

Technische Mechanik

Klausur II

 20. November 2012, 08¹⁵ - 09¹⁵

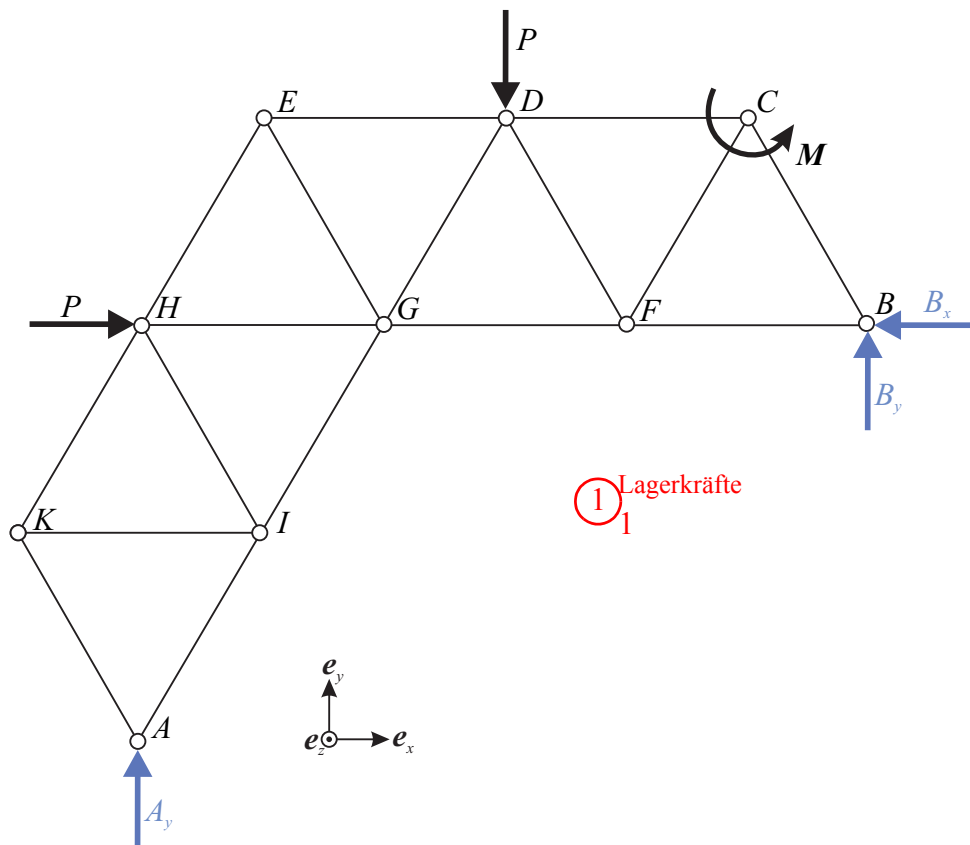
Dr. Stephan Kaufmann

Musterlösung

Herbstsemester 2012

Aufgabe 1 (22 Punkte)

a) System freischneiden und die Lagerkräfte einführen.



Gleichgewichtsbedingungen:

$$\begin{aligned} \text{KB}(x): \quad P - B_x &= 0 & \Rightarrow & B_x = P \\ \text{KB}(y): \quad A_y + B_y - P &= 0 \end{aligned}$$

In B treffen sich die Wirkungslinien von 3 Kräften: B_x , B_y und P . Dort ist das Momentengleichgewicht sehr einfach zu formulieren.

