
Wärme- und Stoffübertragung I

Advektiver Stofftransport und Herleitung der Erhaltungsgleichungen

Prof. Dr.-Ing. Reinhold Kneer
Dr.-Ing. Dr. rer. pol. Wilko Rohlfs

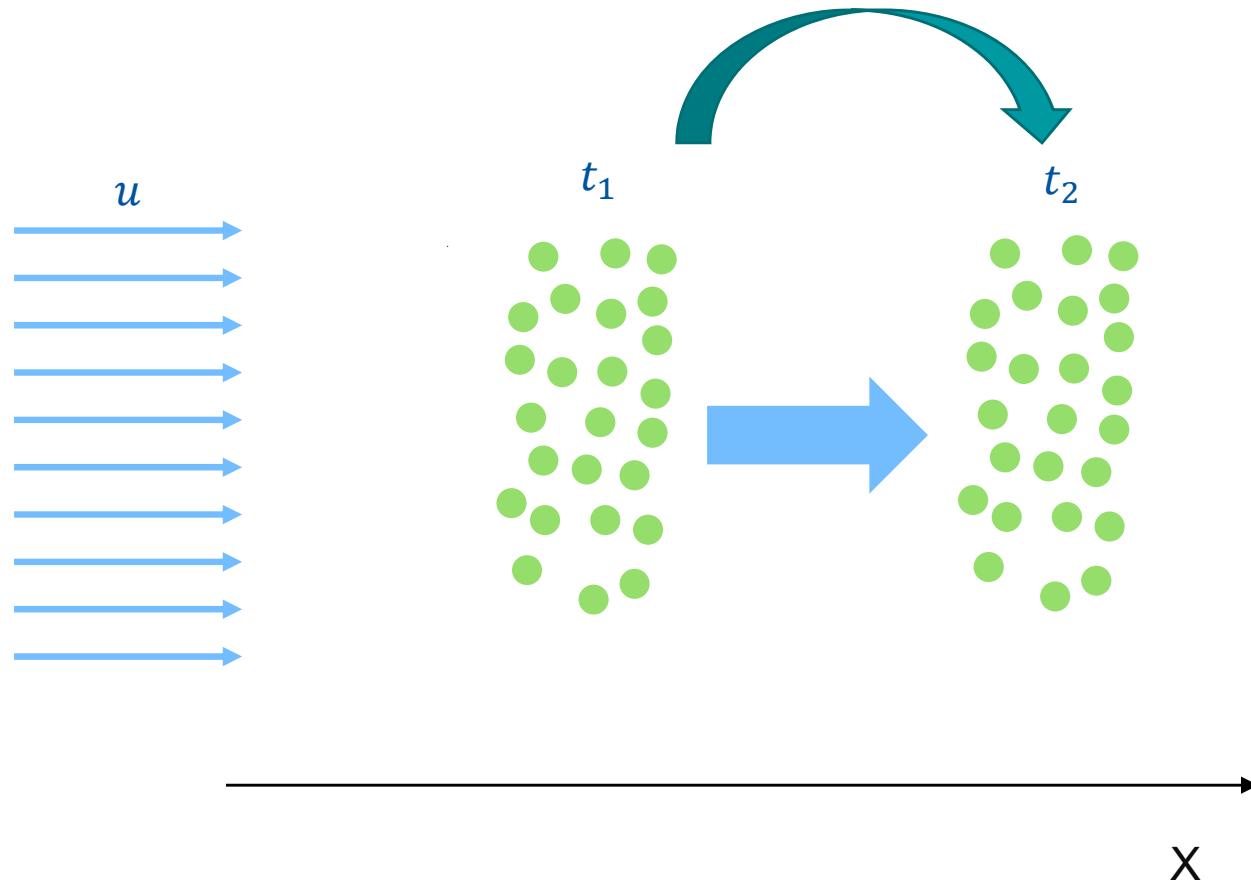
Massentransport im bewegten System

- Unterscheidung von diffusivem und advektivem Stofftransport

