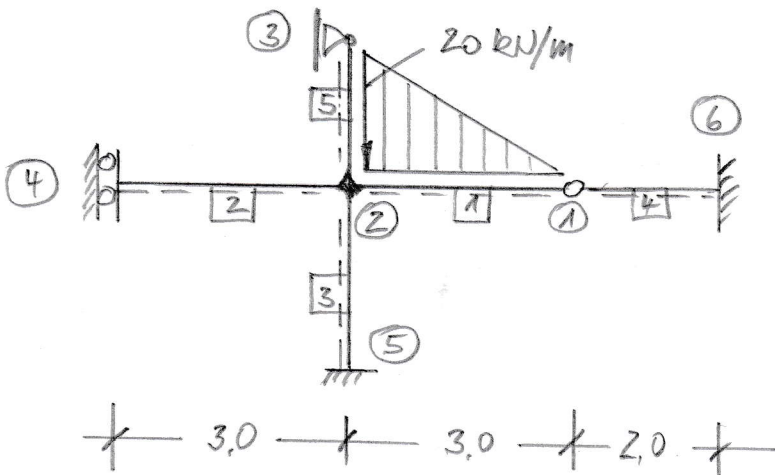


Übungsaufgabe 7: Federmodell + WGV in Matrixverf.

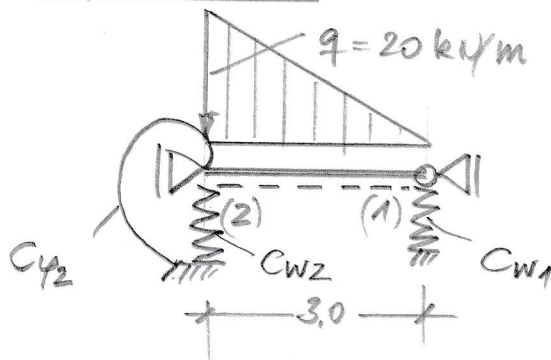
- System:



Stäufigkeiten:

i	EA	EI
1	30000	3000
2	$\infty$	4000
3	40000	3000
4	$\infty$	2000
5	12345	2400

- Ersatzfedermodell:



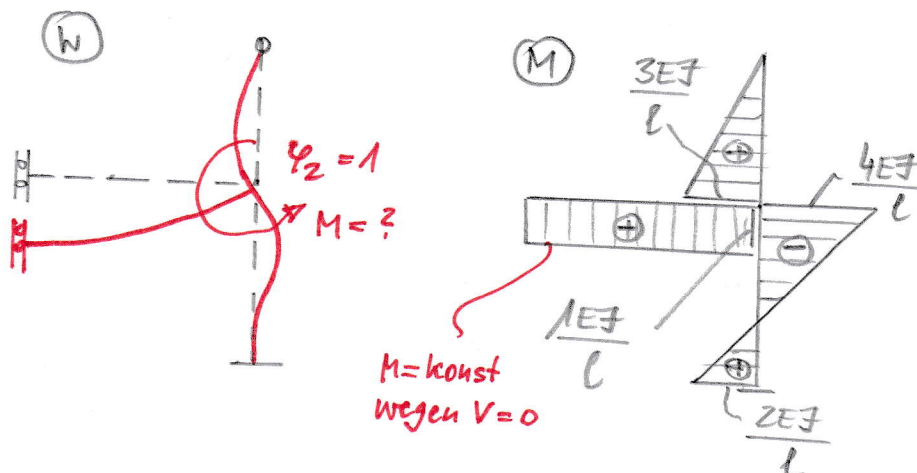
Federstüfigkeiten:

$$\begin{aligned}
 C_{\varphi 2} &= C_{\varphi 2,4-2} + C_{\varphi 2,3-2} + C_{\varphi 2,5-2} \\
 &= \frac{1EI}{l} + \frac{3EI}{l} + \frac{4EI}{l} \\
 &= \frac{4000}{3} + \frac{3 \cdot 2400}{2} + \frac{4 \cdot 3000}{2,4} \\
 &= \underline{\underline{9933,3 \text{ kNm/rad}}}
 \end{aligned}$$

$$C_{W1} = \frac{3EI}{l^3} = \frac{3 \cdot 2000}{20^3} = \underline{\underline{750 \text{ kN/m}}}$$

$$C_{W2} = \frac{EA}{l} = \frac{40000}{2,4} = \underline{\underline{16666,6 \text{ kN/m}}}$$

Erklärung zu  $C_{\varphi 2}$ :



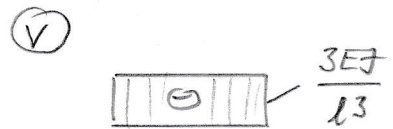
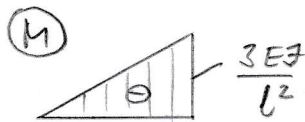
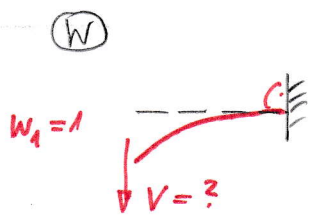
$M = \text{konst}$   
wegen  $V = 0$

alle 3 „Federn“ wirken auf den gleichen Drehwinkel.

