

Capitolo 5

SOLLECITAZIONI COMPOSTE

SOLUZIONI ESERCIZI PROPOSTI (Vedi Testo Pag. 55 ÷ 57)

Soluzione Esercizio 1

In base ai dati del problema, si può ritenere che l'albero dell'elica sia soggetto a sollecitazione composta di **trazione** e **torsione**. La trazione produce una tensione interna:

$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{F}{\pi r^2} = \frac{60000}{\pi 30^2} = 21,22 \text{ N/mm}^2$$

La potenza trasmessa dall'albero $W = 90 \text{ CV} = 90 \cdot 0,735 = 66 \text{ kW}$ e la sua velocità angolare è:

$$\omega = \frac{2 \pi n}{60} = \frac{2 \pi 5000}{60} = 523,6 \text{ rad/sec}$$

Quindi calcolo la coppia all'albero:

$$C = \frac{W}{\omega} = \frac{66000}{523,6} = 126 \text{ Nm}$$

Questa coppia è uguale al momento torcente (M_t) che sollecita l'albero, quindi posso calcolare la tensione ideale (σ_{id}) provocata dalla trazione e dal momento torcente (vedi formula a pagina 52):

$$\sigma_{id} = \frac{F}{\pi r^2} \sqrt{1 + 3 \frac{4 M_t^2}{F^2 r^2}} = \frac{60000}{\pi 30^2} \sqrt{1 + 3 \frac{4 \cdot 126000^2}{60000^2 \cdot 30^2}} = 21,83 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{600}{21,83} = 27$$

Soluzione Esercizio 2

In base ai dati del problema precedente considerando l'albero dell'elica cavo internamente ottengo effettui seguenti calcoli.

La trazione produce una tensione interna:

$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{F}{\pi (R^2 - r^2)} = \frac{60000}{\pi (40^2 - 30^2)} = 27,28 \text{ N/mm}^2$$

La tensione ideale (σ_{id}) provocata dalla trazione e dal momento torcente risulta:

$$\sigma_{id} = \frac{F}{\pi (R^2 - r^2)} \sqrt{1 + 3 \frac{4 M_t^2}{F^2 (R^2 - r^2)}} = \frac{60000}{\pi (40^2 - 30^2)} \sqrt{1 + 3 \frac{4 \cdot 126000^2}{60000^2 (40^2 - 30^2)}} = 29,34 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{600}{29,34} = 20$$

Soluzione Esercizio 3

In base ai dati del problema e alla figura 6 di pagina 55, la trave è sollecitata a **compressione** con una forza $F = 5000 \cos 30^\circ = 4330 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente $M_f = (5000 \sin 30^\circ) 3 = 7500 \text{ Nm}$.

La sezione della trave è rettangolare (60 x 80), di area $A = 4800 \text{ mm}^2$, e posso calcolare il suo modulo di resistenza a flessione (vedi tabella a pagina 27):

$$W_f = \frac{1}{6} b h^2 = \frac{1}{6} 60 80^2 = 64000 \text{ mm}^3$$

Calcolo ora la tensione ideale (σ_{id}) provocata dalla forza assiale e dal momento flettente (vedi formula a pagina 52):

$$\sigma_{id} = \frac{F}{A} + \frac{M_f}{W_f} = \frac{4330}{4800} + \frac{7500000}{64000} = 118 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{550}{118} = 4,66$$

Soluzione Esercizio 4

In base ai dati del problema e alla figura 7 di pagina 55, la trave è sollecitata a **compressione** con una forza $F = F_1 + F_2 = 6500 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente $M_f = -F_1 1,5 + F_2 1,5 = 750 \text{ Nm}$.

La sezione della trave è quadrata (40 x 40), di area $A = 1600 \text{ mm}^2$, e posso calcolare il suo modulo di resistenza a flessione (vedi tabella a pagina 27):

$$W_f = \frac{1}{6} b^3 = \frac{1}{6} 40^3 = 10667 \text{ mm}^3$$

Calcolo ora la tensione ideale (σ_{id}) provocata dalla forza assiale e dal momento flettente (vedi formula a pagina 52):

$$\sigma_{id} = \frac{F}{A} + \frac{M_f}{W_f} = \frac{6500}{1600} + \frac{750000}{10667} = 74,37 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{750}{74,37} = 10$$

Soluzione Esercizio 5

In base ai dati del problema e alla figura 8 di pagina 56, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = 2500 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente $M_f = 2500 1,5 = 3750 \text{ Nm}$.

