

3.10.7 Diferencijalna jednačina za određivanje ugla uvijanja po jedinici dužine

Diferencijalna jednačina za određivanje ugla uvijanja po jedinici dužine θ , dobija se zamenom izraza (3.155) i (3.206) u jednačinu ravnoteže unutrašnjih i spoljašnjih momenata uvijanja (3.163), koja glasi:

$$M_{\omega} + M_{\theta} = M_0, \text{ odnosno}$$

$$EI_{\omega} \frac{d^2 \theta}{dz^2} - GI_t \theta = -M_0,$$

$$\frac{d^2 \theta}{dz^2} - \frac{GI_t}{EI_{\omega}} \theta = -\frac{M_0}{EI_{\omega}} \cdot \frac{GI_t}{GI_t}, \quad \alpha^2 = \frac{GI_t}{EI_{\omega}},$$

$$\frac{d^2 \theta}{dz^2} - \alpha^2 \theta = -\alpha^2 \frac{M_0}{GI_t}. \quad (3.208)$$

Opšte rešenje ove diferencijalne jednačine glasi:

$$\theta = A_1 e^{\alpha z} + A_2 e^{-\alpha z} + \theta_p, \quad (3.209)$$

gde je θ_p – partikularno rešenje zavisa od oblika spoljnog opterećenja.

S obzirom na poznate relacije između eksponencijalnih i hiperboličkih funkcija:

$$e^{\alpha z} = \operatorname{ch} \alpha z + \operatorname{sh} \alpha z, \quad e^{-\alpha z} = \operatorname{ch} \alpha z - \operatorname{sh} \alpha z,$$

može se opšte rešenje napisati u prikladnijem obliku za njegovo konkretno određivanje u uslovima zadatka, odnosno:

$$\theta = C_1 \operatorname{ch} \alpha z + C_2 \operatorname{sh} \alpha z + \theta_p, \quad (3.210)$$

gde su: $C_1 = A_1 + A_2$, i $C_2 = A_1 - A_2$.

Konstante C_1 i C_2 određuju se iz uslova na krajevima štapa (Tabela 3.4).

Ako je spoljni moment uvijanja duž štapa M_0 konstantan po celoj dužini štapa, desna strana diferencijalne jednačine predstavlja polinom nultog stepena, a kako je i najniži izvod funkcije θ nultog reda, partikularno rešenje je konstanta, tj.:

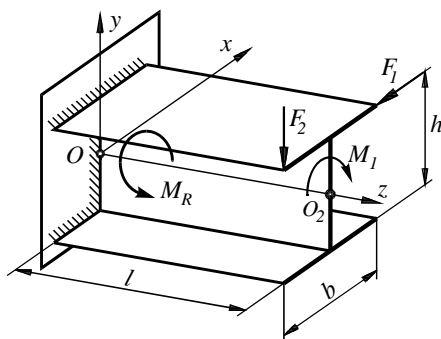
$$\theta_p = \frac{M_0}{GI_t}. \quad (3.211)$$

POKAZNI PRIMER

Na primeru prikazanom na (Sl. 3.82), pokazaje se određivanje ugla uvijanja po jedinici dužine "θ". Moment uvijanja duž elementa (teku) i moment uvijanja iznosi:

$$M_0 = M_R = F_1 \frac{h}{2} + F_2 \frac{b}{2} - M_1 = \text{const.},$$

i neka M_R ima smer kao na (Sl. 3.82), pošto intenziteti F_1 , F_2 i M_1 nisu zadati.



Sl. 3.82

1. Za $z = 0$, $w = 0$, pa je $\theta = 0$
(mesto krutog ukle{tenja)

2. Za $z = l$, $\sigma_w = 0$, pa je $B = 0$,

odnosno $\frac{d\theta}{dz} = 0$.

