# 複合膜面構造物におけるインフレータブルチューブの伸展挙動 Deployment Behavior of Inflatable Tube of Combined Membrane Structure

指導教授 宮崎康行

M4027 丸木悠暉

# 1. 序論

## 1.1. 柔軟宇宙構造物

近年、ソーラーセイルや通信用のアンテナ、太陽発電シス テムなどを始めとした大型宇宙構造物の開発が盛んとなって いる.しかし、ロケットのペイロードの制限から、そのよう な構造物を実現するには軽量かつ収納性、展開性に優れた構 造様式が求められる.その一例として、インフレータブル構 造が挙げられる.インフレータブル構造は複雑な展開システ ムを必要としないものの、未だ軌道上実証が十分にはなされ ていない.その基礎研究として、2012年には「きぼう」日本 実験棟船外プラットフォームにて実証されたインフレータブ ル伸展マスト「SIMPLE」による伸展実験が行われた<sup>[1]</sup>.し かし、インフレータブル構造を支持部材とした複合膜面構造 物の軌道上実証は未だなされていない.



軌道上実証<sup>[1]</sup>

# 1.2. 超小型衛星 SPROUT

日本大学では前節で述べた,複合膜面構造の軌道上展開実 証をコンセプトに,超小型人工衛星「SPROUT」を打ち上げ, 現在軌道上にて管制運用を行っている.SPROUTでは,二本 のインフレータブルチューブを支持部材とし,三角形上の薄 膜を展開することで,複合膜面構造物によるデオービット機 構を実現する.



Polyim

図 1.3 複合膜面構造物

#### 1.3. 複合膜面構造物の展開システム

膜面及びチューブは収納機構に収納されている. 収納機構 を展開後,チューブに N2 ガスを注入し,伸展するチューブ が膜面を牽引することにより展開する.図 1.4 に膜面展開の シーケンスを示す.



また,図1.5に SPROUT のガス注入システムを示す.ガス 注入システムは、ガスカートリッジ,SMA バルブ,ガスレギ ュレータ,電磁バルブとそれらを接合する配管で構成されて いる.ガスカートリッジは12 [MPa]の圧力で充填されており, 容量は約20 [ml]である.SMA バルブはニクロム線によって 加熱することによりニードルを伸展し、ガスカートリッジの 蓋を押し当てることで蓋に穴を開ける.開放された窒素ガス は、レギュレータを介して約200 [kPa]まで減圧される.そ の後、チューブ内の圧力が50[kPa]になるように電磁バルブ を用いて圧力制御を行う.



図 1.5 ガス注入システム [2]

展開挙動の計測には2台のカメラを用いたステレオ視を用い ており、膜面上のマーカーの三次元位置座標を取得する.ま た、伸展時にはチューブ内圧、チューブの振動履歴、注入す るガスの温度も同時に取得する.

#### 1.4. 複合膜面構造物の軌道上実験

SPROUT は 2015 年 6 月に軌道上にて複合膜面構造物の展開を実施した. 複合膜面構造物の展開時の連続撮影については、機器の不調により取得には至らなかったものの、改めて展開後に膜面の撮影を行った. その際の撮影画像を図 1.6 に示す. また、膜面展開時のガスタンク内圧とチューブ内圧の履歴を図 1.7 に示す.

膜面の撮影画像から,膜面上の折り目が伸びきっておらず, チューブも真っすぐには進展せず,右側のチューブについて はスパイラルのような状態となっていることがわかる.左側 のチューブについても途中で湾曲し,膜面の裏側に隠れてし まっている.図1.7の圧力履歴より,ガスのリークが激しく, 十分な伸展力が得られなかったことが原因の一つではないか と考えられるが,詳細な原因がこれらのデータだけでは不十 分であり,より詳細な検証が必要である.



3500 35 -ガスタンク内圧 30 3000 チューブ内圧 25 2500 20 2000 压[kPa] 15 1500 10 ¥ 1000 Ř 5 500 0 0 -5 0 20 40 60 80 Time[sec] 軌道上の膜面展開時のガスタンク内圧と

図 1.7 軌道上の膜面展開時のガスタンク内圧。 チューブ内圧の履歴

# 2. 本研究の目的

軌道上にて,複合膜面構造物の展開実験を実施したが,その詳細な膜面形状の推定,やチューブのスパイラルといった 不具合事象について検証を行う必要がある.そこで,本研究 の目的を以下にまとめる.

- 軌道上の複合膜面構造物の形状の推定を行う.
- 複合膜面構造物の展開後形状について、その不具合事象の 原因の推定を行う。

#### 3. 本研究でのアプローチ

軌道上の複合膜面構造物の形状を推定するために,得られ た画像データを用いてステレオ視による三次元位置計測を行 う.画像の粗さから細部の計測が困難であるため,その画像 データを元に,地上にて模擬撮影を行い,それにより軌道上 の膜面形状を推定する.

また,展開後のチューブのスパイラルや,膜面の不十分な 展開について,ステレオ視により得られた三次元位置座標や センサデータより考察しつつ,航空機による微小重力実験に おける挙動とも比較し,複合膜面構造物の展開挙動について 評価を行う.

#### 4. 軌道上膜面の形状推定

# 4.1. ステレオ視による三次元位置座標の計測

ステレオ視により, 膜面上のマーカーの三次元位置座標を 計測する.計測したマーカー位置を図 4.1 に, 座標系定義を 図 4.2 に示す. 画像が粗く, 読み取りが難しいため, 読み取 り易い 6 つの点について計測している. また, 計測した結果 を表 4.1 に示す.



