



追加

# 推進部会での主な助言に対する検討結果



No	評価における助言	検討結果
プロジェ	クトの目標	
1	サンプルを確実に採取するために、リスク評価を十分に実施し、想定される不具合の推定、 その回避のための設計上の配慮、さらには不成功の場合の今後の小惑星探査ミッション の展開などについて検討すること。	本文22頁に示す。
プロジェ	クトの開発方針	
1	限られた費用の下で開発されるシステムであるだけに、ミッション達成の可能性・確率、サ バイバビリティを、システム全体としてどのように高め確保するか検討すること。	本文33頁に示す。
その他		
1	システム選定及び基本設計要求	
1-1	宇宙ミッションでは宇宙放射線の影響、通信障害等の不測の事態で、どうしてもある程度 の故障発生は避けられない。小型探査機ゆえの難しさはあるが、冗長性の追加及びロバ スト性に関して十分検討すること。	本文33頁に示す。
1-2	衝突体発出装置は今回のミッションの成否を握る重要な技術要素と考えるが、小惑星の 地表面情報が限られているなかで、どの程度地上試験が有効か見極める必要がある。ま た、衝突体の発出方法についても更なる工夫を検討すること。	本文52-55頁に示す。
2	開発計画	
2–1	今回のミッションは月・惑星探査プログラムグループの下でのものではあるが、宇宙科学 研究所の進め方とは異なるとはいえ、今回のような理学、工学の両方で目標を掲げるなら ば、小惑星探査に強い情熱を持つ小惑星・太陽系科学者、深宇宙探査の工学的専門家 がそれぞれリーダとして見えるような体制を早急に構築すること。	本文73頁に示す。
2-2	JAXA内外で多数の分散化されたチームや研究者が関わっており、はやぶさ2の2014年の 確実な打上げを目指し、プロジェクトを効率的に管理すること。	本文74頁に示す。

追加

91





No	評価における助言	検討結果
2–3	地上系については「はやぶさ」からの変更箇所を最小限にするとある。設備の一部再利用など もあると思われるが、実利用が5年後以降なので、老朽化・電子部品の性能向上などを十分考 慮して準備を進めること。	本文65頁に示す。
2–4	探査機が採取した試料の分析に関し、「初期分析を1年間行った後、全世界の研究者に公開し て詳細分析を行う」とされているが、真空保管や高純度窒素ガス雰囲気での作業を計画してい るものの、大気中の酸素や水により試料の状態が時間とともに大きく変化する可能性があり、 短寿命放射性元素に関しても時間の影響が大きいので、最大の「科学的成果」を挙げるために は、初期分析の優先順位の検討や、1年後ではなく初期段階から世界の専門家の英知を結集 して分析する等、事前に十分検討すること。	本文77頁に示す。
2–5	今後の分析技術の進捗を反映して、超一流の分析の実施を目指し、更なる分析体制の充実と 強化を図ること。	本文78頁に示す。
3	リスク管理	
3–1	以下の3つの点が今回の大きなchallengeであると思われるが、この点についての対応策、改善 策が未だ具体的でないように思われるので、具体的な改善策を「開発」移行までに しっかりと検 討すること。 (i)探査機本体を小惑星の表面に確実に着陸させること(転倒させない) (ii)探査ロボットによる小惑星の表面環境の探査 (iii)目標としている量のサンプルを採取する手法	本文84-86頁に示す。
3-2	深宇宙探査では、対象となる天体との距離が大きく、制御系の動作と地上との時間差が問題と なる。どこまでが地上からの制御で、どこからが衛星の自律的制御になるか、「はやぶさ」の成 功、教訓を踏まえた上で、十分なリスク管理をすること。	本文87頁に示す。
4	その他	
4-1	将来の深宇宙探査に向けての各種搭載機器・センサー類等についても、長期的視点で開発に 取り組むこと。	本文79頁に示す。
4-2	本プロジェクトに限らず、開発資金の妥当性に関して、より明確にするための方途につき検討 すること。	本文76頁に示す。



# 参考資料







観測キャンペーン(2007~2008/H19~H20)まで に得られた物理情報のまとめ

自転周期: 0.3178day (~7.6 h)

自転軸の方向:(λ, β)=(331, 20)

軸比 = 1.3:1.1:1.0

大きさ: 0.922 ± 0.048 km

アルベド: 0.063 ± 0.006

等級等:H=18.82 ± 0.021, G=0.110 ± 0.007

タイプ : Cg

推定された形状



<sup>(</sup>川上らによる)