Zamenom prvog uslova u op{te re{enje (3.210), dobija se:

$$0 = C_1 \alpha \cdot 0 + C_2 \text{sh} \alpha \cdot 0 + \frac{M_R}{GI_t} \rightarrow C_1 = -\frac{M_R}{GI_t},$$

Kako je $\frac{d\theta}{dz} = C_1 \alpha \text{sh} \alpha z + C_2 \alpha \text{ch} \alpha z$,

drugi uslov daje: $0 = C_1 \alpha \text{sh} \alpha l + C_2 \alpha \text{ch} \alpha l \rightarrow C_2 = -C_1 \frac{\text{sh} \alpha l}{\text{ch} \alpha l} = \frac{M_R \text{th} \alpha l}{GI_t}$.

Konačno rešenje diferencijalne jedna~ine glasi:

$$\theta = -\frac{M_R}{GI_t} \text{ch} \alpha z + \frac{M_R \text{th} \alpha l}{GI_t} \cdot \text{sh} \alpha z + \frac{M_R}{GI_t},$$

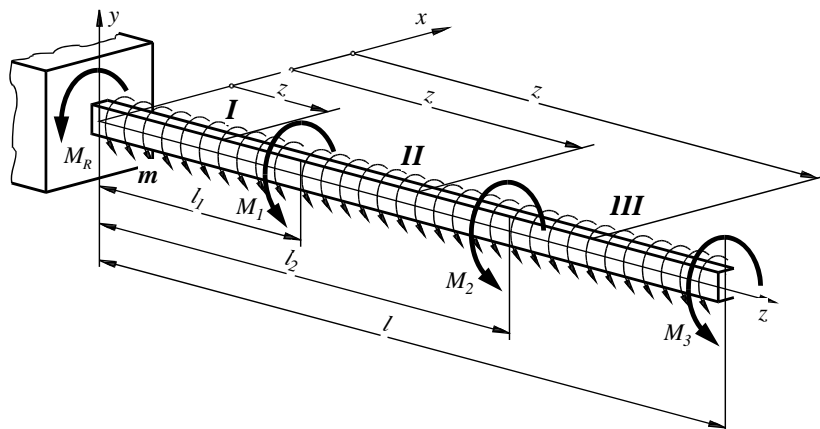
Osnovne relacije hiperbolnih funkcija

Tabela 3.3

| | |
|---|---|
| | $\operatorname{ch} \alpha z = \frac{e^{\alpha z} + e^{-\alpha z}}{2}, \quad \operatorname{sh} \alpha z = \frac{e^{\alpha z} - e^{-\alpha z}}{2}$ $\operatorname{th} \alpha z = \frac{\operatorname{sh} \alpha z}{\operatorname{ch} \alpha z} = \frac{e^{\alpha z} - e^{-\alpha z}}{e^{\alpha z} + e^{-\alpha z}}$ $\operatorname{ch}^2 \alpha z - \operatorname{sh}^2 \alpha z = 1$ $\operatorname{ch} \alpha(z_1 \pm z_2) = \operatorname{ch} \alpha z_1 \operatorname{ch} \alpha z_2 \pm \operatorname{sh} \alpha z_1 \operatorname{sh} \alpha z_2$ $\operatorname{sh} \alpha(z_1 \pm z_2) = \operatorname{sh} \alpha z_1 \operatorname{ch} \alpha z_2 \pm \operatorname{ch} \alpha z_1 \operatorname{sh} \alpha z_2$ |
| $\int \operatorname{ch} \alpha z \cdot dz = \frac{1}{\alpha} \operatorname{sh} \alpha z$ $\int \operatorname{sh} \alpha z \cdot dz = \frac{1}{\alpha} \operatorname{ch} \alpha z$ | $\frac{\partial}{\partial z} (\operatorname{ch} \alpha z) = \alpha \operatorname{sh} \alpha z$ $\frac{\partial}{\partial z} (\operatorname{sh} \alpha z) = \alpha \operatorname{ch} \alpha z$ |

ŠTAP SA VIŠE POLJA

Ako štap ima više polja u kojima deluju koncentrisani i raspodeljeni momenti uvijanja (Sl. 3.83), partikularno rešenje treba da zadovolji neprekidnost funkcija $\theta(z)$ i $\theta'(z)$ na granici dve susedne deonice.



