

I-22

2方向面内圧縮力を受ける正方形板の弾塑性耐荷力について

高知高専 正員 勇 秀憲

1. まえがき

本報告は、2方向面内圧縮力を受ける正方形板の弾塑性耐荷力の新しい簡易評価法を提案するものである。本手法は、圧縮柱、圧縮無補剛板・補剛板、圧縮円筒シェル、圧縮円筒パネルなどと同様に、塑性崩壊機構を考慮した「等価分岐点」近傍での初期不整合感性評価により統一的に求めるものである[1]。

2. 弾塑性耐荷力

周辺単純支持正方形板が図-1のように2方向の面内平均軸圧縮応力 σ_x と σ_y を受ける場合を考える(対応する平均軸ひずみを ϵ_x と ϵ_y とすると、ひずみ比 $\rho' = \epsilon_y / \epsilon_x$ について、以下の①~④を繰り返す)：

- ①材料は完全弾塑性体とする(応力は材料の降伏応力 σ_y で無次元化する。以下も同じ)。
- ②材料の非線形性として、2方向の各断面内の残留応力分布形は図-2に示すような初期自己平衡な放物線分布とし、各方向に一定である(最大圧縮残留応力の大きさを σ_{rx} 、 σ_{ry} とする)。
- ③簡単のために、2方向の平均軸圧縮応力 σ_x 、 σ_y と平均軸ひずみ ϵ_x 、 ϵ_y はそれぞれ独立に断面の接線係数 τ_x 、 τ_y の関数として表現する。
- ④等価応力 σ と等価ひずみ ϵ を次式で定義し、これより割線係数 E_s を求める。

$$\sigma = \sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \sigma_y} \quad \text{および} \quad \epsilon = \sqrt{\epsilon_x^2 + \epsilon_y^2 - \epsilon_x \epsilon_y} \quad (1)$$

⑤弾性および弾塑性座屈面外変位 W は2方向とも正弦半波形の1次モードとする(変位は板厚 t で無次元化する： $w = W/t$)。幾何学的非線形性として、対応する初期変位モードを W_0 とする($w_0 = W_0/t$)。

⑥弾塑性域における釣り合い方程式は、修正したvon Kármánの式にBleichの $\sqrt{\epsilon}$ 理論を適用して擬似弾性的に挙動を取り扱う。

⑦④⑤⑥よりGalerkin法を適用すると弾塑性釣り合い径路は次式となる($W_0=0$ のとき)。

$$\sigma = \sigma_{or} + Cw^2 \quad (2)$$

ここに、 σ_{or} は弾塑性分岐座屈等価応力である。このとき、分岐点における応力比 $\rho = \sigma_y / \sigma_x$ が定義できる。また、 C は残留応力分布形状と大きさ σ_{rx} や σ_{ry} 、モード w 、係数 τ_x と τ_y 、係数 E_s 、応力比 ρ など弾塑性分岐点における諸特性から決定される定数である。

⑧図-1の1点鎖線のような塑性崩壊機構を考えると、その塑性崩壊機構曲線は次式で与えられる。

$$w = A \sqrt{1 - \sigma^2} / \sigma \quad (3)$$

ここに、 A は応力比 ρ 、幅厚比パラメータ R および(2)の C で定義される。

⑨弾塑性釣り合い曲線(2)と塑性崩壊機構曲線(3)との交点を「等価分岐点」(w^* , σ^*)と定義し(図-3のC点)この点近傍での評価から、初期変位 w_0 を有する正方形板の弾塑性耐荷力 σ_m は次式で求められる[1, 2]。

$$\sigma_m = \sigma^* [1 + \alpha^* w_{0q} - \sqrt{\alpha^* w_{0q} (2 + \alpha^* w_{0q})}] \quad (4)$$

ここに、係数 α^* は等価分岐点における崩壊機構曲線の勾配から決定され、 w_{0q} は等価初期たわみ

$$w_{0q} = \mu(R) w_0 \quad (5)$$

である。また、 $\mu(R) = \mu_0 (R/R_c)^\beta$ 、 $\mu_0 = 1/8$ 、 $\beta = 2(1 - R/R_c)$ 、 $R_c = 1/\sqrt{1 - \sigma_{rx}}$ である。

