

Analysis III
 TUHH
 VL 14, 2. Februar 2017

Stokes und Gauß Integralsatz

Michael Hinze

Satz von Stokes

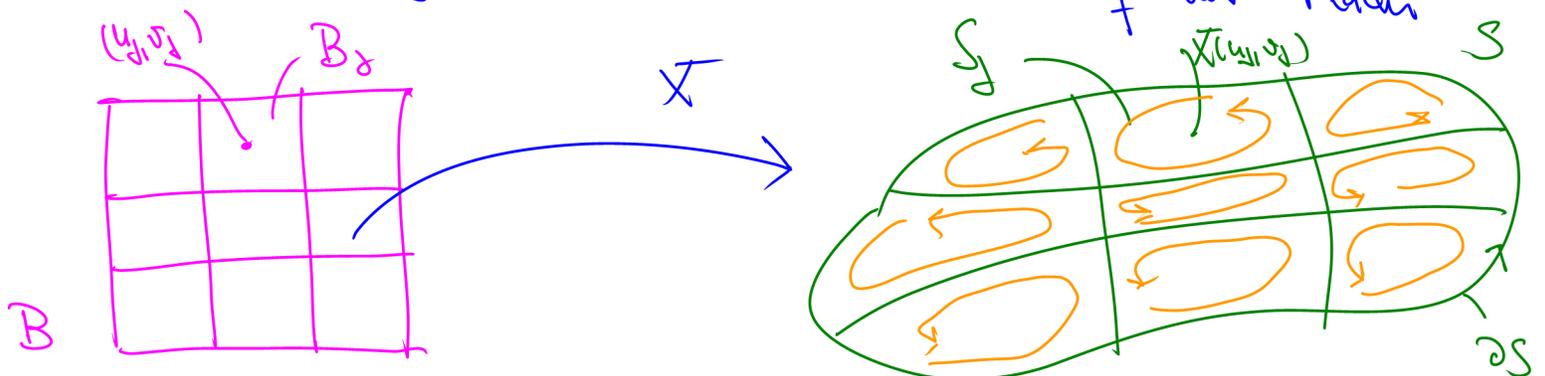
$F: M \rightarrow \mathbb{R}^3$ stetig diffbares VF, $M \subset \mathbb{R}^3$ offen und
 $S \subset \mathbb{R}^3$ reguläres Flächenelement in M mit Randkurve ∂S ,
 die in Bezug auf die Normalenrichtung positiv orientiert ist.

Dann gilt

$$\int_{\partial S} F(x) \cdot dx = \int_S \text{rot } F \cdot d\mathcal{O}$$

Zirkulation eines VF entlang des Randes einer Fläche

$\hat{=}$ Summe der Wirbelstärken auf der Fläche



$$\oint_S F(x) \cdot dx = \sum_{j=1}^m \oint_{S_j} F(x) \cdot dx \quad \text{und}$$

Rechenregel
für Kurvenintegral

$$\int_{S_j} F(x) \cdot dx \approx \gamma_j \cdot \text{rot } F(x_j) \cdot |S_j|$$

— siehe Def. Wirbelstärke

$$= \underbrace{\frac{\overline{X_u(y_j, y_j)} \times \overline{X_v(y_j, y_j)}}{\| \overline{X_u(y_j, y_j)} \times \overline{X_v(y_j, y_j)} \|}}_{=: (*)} \cdot \text{rot } F(\overline{X(y_j, y_j)}) \cdot \underbrace{\int_B \overline{X_u(y_j, y_j)} \times \overline{X_v(y_j, y_j)} \cdot d(y, v)}_{=: d(y, v)}$$

$$\text{Ans: } \int_S f(x) \cdot d\sigma = f(x_0) \int_S 1 \cdot d\sigma = f(x_0) |S| \quad \text{für ein } x_0 \in S.$$

$$x_0 := \overline{X(y_j, y_j)} \quad \text{und} \quad f(x_0) = (*). \quad \text{Damit}$$

$$\int_{S_j} F(x) \cdot dx \approx \int_{S_j} \text{rot } F(x) \cdot \gamma_j(x) \cdot d\sigma = \int_{S_j} \text{rot } F(x) \cdot d\sigma$$

$$\text{Summation ergibt} \quad \oint_S F(x) \cdot dx = \int_S \text{rot } F(x) \cdot d\sigma.$$

Folgerung: Satz von Stokes impliziert den Satz von Green, denn wir

S in x_1 - x_2 Ebene mit Rand ∂S .

$$\text{Stokes: } \oint_S F(x) \cdot dx = \int_S \text{rot } F(x) \cdot d\sigma$$