La sezione della trave è quadrata (60 x 60), di area $A = 3600 \text{ mm}^2$, e posso calcolare il suo modulo di resistenza a flessione (vedi tabella a pagina 27):

$$W_f = \frac{1}{6} b^3 = \frac{1}{6} 60^3 = 36000 \text{ mm}^3$$

Calcolo la tensione tangenziale prodotta dalla sollecitazione di taglio:

$$\tau = \frac{3}{2} \frac{T}{A} = \frac{3}{2} \frac{2500}{3600} = 1,04 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo la tensione normale provocata dal momento flettente:

$$\sigma = \frac{M_f}{W_f} = \frac{3750000}{36000} = 104 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora la tensione ideale (σ_{id}) provocata dal taglio e dal momento flettente (vedi formula a pagina 54):

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{104^2 + 3 \cdot 1,04^2} = 104 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{420}{104} = 4$$

Soluzione Esercizio 6

In base ai dati del problema e alla figura 9 di pagina 56, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = F_1 = 1000 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 1000 \text{ Nm}$, doppio di quello che si verifica all'incastro.

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ideale:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{390}{3} = 130 \text{ N/mm}^2$$

La tensione ideale (σ_{id}) provocata dal taglio e dal momento flettente (vedi formula a pagina 54) è la seguente:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{T}{A}\right)^2}$$

Dato che il modulo di resistenza a flessione per una sezione rettangolare ($b = 0,6 h$) è uguale a:

$$W_f = \frac{1}{6} 0,6 h^3$$

E l'area della sezione è $A = 0,6 h^2$, posso ricavare h come formula inversa di (σ_{id}), ma in modo più semplice posso trascurare la tensione tangenziale dovuta al taglio e ricavare (**h**) in questo modo:

$$\sigma_{id} = \frac{M_f}{W_f} = \frac{M_f}{0,1 h^3} \text{ da cui } h = \sqrt[3]{\frac{M_f}{0,1 \sigma_{id}}} = \sqrt[3]{\frac{1000000}{0,1 \cdot 130}} = 42,5 \text{ mm}$$

Per cui la **dimensione b** = $0,6 h = 0,6 \cdot 42,5 = 25,5 \text{ mm}$

Ora conoscendo la dimensioni della trave posso **verificarla a sollecitazioni composte** ricavando la nuova (σ_{id}), con la formula:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2}$$

Soluzione Esercizio 7

In base ai dati del problema e alla figura 10 di pagina 56, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = 3000 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 6000 \text{ Nm}$.

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ideale:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{360}{3} = 120 \text{ N/mm}^2$$

La tensione ideale (σ_{id}) provocata dal taglio e dal momento flettente (vedi formula a pagina 54) è la seguente:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3 T}{2 A}\right)^2}$$

Dato che il modulo di resistenza a flessione per una sezione rettangolare ($b = 0,5 h$) è uguale a:

$$W_f = \frac{1}{6} 0,5 h^3$$

E l'area della sezione è $A = 0,5 h^2$, posso ricavare h come formula inversa di (σ_{id}), ma in modo più semplice posso trascurare la tensione tangenziale dovuta al taglio e ricavare (h) in questo modo:

$$\sigma_{id} = \frac{M_f}{W_f} = \frac{M_f}{0,083 h^3} \quad \text{da cui} \quad h = \sqrt[3]{\frac{M_f}{0,083 \sigma_{id}}} = \sqrt[3]{\frac{6000000}{0,083 \cdot 120}} = 84 \text{ mm}$$

Per cui la **dimensione** $b = 0,5 h = 0,5 \cdot 84 = 42 \text{ mm}$

Ora conoscendo la dimensioni della trave posso **verificarla a sollecitazioni composte** ricavando la nuova (σ_{id}), con la formula:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2}$$

Soluzione Esercizio 8

In base ai dati del problema e alla figura 11 di pagina 56, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = - 1134 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 536 \text{ Nm}$.

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ideale:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{380}{2,5} = 152 \text{ N/mm}^2$$

La tensione ideale (σ_{id}) provocata dal taglio e dal momento flettente (vedi formula a pagina 54) è la seguente:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3 T}{2 A}\right)^2}$$

Dato che il modulo di resistenza a flessione per una sezione rettangolare ($b = 0,7 h$) è uguale a:

$$W_f = \frac{1}{6} 0,7 h^3$$

E l'area della sezione è $A = 0,7 h^2$, posso ricavare h come formula inversa di (σ_{id}), ma in modo più semplice posso trascurare la tensione tangenziale dovuta al taglio e ricavare (h) in questo modo:

$$\sigma_{id} = \frac{M_f}{W_f} = \frac{M_f}{0,117 h^3} \quad \text{da cui} \quad h = \sqrt[3]{\frac{M_f}{0,117 \sigma_{id}}} = \sqrt[3]{\frac{536000}{0,117 \cdot 152}} = 31 \text{ mm}$$

Per cui la **dimensione** $b = 0,7 h = 0,7 \cdot 31 = 22 \text{ mm}$

Ora conoscendo la dimensioni della trave posso **verificarla a sollecitazioni composte** ricavando la nuova (σ_{id}), con la formula:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2}$$

Soluzione Esercizio 9

In base ai dati del problema e alla figura 12 di pagina 57, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = 5450 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 7215 \text{ Nm}$.

