148
15	0.200	0.200	0.400	0.01	774	767	0.207	112.6	151
15	0.200	0.200	0.400	0.02	774	759	0.215	61.2	148
15	0.200	0.200	0.400	0.03	774	751	0.223	35.3	148
15	0.250	0.025	0.275	0.01	727	720	0.259	1.4	136
15	0.250	0.025	0.275	0.02	727	718	0.262	0.2	136
15	0.250	0.025	0.275	0.03	727	718	0.262	0.2	136
15	0.250	0.050	0.300	0.01	727	720	0.259	21.5	136
15	0.250	0.050	0.300	0.02	727	713	0.268	1.1	133
15	0.250	0.050	0.300	0.03	727	709	0.273	0.2	133
15	0.250	0.100	0.350	0.01	727	720	0.259	55.7	136
15	0.250	0.100	0.350	0.02	727	713	0.268	17.2	133
15	0.250	0.100	0.350	0.03	727	706	0.278	2.8	131
15	0.250	0.150	0.400	0.01	727	720	0.259	77.5	136

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
15	0.250	0.150	0.400	0.02	727	713	0.268	34.1	133
15	0.250	0.150	0.400	0.03	727	706	0.278	13.5	131
15	0.250	0.200	0.450	0.01	727	720	0.259	93.0	136
15	0.250	0.200	0.450	0.02	727	713	0.268	46.6	133
15	0.250	0.200	0.450	0.03	727	705	0.278	24.1	131
15	0.300	0.025	0.325	0.01	690	683	0.310	0.6	124
15	0.300	0.025	0.325	0.02	690	682	0.312	0.2	124
15	0.300	0.025	0.325	0.03	690	682	0.312	0.2	124
15	0.300	0.050	0.350	0.01	690	683	0.310	12.8	124
15	0.300	0.050	0.350	0.02	690	676	0.321	0.5	122
15	0.300	0.050	0.350	0.03	690	675	0.323	0.2	122
15	0.300	0.100	0.400	0.01	690	683	0.310	43.1	124
15	0.300	0.100	0.400	0.02	690	676	0.321	9.7	122
15	0.300	0.100	0.400	0.03	690	669	0.332	1.4	120
15	0.300	0.150	0.450	0.01	690	683	0.310	63.1	124
15	0.300	0.150	0.450	0.02	690	676	0.321	24.8	122
15	0.300	0.150	0.450	0.03	690	669	0.332	7.2	120
15	0.300	0.200	0.500	0.01	690	683	0.310	77.7	124
15	0.300	0.200	0.500	0.02	690	676	0.321	36.1	122
15	0.300	0.200	0.500	0.03	690	669	0.332	16.4	120
15	0.350	0.025	0.375	0.01	659	653	0.361	0.3	115
15	0.350	0.025	0.375	0.02	659	652	0.362	0.2	115
15	0.350	0.025	0.375	0.03	659	652	0.362	0.2	115
15	0.350	0.050	0.400	0.01	659	652	0.362	7.1	115
15	0.350	0.050	0.400	0.02	659	646	0.373	0.2	114
15	0.350	0.050	0.400	0.03	659	646	0.373	0.2	114
15	0.350	0.100	0.450	0.01	659	652	0.362	34.2	115
15	0.350	0.100	0.450	0.02	659	646	0.374	5.2	114
15	0.350	0.100	0.450	0.03	659	640	0.386	0.9	111
15	0.350	0.150	0.500	0.01	659	652	0.362	52.3	115
15	0.350	0.150	0.500	0.02	659	646	0.374	18.1	114
15	0.350	0.150	0.500	0.03	659	639	0.387	3.8	111
15	0.350	0.200	0.550	0.01	659	652	0.362	66.1	115
15	0.350	0.200	0.550	0.02	659	646	0.374	28.6	114