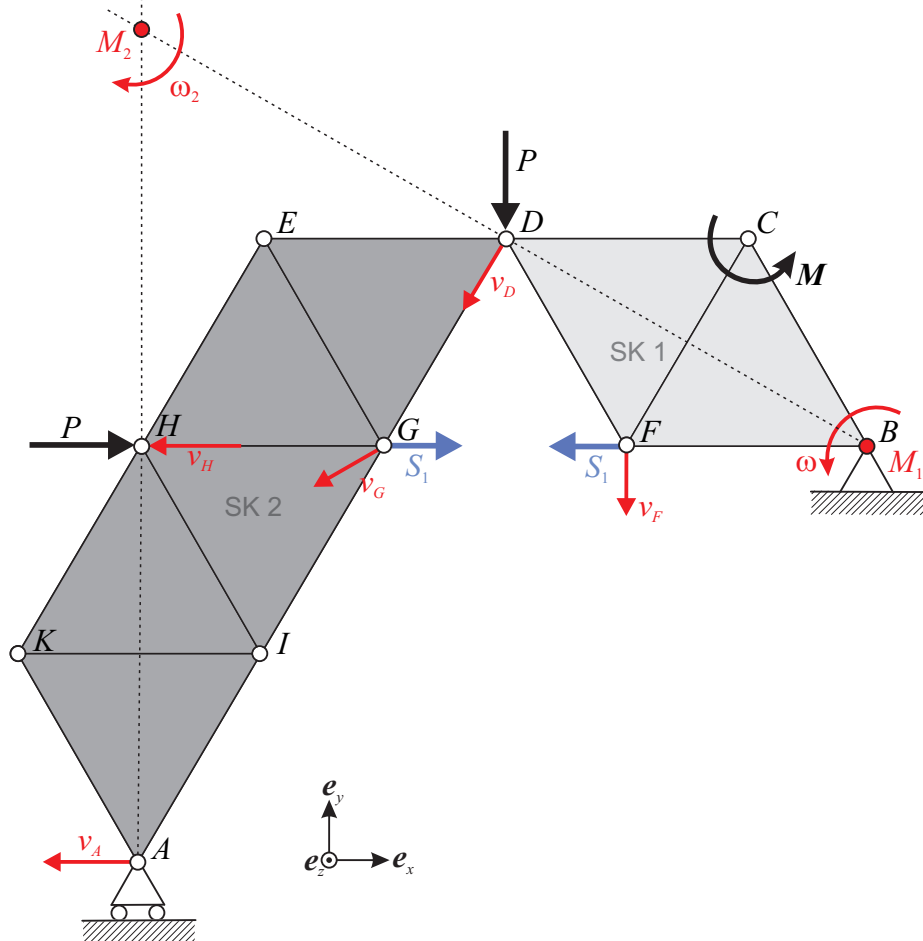
$$\text{MB}(B,z): \quad 3LP + \frac{3}{2}LP - 3LA_y = 0 \quad \Rightarrow \quad A_y = \frac{3}{2}P$$

Damit wird KB(y) zu: $\frac{3}{2}P + B_y - P = 0 \quad \Rightarrow \quad B_y = -\frac{1}{2}P \quad \textcircled{1}_6$

Alternative:

MB(A,z): $3LP - \sqrt{3}LP - \frac{3}{2}LP + \sqrt{3}LB_x + 3LB_y = 0$

- b) Stab GF entfernen und Stabkräfte S_1 als Zugkraft einführen. Das System besteht aus zwei Starrkörpern. Mit den Lagerungen verträglicher Bewegungszustand: $\textcircled{1}_7^{\text{PdvL}}$



Starrkörper 1:

Momentanzentrum M_1 in B und Winkelschnelligkeit ω .

$v_F = L\omega; \quad \textcircled{1}_8 \quad v_D = \sqrt{3}L\omega$

bzw. $\mathbf{v}_F = \begin{bmatrix} 0 \\ -L\omega \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_D = \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ -3 \end{bmatrix} \frac{L\omega}{2}$

Starrkörper 2:

Momentanzentrum $M_2 \perp \mathbf{v}_D$ und $\perp \mathbf{v}_A$ und Winkelschnelligkeit ω_2 . ①₉

$$\mathbf{v}_D = \sqrt{3}L\omega_2 = \sqrt{3}L\omega \quad \Rightarrow \quad \omega_2 = \omega \quad \text{①}_{10}$$

$$\mathbf{v}_G = 2L\omega_2 = 2L\omega; \quad \mathbf{v}_H = \sqrt{3}L\omega_2 = \sqrt{3}L\omega \quad \text{bzw.}$$

$$\mathbf{v}_G = \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ -1 \end{bmatrix} L\omega \quad \mathbf{v}_H = \begin{bmatrix} -\sqrt{3}L\omega \\ 0 \end{bmatrix} \quad \text{①}_{11}$$

