

『浅い球形ドームの座屈荷重に及ぼす初期変形の影響』

豊田高専 正会員 ○忠 和男
 豊田高専 正会員 桜井孝昌
 東京大学 正会員 西野丈雄

1. まえがき

既往の研究において、初期不整の存在が球形ドームの座屈荷重を低下させると報告されている。その座屈荷重は、初期不整が存在しないものと比較すると約1/3～1/4程度になるようである。我々の研究でも初期不整として、幾何形状の不整、板厚の不整、および境界条件の不整を取り上げたが、座屈荷重に大きな影響を与えたものは、幾何形状の不整であった。幾何形状の不整のうちでも、特にクラウン部でフラットによる不整を与えた場合とクラウン部の曲率を変化させた場合であった。本報告は、これらの初期不整について数値計算を行ない、座屈荷重に与える影響を検討したものである。なお、対象としたシェルは、一様な外圧を受ける、薄肉の球形ドームであり、周辺の条件は固定である。

2. 計算結果

計算の対象とした球形ドームの寸法は、Fig. 1に示すとおりである。計算に使用するドームのヤング係数は、 $7.22 \times 10^6 \text{ kg/cm}^2$ 、ボアン比は、0.33である。これらの数値は、参考文献(1)から引用した。数値計算は、全荷重-全変位関係をもとに有限要素法を用いて、逐次代入法により行った。計算は、球面の変形が2軸対称として、球面の1/4について72個の三角形要素に分割して行なった。Fig. 1は、座屈荷重と初期不整との関係を示したものである。縦軸に計算による座屈値と古典理論による座屈値との比をとり、横軸には、 α/H の比をとっている。なお、 α_{cr} 値は、 7.577 kg/cm^2 である。初期不整は、クラウン部がフラットによるA typeとクラウン部で曲率の変化するB typeとの2種類の初期不整をとり上げている。A typeの範囲は、0.00～0.25までである。B typeの初期不整は、クラウン部を $0.1\alpha/H$ 以下させると他の節点でも同じ比率で沈下することを意味する。Fig. 3, Fig. 4は、一様外圧とドーム天頂部の鉛直変位との関係を示すものである。縦軸には、Fig. 2と同様のものをとり、横軸には、ドーム天頂部の鉛直変位をとっている。両図とも、同じA typeの初期不整が存在している場合である。

3. 考察

Fig. 2から、A・B typeの初期不整の影響をみると、B typeの初期不整の方が大きな影響を与えていることが分かる。A typeでは、分歧座

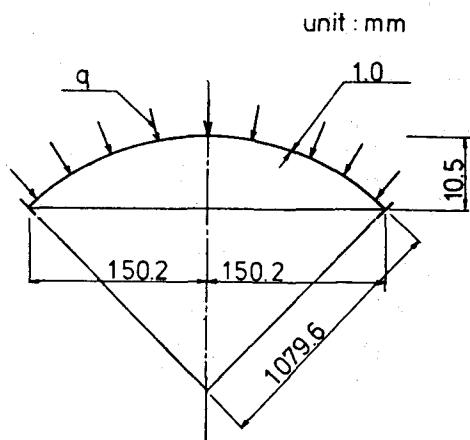


Fig. 1 Spherical Shell

屈上飛び移りの境界がほぼ $0.06 h/H$ 付近である。この境界を越えて飛び移り領域に入ると座屈値 (δ/δ_{cr} 値) が、0.35程度で横ばい状態となる。Aタイプのうちの $0.03 h/H$ では、不整のない場合よりも座屈値が大きくなっているが、原因はよく分からぬ。考えられる事としては、他のものと異なる座屈波形を生じているのではないかと思われる。Bタイプの場合、境界が現われるのは、 $0.16 h/H$ 程度と Aタイプに比べて遅くなっている。

しかし、Bタイプの方が Aタイプよりも境界が明確である。Bタイプでは、Aタイプのようにこの境界下極端に座屈値が低下することは無い。Bタイプの境界付近では、 δ/δ_{cr} 値が 0.15 程度になっている。Fig. 3 は、分岐座屈の典型的な一例としてその経路を追跡したものである。Fig. 4 は、飛び移りの場合である。

3.まとめ

(1) クラウン部で Atype および Btype のような初期不整を与えた場合 h/H が 0.06 を越えると座屈荷重は大きく低下し、 δ/δ_{cr} 値が 0.35 ～ 0.5 程度になることが分かった。(2) h/H が 0.06 以後の座屈値 (δ/δ_{cr}) の平均が Aタイプでは 0.33、Bタイプでは、0.16 と Bタイプの初期不整が座屈荷重に大きな影響を与えることが分った。

参考文献 小忠・梅井; 「浅いドーム状殻体の座屈実験」、土木学会全国大会第36回年次学術講演概要集、工部 -146, 1981.

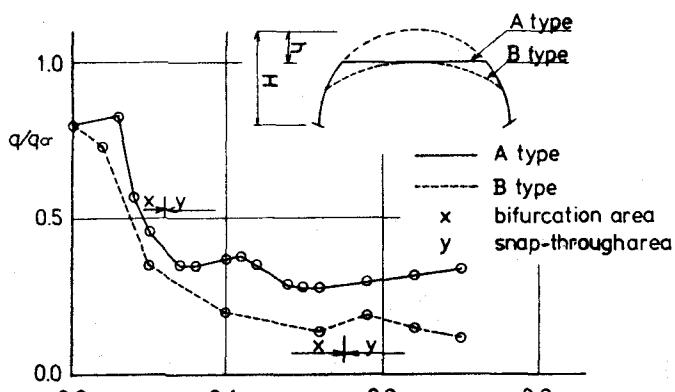


Fig. 2 The relation of buckling pressure to initial imperfection

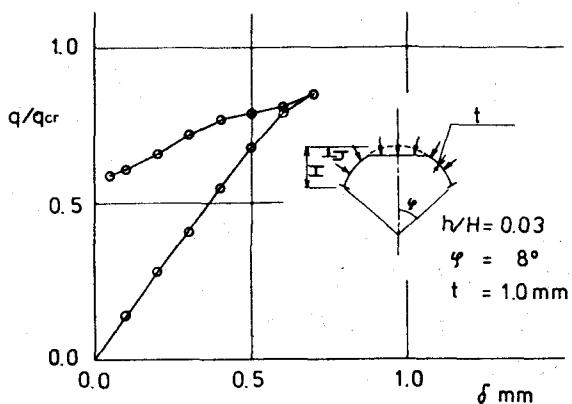


Fig. 3 The relation of pressure to displacement

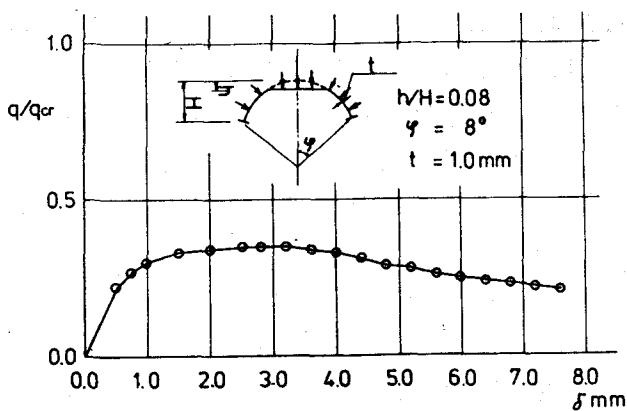


Fig. 4 The relation of pressure to displacement