令和元年度 日本大学理工学部 学術講演会予稿集

ECTFEフィルムの張力膜構造への適用性に関する基礎的研究 -進行性ポンディング現象の発生可能性評価-Basic Study on Applicability of ECTFE Flim to Tension Membrane Structure -Assessment of Possibility of Progressive Ponding Phenomenon-

> ○鶴あすな³, 岡田章¹, 宮里直也¹, 廣石秀造² *Asuna Tsuru³, Akira Okada¹, Naoya Miyasato¹, Shuzo Hiroishi²

Abstract:The new ECTFE film has higher transparency than ETFE. Although it is expected to be used for architecture in the future, it is necessary to clarify the design method and the mechanical property because the accumulation of basic data of ECTFE is insufficient. In the case of a tension membrane structure using a film material, there is a concern that a progressive ponding phenomenon may occur. In this paper, for the purpose of application to buildings, the generation mechanism and the possibility of occurrence of progressive ponding phenomenon when ECTFE is used in a tension membrane structure are discussed using numerical anaylysis.

1.はじめに

ETFEフィルム(以下「ETFE」と称す)は、平成29年6月 の改正告示により材料強度と設計法が位置づけられ、 国内において建築への利用に積極的な動きがみられ る.さらに最近では、塩素原子の付加されたフッ素樹脂 を有するECTFEフィルム(以下「ECTFE」と称す)が開発さ れている.このECTFEは、ETFEよりも高い透明性を有す る(Fig.1).また、ETFEは2つの折点を有するトリリニア 型の材料特性を有し、第一降伏点が20MPaであるのに対 して、ECTFEは降伏膜応力が30MPaとETFEに比べて大き い(Fig.2)^[1].

これらの特徴より,ECTFEを張力膜構造に適用するこ とで,これまでの建築材料では表現できなかった透明 性と,魅力的な建築空間の創出の可能性が期待される. 既報^[3]では,ECTFEを用いた張力膜構造の展張実験を行 い,施工性を報告している.しかし,ECTFEの基礎的な データの蓄積が未だ十分とは言い難く,膜構造での利 用に向け設計手法や性能を明確にする必要がある.

また、フィルム材は従来の織布膜に比べて1/10程度 の低剛性、350~450%に達する破断伸びを持つため、 低ライズのホルン型張力膜などの場合、十分な勾配が 確保しづらい境界部近傍などにおいて、「進行性ポン ディング現象」の発生が懸念される(Fig. 3). この進 行性ポンディング現象とは、雨水や積雪などの滞留に よる変形と貯水が循環的に進行し、膜材が塑性域^[2]に 達することで、最終的に膜材の破断や架構の破壊に至 る現象のことである. 既報^[4]では、4点突上げ式ホル ン型膜構造を対象にポンディング現象に関する検討が 行われているが、終局状態におけるクライテリアにつ いては明らかにされていない.

以上の背景を踏まえて、本報では、ECTFEを張力膜 構造に用いた場合の進行性ポンディング現象の発生メ カニズムと、進行性ポンディング現象によるECTFEの 終局状態のクライテリアについて、ETFEと比較しなが ら検討を行う.



Fig.3 Progressive Ponding Phenomenon

2.進行性ポンディングを考慮した検討

2-1. 数值解析概要

数値解析概要をFig.4,積雪荷重に対する進行性ポ ンディングの数値解析フローをFig.5に示す.本解析 では,積雪荷重を載荷後,膜境界の水平面(基準面) を下回る箇所に各節点の変位から算出した貯水荷重 を載荷した.積雪荷重は,実際の積雪荷重を想定 し,600Paとした.貯水荷重による変形後と,変形前 の貯水量の比が99%に達した時点でオーバーフロー が生じたとみなし,検討を終了する.また,フィルム 材の許容応力度として,降伏点以下を設計範囲とし, 第一降伏点を短期許容応力度,短期許容応力度の50% を長期許容応力度と設定した.この降伏点について は,ECTFEでは温度によるばらつきが生じるため平均値

1:日大理工・教員・建築 2:日大短大・教員・建築 3:日大理工・院(前)・建築

の24MPa, ETFEでは製造会社によるばらつきが生じるため,改正告示により規定された値の14MPaを短期許容応力度と設定した.

