

Exemplo 2.10:

O laminado de quatro camadas simétrico da *figura 2.13* tem camadas de espessura igual e duas orientações diferentes, 30° e 45° . Para as camadas 1 e 4 $E_1 = 200000 \text{ N/mm}^2$, $E_2 = 15000 \text{ N/mm}^2$, $G_{12} = 10000 \text{ N/mm}^2$ e $\nu_{12} = 0,3$. Para as camadas 2 e 3 $E_1 = 140000 \text{ N/mm}^2$, $E_2 = 10000 \text{ N/mm}^2$, $G_{12} = 5000 \text{ N/mm}^2$ e $\nu_{12} = 0,3$. Calcular as constantes elásticas equivalentes do laminado.

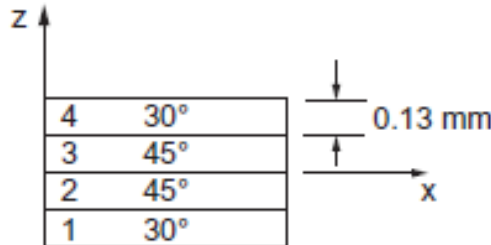


Figura 2.13 Laminado do exemplo 2.10.

Vamos considerar primeiro as camadas 1 e 4.

O coeficiente de Poisson menor ν_{21} , usando a *equação (2.29)*, é

$$\nu_{21} = \frac{E_2}{E_1} \nu_{12} = \frac{15000}{200000} \times 0.3 = 0.023$$

Para uma camada ortotrópica, os termos reduzidos de rigidez K_{13} e K_{23} da *equação (2.43)* são zero. Da *equação (2.50)*, tem-se

$$K_{11} = \frac{E_1}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{200000}{1 - 0.3 \times 0.023} = 201410 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{12} = \frac{\nu_{21}E_1}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{0.023 \times 200000}{1 - 0.3 \times 0.023} = 4632 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{22} = \frac{E_2}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{15000}{1 - 0.3 \times 0.023} = 15106 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{33} = G_{12} = 10000 \text{ N/mm}^2$$

Os ângulos das camadas 1 e 4 são $\theta = 30^\circ$, pelo que na *equação (2.50)* $m = \cos \theta = 0.866$ e $n = \sin \theta = 0.5$. Assim, tem-se

$$\begin{aligned}
\bar{K}_{11} &= m^4 K_{11} + n^4 K_{22} + 2m^2 n^2 K_{12} + 4m^2 n^2 K_{33} \\
\bar{K}_{12} &= m^2 n^2 K_{11} + m^2 n^2 K_{22} + (m^4 + n^4) K_{12} - 4m^2 n^2 K_{33} \\
\bar{K}_{13} &= m^3 n K_{11} - mn^3 K_{22} + (mn^3 - m^3 n) K_{12} + 2(mn^3 - m^3 n) K_{33} \\
\bar{K}_{22} &= n^4 K_{11} + m^4 K_{22} + 2m^2 n^2 K_{12} + 4m^2 n^2 K_{33} \\
\bar{K}_{23} &= mn^3 K_{11} - m^3 n K_{22} + (m^3 n - mn^3) K_{12} + 2(m^3 n - mn^3) K_{33} \\
\bar{K}_{33} &= m^2 n^2 K_{11} + m^2 n^2 K_{22} - 2m^2 n^2 K_{12} + (m^2 - n^2)^2 K_{33}
\end{aligned}$$