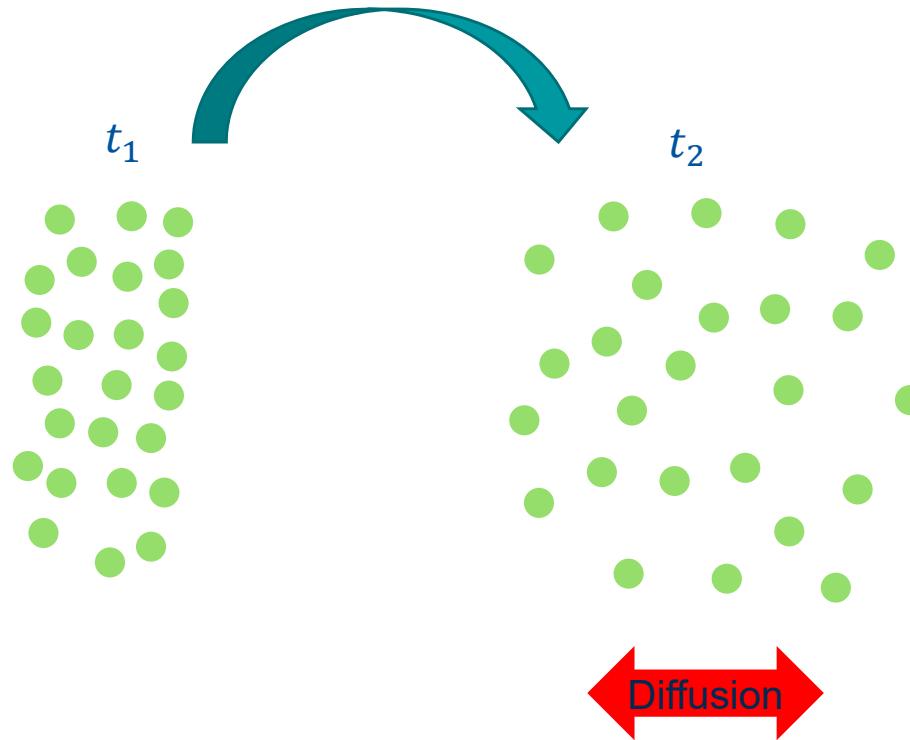


<https://deacademic.com/dic.nsf/dewiki/751301>

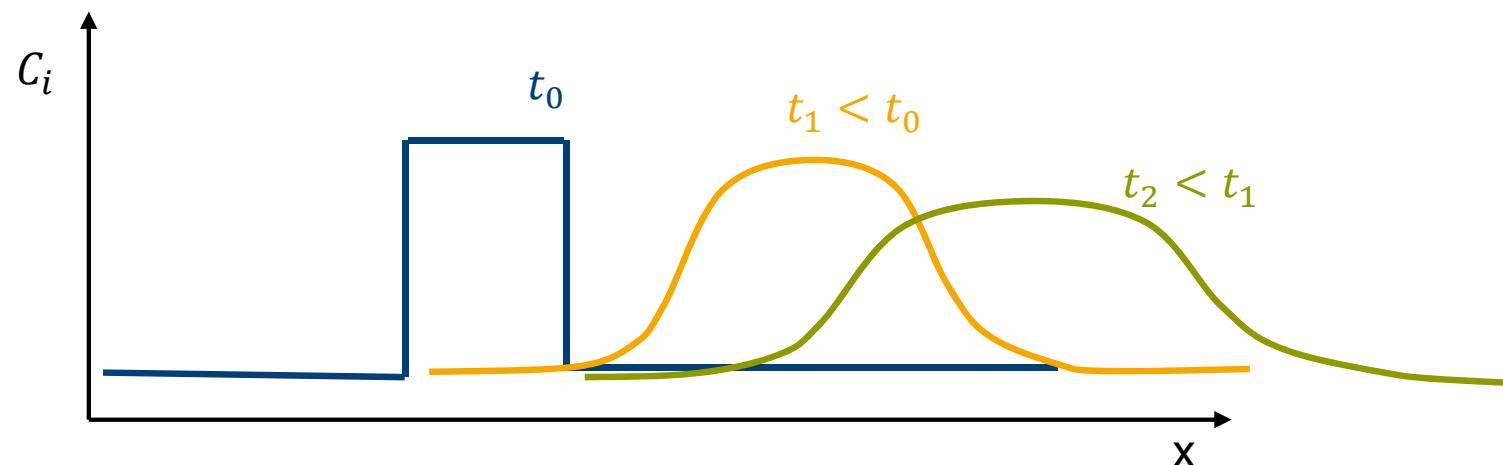
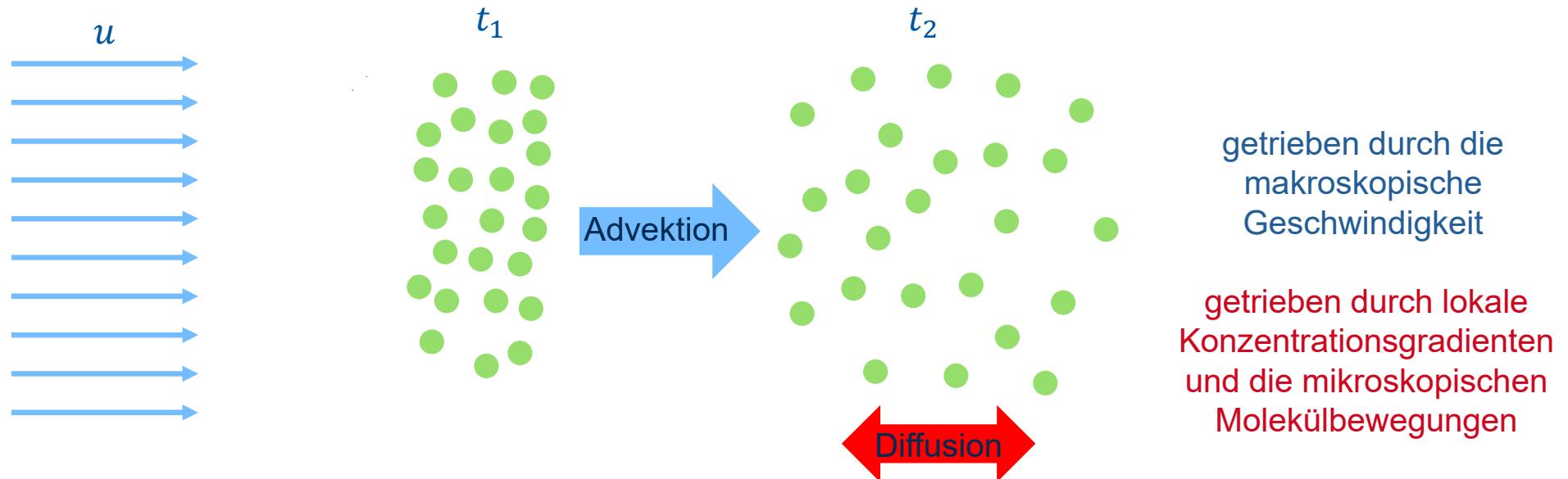
Massentransport durch Advektion



Massentransport durch Diffusion



Massentransport durch Advektion und Diffusion

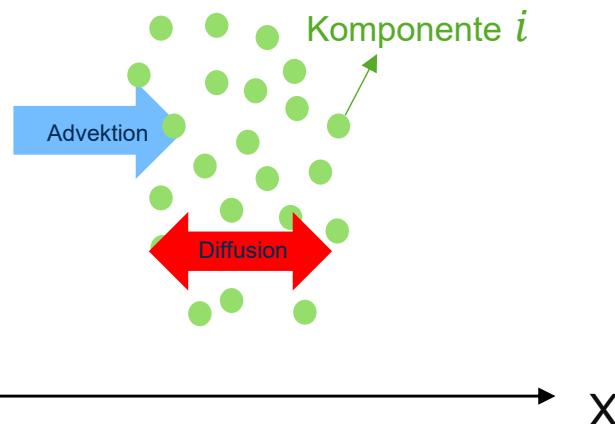


Massentransport im bewegten System

Transportmechanismen

$$\text{Massentransport von Komponente } i = \text{Massentransport von Komponente } i \text{ durch Advektion} + \text{Massentransport von Komponente } i \text{ durch Diffusion}$$

