

Fachliche Grundlagen

**Transportgleichung und Analytische Lösung
nach van Genuchten & Alves
Quelltyp A, Quelltyp B**

Schulung ALTEX-1D Version 3
Februar 2019

Für beide Quelltypen gilt die selbe prozessbeschreibende Stofftransportgleichung.

Der Unterschied in der Lösung der Gleichung ergibt sich aus der oberen Randbedingung (Quellentyp A bzw. B)

(Im Folgenden werden die originalen Parameterbezeichnungen verwendet)

$$R \frac{\partial c}{\partial t} = D \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} - v \frac{\partial c}{\partial x} - \mu c + \gamma$$

Sorption

**Diffusion /
Dispersion**

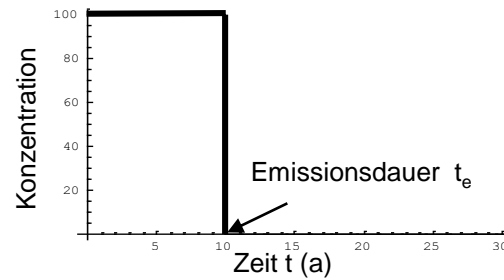
Advektion

Abbau

R	[-]	Retardationsfaktor ($R=1+\rho k/\theta$)
t	[a]	Zeit
c	[mg/L]	Schadstoffkonzentration
D	[m ² /a]	Hydrodynamischer Dispersionskoeffizient
v	[m/a]	Sickerwassergeschwindigkeit
μ	[1/a]	Koeffizient der Abbaurate 1. Ordnung
γ	[mg/(L·a)]	Koeffizient der Produktionsrate 0. Ordnung

Quellentyp A

Anfangs- und Randbedingungen



$$c(x,0) = c_i$$

$$-D \frac{\partial c}{\partial x} + v c \Big|_{x=0} = \begin{cases} v c_0 & 0 < t \leq t_e \\ 0 & t > t_e \end{cases}$$

oben:
3. Art

$$\frac{\partial c}{\partial x}(\infty, t) = 0$$

unten:
halbunendlich

- c_i [mg/L] Anfangskonzentration in der Sickerwasserzone
- c_0 [mg/L] Quellkonzentration
- t_e [a] Emissionsdauer an der Unterseite der Schadensquelle
- x [m] Vertikale Koordinate mit $x = 0$ an der Unterkante der Schadensquelle
- v [m/s] Abstandsgeschwindigkeit
- D [m²/s] Hydrodynamischer Dispersionskoeffizient

Case C 6

$$c(x, t) = \begin{cases} \frac{\gamma}{\mu} + (c_i - \frac{\gamma}{\mu}) \underline{A(x, t)} + (c_0 - \frac{\gamma}{\mu}) \underline{B(x, t)}; \\ 0 < t \leq t_e \\ \\ \frac{\gamma}{\mu} + (c_i - \frac{\gamma}{\mu}) \underline{A(x, t)} + (c_0 - \frac{\gamma}{\mu}) \underline{B(x, t)} - c_0 \underline{B(x, t - t_e)}; \\ t > t_e \end{cases}$$

VAN GENUCHTEN & ALVES (1982): Analytical solutions of the one-dimensional convective-dispersive solute transport equation.- US. Department of Agriculture, Technical Bulletin No. 1661; 151 p.

- Anmerkungen:**
- 1) In ALTEX 1-D ist der Koeffizient der Stoffproduktion $\gamma = 0$
 - 2) **rot unterstrichene Funktion** siehe nächste Seite

mit

$$A(x, t) = \exp\left(\frac{-\mu t}{R}\right) \left\{ 1 - \frac{1}{2} \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx - vt}{2\sqrt{DRt}} \right] - \left(\frac{v^2 t}{\pi DR} \right)^{\frac{1}{2}} \exp \left[-\frac{(Rx - vt)^2}{4DRt} \right] \right. \\ \left. + \frac{1}{2} \left(1 + \frac{vx}{D} + \frac{v^2 t}{DR} \right) \exp\left(\frac{vx}{D}\right) \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + vt}{2\sqrt{(DRt)}} \right] \right\}$$

$$B(x, t) = \frac{v}{(v + u)} \exp \left[\frac{(v - u)x}{2D} \right] \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx - ut}{2\sqrt{(DRt)}} \right]$$

