

$$\left. \begin{aligned} \delta &\geq l_3 \sqrt{\frac{12k_{cx}k_n F}{Eb f_{дон}}} \\ \delta &\geq l_3 \sqrt{\frac{12k_{cx}k_n ql}{Eb f_{дон}}} \end{aligned} \right\} \quad (1.64)$$

При хоризонтални конструктивни елементи с профил на напречното сечение, различен от правоъгълния, може предварително да се определи осовият инерционен момент на напречното сечение при определена проектна дебелина на мебелните плочи и да се изчисли стойността на стрелката на провисване по формулите

$$\left. \begin{aligned} f &= k_{cx} \frac{k_n Fl^3}{EI} \\ f &= k_{cx} \frac{k_n ql^4}{EI} \end{aligned} \right\} \quad (1.65)$$

Получената стрелка на провисване се сравнява с допустимата стойност съгласно нормативните изисквания, като трябва да е изпълнено неравенство (1.59). Ако то не е изпълнено, се налага увеличаване на проектната дебелина до удовлетворяване на (1.59).

Осовите инерционни моменти за по-често използваните сложни профили на напречните сечения на конструктивните елементи на мебелите, показани на фиг. 1.20, се определят съответно по формулите

$$I = \frac{bh^3 - (b - 2b_1)h_1^3}{3} - \frac{[bh^2 - (b - 2b_1)h_1^2]^2}{4[bh - (b - 2b_1)h_1]} \quad (1.66)$$

$$I = \frac{bh^3 - 2b_3h_1^3}{3} - \frac{3(bh^2 - 2b_3h_1^2)^2}{12(bh - 2b_3h_1)} \quad (1.67)$$

$$\begin{aligned} I &= \frac{4bh^3 - 4(b - 2b_1)\delta^3 - (b - 2\delta)(h_1^2 + 3h^2)h_1}{12} - \\ &- \frac{3[bh^2 - (b - 2\delta)(2\delta + h_1)h_1 - (b - 2b_1)\delta^2]^2}{12[bh - (b - 2\delta)h_1 - (b - 2b_1)\delta]} \end{aligned} \quad (1.68)$$

$$\begin{aligned} I &= \frac{4bh^3 - 4(b - 2b_1)(h + \delta)^3 - 2b_2h_1^3 - 6b_2h_1h^2}{12} - \\ &- \frac{3[bh^2 - (b - 2b_1)(h_1 + \delta)^2 - 2b_2h_1h]^2}{12[bh - (b - 2b_1)(h_1 + \delta) - 2b_2h_1]} \end{aligned} \quad (1.69)$$

$$I = \frac{bh^3 - (b - 2\delta)h_1^3}{12} \quad (1.70)$$