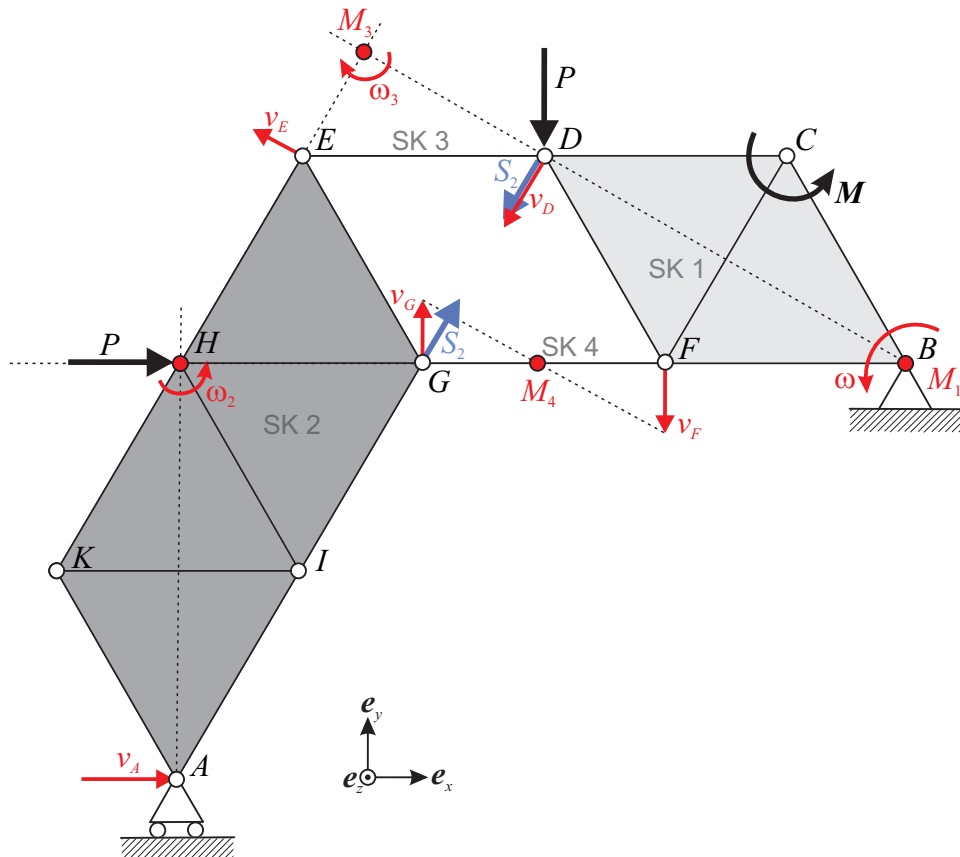
Geschwindigkeiten, die senkrecht auf die jeweils im Punkt angreifenden Kräfte sind, haben Leistung null. Hier: $\mathbf{v}_F \perp S_1$.

Prinzip der virtuellen Leistung (PdvL): ①₁₂ k.r. zur Geschwindigkeiten

$$\delta \mathcal{P} = \mathbf{v}_D \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ -P \end{bmatrix} + \mathbf{v}_G \cdot \begin{bmatrix} S_1 \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{v}_H \cdot \begin{bmatrix} P \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{M} \cdot \omega = \frac{3}{2}L\omega P - \sqrt{3}L\omega S_1 - \sqrt{3}L\omega P + 3PL\omega = 0$$

Damit ist $S_1 = \frac{3\sqrt{3}-2}{2}P > 0$ und der Stab GF ist ein Zugstab. ①₁₃ ①₁₄ k.r. zur S_1

c) Stab DG entfernen und Stabkräfte einführen. Das System besteht aus vier Starrkörpern. Mit den Lagerungen verträglicher Bewegungszustand: ①₁₅ PdvL



Starrkörper 1: (gleich wie im Teilaufgabe a)

Momentanzentrum M_1 in B und Winkelschnelligkeit ω .

$$v_F = L\omega; \quad v_D = \sqrt{3}L\omega$$

$$\text{bzw. } \mathbf{v}_F = \begin{bmatrix} 0 \\ -L\omega \end{bmatrix} \quad \mathbf{v}_D = \begin{bmatrix} -\sqrt{3} \\ -3 \end{bmatrix} \frac{L\omega}{2}$$