図 4.2 座標系定義

#### 表 4.1 三次元位置座標の計測結果

番号	X [mm]	Y [mm]	Z [mm]
1	37.87	119.97	14.56
2	113.12	88.08	44.32
3	155.05	240.22	128.86
4	17.08	331.98	112.46
5	-27.73	387.32	139.91
6	165.32	204.73	95.66

#### 4.2. 模擬撮影

軌道上の膜面画像と、そこから得られた三次元位置座標 より、地上にて膜面の状態を再現し、軌道上を模擬した撮影 を行った.その撮影画像を図 4.3 に、そのときの、衛星から の視線とは違った角度から撮影した膜面の様子を図 4.4 に、 さらに模擬した膜面のマーカーから膜面の形状を三次元計測 した結果を図 4.5 に示す.

膜面形状の再現の度合いについて,表4.1 に示した6点で 比べると,最小で1[mm]ほど,最大でも50[mm]ほどのずれ であったため,おおよその膜面形状の模擬は出来ているので はないかと考える.

チューブの形状を再現した結果,右側のチューブは大きく スパイラルし,左側のチューブも膜面の下に隠れる形で大き く折れ曲がっている.また,膜面の形状については,膜面の 折り目の数と向きから,収納機構内部に膜面の一部が残って いると考えられる. 膜面の展開率については、X-Y平面上に投影した面積において膜面展開率を概算すると、約15.2[%]であり、膜面は展開しきっていないことがわかる.



図 4.3 地上における模擬撮影の結果



図 4.4 地上における模擬撮影の様子



図 4.5 模擬撮影の復元結果



# 5. 微小重力実験

軌道上では複合膜面構造物の展開挙動を撮影することが出 来なかったため、微小重力下での展開挙動を計測するために 航空機による微小重力実験を行った.

図 5.1 にはチューブのみと膜付きの伸展挙動を, チューブ 内圧の履歴を図 5.2 に示す.また,膜面を付けた場合で,膜 面が収納機構内部に引っかかってしまった展開の様子を図 5.3 に,その際のチューブ内圧を図 5.4 に示す.

チューブのみと膜付きの場合の挙動を比較する. チューブ の内圧はどちらの場合もガス注入開始から4秒まではほぼ同 じであるが,その挙動には大きな違いが見られる. チューブ のみの場合には,微小重力下においてある程度曲がりながら 伸展するものの,大きな湾曲なく伸展しきっている.しかし, 膜面を付けた場合,膜面を牽引する際に湾曲が見られ,また, チューブのみの場合に比べ展開に時間がかかっており,膜面 を付けた場合に大きな影響を受けていることがわかる. 膜が 引っかかり,拘束されている場合には,図 5.3に示すように さらに大きな湾曲を示すことがわかる.









 2.525[sec]
 3.525[sec]
 4.525[sec]

 図 5.1
 チューブのみ及び膜付きの伸展挙動(上図:チューブのみ,下図:膜付き)



図 5.2 チューブのみ及び膜付きのガス注入開始からのチュ ーブ内圧の履歴



図 5.3 膜面が引っかかった場合のチューブの様子 (ガス注入から約 8 秒)



図 5.4 引っかかりが生じた展開のガス注入開始からのチュ ーブ内圧の履歴

#### 6. 考察

軌道上の膜面展開について、形状の推定結果より、膜面が 展開し切らなかったことがわかる.また、チューブの形状に 大きなスパイラルが見られた. 膜面については収納機構内部 に残っており、微小重力実験時の図 5.3 に示すように、膜面 が引っかかってしまった可能性が考えられる. さらに、この 場合もチューブに大きな湾曲が見られる. また, 引っかかっ た膜面は微小重力環境から重力環境へと遷移する際、引っか かりがとれ、展開している.このことから、今回のような複 合膜面構造の場合,軌道上での展開挙動を予測するには,重 力下での展開実験だけでは不十分であり、微小重力実験のよ うに、重力の影響を考慮した検証を行う必要があったことが わかる.また,軌道上においても、また引っかかりが生じた 微小重力下での実験(図 5.3, 5.4)においても、予定していた チューブ内圧である 50kPa(微小重力実験においてはゲージ 圧で 50[kPa])には到達していない. そのため、伸展力が十分 であれば引っかかりを解消でき、十分な展開を行うことが出 来た可能性が考えられる.

#### 7. 結論

本研究の結論を以下にまとめる.

- 軌道上の膜面形状について、ステレオ視による三次元的な 計測を行った.また、画像の粗さから計測が困難な箇所に ついては、撮影画像を元に地上で形状を再現し、膜面の形 状の推定を行った。
- 微小重力環境における複合膜面構造物の展開実験を行い、
   軌道上では得られなかった展開挙動の撮影を行った.
- 微小重力環境での実験結果から、チューブの伸展挙動には 膜面の影響が大きいことがわかる。
- 軌道上の膜面の形状の推定及び微小重力環境での展開実 験より、膜面が展開し切らなかった要因として、ガスリー クや膜面の収納機構の引っかかりが原因の可能性として 挙げられる。

今後の複合膜面構造物の研究・開発を進めていく上で,無重 力環境下での,チューブの伸展挙動が牽引する際に十分な伸 展力を予測する手法を模索していく必要がある.

### 8. 参考文献・出典

- Higuchi, K., Aoki, T., Miyazaki, Y., Watanabe, A., Hori, T., Ito, H., Development Test of Inflatable Extension Mast for SIMPLE Verification, Proceedings of 57th Space Sciences and Technology Conference, pp. JSASS-2013-4676, 2013.
- [2] 大日向他,「複合膜面構造物展開実証衛星「SPROUT」の膜面 展開結果(第一報)」,第59回宇宙科学技術連合講演会,2I11, 2015.