

Turbulenzmodelle

Universität Oldenburg
Sommersemester 2016
25. Mai 2016

- 1 Direct Numerical Simulation
- 2 Reynold-Averaged Navier-Stokes Equation
- 3 Schließungsproblem der Turbulenz
- 4 Transport Energy Equation
- 5 k - ϵ Model

Die größten Wirbel in der Strömung haben den größten Anteil an dem Transport von Bewegung und Energie. Die größte Skala wird also durch

$$L \quad (1)$$

festgelegt. Die Größe der kleinsten Skala wird durch die Viskosität definiert. (Kinetische Energie wird in Wärme dissipiert)

$$\eta = \left(\frac{\nu^3}{\epsilon}\right)^{1/4} \quad (2)$$

ϵ - Dissipationsrate

ν - Viskosität

Turbulente Längenskalen

$$\epsilon \sim \frac{U^3}{L} \quad (3)$$

$$\eta = \frac{\nu^3 * L}{U^3} \quad (4)$$

Für 1D gilt also:

$$\frac{L}{\eta} = Re^{3/4} \quad (5)$$

(de Bruyn Kops: 8000*8000*8000)

Schließungsproblem der Turbulenz

Vereinfachungen:

$$\frac{\partial}{\partial t} = \partial_t, \quad \frac{\partial}{\partial x} = \partial_x, \quad \frac{\partial}{\partial x_i} = \partial_i \quad (6)$$

$$\sum_{j=x,y,z} u_j \partial_j = u_j \partial_j \quad (7)$$

Reynolds-Averaged Navier-Stokes Equations (RANS)

$$\partial_t u_i + \partial_j u_j u_i = -\frac{1}{\rho} \partial_i p + \nu \partial_j^2 u_i \quad (8)$$

gemittelte equation:

$$\partial_t \bar{u}_i + \partial_j \bar{u}_j \bar{u}_i = -\frac{1}{\rho} \partial_i \bar{p} + \nu \partial_j^2 \bar{u}_i \quad (9)$$

Reynolds Decomposition

$$u = \bar{u} + u' \quad (10)$$

Einsetzen:

$$\partial_t \bar{u}_i + \partial_t \bar{u}'_i + \partial_j (\bar{u}_i * \bar{u}_j + \bar{u}_i * \bar{u}'_j + \bar{u}'_i * \bar{u}_j + \bar{u}'_i * \bar{u}'_j) \quad (11)$$

$$= -\frac{1}{\rho} * \partial_i * (\bar{p} + \bar{p}') + \nu * \partial_j^2 (\bar{u}_i + \bar{u}'_i) \quad (12)$$

Es gilt $\bar{u}' = 0$, daher:

$$\partial_t \bar{u}_i + \partial_j (\bar{u}_i \bar{u}_j + \overline{u'_i u'_j}) = -\frac{1}{\rho} \partial_i \bar{p} + \nu * \partial_j^2 \bar{u}_i \quad (13)$$

$\overline{u'_i u'_j}$ = Reynold-Stress-Term

Wie kann man den Reynold-Stress-Term beschreiben?

$$\partial_t \overline{u'_i u'_j} + u_k \partial_k \overline{u'_i u'_j} =$$

$$(14)$$

$$-\overline{u'_j u'_k} \partial_k \bar{u}_i - \overline{u'_i u'_k} \partial_k \bar{u}_j - \partial_k \overline{u'_i u'_j u'_k}$$

$$(15)$$

$$-\frac{1}{\rho}(\partial_i \overline{u'_j p'} + \partial_j \overline{u'_i p'}) + \frac{1}{\rho}(\overline{p' \partial_i u'_j} + \overline{p' \partial_j u'_i}) + \nu(\partial_k^2 \overline{u'_i u'_j} - 2\partial_k \overline{u'_i \partial_k u'_j})$$

$$(16)$$

Vielen Dank für Ihre Aufmerksamkeit!
Haben Sie Fragen?