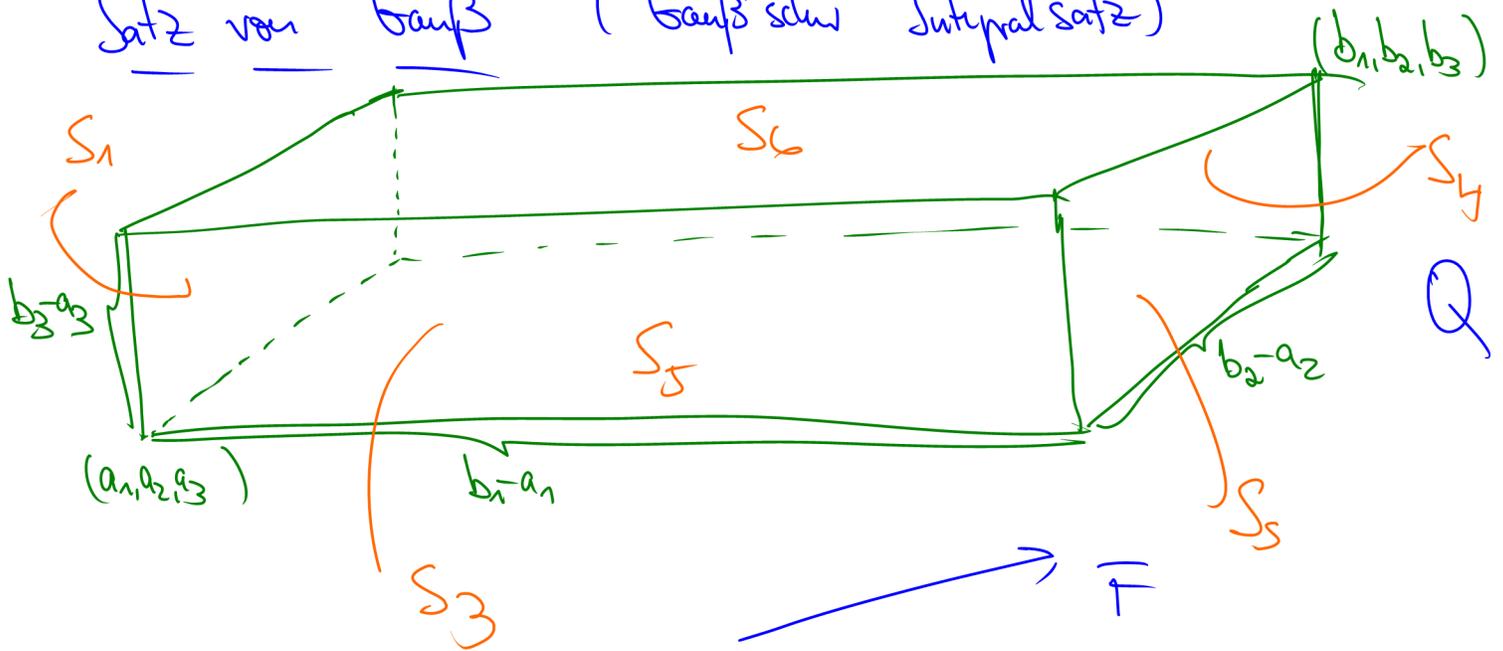
$F: S \rightarrow \mathbb{R}^3$
fortsetzen nach $\mathbb{R}^3: \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}$

$$= \int_S \operatorname{rot} \vec{F}(x) \cdot \gamma(x) \, d\sigma \quad \text{mit} \quad \gamma(x) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$= \int_S \vec{F}_2 x_1 - \vec{F}_1 x_2 \, d\sigma = \int_S \vec{F}_2 x_1 - \vec{F}_1 x_2 \, dx_1 dx_2, \quad \text{wobei}$$

S durch sich selbst parametrisiert wird, d.h. $\vec{x}(x_1, x_2) = (x_1, x_2)$.

Satz von Gauß (Gauß'scher Integralsatz)



Modell für Stofftransport im Volumenelement $Q = [a_1, b_1] \times [a_2, b_2] \times [a_3, b_3]$

$$\vec{F} = \begin{bmatrix} \vec{F}_1(x) \\ \vec{F}_2(x) \\ \vec{F}_3(x) \end{bmatrix} \quad \nabla \vec{F}, \quad \text{welches Stoff transportiere}$$