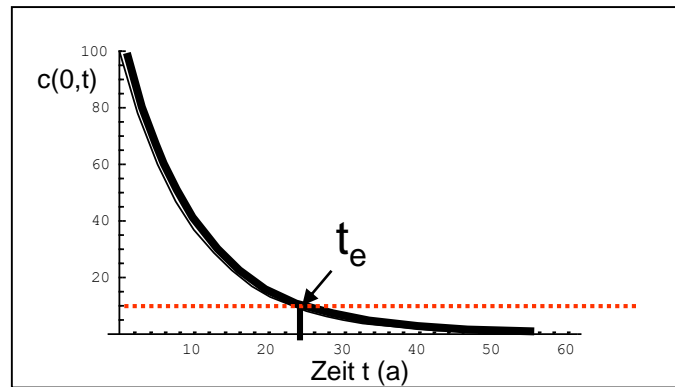
$$+ \frac{v}{(v - u)} \exp \left[\frac{(v + u)x}{2D} \right] \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + ut}{2\sqrt{(DRt)}} \right] + \frac{v^2}{2\mu D} \exp \left[\frac{vx}{D} - \frac{\mu t}{R} \right] \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + vt}{2\sqrt{(DRt)}} \right]$$

und die Substitution u

$$u = v \cdot \sqrt{\left(1 + \frac{4\mu D}{v^2}\right)}$$

Quellentyp B

Anfangs- und Randbedingungen



$$c(x,0) = c_i$$

Anmerkung: In ALTEX ist der Endwert der Quellkonzentration $c_a = 0$ (für $t \rightarrow \infty$)

$$-D \frac{\partial c}{\partial x} + vc \Big|_{x=0} = v \left(c_a + c_B e^{-\lambda \cdot t} \right)$$

oben:
3. Art

$$\frac{\partial c}{\partial x}(\infty, t) = 0$$

unten:
halbunendlich

c_B	[$\mu\text{g/L}$]	Anfangswert der Quellkonzentration (für $t = 0$)
c_a	[$\mu\text{g/L}$]	Endwert der Quellkonzentration (für große t)
λ	[$1/a$]	Abklingkonstante der Quellkonzentration

Van Genuchten & Alves Lösung: Quellentyp B ; Teil 1 / 2

Case C 14

$$c(x, t) = \frac{\gamma}{\mu} + \left(c_i - \frac{\gamma}{\mu} \right) A(x, t) + \left(c_a - \frac{\gamma}{\mu} \right) B(x, t) + c_0 E(x, t) \quad \mu \neq \lambda R$$

$$c(x, t) = \frac{\gamma}{\mu} + \left(c_i - c_0 - \frac{\gamma}{\mu} \right) A(x, t) + \left(c_a - \frac{\gamma}{\mu} \right) B(x, t) + c_0 e^{-\lambda t} \quad \mu = \lambda R$$

Anmerkung:

In ALTEX 1-D sind Endkonzentration in Quelle $c_a = 0$ und

Koeffizient der Stoffproduktion 0.Ordnung $\gamma = 0$

 1. und 3. Summand entfallen

VAN GENUCHTEN & ALVES (1982): Analytical solutions of the one-dimensional convective-dispersive solute transport equation.- US. Department of Agriculture, Technical Bulletin No. 1661; 151 p.

mit

$$A(x, t) = \exp\left(\frac{-\mu t}{R}\right) \left\{ 1 - \frac{1}{2} \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx - vt}{2\sqrt{DRt}} \right] - \left(\frac{v^2 t}{\pi DR} \right)^{\frac{1}{2}} \exp \left[-\frac{(Rx - vt)^2}{4DRt} \right] \right. \\ \left. + \frac{1}{2} \left(1 + \frac{vx}{D} + \frac{v^2 t}{DR} \right) \exp\left(\frac{vx}{D}\right) \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + vt}{2\sqrt{(DRt)}} \right] \right\}$$

$$E(x, t) = e^{-\lambda t} \left\{ \left(\frac{v}{v + w} \right) \exp \left[\frac{(v - w)x}{2D} \right] \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx - wt}{2\sqrt{DRt}} \right] + \left(\frac{v}{v - w} \right) \exp \left[\frac{(v + w)x}{2D} \right] \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + wt}{2\sqrt{DRt}} \right] \right\} \\ + \frac{v^2}{2D(\mu - \lambda R)} \exp \left(\frac{vx}{D} - \frac{\mu t}{R} \right) \operatorname{erfc} \left[\frac{Rx + vt}{2\sqrt{DRt}} \right]$$

und w

$$w = v \cdot \sqrt{\left[1 + \frac{4D}{v^2} (\mu - \lambda R) \right]}$$