$$\dot{m}_i'' = \dot{m}_{i,\text{Adv}}'' + j_{i,\text{Diff}}''$$

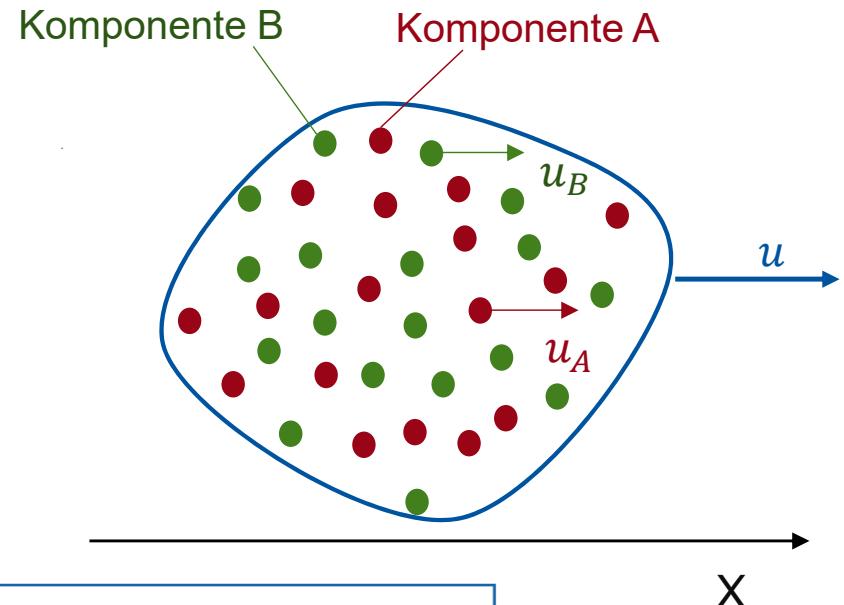


- Advektion: Massentransport in Strömungsrichtung als Folge der Fluidströmung
- Diffusion: Massentransport in alle Richtungen als Folge von Konzentrationsgradienten und mikroskopischen Molekülbewegungen

Massentransport im bewegten System

Annahme:

- Massenströme komponentenweise betrachten
- Unterscheidung zwischen dem diffusiven und advektiven Transport



- u_A : Mittlere Geschwindigkeit der Komponente A
- u_B : Mittlere Geschwindigkeit der Komponente B
- u : Mittlere Strömungsgeschwindigkeit (Geschwindigkeit vom Gesamtmassenstrom)

Massentransport im bewegten System

Bestimmung von mittlere Gesamtgeschwindigkeit:

$$\dot{m}_{\text{ges}} = \dot{m}_A + \dot{m}_B$$

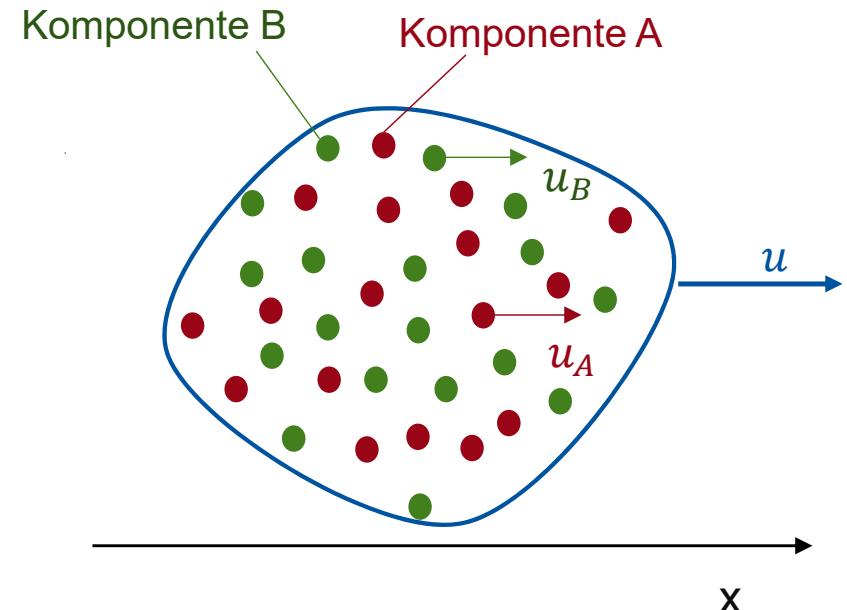
$$\bar{\rho} u = \rho_A u_A + \rho_B u_B$$

$$u = \frac{\xi_A}{\bar{\rho}} u_A + \frac{\xi_B}{\bar{\rho}} u_B$$



$$u = \sum_i \xi_i u_i$$

u ist eine massengemittelte Geschwindigkeit



Der Gesamtmassenstrom ist die Summe aus advektivem und diffusivem Massenstrom:

$$\dot{m}_i'' = \dot{m}_{i,\text{Adv}}'' + j_{i,\text{Diff}}''$$

Massentransport im bewegten System

Bestimmung des Diffusionsstroms:

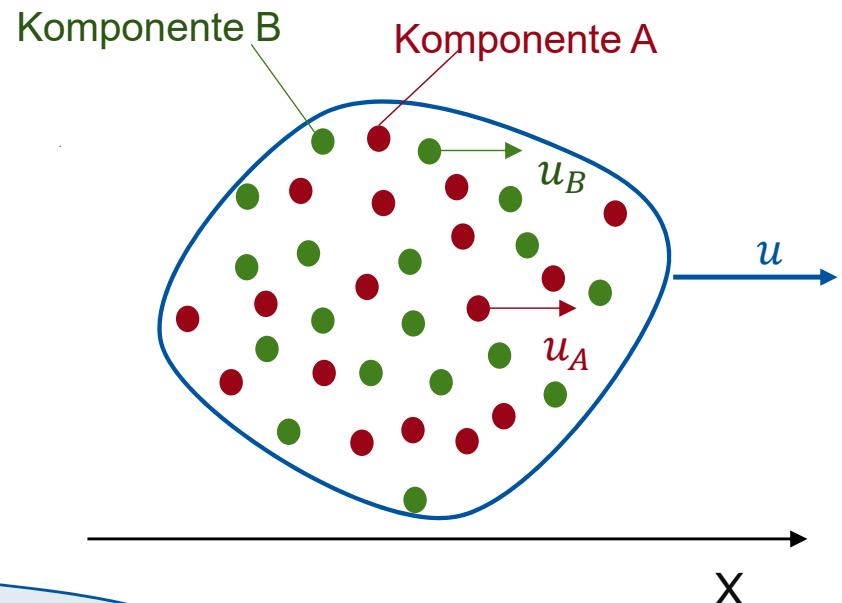
$$\dot{m}''_i = \dot{m}''_{i,\text{Adv}} + \dot{j}''_{i,\text{Diff}}$$

$$\rho_i u_i = \rho_i u + j''_i$$



$$j''_i = \rho_i(u_i - u)$$

Die Diffusionsgeschwindigkeit ist die Abweichung der Komponentengeschwindigkeit zur gemittelten Gesamtgeschwindigkeit

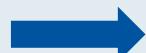


Massentransport im bewegten System

Bestimmung von Diffusionsstrom:

$$\dot{m}''_i = \dot{m}''_{i,\text{Adv}} + \dot{j}''_{i,\text{Diff}}$$

$$\rho_i u_i = \rho_i u + j_i''$$



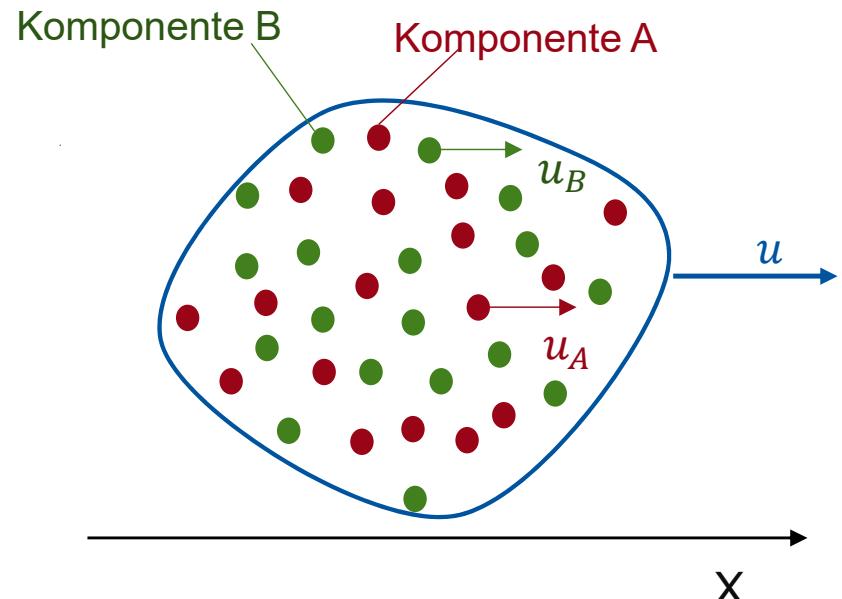
$$j_i'' = \rho_i(u_i - u)$$

Gesamt-Diffusionsstrom als Summe aller Komponenten:

$$\sum_{i=1}^n j_i'' = \sum_{i=1}^n \rho_i u_i - \underbrace{\sum_{i=1}^n \rho_i u}_{= \bar{\rho} u} = \bar{\rho} u = \sum_i \rho_i u_i$$



$$\sum j_i'' = 0!$$



Alle Diffusionsströme addieren sich zu Null

Beispiel: 1D-Stationäre Strömung ohne Quelle

Bilanz um Kontrollvolumen:

$$0 = \dot{m}_{i,x} - \dot{m}_{i,x+dx}$$

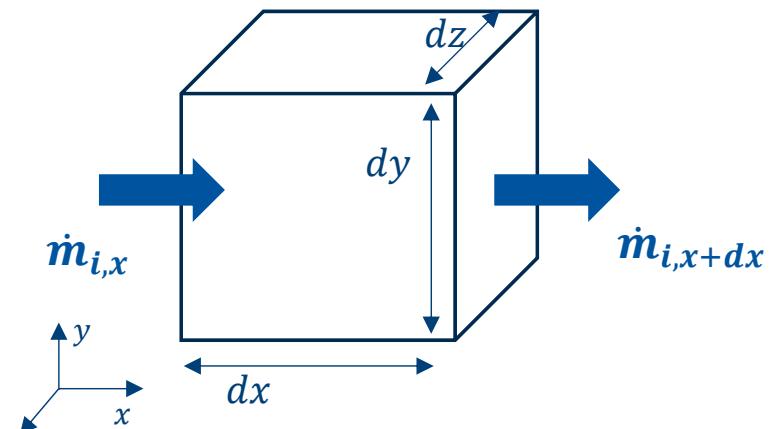
$$0 = \dot{m}''_{i,x} \cdot dy \cdot dz - \dot{m}''_{i,x+dx} \cdot dy \cdot dz$$

Taylorreihenentwicklung:

$$\dot{m}_{i,x+dx} = \left[\dot{m}''_{i,x} + \frac{\partial}{\partial x} (\dot{m}''_{i,x}) \cdot dx \right] \cdot dy \cdot dz$$

$$\cancel{\dot{m}''_{i,x} \cdot dy \cdot dz} - \left[\dot{m}'_{i,x} + \frac{\partial}{\partial x} (\dot{m}''_{i,x}) \cdot \cancel{dx} \right] \cdot \cancel{dy} \cdot \cancel{dz} = 0$$

$$-\frac{\partial}{\partial x} (\dot{m}''_{i,x}) = 0$$



Beispiel: 1D-Stationäre Strömung ohne Quelle

Bilanz um Kontrollvolumen:

$$-\frac{\partial}{\partial x}(\dot{m}''_{i,x}) = 0$$

$$\dot{m}''_i = \xi_i \cdot \rho \cdot u + j''_{i,x}$$

\dot{m}''_i im Bilanz einsetzen:

$$\frac{\partial}{\partial x}(\xi_i \cdot \rho \cdot u + j''_{i,x}) = 0$$

Summenregel und Kettenregel einsetzen:

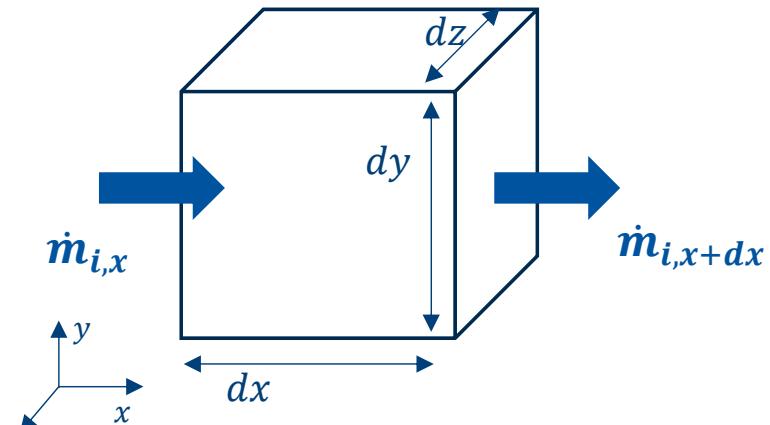
$$\rho u \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \xi_i \frac{\partial(\rho u)}{\partial x} + \frac{\partial j''_{i,x}}{\partial x} = 0$$