15	0.350	0.200	0.550	0.03	659	639	0.387	10.9	111
15	0.400	0.025	0.425	0.01	633	627	0.412	0.2	109
15	0.400	0.025	0.425	0.02	633	627	0.412	0.2	109
15	0.400	0.025	0.425	0.03	633	627	0.412	0.2	109
15	0.400	0.050	0.450	0.01	633	626	0.413	4.0	109
15	0.400	0.050	0.450	0.02	633	621	0.423	0.2	109
15	0.400	0.050	0.450	0.03	633	621	0.423	0.2	109
15	0.400	0.100	0.500	0.01	633	626	0.413	27.9	109
15	0.400	0.100	0.500	0.02	633	620	0.426	3.1	108
15	0.400	0.100	0.500	0.03	633	614	0.440	0.5	108
15	0.400	0.150	0.550	0.01	633	626	0.413	44.6	109
15	0.400	0.150	0.550	0.02	633	620	0.427	13.3	108
15	0.400	0.150	0.550	0.03	633	614	0.440	2.5	108
15	0.400	0.200	0.600	0.01	633	626	0.413	57.5	109
15	0.400	0.200	0.600	0.02	633	620	0.427	23.1	108
15	0.400	0.200	0.600	0.03	633	614	0.441	7.1	108
15	0.450	0.025	0.475	0.01	610	604	0.462	0.2	107
15	0.450	0.025	0.475	0.02	610	604	0.462	0.2	107
15	0.450	0.025	0.475	0.03	610	604	0.462	0.2	107
15	0.450	0.050	0.500	0.01	610	603	0.464	2.6	107
15	0.450	0.050	0.500	0.02	610	600	0.473	0.2	107
15	0.450	0.050	0.500	0.03	610	600	0.473	0.2	107
15	0.450	0.100	0.550	0.01	610	603	0.464	23.2	107
15	0.450	0.100	0.550	0.02	610	597	0.479	2.1	106

h (g/m ³)	θ_1 (m ³ /m ³)	$\Delta\theta$ (m ³ /m ³)	θ_2 (m ³ /m ³)	σ_N (-)	N_1 (cph)	\hat{N} (cph)	$\hat{\theta}$ (m ³ /m ³)	R (m)	R_{86} (m)
15	0.450	0.100	0.550	0.03	610	592	0.494	0.3	106
15	0.450	0.150	0.600	0.01	610	603	0.464	39.2	107
15	0.450	0.150	0.600	0.02	610	597	0.479	9.6	106
15	0.450	0.150	0.600	0.03	610	591	0.494	1.7	106
15	0.450	0.200	0.650	0.01	610	603	0.464	51.2	107
15	0.450	0.200	0.650	0.02	610	597	0.479	18.9	106
15	0.450	0.200	0.650	0.03	610	591	0.495	4.6	106
15	0.500	0.025	0.525	0.01	589	585	0.512	0.2	106
15	0.500	0.025	0.525	0.02	589	585	0.512	0.2	106
15	0.500	0.025	0.525	0.03	589	585	0.512	0.2	106
15	0.500	0.050	0.550	0.01	589	583	0.515	1.9	106
15	0.500	0.050	0.550	0.02	589	580	0.523	0.2	106
15	0.500	0.050	0.550	0.03	589	580	0.523	0.2	106
15	0.500	0.100	0.600	0.01	589	583	0.516	19.5	106
15	0.500	0.100	0.600	0.02	589	578	0.531	1.6	106
15	0.500	0.100	0.600	0.03	589	573	0.545	0.2	106
15	0.500	0.150	0.650	0.01	589	583	0.516	35.2	106
15	0.500	0.150	0.650	0.02	589	577	0.532	6.8	106
15	0.500	0.150	0.650	0.03	589	572	0.548	1.3	106
15	0.500	0.200	0.700	0.01	589	583	0.516	46.8	106
15	0.500	0.200	0.700	0.02	589	577	0.532	15.6	106
15	0.500	0.200	0.700	0.03	589	572	0.548	3.3	106