Substituindo os valores e resolvendo, obtém-se

$$\begin{aligned}
\bar{K}_{11} &= 0.866^4 \times 201410 + 0.5^4 \times 15106 + 2 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 4632 + 4 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 10000 \\
&= 123583 \text{ N/mm}^2 \\
\bar{K}_{12} &= 0.866^2 \times 0.5^2 \times 201410 + 0.866^2 \times 0.5^2 \times 15106 + (0.866^4 + 0.5^4) \times 4632 \\
&\quad - 4 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 10000 = 35908 \text{ N/mm}^2 \\
\bar{K}_{13} &= 0.866^3 \times 0.5 \times 201410 - 0.866 \times 0.5^3 \times 15106 + (0.866 \times 0.5^3 - 0.866^3 \times 0.5) \times 4632 \\
&\quad + 2 \times (0.866 \times 0.5^3 - 0.866^3 \times 0.5) \times 10000 = 58436 \text{ N/mm}^2 \\
\bar{K}_{22} &= 0.5^4 \times 201410 + 0.866^4 \times 15106 + 2 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 4632 + 4 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 10000 \\
&= 30431 \text{ N/mm}^2 \\
\bar{K}_{23} &= 0.866 \times 0.5^3 \times 201410 - 0.866^3 \times 0.5 \times 15106 + (0.866^3 \times 0.5 - 0.866 \times 0.5^3) \times 4632 \\
&\quad + 2 \times (0.866^3 \times 0.5 - 0.866 \times 0.5^3) \times 10000 = 22232 \text{ N/mm}^2 \\
\bar{K}_{33} &= 0.866^2 \times 0.5^2 \times 201410 + 0.866^2 \times 0.5^2 \times 15106 - 2 \times 0.866^2 \times 0.5^2 \times 4632 \\
&\quad + (0.866^2 - 0.5^2)^2 \times 10000 = 41266 \text{ N/mm}^2
\end{aligned}$$

Vamos considerar agora as camadas 2 e 3.

O coeficiente de Poisson menor ν_{21} , usando a *equação (2.29)*, é

$$\nu_{21} = \frac{E_2}{E_1} \nu_{12} = \frac{10000}{140000} \times 0.3 = 0.021$$

Para uma camada ortotópica, os termos reduzidos de rigidez K_{13} e K_{23} da *equação (2.43)* são zero. Da *equação (2.50)*, tem-se

$$K_{11} = \frac{E_1}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{140000}{1 - 0.3 \times 0.021} = 140888 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{12} = \frac{\nu_{21}E_1}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{0.021 \times 140000}{1 - 0.3 \times 0.021} = 2959 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{22} = \frac{E_2}{1 - \nu_{12}\nu_{21}} = \frac{10000}{1 - 0.3 \times 0.021} = 10060 \text{ N/mm}^2$$

$$K_{33} = G_{12} = 5000 \text{ N/mm}^2$$

Os ângulos das camadas são $\theta = 45^\circ$, pelo que na *equação (2.50)* $m = \cos \theta = 1/\sqrt{2}$ e $n = \sin \theta = 1/\sqrt{2}$. Assim, tem-se

$$\begin{aligned} \bar{K}_{11} &= \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 + \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 + 2 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 2958 + 4 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 5000 \\ &= 44216 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \bar{K}_{12} &= \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 + \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 + 2 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 2958 - 4 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 5000 \\ &= 34216 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

$$\bar{K}_{13} = \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 - \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 + 0 \times 2958 + 2 \times 0 \times 5000 = 32707 \text{ N/mm}^2$$

$$\begin{aligned} \bar{K}_{22} &= \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 + \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 + 2 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 2958 + 4 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 5000 \\ &= 44216 \text{ N/mm}^2 \end{aligned}$$

$$\bar{K}_{23} = \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 - \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 + 0 \times 2958 + 2 \times 0 \times 5000 = 32707 \text{ N/mm}^2$$

$$\bar{K}_{33} = \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 140888 + \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 10060 - 2 \times \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right)^4 \times 2958 + 0 \times 5000 = 36258 \text{ N/mm}^2$$

Da *equação (2.74)*, uma vez que se tem camadas idênticas duas a duas com 0,13 mm de espessura, tem-se

$$A_{11} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{11})_p = 2 \times 0.13 \times (123583 + 44216) = 43628 \text{ N/mm}$$

$$A_{12} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{12})_p = 2 \times 0.13 \times (35908 + 34216) = 18232 \text{ N/mm}$$

$$A_{13} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{13})_p = 2 \times 0.13 \times (58436 + 32707) = 23697 \text{ N/mm}$$

$$A_{22} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{22})_p = 2 \times 0.13 \times (30431 + 44216) = 19408 \text{ N/mm}$$

$$A_{23} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{23})_p = 2 \times 0.13 \times (22232 + 32707) = 14284 \text{ N/mm}$$

$$A_{33} = \sum_{p=1}^4 t_p (\bar{K}_{33})_p = 2 \times 0.13 \times (41266 + 36258) = 20156 \text{ N/mm}$$

