## Errata zum Lehrbuch "Verkehrsdynamik und -simulation"

## Martin Treiber und Arne Kesting

## Oktober 2012

Hinweis: In der folgenden Liste werden nur inhaltliche, nicht aber rein sprachliche Fehler aufgelistet.

- Kap. 6.1, Seite 51: In den 1990er, nicht 1930er Jahren führte eine gesteigerte Rechenleistung ... zu verstärkten Aktivitäten [auf dem Gebiet der Verkehrsdynamik].
- Kap. 8.4, Seite 92, Gleichung (8.21): In dieser Formel muss  $\rho_{\text{max}}$  durch  $Q_{\text{max}}$  ersetzt werden.
- Kap. 8.5, Seite 110: In Gleichung (8.45) wurde nach dem ersten Gleichheitszeichen die Verteilungsfunktion  $F_N$  mit der Dichtefunktion  $f_N$  der Normalverteilung vertauscht. Die Gleichung lautet

$$g(x,t) = f_N^{(\mu,\sigma^2)}(x) = \frac{1}{\sqrt{4\pi Dt}} \exp\left[-\frac{(x-\tilde{c}t)^2}{4Dt}\right].$$

- Kap. 9.4.2, Seite 125: Der Verkehrsdruck ist nicht durch  $\theta_0$  sondern durch  $\rho\theta_0$  gegeben [drei Zeilen unter Formel (9.17)].
- Kap. 9.4.3, GKT-Formel (9.22): Das Argument des Boltzmannfaktors ist falsch: Es gilt

$$B\left(\frac{V-V_a}{\sqrt{2}\sigma_V}\right)$$

anstelle von

$$B\left(\frac{V-V_a}{\sigma_V}\right).$$

- Kap. 10.5, Abb. 10.3: Die verwendete OV-Funktion ist durch Gleichung (10.18), nicht durch (10.19) gegeben.
- Kap. 10.5, Formel (10.20): Auf de rechten Seite wurden  $v_{\alpha}(t)$  und  $v_{\alpha-1}(t)$  vertauscht.

- **Kap. 10.6, Abb. 10.5:** Die verwendete OV-Funktion ist ebenfalls durch Gleichung (10.18), nicht durch (10.19) gegeben.
- Kap. 11.1, Seite 155 zwischen den Gleichungen (11.2) und (11.3): "je schneller dieses fährt"  $\Rightarrow$  "je langsamer dieses fährt"
- Kap. 12.3, Seite 177 zwischen den Gleichungen (12.5) und (12.6): Die Time-to-Collision ist inkorrekt definiert. In der Formel im Text muss es lauten  $\tau_{\text{TTC}} = s/\Delta v$ , nicht  $\tau_{\text{TTC}} = \Delta v/s$ . Die Formel (12.5) ist korrekt.
- Kap. 12.5, S. 181 Mitte, Formel (12.16): In der Definition der summierten Lücke  $s_{\alpha\beta}$  geht die Summe von j=0 bis  $\alpha-\beta-1$ , nicht bis  $\beta-1$ :

$$s_{\alpha\beta} = \sum_{j=0}^{\alpha-\beta-1} s_{\alpha-j}$$

- Kap. 12.5, S. 182 Mitte: Die Ungenauigkeit bei der Schätzung der relativen Annäherungsrate (inverse TTC) ist  $0.01 \, \mathrm{s}^{-1}$ , nicht  $0.01 \, \mathrm{s}$ .
- Kap. 14.3.4, Seite 203 vor Formel (14.9): Der Text ist etwas ungenau und ohne Berücksichtigung der Einheiten formuliert. Der präzisierte Text zwischen den Gleichungen (14.8) und (14.9) lautet "Da sowohl T als auch  $\tau$  in der Größenordnung von 1s liegen (vgl. Tabelle 10.1) und die Beschleunigungen  $b_{\rm safe}$  und  $\Delta a$  von der Größenordnung 1 m/s² bzw. kleiner sind (Table 14.1), sind alle Beiträge, welche das Produkt  $\tau T$  enthalten, von der Größenordnung 1 m oder kleiner und damit gegenüber den Lücken  $s_{\alpha}$ ,  $\hat{s}_{\alpha}$  und  $\hat{s}_{\rm hz}$  vernachlässigbar. Im Ergebnis bekommt man die Bedingungen."
- Seite 204, Formel (14.11): Das Anreizkriterium für das Full Velocity Difference Modell lautet

$$\hat{s}_{\alpha} > s_{e} (v_{opt}(s_{\alpha}) + \tau \Delta a + \gamma \tau (v_{v} - v_{vz}))$$