Sl. 3.83

Rezultujući moment uvijanja M_R na strani preseka u blizini ukleštenja $z=0$ (osa "z" je usmerena prema posmatraču), jednak je po intenzitetu reakciji ukleštenja, ali je suprotnog smera. Prema tome, M_R ima smer dominantnog aktivnog opterećenja.

$$M_R = \sum M_i = +(M_1 + M_2 + M_3 + m \cdot l) - \text{smer i znak } M_R\text{-a su pozitivni}$$

$$m = q \cdot e \quad (q - \text{kontinualna te\u017ena elementa, } e - \text{rastojanje od te\u017eine ta\u010dke preseka do centra uvijanja)}$$

Saglasno smerovima zadatog opterećenja (Sl. 3.83) i konvenciji za pozitivan smer pri njihovom sumiranju, dobijen je znak "+". To zna\u010di da je smer rezultuju\u0107eg momenta M_R suprotan smeru kretanja satne kazaljke, i to je nacrtano na \u0107emu opterećenja (Sl. 3.83).

Opšti izraz diferencijalne jedna\u010dine ugla uvijanja po jedinici du\u017eine glasi:

$$\frac{d^2\theta}{dz^2} - \alpha^2\theta = -\alpha^2 \frac{M_0}{GI_t},$$

pa pošto se opterećenje menja skokovito usled koncentrisanih momenata, opterećenje za ugao uvijanja po celoj du\u017eini \u0107apa mora se dobiti etapno, prema uslovima u svakoj deonici \u0107apa.

1. Za deonicu (tapa označenu sa "I" (Sl. 3.83), odnosno za $0 \leq z \leq l_1$, diferencijalna jednačina glasi ...

gde opterećenje u ovoj deonici (tapa iznosi:

$$M_{0I} = M_R - m \cdot z . \quad (B)$$

Prema tome, partikularno rešenje za deonicu "I" iznosi:

$$\theta_{Ip} = \frac{M_R}{GI_t} - \frac{m \cdot z}{GI_t} , \quad (D)$$

tako da opšte rešenje ugla uvijanja za deonicu "I" glasi:

$$\theta_I = C_1 \operatorname{ch} \alpha z + C_2 \operatorname{sh} \alpha z + \frac{M_R}{GI_t} - \frac{m \cdot z}{GI_t} .$$

2. Za deonicu elementa "II", odnosno za $l_1 \leq z \leq l_2$, može se postaviti diferencijalna jednačina koja glasi ..

U deonici "II", opterećenje, tj. tekući moment uvijanja iznosi:

$$M_{0II} = M_R - M_I - m \cdot z . \quad (F)$$

Partikularno rešenje se isto usvaja u obliku polinoma prvog stepena, tako da se analogno prethodnom postupku dobija:

$$(L) \quad \theta_{IIp} = \frac{M_R}{GI_t} - \frac{M_I}{GI_t} - \frac{m \cdot z}{GI_t} . \quad (G)$$

odnosno,

$$\theta_{II} = C_1 \operatorname{ch} \alpha z + C_2 \operatorname{sh} \alpha z + \frac{M_R}{GI_t} - \frac{mz}{GI_t} \Big|_I - \frac{M_I}{GI_t} [1 - \operatorname{ch} \alpha (z - l_1)] \Big|_{II} . \quad (3.212)$$