Starrkörper 4:

Aus dem Satz der projizierten Geschwindigkeiten: $\mathbf{v}_G = \begin{bmatrix} 0 \\ v_G \end{bmatrix}$

Starrkörper 3:

Aus dem Satz der projizierten Geschwindigkeiten: $v_{Ex} = v_{Dx} = \frac{\sqrt{3}L\omega}{2}$ ①₁₆^{SdpG}

Alternativ auch über das Momentanzentrum M_3 .

$$v_D = \frac{\sqrt{3}}{2}L\omega_3 = \sqrt{3}L\omega \quad \Rightarrow \quad \omega_3 = 2\omega \quad \Rightarrow \quad v_E = \frac{L}{2}\omega_3 = L\omega$$

①₁₆^{M₃}

Starrkörper 2:

Momentanzentrum $M_2 \perp \mathbf{v}_G$ und $\perp \mathbf{v}_A$ und Winkelschnelligkeit ω_2 . ①₁₇

$$v_H = 0$$

$$v_{Ex} = \frac{\sqrt{3}}{2}L\omega_2 = \frac{\sqrt{3}}{2}L\omega \quad \text{oder} \quad v_E = L\omega_2 = L\omega \quad \Rightarrow \quad \omega_2 = \omega$$

①₁₈

$$v_G = L\omega_2 = L\omega; \quad \text{bzw.} \quad \mathbf{v}_G = \begin{bmatrix} 0 \\ L\omega \end{bmatrix}$$

①₁₉

Prinzip der virtuelle Leistung (PdvL): ①₂₀^{k.r. zur Geschwindigkeiten}

$$\delta \mathcal{O} = \mathbf{v}_D \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ -P \end{bmatrix} + \mathbf{v}_D \cdot \begin{bmatrix} -\frac{1}{2}S_2 \\ -\frac{\sqrt{3}}{2}S_2 \end{bmatrix} + \mathbf{v}_G \cdot \begin{bmatrix} \frac{1}{2}S_2 \\ \frac{\sqrt{3}}{2}S_2 \end{bmatrix} + \mathbf{v}_H \cdot \begin{bmatrix} P \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{M} \cdot \boldsymbol{\omega} = 0$$

$$\delta \mathcal{O} = \frac{3}{2}L\omega P + \sqrt{3}L\omega S_2 + \frac{\sqrt{3}}{2}L\omega S_2 + 0 + 3PL\omega = 0$$

Damit ist $S_2 = -\sqrt{3}P < 0$ und der Stab DG ist ein Druckstab.

