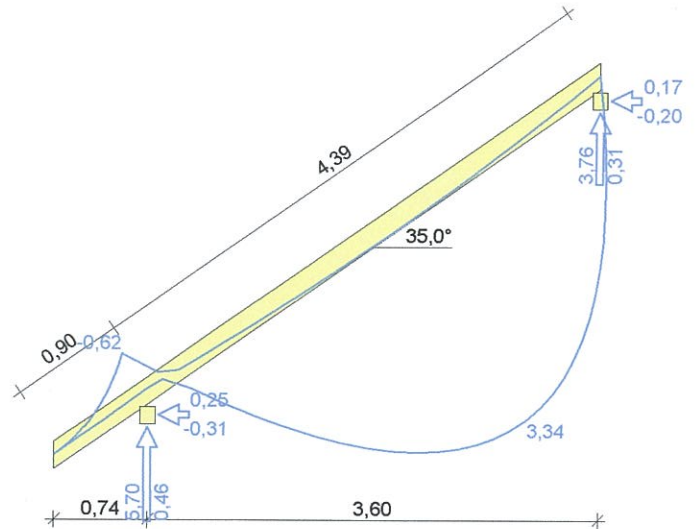


WYNIKI:



Momenty obliczeniowe - kombinacja (obc.stałe max.+śnieg)

$M_{prze\text{ś}} = 3,03 \text{ kNm}$; $M_{podp} = -0,56 \text{ kNm}$

Warunek nośności - prześło:

$\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} = 0,423 < 1$

Warunek nośności - podpora:

$\sigma_{m,y,d}/f_{m,y,d} = 0,112 < 1$

Warunek użytkowności (wspornik):

$u_{fin} = (-) 8,13 \text{ mm} < u_{net,fin} = 2,0 \cdot l / 200 = 9,03 \text{ mm}$

Warunek użytkowności (odcinek środkowy):

$u_{fin} = 13,80 \text{ mm} < u_{net,fin} = l / 200 = 21,97 \text{ mm}$

Poz. 1.1.z. sprawdzenie płatwi w kalenicy

DANE:

Wymiary przekroju: przekrój prostokątny

Szerokość $b = 14,0 \text{ cm}$

Wysokość $h = 20,0 \text{ cm}$

Drewno:

Drewno z gatunków iglastych, klasy **C27**

Klasa użytkowania konstrukcji: klasa 2

Geometria:

Płatew podparta obustronnie mieczami

Rozstaw słupów $l = 4,60 \text{ m}$

Odległość podparcia płatwi mieczem $a_m = 0,90 \text{ m}$

Obciążenia płatwi:

- obciążenie stałe $G_k = 1,538 \text{ kN/m}$; $\gamma_f = 1,10$

- uwzględniono dodatkowo ciężar własny płatwi

- obciążenie śniegiem $S_k = 4,800 \text{ kN/m}$; $\gamma_f = 1,50$

- obciążenie wiatrem - wariant I $W_{k,z} = -0,049 \text{ kN/m}$; $W_{k,y} = 0,329 \text{ kN/m}$; $\gamma_f = 1,30$

- obciążenie wiatrem - wariant II $W_{k,z} = -0,405 \text{ kN/m}$; $W_{k,y} = 0,079 \text{ kN/m}$; $\gamma_f = 1,30$