# 中空円筒テザーに対するスペースデブリ斜め衝突による損傷評価

○藤原路大<sup>1</sup>, 富崎帆乃花<sup>1</sup>, 柄澤菜々美<sup>1</sup>, 槙原幹十朗<sup>1</sup> <sup>1</sup>東北大学大学院工学研究科

### 1. 緒論

地球周回軌道上には、スペースデブリ(以下、デ ブリ)と呼称される人工不用物体が多数存在する. これらは地球低軌道 (Low Earth orbit, LEO) におい ては、約7km/sという高速で飛行しているため、 ミリメートルオーダーのデブリであっても運用中 の構造物に対して大きな脅威になり得る。デブリ は一度 LEO に放出されると、数十年から数千年の 間、軌道上を周回し続けると考えられている。さ らに、デブリ同士の衝突によって破砕デブリを生 じ, 軌道環境の更なる悪化へと繋がる. そのため, 運用が終了した人工衛星や宇宙構造物は、能動的 に軌道から離脱させる必要性がある.近年,軌道 離脱の現実的な方法として導電性テザー (Electrodynamic tether, EDT) システムが研究され ている. この方法では、EDT を流れる電流と地磁 気との相互作用で発生するローレンツ力を用いて 除去対象を減速し, 軌道高度を低下させることが できる.しかし、EDT は細長い形状のために破断 しやすいという弱点を持つため、微少デブリへの 耐衝突性能を向上させることが至上命題となる [4][5]. この問題解決のために、中空円筒テザーが 提案された[6]. 中空円筒テザーは, 基準形状であ る中実円柱テザーと同質量の条件で、直径を遥か

に大きく設計することが可能である.その結果と して,微少デブリの衝突に対する破断耐性は向上 することが示された.中空円筒テザーの実用化に 向けて精度の高い解析を行う場合,衝突の角度の 影響を考える必要がある.EDT は宇宙環境で使用 する際,地球の鉛直方向に対して一定の角度を保 つと報告されている[7].さらに,デブリ軌道環境 モデル ORDEM 3.0 によれば, 軌道上の物体に対す るデブリの飛来方向は, 物体の進行方向が大半で あることが分かる[8]. これらを踏まえると, EDT に対するデブリ衝突現象は, 垂直衝突よりも, 一 定の角度をもった斜め衝突の頻度が高いと考えら れる.(図 1)中空円筒テザーは内部が空洞である ため, 衝突後の破片群 (デブリクラウド)がテザー 内部で拡散し, 損傷の大小に影響する.従って, 斜 め衝突の際にはデブリクラウドの拡散影響が損傷 評価に大きく関わると考えられる[9][10]. 本研究 では, 中空円筒テザーに対する斜め衝突の損傷評 価を衝突実験により調査する.また, 評価を基に 中空円筒テザーの運用中の生存確率を計算し, 角 度の影響を比較する.



図 1 運用時の EDT 姿勢角度

#### 2. 超高速衝突実験・結果

JAXA/ISAS のスペースプラズマ実験施設の2段 式軽ガス銃(図2)を用いて超高速衝突実験を行った.本研究では、プロジェクタイル球を7 km/s でテザーに衝突させた.プロジェクタイルには直 径3.2 mm のアルミ球と,直径7.14 mm のポリカー ボネート球を用いた. ターゲットに用いた中空円 筒テザーは直径 146 mm であり, 錫メッキされた 直径 0.12 mm の銅線で編まれている。円周方向の 網目間隔は1.34mm,軸方向の網目間隔は1mmで あり,単位長さあたりの質量は0.14g/mmである. 中空円筒テザーとプロジェクタイルの衝突の概略 を図3に示す.本研究では、2つの角度パラメー 断面 (X-Y平面) に $\theta_{XY}$ を定義し、X軸とテザー長 手方向(Z軸方向)とのなす面(Z-X平面)に θ<sub>ZX</sub> を定義した.本研究の調査対象である「斜め衝突」 は、運用中の EDT の姿勢角度を再現した *θ<sub>ZX</sub>*の変 化による衝突現象を意味する.斜め衝突実験後の 中空円筒テザーの様子を,図4,図5,および図6 に示す. 図 4, 図 5, 図 6 はそれぞれ,  $\theta_{ZX} = 0^\circ$ ,  $\theta_{ZX}=30^\circ$ ,  $\theta_{ZX}=45^\circ$ のときの実験結果である. 損傷 の周方向長さ LDC は, X-Y 平面に射影した損傷の端 点から端点までの距離を計測した.  $L_{DC}$ は $\theta_{ZX}$ =30° と $\theta_{ZX} = 45^{\circ}$ のときに大きく,垂直衝突 ( $\theta_{ZX} = 0^{\circ}$ ) の損傷よりも深刻であることが分かった. 全実験 結果を図 7のグラフに図示する. θxyの増加に伴っ て,損傷長さLDCが増加する傾向があり,さらに, この傾向は、 $\theta_{ZX}$ がどの角度であっても共通してい ることが読み取れる. また, ばらつきはあるもの の、全体的な傾向として $\theta_{ZX}$ が大きいときの方が、 損傷長さ LDC の絶対値が僅かに大きくなった.