~ Parallel-schaltung

$$C = C_1 + C_2 + C_3$$

Erklärung zu CW1:



- Berechnung des Exaktmodells mit Hilfe des UGV in M.-darst.

Tip: Wenn es mit dem Excel-Tool nachgerechnet werden soll, Stab 1 in 3 Stäbe (jeweils  $l=1\text{m}$ ) aufteilen und rechnen lassen!

Inzidenztafel:

i	a	e	l	$\beta$	EA	EJ	$q_a$	$q_e$
1	2	1	3,0	$0^\circ$	30000	3000	20,0	0,0

- Schritt 1: Erstellen der Stabsteifigkeitsmatrix und des zugeh. Lastvektors (lokal = global)

$$\underline{\bar{S}}^1 = \underline{K}^1 \cdot \underline{\bar{V}}^1 + \underline{\bar{S}}^{10}$$

$$\begin{array}{c} \underline{\bar{S}}_2^1 \\ \hline N_2^1 \\ V_2^1 \\ M_2^1 \\ \hline N_1^1 \\ V_1^1 \\ M_1^1 \\ \hline \underline{\bar{S}}_1^1 \end{array} = \begin{array}{c} \underline{K}_{22}^1 \\ \hline \begin{array}{ccc|ccc} 10000 & 0 & 0 & -10000 & 0 & 0 \\ 0 & 1333,3 & -2000 & 0 & -1333,3 & -2000 \\ 0 & -2000 & 4000 & 0 & 2000 & 2000 \\ \hline -10000 & 0 & 0 & 10000 & 0 & 0 \\ 0 & -1333,3 & 2000 & 0 & 1333,3 & 2000 \\ 0 & -2000 & 2000 & 0 & 2000 & 4000 \end{array} \\ \hline \underline{K}_{12}^1 \\ \underline{K}_{11}^1 \end{array} \cdot \begin{array}{c} \underline{\bar{V}}_2^1 = \underline{V}_2 \\ \hline U_2^1 \\ W_2^1 \\ \varphi_2^1 \\ \hline U_1^1 \\ W_1^1 \\ \varphi_1^1 \\ \hline \underline{\bar{V}}_1^1 = \underline{V}_1 \end{array} + \begin{array}{c} \underline{\bar{S}}_2^{10} \\ \hline 0,0 \\ -21,0 \\ +9,0 \\ \hline 0,0 \\ -9,0 \\ -6,0 \\ \hline \underline{\bar{S}}_1^{10} \end{array}$$

- Schritt 2: Gesamtsystem und Gleichgewichtsbed.

$$\bar{K}_{G,C} = \bar{K}_G + \bar{C}_G$$

	$\bar{K}_{G,C}$			$\bar{K}_G$			$\bar{C}_G$			
	1			2			$\bar{V}_G$			
1	10000	0	0	-10000	0	0	$\bar{U}_1$	0,0	= 0	
	0	1333,3 +750	2000	0	-1333,3	2000	$\bar{W}_1$	-9,0		
	0	2000	4000	0	-2000	2000	$\bar{\Psi}_1$	-6,0		
<hr/>										
2	-10000	0	0	10000	0	0	$\bar{U}_2$	0,0		
	0	-1333,3	-2000	0	1333,3 +1666,6	-2000	$\bar{W}_2$	-21,0		
	0	2000	2000	0	-2000	4000 +9933,3	$\bar{\Psi}_2$	+9,0		

- Schritt 3: Einbau der Randbedingungen

	$\bar{K}_{G,C, RB}$			$\bar{K}_G$			$\bar{V}_G$			
	1			2			$+\bar{V}_{G, RB}$			
1	0	2083,3	2000	0	-1333,3	2000	$\bar{U}_1$	0	=	
	0	2000	4000	0	-2000	2000	$\bar{W}_1$	9,0		
	0	0	0	1	0	0	$\bar{\Psi}_1$	6,0		
<hr/>										
2	0	-1333,3	-2000	0	10000	-2000	$\bar{U}_2$	0		
	0	2000	2000	0	-2000	13933,3	$\bar{W}_2$	21,0		
							$\bar{\Psi}_2$	-9,0		

