

圖 2.1 板上內力之示意圖(修改 Reddy, 1999)



圖 2.2 最小實部λ值與扇形角之關係(節錄 Huang, 2003)



圖 2.3 最 $\sqrt{\lambda}$ 值與扇形角之關係(節錄 Huang, 2003)



圖 3.1 板上之剪力與彎矩示意圖



圖 4.2 極座標與卡式座標轉換示意圖



其中形狀函數(shape function)如下

$$N_{i}(\xi,\eta) = \frac{1}{4}(1-\xi)(1-\eta)(-\xi-\eta-1)$$

$$N_{j}(\xi,\eta) = \frac{1}{4}(1+\xi)(1-\eta)(\xi-\eta-1)$$

$$N_{k}(\xi,\eta) = \frac{1}{4}(1+\xi)(1+\eta)(\xi+\eta-1)$$

$$N_{1}(\xi,\eta) = \frac{1}{4}(1-\xi)(1+\eta)(-\xi+\eta-1)$$

$$N_{m}(\xi,\eta) = \frac{1}{2}(1-\eta)(1-\xi^{2})$$

$$N_{n}(\xi,\eta) = \frac{1}{2}(1+\xi)(1-\eta^{2})$$

$$N_{o}(\xi,\eta) = \frac{1}{2}(1+\eta)(1-\xi^{2})$$

$$N_{p}(\xi,\eta) = \frac{1}{2}(1-\xi)(1-\eta^{2})$$

圖 4.3 四邊形元素示意圖及其形狀函數定義



其中形肤函數(shape function)如下 $N_i(\xi,\eta) = (1-\xi-\eta)(1-2\xi-2\eta)$ $N_j(\xi,\eta) = \xi(2\xi-1)$ $N_k(\xi,\eta) = \eta(2\eta-1)$ $N_1(\xi,\eta) = 4\xi(1-\xi-\eta)$ $N_m(\xi,\eta) = 4\xi\eta$ $N_n(\xi,\eta) = 4\eta(1-\xi-\eta)$

圖 4.4 三角形元素示意圖及其形狀函數定義



圖 4.6 一階剪力變形理論 (FSDT) 簡支承邊界條件



圖 4.8 sq1(b)網格切割圖







圖 4.10 分析 FFCF 板所切割之網格圖







圖 4.13 分析具邊界裂縫簡支板之網格切割圖



圖 4.14 四端邊界為 CCCC 之裂縫厚板有限元素網格分析模型



圖 4.15 $\Delta = 0^{\circ}$, 奇異點(Corner A)在 $\theta = (0^{\circ}, 45^{\circ}, 90^{\circ})$ 之計算內力方向



圖 4.16(續上頁)



圖 4.16 c/b=0.25, b/h=10, θ=0° 具裂縫四端固定支承

(CCCC)板受均佈載重之裂縫處內力收歛性分析





圖 4.17(續上頁)



(CCCC)板受均佈載重之裂縫處內力收敛性分析



圖 4.18(續上頁)







圖 4.19 四端邊界為 SSSS 之裂縫厚板有限元素網格分析模型









圖 4.21(續上頁)



(SSSS)板受均佈載重之裂縫處內力收歛性分析



圖 4.22(續上頁)



圖 4.22(續上頁)



圖 4.22 c/b = 0.25, b/h = 10, θ = 90° 具裂縫四端簡支承

(SSSS)板受均佈載重之裂縫處內力收歛性分析



圖 4.23(續上頁)











圖 4.25(續上頁)



圖 4.25(續上頁)





圖 4.26(b) 不同裂縫開口角度與角函數個數應力強度無因次收斂性分析



圖 4.27(b) $\Delta = 60^{\circ}$, 奇異點(Corner A)在 $\theta = (0^{\circ}, 45^{\circ}, 90^{\circ})$ 之計算內力方向



圖 4.27(c) $\Delta = 90^{\circ}$, 奇異點(Corner A)在 $\theta = (0^{\circ}, 45^{\circ}, 90^{\circ})$ 之計算內力方向



圖 4.27(d) $\Delta = 120^{\circ}$, 奇異點(Corner A) $\theta = (0^{\circ}, 45^{\circ}, 90^{\circ})$ 之計算內力方向





sq7(b)

圖 4.28 裂縫尖端 Corner A 分別旋轉 30 度(a)及 150 度(b) 之懸臂裂縫厚板有限元素網格分析模型



圖 4.29 $\Delta = 30^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 0^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.30 $\Delta = 30^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.31 $\Delta = 30^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 態臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.32 $\Delta = 150^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 0^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.33 $\Delta = 150^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.34 $\Delta = 150^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 態臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.35 裂縫尖端 Corner A 分別旋轉 60 度(c)及 120 度(d)之 懸臂裂縫厚板有限元素網格分析模型



圖 4.36 $\Delta = 60^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 0^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.37 $\Delta = 60^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.38 $\Delta = 60^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.39 $\Delta = 120^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 0^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.40 $\Delta = 120^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.41 $\Delta = 120^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



Sq7(e)

圖 4.42 裂縫尖端 Corner A 旋轉 90 度與 Corner B 旋轉 -90 度之

懸臂裂縫厚板有限元素網格分析模型





圖 4.44 $\Delta = 90^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.45 $\Delta = 90^{\circ}, c/b = 0.25, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 懸臂板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.46 c/b=0.1且四端邊界為 SSSS 之方形裂縫厚板

有限元素網格分析模型



圖 4.47 $\Delta = 0^\circ, c/b = 0.1, b/h = 10, \theta = 0^\circ$ 四端簡支板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.48 $\Delta = 0^{\circ}, c/b = 0.1, b/h = 10, \theta = 45^{\circ}$ 四端簡支板受均載時裂縫處內力分佈



圖 4.49 $\Delta = 0^{\circ}, c/b = 0.1, b/h = 10, \theta = 90^{\circ}$ 四端簡支板受均載時裂縫處內力分佈







b/h = 5

圖 4.50 不同板厚之示意圖



圖 4.51 c/b=0.1 板厚與角函數個數應力強度無因次收斂性分析