①₂₁

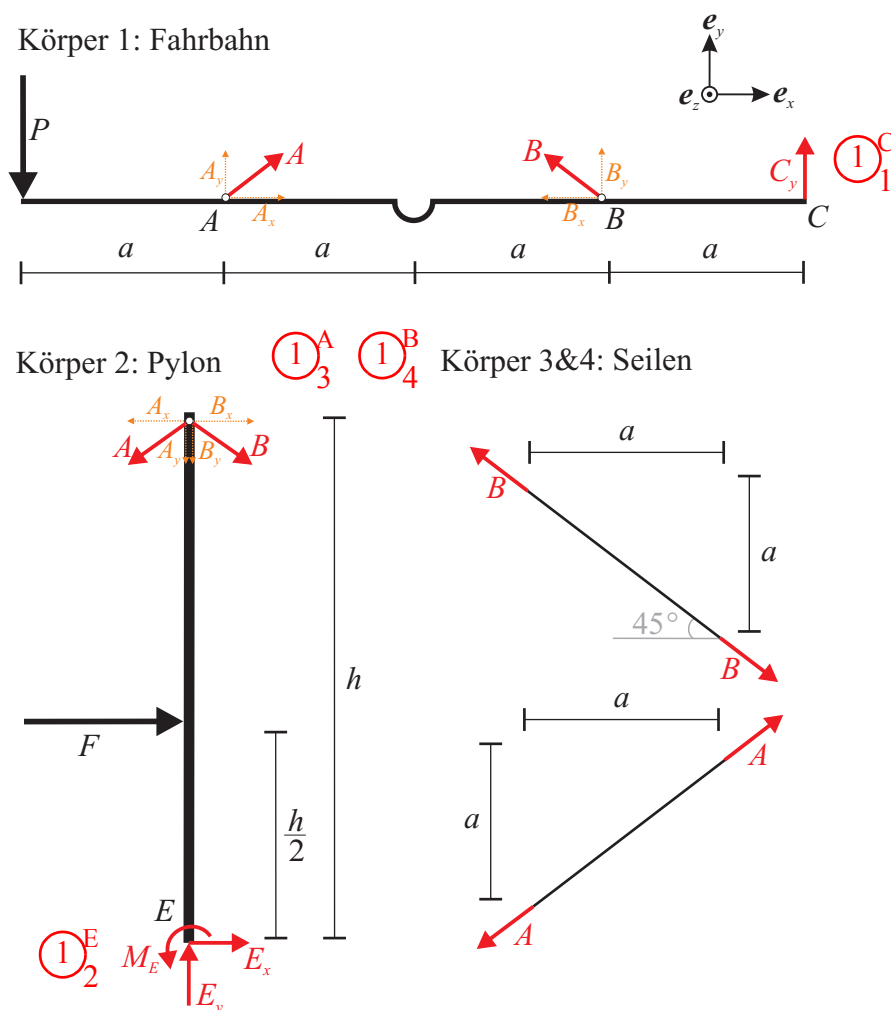
①₂₂^{k.r. zur S₂}

Punkteschlüssel Aufgabe 1:

- 1: Lagerkräfte korrekt eingeführt (Orientierung egal).
- 2: Komponentenbedingungen $KB(x)$ und $KB(y)$ konsequent richtig zur Skizze.
- 3: Momentenbedingung $MB(*, z)$ konsequent richtig zur Skizze.
- 4: Lagerkraft B_x korrekt zur Skizze.
- 5: Lagerkraft A_y korrekt zur Skizze.
- 6: Lagerkraft B_y korrekt zur Skizze.
- 7: PdvL: gesuchte Stab GF entfernen, Stabkräfte und zulässige virtuelle Geschwindigkeit einführen.
- 8: Geschwindigkeit \mathbf{v}_F oder \mathbf{v}_D . Geschwindigkeitsvektor oder Schnelligkeiten mit korrekter Orientierung in der Skizze.
- 9: Momentanzentrum M_2 ist im Schnittpunkt der Senkrechten der Geschwindigkeiten \mathbf{v}_D und \mathbf{v}_A (oder andere Bewegungszustände richtig).
- 10: Rotationsgeschwindigkeit $\omega_2 = \omega$.
- 11: Geschwindigkeit \mathbf{v}_G und \mathbf{v}_H oder Schnelligkeiten mit korrekter Orientierung in der Skizze.
- 12: Aufstellung der Gesamtleistung konsequent richtig zur Geschwindigkeiten.
- 13: Stabkraft S_I .
- 14: Aussage Stabkraft konsequent richtig zur skizzierten Stabkraft. Begründung ersichtlich.
- 15: PdvL: gesuchte Stab DG entfernen, Stabkräfte und zulässige virtuelle Geschwindigkeit einführen.
- 16: Anwendung der SdpG für die SK3. *Alternativ*: Momentanzentren M_3 .
- 17: Momentanzentrum M_2 ist im Schnittpunkt der Senkrechten der Geschwindigkeiten \mathbf{v}_G und \mathbf{v}_A (oder andere Bewegungszustände richtig).
- 18: Rotationsgeschwindigkeit $\omega_2 = \omega$.
- 19: Geschwindigkeit \mathbf{v}_G oder Schnelligkeit v_G mit korrekter Orientierung in der Skizze.
- 20: Aufstellung der Gesamtleistung konsequent richtig zur Geschwindigkeiten.
- 21: Stabkraft S_2 .
- 22: Aussage Stabkraft konsequent richtig zur skizzierten Stabkraft. Begründung ersichtlich.

Aufgabe 2 (15 Punkte)

System freischneiden und in die Teilsysteme trennen:



Da Körper 3 und 4 aus Seilen bestehen, werden die Kräfte A und B in Seilrichtung eingeführt. Aus der Geometrie ist der Seilwinkel (45°) bekannt. Falls man diese Informationen nicht direkt einsetzt, werden die zusätzlichen Komponentenbedingungen an den Körpern 3 und 4 benötigt.

