

**BAUSTATIK I – KOLLOQUIUM 10, Merkblatt**

(101-0113)

Thema: Reduktionssatz

**Reduktionssatz:**

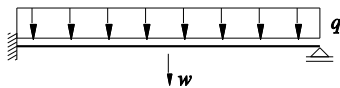
Bei der Berechnung von Verformungen an einem statisch unbestimmten System unter Anwendung der Arbeitsgleichung kann der Belastungszustand an einem beliebigen statisch bestimmten Grundsystem gewählt werden.

Bei der Wahl des GS sollte darauf geachtet werden, dass keine Reaktionen des BZ mit möglichen (noch unbekannt) Verformungen des VZ Arbeit leisten und dass der Rechenaufwand möglichst klein ist.

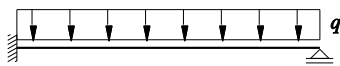
**Erläuterung an einem Beispiel:**

Gegeben: System und Einwirkung  $q$

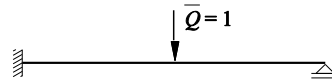
Gesucht: Verschiebung  $w$



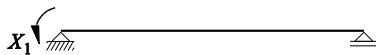
VZ:



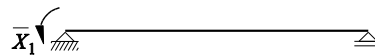
BZ: (am statisch unbestimmten System)



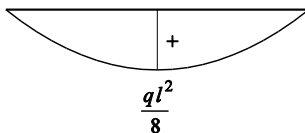
GS und ÜG:



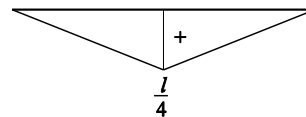
GS und ÜG:



$M_0(q)$  am GS:



$\overline{M_0}(\overline{Q}=1)$ :



$M_1(X_1=1)$  am GS:



$\overline{M_1}(\overline{X_1}=1) = M_1(X_1=1)$ :



$$\delta_{10} = \int M_1 \cdot \frac{M_0}{EI} \cdot dx = -\frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l = -\frac{ql^3}{24EI}$$

$$\overline{\delta}_{10} = \int M_1 \cdot \frac{\overline{M_0}}{EI} \cdot dx = -\frac{1}{4} \cdot 1 \cdot \frac{l}{4EI} \cdot l = -\frac{l^2}{16EI}$$

$$\delta_{11} = \int M_1 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx = \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{1}{EI} \cdot l = -\frac{l}{3EI}$$

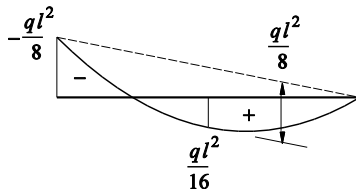
$$\overline{\delta}_{11} = \delta_{11} = \int M_1 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx = \frac{1}{3} \cdot 1 \cdot \frac{1}{EI} \cdot l = -\frac{l}{3EI}$$

Verträglichkeitsbedingung:

$$\delta_{10} + X_1 \cdot \delta_{11} = 0$$

$$\rightarrow X_1 = -\frac{\delta_{10}}{\delta_{11}} = \frac{ql^2}{8}$$

$M(q)$ :

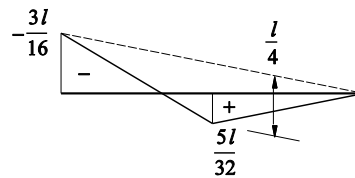


Verträglichkeitsbedingung:

$$\overline{\delta}_{10} + \overline{X}_1 \cdot \overline{\delta}_{11} = 0$$

$$\rightarrow \overline{X}_1 = -\frac{\overline{\delta}_{10}}{\overline{\delta}_{11}} = \frac{3l}{16}$$

$\overline{M}(\overline{Q}=1)$ :



Verformung  $w$  mit der Arbeitsgleichung ( $\overline{M}_1 = M_1$ ;  $M = M_0 + X_1 \cdot M_1$ ;  $\overline{M} = \overline{M}_0 + \overline{X}_1 \cdot \overline{M}_1$ ):

$$w = \int \overline{M} \cdot \frac{M}{EI} \cdot dx = \int \overline{M}_0 \cdot \frac{M_0}{EI} \cdot dx + X_1 \cdot \int \overline{M}_0 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx + \overline{X}_1 \cdot \left[ \int M_1 \cdot \frac{M_0}{EI} \cdot dx + X_1 \cdot \int M_1 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx \right]$$

Verträglichkeitsbedingung (siehe oben):

$$\int M_1 \cdot \frac{M_0}{EI} \cdot dx + X_1 \cdot \int M_1 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx = \delta_{10} + X_1 \cdot \delta_{11} = 0$$

$$M = M_0 + X_1 \cdot M_1 \quad \rightarrow \quad \boxed{\int M_1 \cdot \frac{M}{EI} \cdot dx = 0}$$

Der Zwängungszustand  $M_1$  des BZ resp. des VZ und der Lastspannungszustand  $M$  sind zueinander orthogonal. Die Kräfte des Zwängungszustands leisten deshalb keine Arbeit mit den Verformungen des Lastspannungszustands.

$$w = \int \overline{M} \cdot \frac{M}{EI} \cdot dx = \int \overline{M}_0 \cdot \frac{M_0}{EI} \cdot dx + X_1 \cdot \int \overline{M}_0 \cdot \frac{M_1}{EI} \cdot dx = \int \overline{M}_0 \cdot \frac{M}{EI} \cdot dx$$

→ VZ am statisch unbestimmten System  
BZ am statisch bestimmten Grundsystem

Grosser Rechenaufwand für den BZ am statisch unbestimmten System:

$$w = \int \frac{\overline{M} \cdot M}{EI} \cdot dx = +\frac{5}{12} \cdot \frac{l}{4} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l - \frac{1}{4} \cdot \frac{l}{4} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l - \frac{1}{3} \cdot \frac{3l}{16} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l + \frac{1}{3} \cdot \frac{3l}{16} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l = \frac{ql^4}{192EI}$$

Einfacher mit dem BZ am statisch bestimmten GS:

$$w = \int \frac{\overline{M}_0 \cdot M}{EI} \cdot dx = +\frac{5}{12} \cdot \frac{l}{4} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l - \frac{1}{4} \cdot \frac{l}{4} \cdot \frac{ql^2}{8EI} \cdot l = \frac{ql^4}{192EI}$$