式(4)、(5)の表現は、圧縮柱、圧縮無補剛板等と全く同じ形である。

3. 数値計算例

図-1のような正方形板モデルの弾塑性耐荷力を求める。放物線残留応力の大きさを $\sigma_{rx}=0.2$ と $\sigma_{ry}=0.2$ とする。Narayanan[3]の結果（残留応力は考慮されていない）と比較するために、初期変位 $W_0/b=1/200$ を与えた（ b は板幅）。図-4は本手法より得られた弾塑性耐荷力の相関曲線である。横軸、縦軸はそれぞれ平均軸圧縮力 σ_x 、 σ_y を示し、図の実線が本手法の計算結果、破線が対応するNarayananの結果である。幅厚比 $b/t=30\sim60$ のそれぞれについて両者を比較している。なお、詳細は当日発表する予定である。

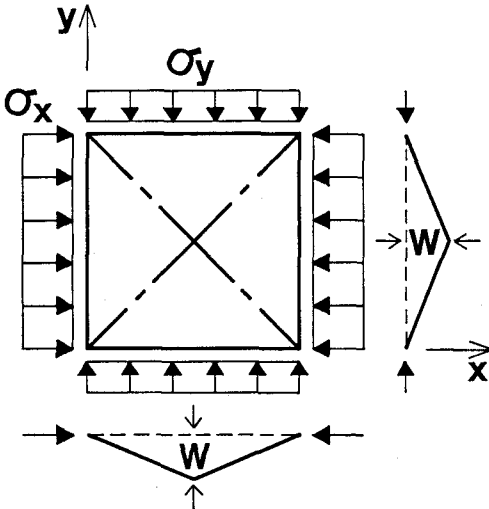


図-1 正方形圧縮板と塑性崩壊機構

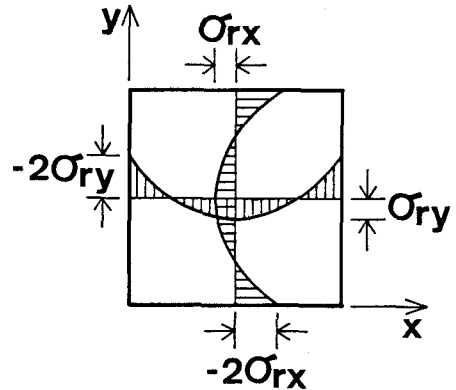


図-2 残留応力分布（放物線分布）

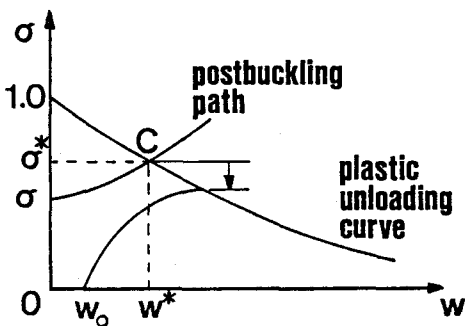
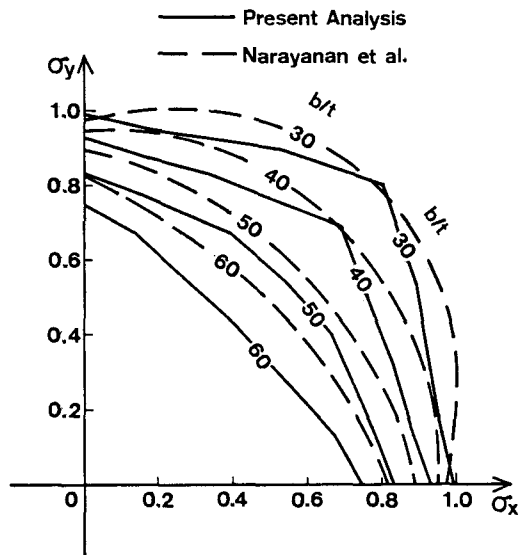


図-3 等価分岐点

図-4 弾塑性耐荷力の相関曲線
($\sigma_{rx}=\sigma_{ry}=0.2$ 、 $W_0/b=1/200$)

- 1) 丹羽, 渡辺, 勇: 構造工学論文集, 第32A巻, 363-372, 1986.
- 2) Niwa, Watanabe, Isami, Fukumori: Proc. JSCE, No. 341, 23-31, 1984.
- 3) Narayanan, Shanmugam: Plated Structures, Applied Science Pub., 195-219, 1983.