- Kap. 15, Seite 218, Formel (15.11): Die Ableitungen der Beschleunigungsfunktion sind partielle, nicht totale Ableitungen, also  $\frac{\partial a_{\text{mic}}}{\partial s}$  statt  $\frac{da_{\text{mic}}}{ds}$  usw.
- Kap. 15.4, Seite 228, dritte Gleichung im Text:  $q_1 = -iV_e p_0 + i\rho_e V_e' p_0$  anstelle von  $q_1 = -iV_e p_0 + i\rho_e V_e'$ .
- Kap. 15.4, Seite 232, Formel (15.67): Der Reaktionszeit- bzw. Folgezeitparameter ist durch T anstelle von  $T_r$  gegeben. Ferner wurde die Geschwindigkeit des Führungsfahrzeugs irrtümlich mit  $v_p$  anstelle von  $v_l$  bezeichnet.
- Kap. 15.4, Seite 232, Formel (15.68): Die partielle Ableitung  $a_{v_l}$  ist durch

$$a_{v_l} = \frac{v_e}{T(bT + v_e)}$$

anstelle von  $a_{v_l} = \frac{v_e}{bT + v_e}$  gegeben.

• Kap. 15.5, S. 235, Formel (15.76): Die Formel lautet

$$\tilde{U}(x,t) \propto \exp\left[\mathrm{i}(k_0 \sup physx - \omega_0 t)\right] \exp\left[\left(\sigma_0 - \frac{\left(v_g - \frac{x}{t}\right)^2}{2(\mathrm{i}\omega_{kk} - \sigma_{kk})}\right)t\right].$$

- Kap. 17.1, Seite 261: Der Stau auf der A8-Ost ist in Abb. 17.1b, nicht 17.1a gezeigt.
- Aufgabe 15.8, S.274: In Teilaufgabe 2 sollen nicht  $n_1(t)$  und  $n_2(t)$  sondern  $N_1(t)$  und  $N_2(t)$  bestimmt werden.
- Kap. 19.6, Seite 281: In der zweiten Gleichung von (19.9) fehlt ein Faktor von  $2\pi$ , so dass für den effektiven Mitteldruck bei Viertaktmotoren gilt

$$\bar{p} = \frac{4\pi M}{V_{\text{zvl}}}.$$

- S. 282, Bildunterschrift von Abb. 19.2: 11 Liter/kWh statt 11 kg/kWh.
- Kap. 20.5, Bildunterschrift zu Abb. 20.6, S.298: Es handelt sich um größere Einfahrten, nicht Ausfahrten.
- Kap. 20.7, S. 299: In den Gln (20.3) und (20.4) steht  $a_0^2$  im Nenner, nicht  $a_0$ .
- Kap. 20.7, S. 300: Ersetze "die Konstante  $\dot{C}$ " durch "die Konstante  $\dot{C}_0$ ".
- S. 318, Lösung der Aufgabe 8.4 Die Lösung ist zwar näherungsweise, aber nicht exakt korrekt. Die richtige Lösung lautet

$$\tau_{\rm tot} = \frac{1}{2} \rho_{\rm max} \tau^2 \; \frac{c_{\rm up} c_{\rm cong}}{c_{\rm up} - c_{\rm cong}}$$

mit

$$c_{\mathrm{up}} = \frac{Q_{\mathrm{in}}}{Q_{\mathrm{in}}/V_0 - \rho_{\mathrm{max}}}, \quad c_{\mathrm{cong}} = -\frac{1}{\rho_{\mathrm{max}}T}.$$

- S. 321, Lösung der Aufgabe 8.5, Teilaufgabe 4 Es handelt sich um die stromabwärtige, nicht stromaufwärtige Staufront.
- S. 346, Lösung der Aufgabe 13.3, erste Formel Ersetze  $V'_e(0)$  durch  $Q'_e(0)$  und  $V'_e(\rho_{\text{max}})$  durch  $Q'_e(\rho_{\text{max}})$
- S. 353 und S.354, Lösungen der Aufgaben 15.8 und 18:2 Die Bilder zu dne beiden Lösungen wurden vertauscht.
- S. 358, Lösung der Aufgabe 19.6: Der Integrand in der ersten eckigen Klammer hat einen falschen Luftwiderstandsbeitrag:  $\frac{1}{2}c_w\rho_LAa^3t^3$  statt  $\frac{1}{2}c_w\rho_LAa^2t^2$ . (Die nächsten Formeln sind wieder richtig.)