- Schritt 4: Lösung des Gleichungssystems

$\bar{V}_G =$	0,0	$\bar{V}_1 = \bar{V}_1^1 = \bar{V}_a^1 = \bar{V}_a^1 !$
	$7,261 \cdot 10^{-3}$	
	$-7,064 \cdot 10^{-4}$	
	0,0	
	$1,473 \cdot 10^{-3}$	
	$1,375 \cdot 10^{-3}$	$\bar{V}_2 = \bar{V}_2^1 = \bar{V}_a^1 = \bar{V}_a^1 !$



Schritt 5 : Nachlaufrechnung

Einsetzen der zugeordn. Knotenweggrößen ( $\hat{=}$  Stabendweggrößen) in Gleichung nach Schritt 1

$$\underline{s}^1 = \underline{k}^1 \cdot \underline{v}^1 + \underline{s}^{10} = \underline{s}^1$$

$N_2$	10000	0	0	-10000	0	0
$V_2$	0	1333,3	-2000	0	-1333,3	-2000
$M_2$	0	-2000	4000	0	2000	2000
$N_1$	-10000	0	0	10000	0	0
$V_1$	0	-1333,3	2000	0	1333,3	2000
$M_1$	0	-2000	2000	0	2000	4000

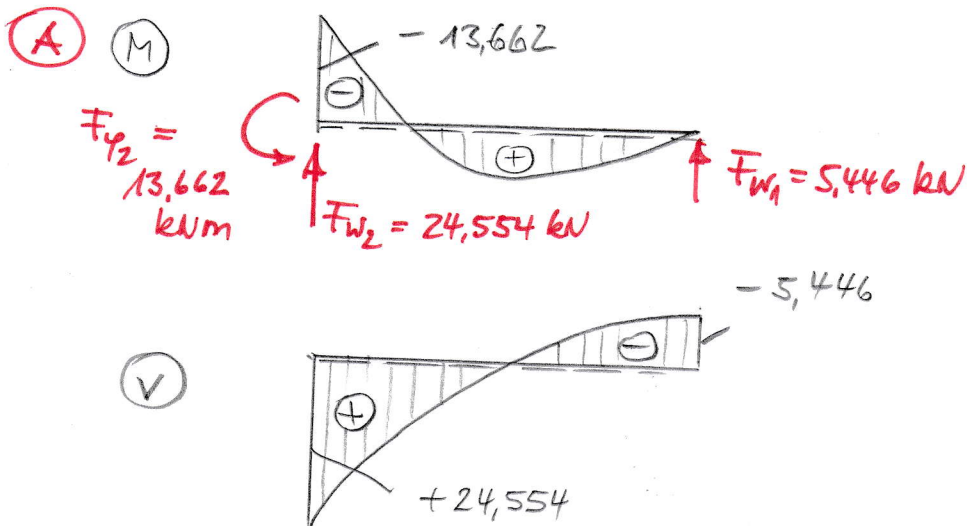
0,0
$1,473 \cdot 10^{-3}$
$-1,375 \cdot 10^{-3}$
0,0
$7,261 \cdot 10^{-3}$
$-7,064 \cdot 10^{-4}$

0,0
-21,0
+9,0
0,0
-9,0
-6,0

0,0
-24,6
13,7
0,0
-5,4
0,0

(gerundet)

Darstellung der Schnittgrößen am Ersatzmodell :



Darstellung der Schnittgrößen am ursprüngl. System :

Verteilung des Einspannmomentes auf die Stäbe 3, 2 und 5

$$M_{z,l} = -13,662 \cdot \frac{1333,3}{9933,3} = \underline{\underline{-1,834 \text{ kNm}}} = \frac{1}{L} \cdot 1EI \cdot \psi_2 = \frac{1 \cdot 4000}{3} \cdot (-1,375 \cdot 10^{-3}) = \underline{\underline{-1,834 \text{ kNm}}} \quad \checkmark$$

$$M_{2,0} = -13,662 \cdot \frac{5000,0}{9933,3} = \underline{-6,877 \text{ kNm}} \stackrel{\Delta}{=} \frac{4EI}{l} \cdot \psi_2$$

$$= \frac{4 \cdot 3000}{2,4} \cdot (-1,375 \cdot 10^{-3})$$

$$= \underline{-6,877 \text{ kNm}}$$

$$-M_{2,u} = -13,662 \cdot \frac{3600}{9933,3} = \underline{-4,951 \text{ kNm}} \stackrel{\Delta}{=} \frac{3EI}{l} \cdot \psi_2$$

$$= \frac{3 \cdot 2400}{2,0} \cdot (-1,375 \cdot 10^{-3})$$

$$= \underline{-4,951 \text{ kNm}}$$

