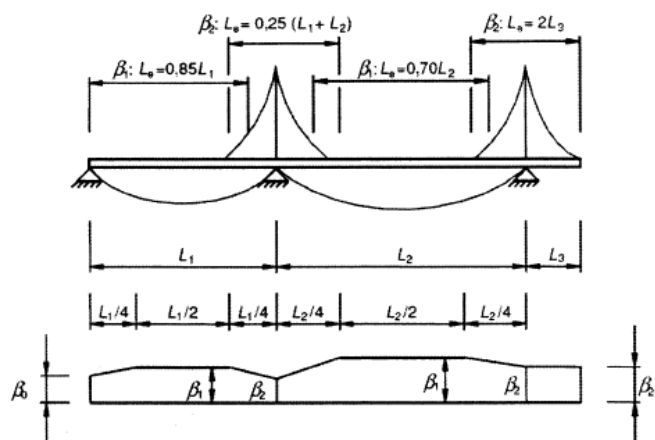
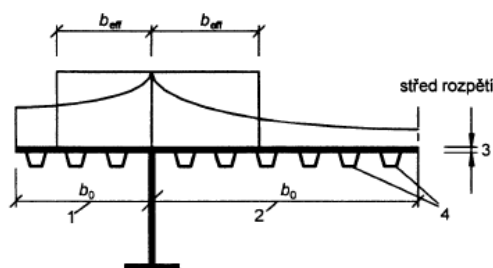


Výpočet součinitele účinné šířky

ČSN EN 1993-1-5



Obrázek 3.1 – Účinná délka L_e pro spojitý nosník a rozdělení účinné šířky



- 1 pro přečnívající pásnici
- 2 pro vnitřní část pásnice
- 3 tloušťka pásnice t
- 4 výztuhy s plochou $A_{se} = \sum A_{se,i}$

Obrázek 3.2 – Označení pro smykové ochabnutí

Tabulka 3.1 – Součinitel účinné šířky β

κ	Místo posouzení	Hodnota β
$\kappa \leq 0,02$		$\beta = 1,0$
$0,02 < \kappa \leq 0,70$	kladné ohybové momenty	$\beta = \beta_1 = \frac{1}{1 + 6,4\kappa^2}$
	záporné ohybové momenty	$\beta = \beta_2 = \frac{1}{1 + 6,0\left(\kappa - \frac{1}{2500\kappa}\right) + 1,6\kappa^2}$
$\kappa > 0,70$	kladné ohybové momenty	$\beta = \beta_1 = \frac{1}{5,9\kappa}$
	záporné ohybové momenty	$\beta = \beta_2 = \frac{1}{8,6\kappa}$
jakékoliv κ	koncová podpora	$\beta_0 = (0,55 + 0,025 / \kappa) \beta_1$, ale $\beta_0 < \beta_1$
jakékoliv κ	konzola	$\beta = \beta_2$ v podpoře a na konci
$\kappa = \alpha_0 b_0 / L_e$ kde $\alpha_0 = \sqrt{1 + \frac{A_{se}}{b_0 t}}$ přitom A_{se} je plocha všech podélných výztuh v šířce b_0 a další označení odpovídají obrázkům 3.1 a 3.2.		