Körper 2: Pylon

$$\text{KB}(x): \quad E_x + F - A \frac{\sqrt{2}}{2} + B \frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_5 \Rightarrow \quad E_x = \frac{\sqrt{2}}{2}(A - B) - F \quad (\text{I})$$

$$\text{KB}(y): \quad E_y - A \frac{\sqrt{2}}{2} - B \frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_6 \Rightarrow \quad E_y = \frac{\sqrt{2}}{2}(A + B) \quad (\text{II})$$

In E treffen sich die Wirkungslinien von 4 Kräften: E_x , E_y , A_y und B_y . Dort ist das Momentengleichgewicht sehr einfach zu formulieren.

$$\text{MB}(E,z): \quad M_E - F\frac{h}{2} + Ah\frac{\sqrt{2}}{2} - Bh\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_7 \Rightarrow \quad M_E = \frac{\sqrt{2}}{2}(B-A) + F\frac{h}{2} \quad (\text{III})$$

Körper 1: Fahrbahn

$$\text{KB}(x): \quad A\frac{\sqrt{2}}{2} - B\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_8 \Rightarrow \quad A = B \quad (\text{IV})$$

$$\text{KB}(y): \quad C_y - P + A\frac{\sqrt{2}}{2} + B\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_9 \Rightarrow \quad C_y = -\frac{\sqrt{2}}{2}(A+B) + P \quad (\text{V})$$

$$\text{MB}(C,z): \quad 4aP - 3aA\frac{\sqrt{2}}{2} - aB\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad \textcircled{1}_{10} \quad (\text{VI})$$

Gleichungssystem lösen:

$$(\text{IV}) \text{ in } (\text{VI}): \quad 4aP - 4aA\frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \Rightarrow \quad A = \sqrt{2}P = B \quad \textcircled{1}_{11} \quad (\text{VII})$$

$$(\text{IV}) \text{ in } (\text{I}): \quad E_x = \frac{\sqrt{2}}{2}(A-A) - F \Rightarrow \quad E_x = -F \quad \textcircled{1}_{12} \quad (\text{VII})$$

$$(\text{VII}) \text{ in } (\text{II}): \quad E_y - \sqrt{2}A = 0 \Rightarrow \quad E_y = 2P \quad \textcircled{1}_{13} \quad (\text{IX})$$

$$(\text{IV}) \text{ in } (\text{III}): \quad M_E = \frac{\sqrt{2}}{2}(A-A) + F\frac{h}{2} \Rightarrow \quad M_E = F\frac{h}{2} \quad \textcircled{1}_{14} \quad (\text{X})$$

$$(\text{IV}) \text{ in } (\text{V}): \quad C_y = -\sqrt{2}A + P \Rightarrow \quad C_y = -P \quad \textcircled{1}_{15} \quad (\text{XI})$$

Punkteschlüssel Aufgabe 2:

- 1: Lagerreaktionen in C korrekt (Orientierung egal)
- 2: Lagerreaktionen in E korrekt (Orientierung egal)
- 3: Schnittkräfte in A korrekt (Orientierung egal) für alle Körpern.
- 4: Schnittkräfte in B korrekt (Orientierung egal) für alle Körpern.
- 5: $KB(x)$ vom Körper 2 (Pylon) konsequent richtig zur Skizze.
- 6: $KB(y)$ vom Körper 2 (Pylon) konsequent richtig zur Skizze.
- 7: $MB(*,z)$ vom Körper 2 (Pylon) konsequent richtig zur Skizze.
- 8: $KB(x)$ vom Körper 1 (Fahrbahn) konsequent richtig zur Skizze.
- 9: $KB(y)$ vom Körper 1 (Fahrbahn) konsequent richtig zur Skizze.
- 10: $MB(*,z)$ vom Körper 1 (Fahrbahn) konsequent richtig zur Skizze.
- 11: A und B korrekt zur Skizze.
- 12: E_x korrekt zur Skizze.
- 13: E_y korrekt zur Skizze.
- 14: M_E korrekt zur Skizze.
- 15: C_y korrekt zur Skizze.