図 2 二段式軽ガス銃 (JAXA/ISAS)



図 3 衝突条件の概略



図 4 衝突後のテザー (*θ<sub>ZX</sub>*=0°)



図 5 衝突後のテザー ( $\theta_{ZX} = 30^\circ$ )





図 7 衝突角度と周方向損傷長さの関係

#### 3. 有効衝突範囲

テザーの生存確率を計算するために、有効衝突 範囲  $D_{\text{eff}}$ を定義する.デブリの中心が  $D_{\text{eff}}$ 内を通 過したときに、テザーの損傷は自重を支えきれな い程度まで拡大し、破断に至ると仮定する.衝突 実験の結果から、 $\theta_{XY}$ が増加すると損傷は大きくな ることが観察された.そこで、X-Y平面の臨界衝突 角度  $\theta_{XYc}$ を設けると、Z-X平面衝突角  $\theta_{ZX}$ およびデ ブリ直径 d が固定値のとき、デブリが  $\theta_{XYc}$ 以上の 角度でテザーに衝突したときに破断する.図 8 に 示すように、 $\theta_{XY} = \theta_{XYc}$ のときのテザーの範囲を  $D_{\text{eff}}$ と定義する. $D_{\text{eff}}$ は、Z-X平面衝突角  $\theta_{ZX}$ およびデ ブリ直径 d に依存する値である.以上より、1 組の  $\theta_{ZX}$ とdに対して、有効衝突範囲  $D_{\text{eff}}$ は式(1)のよう に表される[11].

 $D_{\rm eff} = \begin{cases} 0 & \text{for } 90^{\circ} < \theta_{XYc} \\ D_{\rm T} \left\{ 1 - \sin\left(\theta_{XYc}\right) \right\} & \text{for } 0^{\circ} \le \theta_{XYc} \le 90^{\circ} \\ D_{\rm T} & \theta_{XYc} \text{ has no solution} \end{cases}$ (1)

#### 4. 生存確率計算

テザーが軌道上にある期間滞在したとき,破断 せずに生存している確率を生存確率とする.生存 確率 *I*f は有効衝突範囲,軌道滞在時間,および, デブリ流量の3要素で決定され,式(2)のように記 述できる.

$$I_{\rm f} = -\int_{d_{\rm m}}^{d_{\infty}} L_{\rm T} D_{\rm eff}(d) \frac{\mathrm{d}F(d)}{\mathrm{d}d} \mathrm{d}d \tag{2}$$

ここで、 $L_{T}$ はテザー長さ ( $L_{T} = 10$  km)、F(d)は ORDEM 2000[12]によってカタログ化された累積 デブリ流量である.累積デブリ流量は、高度 800 km、軌道傾斜角 98°のものを採用した.また、 $d_{m}$ はテザーを破断させうるデブリの最小直径、 $d_{\infty}$ は ORDEM 2000 でカタログ化されたデブリ最大直径 である.軌道上に $\Delta t$ だけ滞在するときのテザーの 生存確率は、以下の式(3)で決定した[13].

$$P_0 = \exp(-I_f \Delta t)$$

(3)

生存確率の計算結果を図9に示す.生存確率はZ-X 平面衝突角  $\theta_{ZX}$ の増加に伴って減少しているの が確認できる.減少の原因は, $\theta_{ZX}$ の増加に伴う臨 界衝突角度 $\theta_{XYc}$ の減少にあると考えられる. $\theta_{XYc}$ が 減少することで,有効衝突範囲  $D_{eff}$ は増加する. その結果,破断に至らしめる範囲を広く曝すこと になる.また, $\theta_{ZX}$ の増加に伴うデブリ最小直径  $d_m$ の減少も原因となる.これらの効果により生存確 率に差が生じ,その差は除去対象の軌道滞在時間 が長い程大きくなる.従って,中空円筒テザーを 厳密に評価するためには,Z-X平面衝突角 $\theta_{ZX}$ の影 響を鑑み,より危険側を考慮したテザー設計が必 要である.