Ficksches Gesetz:

$$j''_{i,x} = -\rho D \frac{\partial \xi_i}{\partial x}$$

$$\rho u \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \xi_i \frac{\cancel{\partial(\rho u)}}{\partial x} + \rho D \frac{\partial^2 \xi_i}{\partial x^2} = 0$$

= 0: 1-D Kontinuitätsgleichung



Beispiel: 3D-Stationäre Strömung ohne Quelle

Bilanz um Kontrollvolumen:

$$\frac{\partial}{\partial x}(\dot{m}''_{i,x}) + \frac{\partial}{\partial y}(\dot{m}''_{i,y}) + \frac{\partial}{\partial z}(\dot{m}''_{i,z}) = 0$$

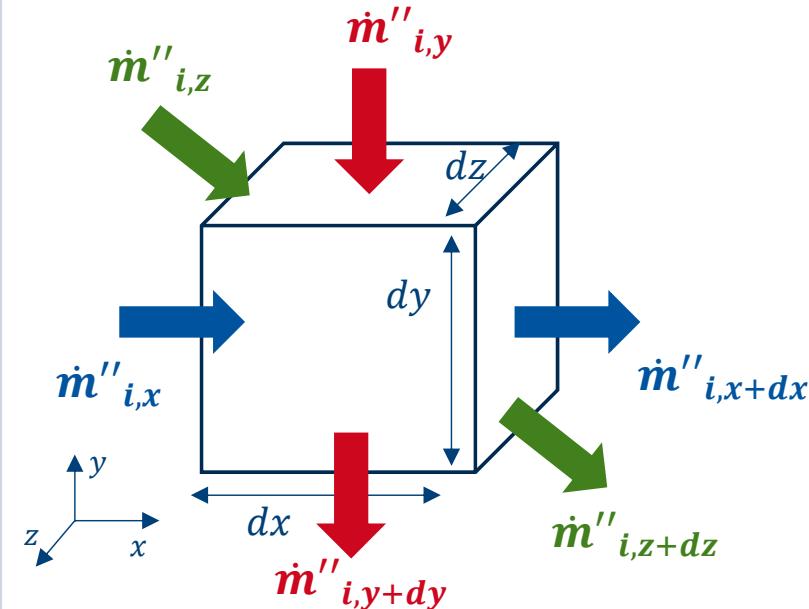
$$\dot{m}''_i = \xi_i \cdot \rho \cdot u + j''_i$$

\dot{m}''_i in Bilanz einsetzen:

$$\frac{\partial}{\partial x}(\xi_i \cdot \rho \cdot u + j''_{i,x}) + \frac{\partial}{\partial y}(\xi_i \cdot \rho \cdot v + j''_{i,y}) + \frac{\partial}{\partial z}(\xi_i \cdot \rho \cdot w + j''_{i,z}) = 0$$

Auftrennung der Terme mit Hilfe von Summenregel und Kettenregel:

$$\begin{aligned} & \rho u \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \xi_i \frac{\partial (\rho u)}{\partial x} + \frac{\partial j''_{i,x}}{\partial x} + \rho v \frac{\partial \xi_i}{\partial y} + \xi_i \frac{\partial (\rho v)}{\partial y} + \frac{\partial j''_{i,y}}{\partial y} \\ & + \rho w \frac{\partial \xi_i}{\partial z} + \xi_i \frac{\partial (\rho w)}{\partial z} + \frac{\partial j''_{i,z}}{\partial z} = 0 \end{aligned}$$



Beispiel: 3D-Stationäre Strömung ohne Quelle

Bilanz um Kontrollvolumen:

DGL umordnen:

Advektive Ströme

$$\rho u \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \rho v \frac{\partial \xi_{i,y}}{\partial y} + \rho w \frac{\partial \xi_i}{\partial z} + \xi_i \left[\frac{\partial(\rho u)}{\partial x} + \frac{\partial(\rho v)}{\partial y} + \frac{\partial(\rho w)}{\partial z} \right] = - \left(\frac{\partial j''_{i,x}}{\partial x} + \frac{\partial j''_{i,y}}{\partial y} + \frac{\partial j''_{i,z}}{\partial z} \right) = 0 \quad (\text{Kontinuitätsgleichung!})$$