Da equação (2.81), tem-se

$$\begin{aligned} AA &= A_{11}A_{22}A_{33} + 2A_{12}A_{23}A_{13} - A_{22}A_{13}^2 - A_{33}A_{12}^2 - A_{11}A_{23}^2 \\ &= 43628 \times 19408 \times 20156 + 2 \times 18232 \times 14284 \times 23697 - 19408 \times 23697^2 \\ &\quad - 20156 \times 18232^2 - 43628 \times 14284^2 \\ &= 2.91 \times 10^{12} \text{ N}^2/\text{mm}^2 \end{aligned}$$

e da equação (2.80), os valores dos termos da inversa da matriz $[A]$ ficam

$$\begin{aligned} a_{11} &= \frac{A_{22}A_{33} - A_{23}^2}{AA} = \frac{19408 \times 20156 - 14284^2}{2.91 \times 10^{12}} = 6.43 \times 10^{-5} \\ a_{22} &= \frac{A_{11}A_{33} - A_{13}^2}{AA} = \frac{43628 \times 20156 - 23697^2}{2.91 \times 10^{12}} = 10.92 \times 10^{-5} \\ a_{33} &= \frac{A_{11}A_{22} - A_{12}^2}{AA} = \frac{43628 \times 19408 - 18232^2}{2.91 \times 10^{12}} = 17.67 \times 10^{-5} \\ a_{12} &= \frac{A_{13}A_{23} - A_{12}A_{33}}{AA} = \frac{23697 \times 14284 - 18232 \times 20156}{2.91 \times 10^{12}} = -0.10 \times 10^{-5} \\ a_{13} &= \frac{A_{12}A_{23} - A_{22}A_{13}}{AA} = \frac{18232 \times 14284 - 19408 \times 23697}{2.91 \times 10^{12}} = -6.85 \times 10^{-5} \\ a_{23} &= \frac{A_{12}A_{13} - A_{11}A_{23}}{AA} = \frac{18232 \times 23697 - 43628 \times 14284}{2.91 \times 10^{12}} = -6.57 \times 10^{-5} \end{aligned}$$

Agora, da equação (2.83-1), o módulo longitudinal equivalente é dado por

$$E_x = \frac{1}{ta_{11}} = \frac{1}{4 \times 0.13 \times 6.43 \times 10^{-5}} = 29908 \text{ N/mm}^2$$

Da *equação* (2.83-2), o módulo transversal equivalente é dado por

$$E_y = \frac{1}{ta_{22}} = \frac{1}{4 \times 0.13 \times 10.92 \times 10^{-5}} = 17611 \text{ N/mm}^2$$

Da *equação* (2.83-3), o módulo de corte equivalente é dado por

$$G_{xy} = \frac{1}{ta_{33}} = \frac{1}{4 \times 0.13 \times 17.67 \times 10^{-5}} = 10883 \text{ N/mm}^2$$

Da *equação* (2.83-4), o coeficiente de Poisson maior equivalente é dado por

$$\nu_{xy} = -\frac{a_{12}}{a_{11}} = -\frac{(-0.10 \times 10^{-5})}{6.43 \times 10^{-5}} = 0.016$$

Da *equação* (2.83-5), o coeficiente de Poisson menor equivalente é dado por

$$\nu_{yx} = -\frac{a_{12}}{a_{22}} = -\frac{(-0.10 \times 10^{-5})}{10.92 \times 10^{-5}} = 0.009$$

Da *equação* (2.83-6), o coeficiente de acoplamento m_x é dado por

$$m_x = -\frac{a_{13}}{a_{11}} = -\frac{(-6.85 \times 10^{-5})}{6.43 \times 10^{-5}} = 1.07$$

Finalmente, da *equação* (2.83-7), o coeficiente de acoplamento m_y é dado por

$$m_y = -\frac{a_{23}}{a_{22}} = -\frac{(-6.57 \times 10^{-5})}{10.92 \times 10^{-5}} = 0.64$$