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ideale:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{450}{2,5} = 180 \text{ N/mm}^2$$

Procedo come negli esercizi precedenti considerando solo la sollecitazione a flessione, per cui:

$$\sigma = \frac{M_f}{W_f} \quad \text{da cui ricavo} \quad W_f = \frac{M_f}{\sigma} = \frac{7215000}{180} = 40083 \text{ mm}^3$$

Quindi in base alla tabella di pagina 28 scelgo un profilato **IPE 120**

Ora conoscendo la dimensioni della trave $A = 1320 \text{ mm}^2$ posso **verificarla a sollecitazioni composte** ricavando la nuova (σ_{id}), con la formula:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{T}{A}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{7215000}{40083}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{5450}{1320}\right)^2} = 180 \text{ N/mm}^2$$

Come si vede è praticamente la stessa, quindi come detto precedentemente la sollecitazione di taglio è praticamente trascurabile.

Soluzione Esercizio 10

In base ai dati del problema e alla figura 13 di pagina 57, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = 5700 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 12825 \text{ Nm}$.

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ideale:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{450}{2,5} = 180 \text{ N/mm}^2$$

Procedo come negli esercizi precedenti considerando solo la sollecitazione a flessione, per cui:

$$\sigma = \frac{M_f}{W_f} \quad \text{da cui ricavo} \quad W_f = \frac{M_f}{\sigma} = \frac{12825000}{180} = 71250 \text{ mm}^3$$

Quindi in base alla tabella di pagina 28 scelgo un profilato **IPE 140**

Ora conoscendo la dimensioni della trave $A = 1640 \text{ mm}^2$ posso **verificarla a sollecitazioni composte** ricavando la nuova (σ_{id}), con la formula:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{T}{A}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{12825000}{71250}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{5700}{1640}\right)^2} = 180 \text{ N/mm}^2$$

Come si vede è praticamente la stessa, quindi come detto precedentemente la sollecitazione di taglio è praticamente trascurabile.

Soluzione Esercizio 11

In base ai dati del problema e alla figura 14 di pagina 57, la trave è sollecitata a **taglio** con una forza $T = 3360 \text{ N}$ e a **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 5808 \text{ Nm}$.

La sezione della trave è rettangolare (60 x 80), di area $A = 4800 \text{ mm}^2$, e posso calcolare il suo modulo di resistenza a flessione (vedi tabella a pagina 27):

$$W_f = \frac{1}{6} b h^2 = \frac{1}{6} 60 80^2 = 64000 \text{ mm}^3$$

La tensione ideale (σ_{id}) provocata dal taglio e dal momento flettente (vedi formula a pagina 54) è la seguente:

$$\sigma_{id} = \sqrt{\sigma^2 + 3 \tau^2} = \sqrt{\left(\frac{M_f}{W_f}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{T}{A}\right)^2} = \sqrt{\left(\frac{5808000}{64000}\right)^2 + 3 \left(\frac{3}{2} \frac{3360}{4800}\right)^2} = 90,76 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo ora il **coefficiente di sicurezza**:

$$k = \frac{\sigma_r}{\sigma_{id}} = \frac{360}{90,76} = 3,96$$

Soluzione Esercizio 12

In base ai dati del problema e alla figura 15 di pagina 57, la trave è sollecitata a **torsione** con momento torcente (M_t) e **flessione** con un momento flettente massimo $M_f = 750 \text{ Nm}$.

La potenza trasmessa dall'albero $W = 22 \text{ kW}$ e la sua velocità angolare è:

$$\omega = \frac{2 \pi n}{60} = \frac{2 \pi 300}{60} = 31,41 \text{ rad/sec}$$

Quindi calcolo la coppia all'albero:

$$C = \frac{W}{\omega} = \frac{22000}{31,41} = 700 \text{ Nm}$$

Questa coppia è uguale al momento torcente (M_t) che sollecita l'albero, quindi calcolo quello che viene definito **momento flettente ideale** (vedi formula a pagina 55):

$$M_{f id} = \frac{3}{8} M_f + \frac{5}{8} \sqrt{M_f^2 + M_t^2} = \frac{3}{8} 750 + \frac{5}{8} \sqrt{750^2 + 700^2} = 1307 \text{ Nm}$$

Conoscendo il coefficiente di sicurezza, calcolo la tensione ammissibile:

$$\sigma_{id} = \frac{\sigma_r}{k} = \frac{480}{2,5} = 192 \text{ N/mm}^2$$

Calcolo il modulo di resistenza a flessione:

$$W_f = \frac{M_{f id}}{\sigma_{am}} = \frac{1307000}{192} = 6807 \text{ mm}^3$$

Posso quindi calcolare il **diametro dell'albero**:

$$d = \sqrt[3]{\frac{32 W_f}{\pi}} = \sqrt[3]{\frac{32 6807}{\pi}} = 41 \text{ mm}$$