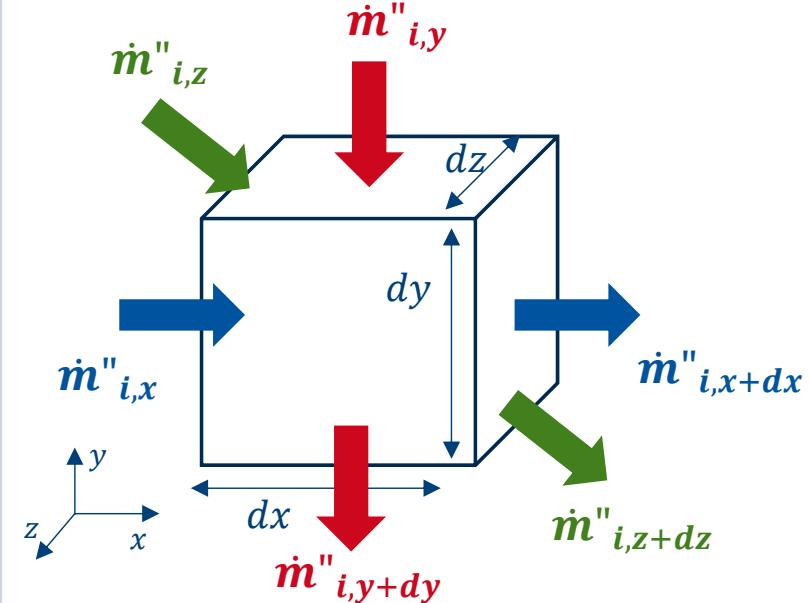
Diffusive Ströme

Ficksches Gesetz:

$$j_{i,x} = -\rho D \frac{\partial \xi_i}{\partial x}$$



$$\rho u \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \rho v \frac{\partial \xi_{i,y}}{\partial y} + \rho w \frac{\partial \xi_i}{\partial z} = \rho D \left(\frac{\partial^2 \xi_i}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \xi_{i,y}}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \xi_i}{\partial z^2} \right)$$



Analogie zwischen Energie- und Stofftransport

Energietransport:

$$\rho u c_p \frac{\partial T}{\partial x} + \cancel{\rho v c_p} \frac{\partial T}{\partial y} + \cancel{\rho w c_p} \frac{\partial T}{\partial z} = \chi \left(\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right)$$

Entdimensionierung:

$$\downarrow a = \frac{\lambda}{\rho c_p} = \frac{\nu}{Pr}$$

Prandtl-Zahl

$$Pr = \frac{\nu}{a} = \frac{\text{Diffusiver Impulstransport}}{\text{Diffusiver Wärmetransport}}$$

Nusselt-Zahl

$$Nu = \frac{\alpha \cdot L}{\lambda}$$

$$Nu(Re, Pr, Geometrie) \Rightarrow \alpha$$

Stofftransport:

$$\cancel{\rho u} \frac{\partial \xi_i}{\partial x} + \cancel{\rho v} \frac{\partial \xi_{i,y}}{\partial y} + \cancel{\rho w} \frac{\partial \xi_i}{\partial z} = \cancel{\rho D} \left(\frac{\partial^2 \xi_i}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \xi_{i,y}}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \xi_i}{\partial z^2} \right)$$

Entdimensionierung:

$$\downarrow D = \frac{\nu}{Sc}$$

Schmidt-Zahl

$$Sc = \frac{\nu}{D} = \frac{\eta}{\rho D} = \frac{\text{Diffusiver Impulstransport}}{\text{Diffusiver Massentransport}}$$

Sherwood-Zahl

$$Sh = \frac{g \cdot L}{\rho \cdot D}$$

$$Sh(Re, Sc, \text{Geometrie}) \Rightarrow g$$

Massentransport = Stoffübergangskoeffizient • Fläche • Treibende Potential

Verständnisfragen

Bennen Sie das treibende Potential der Diffusion und der advektiven Stoffübertragung?

Welche Kennzahl der Stoffübertragung kann als Analogon zur Prandtl-Zahl in der Wärmeübertragung betrachtet werden?

Warum ist die Summe aller Diffusionsströme gleich Null?