3. Za deo "III" elementa, diferencijalna jednačina glasi:

$$\frac{d^2 \theta_{III}}{dz^2} - \alpha^2 \theta_{III} = -\alpha^2 \frac{M_{0III}}{GI_t}, \quad (M)$$

gde je

$$M_{0III} = M_R - M_1 - M_2 - m \cdot z.$$

$$\begin{aligned} \theta_{III} = & C_1 ch \alpha z + C_2 sh \alpha z + \frac{M_R}{GI_t} - \frac{mz}{GI_t} \Big|_I - \frac{M_1}{GI_t} [I - ch \alpha (z - l_1)] \Big|^{II} - \\ & - \frac{M_2}{GI_t} [I - cha(z - l_2)] \Big|^{III}. \end{aligned} \quad (3.213)$$

Konstante C_1 i C_2 određuju se iz uslova na krajevima {tapa, koji prema konfiguraciji zadatka (ukle{tenje i slobodan kraj {tapa) glase:

$$\text{Za } z=0 \rightarrow \theta_I = 0 \quad (w = -\omega \theta_I = 0).$$

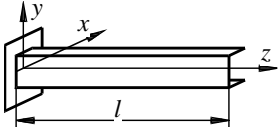
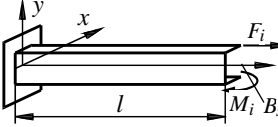
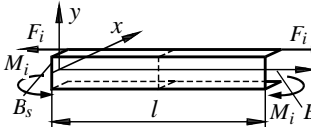
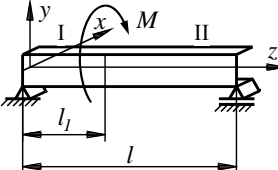
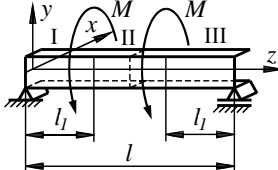
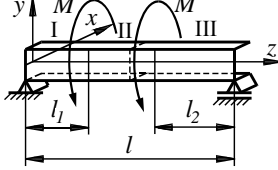
$$\text{Za } z=l \rightarrow \frac{d\theta_{III}}{dz} = 0 \quad \left(B_s = -EI \frac{d\theta_{III}}{dz} = 0 \right).$$

Na osnovu oblika op{teg re{enja mo`e se zaklju~iti da se u slu~aju jo{ ve}eg broja koncentrisanih momenata uvek dodaje isti oblik partikularnog re{enja:

$$\pm \frac{M_i}{GI_t} [I - ch \alpha (z - l_i)] \quad (i = 1, 2, \dots) \quad (3.214)$$

U op{tem slu~aju, smer momenta uvijanja je proizvoljan, tako da znak ispred partikularnog re{enja mo`e da bude "+" ili "-", zavisno od smerova i intenziteta ostalih momenata.

Tabela 3.4

| Broj | TIP NOSAČA | GRANIČNI USLOVI |
|------|---|---|
| 1 |  | $z = 0 \quad \theta = 0$ $z = l \quad \frac{d\theta}{dz} = 0$ |
| 2 |  | $z = 0 \quad \theta = 0$ $z = l \quad \frac{d\theta}{dz} = -\frac{B_s}{EI_\omega}$ $B_s = \sum F_i \omega_i + \sum M_i e_i$ |
| 3 |  | zbog simetrije opterećenja $z = \frac{l}{2} \quad \theta = 0$ $z = l \quad \frac{d\theta}{dz} = -\frac{B_s}{EI_\omega}$ |
| 4 |  | $z = 0 \quad \frac{d\theta_I}{dz} = 0$ $z = l \quad \frac{d\theta_{II}}{dz} = 0$ |
| 5 |  | $z = 0 \quad \frac{d\theta_I}{dz} = 0$ zbog simetrije opterećenja $z = \frac{l}{2} \quad \theta_{II} = 0$ |
| 6 |  | $z = 0 \quad \frac{d\theta_I}{dz} = 0$ $z = l \quad \frac{d\theta_{III}}{dz} = 0$ |