Transport nach Q / von Q kann nur über die Oberflächen von Q passieren. (Q enthält keine Quellen/Senken)

$$S_1 = \{ (a_1, x_2, x_3); a_2 \leq x_2 \leq b_2, a_3 \leq x_3 \leq b_3 \}$$

$$\vdots$$

$$S_6 = \{ (x_1, x_2, b_3); a_1 \leq x_1 \leq b_1, a_2 \leq x_2 \leq b_2 \}$$

Bilanz des Transportes über S_1 und S_2

$$\int_{S_1} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} + \int_{S_2} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_{S_1} \vec{F}(x) \cdot (-e_1) d\sigma + \int_{S_2} \vec{F}(x) \cdot e_1 d\sigma$$

$$= - \underbrace{\int_{a_2}^{b_2} \int_{a_3}^{b_3} F_1(a_1, x_2, x_3) dx_3 dx_2}_{=: -g(a_1)} + \underbrace{\int_{a_2}^{b_2} \int_{a_3}^{b_3} F_1(b_1, x_2, x_3) dx_3 dx_2}_{g(b_1)}$$

Wir wissen: $g(b_1) - g(a_1) = \int_{a_1}^{b_1} \underbrace{g'(x)}_{F_{1x_1}} dx$

$$= \int_{a_1}^{b_1} \int_{a_2}^{b_2} \int_{a_3}^{b_3} F_{1x_1}(x_1, x_2, x_3) dx_3 dx_2 dx_1 = \int_{S_1} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} + \int_{S_2} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma}$$

Analog $\int_{S_3} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} + \int_{S_4} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_{a_3}^{b_3} \int_{a_1}^{b_1} \int_{a_2}^{b_2} F_{2x_2}(x_1, x_2, x_3) dx_2 dx_1 dx_3$

$$\text{und } \int_{S_5} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} + \int_{S_6} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_{a_1}^{b_1} \int_{a_2}^{b_2} \int_{a_3}^{b_3} \vec{F}_{3x_3}(x_1, x_2, x_3) dx_3 dx_2 dx_1$$

Insgesamt:

$$\begin{aligned} \int_{\partial Q} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} &= \sum_{j=1}^6 \int_{S_j} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} \\ &= \int_{a_1}^{b_1} \int_{a_2}^{b_2} \int_{a_3}^{b_3} \underbrace{\vec{F}_{1x_1}(x_1, x_2, x_3) + \vec{F}_{2x_2}(x_1, x_2, x_3) + \vec{F}_{3x_3}(x_1, x_2, x_3)}_{\text{div } \vec{F}(x)} dx_3 dx_2 dx_1 \end{aligned}$$

$$= \int_Q \text{div } \vec{F}(x) dx$$

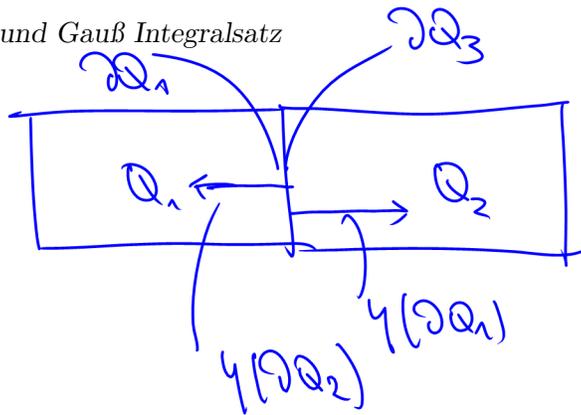
Sei B regulärer Bereich im \mathbb{R}^3 mit äußerer Normalen γ

$$\begin{aligned} \text{Dann} \quad \int_B \text{div } \vec{F}(x) dx &= \int_{\partial B} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} \\ &= \int_{\partial B} \vec{F}(x) \cdot \gamma(x) d\sigma \end{aligned}$$

Gauß'scher Integralsatz.

$$\int_B = \sum_i \int_{Q_i} = \sum_i \int_{\partial Q_i} = \sum_i \int_{\partial Q_{\text{außen}}} - \int_{\partial Q_{\text{innen}}}$$

und inneren Oberflächenintegral fallen weg



$$\gamma(\partial Q_1) = -\gamma(\partial Q_2)$$

Anwendung: Wärmestrom über ∂B entspricht dem in B von Quell und Senke erzeugter Wärme

Wärmquelle / Senke : $f(x)$
 Wärmestrom : $q(x)$

$$\int_{\partial B} q \cdot d\sigma = \int_B f(x) dx$$

Gauß \parallel

$$\int_B \operatorname{div} q(x) dx \quad \parallel \quad \text{d.h. } \operatorname{div} q(x) = f(x) \text{ in } B$$

Modell für Wärmestrom abhängig von Temperatur T

$$q = -\kappa \nabla T$$

κ Wärmeleitfähigkeit (Materialabhängig)

Damit $\operatorname{div} q = -\operatorname{div}(\kappa \nabla T) = f$ in B

Dh. Temperaturverteilung ist Diffusionsprozess

$$- \operatorname{div}(k(x) \nabla T(x)) = f(x) \quad \text{in } B$$

elliptische partielle DGL für T ! \rightarrow nächstes Semester