図 8 臨界衝突角度と有効衝突範囲の関係



図 9 軌道滞在時間に対するテザー生存確率

#### 5. 結論

本研究では、耐破断性能に優れ実用性の高い導 電性テザーとして期待される中空円筒テザーに対 して、斜め衝突による損傷評価を行った.超高速 衝突実験を行い、デブリ衝突角度とテザー損傷長 さとの関係を明らかにした.デブリの衝突角度が 増加すると周方向損傷長さが大きくなり、残存率 が低下することが分かった.また、斜め衝突を考 慮した中空円筒テザーの軌道上での生存確率を評 価した.実験の結果から、中空円筒テザーの有効 衝突範囲の臨界衝突角度が変化し、垂直衝突で計 算された生存確率に比べて、斜め衝突の生存確率 は低くなった.これまで行われてきた垂直衝突の みの評価は安全側の設計基準であったことを明ら かにし、中空円筒テザーの実用化に向けた厳しい 評価を行えるようになった.

## 参考文献

- Van der Heide, E. J., and Kruijff, M., "Tethers and Debris Mitigation," *Acta Astronautica*, Vol. 48, No. 5–12, 2001, pp. 503–516.
- [2] Kawamoto, S., Okawa, Y., Kitamura, S., and Nishida, S., "Strategy for Active Debris Removal Using Electrodynamic Tether," *Proceedings of the International Symposium*

of Space Technology and Science, Hamamatsu, Japan, No. 2008-r-2-36, 2008.

- Pardini, C., Hanada, T., and Krisko, P. H., "Benefits and Risks of Using Electrodynamic Tethers to De-Orbit," *Acta Astronautica*, Vol. 64, Nos. 5–6, 2009, pp. 571–588.
- [4] Makihara, K. and Kondo, S., "Structural Evaluation for Electrodynamics Tape Tethers Against Hypervelocity Space Debris Impacts," *Journal of Spacecraft and Rockets*, Vol. 55, 2018, pp. 462–472.
- [5] Uwamino, Y., Fujiwara, M., Tomizaki, H., Ohtani, K., and Makihara, K., "Damage of Twisted Tape Tethers on Debris Collision," *International Journal of Impact Engineering*, Vol. 137, 2019, Article No. 103440.
- [6] Makihara, K., and Matsumoto, N., "Survival Probability of Hollow Cylindrical Mesh Tether Under Space Debris Impact," *Journal of Spacecraft and Rockets*, Vol. 53, No. 3, 2016, pp. 520–527.
- [7] Robert, L. Forward, and Robert, P. Hoyt, "Application of the Terminator Tether Electrodynamic Drag Technology to the Deorbit of Constellation Spacecraft," Tethers Unlimited Inc., 1998.
- [8] Krisko, P. H., Anz-Meador, P. D., Horstman, M. F., Opiela, J. N. and Hillary, E.: NASA Orbital Debris Engineering Model ORDEM 3.0, NASA TP-2014-217370, 2014.
- [9] Makihara, K., Oki, Y., and Hasegawa, S., "Energy Investigation into Damage Evaluation of Pressure Wall at Oblique Impacts," *Transaction of JSASS Aerospace Technology Japan*, Vol. 14, 2016, pp. Pr\_1– Pr\_8.
- [10] Makihara, K. and Oki, Y., "Bayesian Cloud Extraction for Assessment of Space-Debris Impact Using Conditional Entropy," *Journal* of Spacecraft and Rockets, Vol. 54, 2017, pp. 1235–1245.
- [11] Sasahara, K., Uwamino, Y., Hasegawa, S., and Makihara, K., "Fracture Investigation of Hollow Cylindrical Tether during Space Debris Impact," *Transaction of JSASS Aerospace Technology Japan*, Vol. 17, No. 3, 2019, pp.383–391.
- [12] Liou, J. C., Matney, M. J., Anz-Meador, P. D., Kessler, D., Jansen, M., and Theall, J. R.: The New NASA Orbital Debris Engineering Model ORDEM-2000, NASA/TP-2002-210780, 2002.
- [13] Makihara, K., and Takahashi, R., "Survivability Evaluation of Electrodynamic Tethers Considering Dynamic Fracture in Space-Debris Impact," *AIAA, Journal of Spacecraft and Rockets*, Vol. 53, No. 1, 2016, pp. 209–216.