解析モデルは、初期の解析ステップにおいて,最大 膜応力が長期許容応力(ETFEでは7MPa、ECTFEでは 12MPa)となるように,アスペクト比1の矩形平面から 膜面中央部を強制変位させ,ライズスパン比(h/L)が ETFEでは0.04, ECTFEでは0.06のホルン曲面を形成し た.この時の形状を,進行性ポンディング解析におけ る初期曲面とした.

2-2. 数値解析結果及び考察

積雪荷重時の膜面変位の分布状況と最大膜応力,貯 水体積をFig.6に示す.最大膜応力は,ETFE:L=3000mm で16.4MPa,ECTFE:L=5000mmで24.7MPaとなり,両モデ ル共に,降伏応力を上回った.また,ECTFEの方がETFE より剛性が高いため,L=3000mmの矩形平面では,貯水 体積が小さいことが把握された.

載荷後の断面形状をFig.7に,各モデルの最大膜応力 をFig.8に示す.なお,全てのモデルにおいてオーバー フローが発生したことから,オーバーフロー発生時の 値を示す。規模が大きくなるに従い,変形量や最大膜 応力が大きくなる傾向が確認された.また,膜の変位 は,積雪荷重時の変形から大きく進行しない状態のま ま,貯水が進み,オーバーフローすることが確認され た.これは,長辺方向の最深点から水が溜まり始め, 貯水が進行するにつれて全面に浅く広がる傾向がある ことが要因と考えられる.また,ECTFE:L=5000mmでは, 膜応力が降伏応力を超えて塑性域でオーバーフローす ることが示され,進行性ポンディング現象は確認され なかった.

3.まとめ

本報では、ECTFEの建築物への適用を目的として、数 値解析により、ECTFEを張力膜構造に用いた場合の進行 性ポンディングの発生メカニズムと、進行性ポンディ ング現象による終局状態を、ETFEと比較することで把 握した. 今後は、ECTFEを張力膜構造に用いた場合の適 切な応力設定の評価を行うと共に、進行性ポンディン グ現象の実験的検証を行い、設計クライテリアを提案 する意向である.

【謝辞】

本研究を実施するにあたりご協力を頂いた、デンカ 株式会社関係者各位に感謝の意を表します。

【参考文献】

- [1]Denka Co., Ltd. : 「TEFKA TECHNICAL DATE」, pp. 7-8. 14, 2018. 10
- [2]日本膜構造境界フィルム膜パネル委員会:「ETFE フィルム設計・施工指針(案)」
- [3] 鶴,他:「ECTFEフィルムを用いた張力膜構造の施工 -展張方法の検証及びETFEフィルムとの比較-」,日 本建築学会大会建築デザイン発表梗概集, pp. 245-246, 2019.8
- [4]韓,他:「4点突上げ式ホルン型張力膜構造のポン ディング現象に関する基礎的研究」,日本建築学会 大会学術講演梗概集,B-1分冊,構造I, pp.913-916,2007.8



L(mm)

Material specifications

[Membrane material]	ETFE 250µm	ECTFE 250µm
First yield point (MPa)	14	24
Poisson's ratio	0.42	0.46
Elastic modulus (N/mm ²)	640	650



L(mm)

[Bundle material] Beam element Elastic modulus: ∞ (N/mm²)

Fig.4 Numerical analysis of progressive ponding model



Fig.5 Numerical flow of progressive ponding

Membrane displacement distribution(mm) -140 -100 -60 -20 50 150 250 350







Fig.7 A-A Cross-sectional shape after loading