- ミッション目的がサンプルリターンであるので、<u>探査機が往復可能な軌道</u>にある天体である必要がある(ΔVが十分に小さい)。同時に、カプセルの<u>リエント</u> <u>リー速度にも制限</u>がある。「はやぶさ2」として仮定する探査機の規模は「はやぶさ」と同等であるため、イトカワ的な軌道のみが対象となる。
- ●小惑星のスペクトル型、自転周期や自転軸の向き、大きさ、形状、表面の反射 率などの物理データが分かっている必要がある。特に、<u>自転周期は着陸の可</u> 否にとって重要であり、自転周期が短いものは不可。
- ●「はやぶさ2」のミッション定義より、より始原的な天体の探査を行うことが理学 的な目標となっている。具体的には、スペクトル型がC型の小惑星である必要 がある。(S型の小惑星はすでに「はやぶさ」で探査したので理学的な新規性に 欠ける。また、より始原的であるD型小惑星については、宇宙検疫の問題があ り、現時点ではハードルが高い。)
- 以上を考慮すると、現時点では候補となる天体は、1999 JU3のみとなる。









### 探査対象天体絞り込みの過程-【図1】 参考資料

スペクトル型が分かっている3000個の小惑星













## <u>図2で自転周期が6時間以上のものをプロット</u>



### 探査対象天体絞り込みの過程-【図4】

参考資料

図3で、(4 < ΔV < 6、16 < mag <24)の部分の拡大

宇宙航空研究開発機構







- 1999 JU3は、黄道面に対して、自転軸が横倒しに近いため、小惑星・探査機・ 太陽・地球の幾何学的位置関係によっては、永久日陰地域や地球からの永久 非通信可能地域が存在する。仮に、タッチダウンできる地域がそのような場所 にあった場合には、タッチダウンが行えないというリスクがある。
- タッチダウン時の影の付き方も、ミッションごとに異なり、ナビゲーションにとって リスクとなる場合もある。
- 2014(H26)年の打ち上げウインドウは、小惑星に到着してからの条件がよいが、 2019(H31)年打ち上げでは、天体の幾何学的配置がよくない。
- 探査にとって次によい打ち上げウインドウは2024(H36)年に地球軌道を離脱するものとなり、2014(H26)年からは10年後となり、コミュニティーの維持は不可能となる。





戦略-A:地球指向降下

戦略-B:太陽指向降下

電波情報で小惑星中心相対の航法情報は得られるが、太陽-対象天体-地 球間の角度(SPE角)が大きいと、地形航法(レーザ高度計、地形情報)を校 正できないため、リハーサルによる方策の確立は難しく、降下・着陸運用の 信頼性は低く、リスクが高い。



永久日陰、永久交信不能域が存在すると、 降下・着陸運用に大きなリスクが存在する



- レゴリス集積地域が存在する場合、極域に偏在している可能性がある。
- •永久日陰地域や、永久交信不能域への降下着陸は困難である。
- 片方の極については、日陰、交信域の確保は時期を選べば可能だが:

永久日陰、永久交信不能域が存在すると、(太陽-対象天体-地球間の 角度が小さくても、)特徴地形が、自転に連れて出現・消失するほか、影 の伸縮が大きく、地形航法を妨げ、降下・着陸は困難である。



「はやぶさ2」ミッションシナリオ

### 2014(H26)年打ち上げの場合

年	2 ()	014 126)	2015 (H27)		2016 (H28)	2017 (H29)	20 (H	)18 30)	2 (H	019 131)	202 (H3	20 32) <sub>4</sub>
	打上	<b>←</b>		求ス イ	電気推進 イング	動力飛行 / う	→ 小惑星 着	科学観 < <sup>試料採</sup>	<sub>測</sub> . 取 突体	小惑 の 衝突	<b>←</b> 上出発	-→ 地球 帰還

2019(H31)年打ち上げの場合 2019年打ち上げでは、天体の幾何学的配置上、ミッション困難

<u>2013(1101)</u>							
年	2019 (H31)	2020 (H32)	2021 (H33)	2022 (H34)	2023 (H35)	2024 (H36)	2025 (H37)
	┃	進動力飛行 地球スイ バイ	→ ング 小惑星到 着 衝突	<sup>科学観測・</sup> 小惑星出 なの衝突	発	· 地球 帰還	





小惑星到着(2018(H30)/8/6)からの日数









19	80 1	990	2000	20	10
フライバイ 衝突	1986<ハレー彗星> ベガ1号・2号、さきがけ、すいせい、ジ オット、ICE 1985<ジャコビニ・ツィナー彗星> ICE	1991<ガスプラ>ガリレオ 1992<グリグ・シェレルプ彗 星>ジオット 1993<イダ>ガリレオ 1996<マチルダ> ニア・シューメイカー 1999<ブレイユン ディープ・スペー	2001 < ディ- 200 ス 、 、	<ボレリー彗星> ープ・スペース1 02<アンネフランク> ター・ダスト 2008<シュテインス> 2010<ルテティア> ロゼッタ ●2004<ビルト2彗星> スター・ダスト 2005<テンペル1彗星> ディープ・インパクト	2015<冥王星> ニューホライイズ ンズ 2011<テンペル1> NExT 2010<ハートレイ2 >EPOXI 2019<1999 JU3 はやぶさ2
ランデブー・ 着陸 サンプル リターン	※年は天体に到着した(する)年を ※この他、火星衛星のフライバイ等	示す 手あり		2000<エロス> ニア・シューメイカー 2005<イトカワ>はやぶさ (2010年帰還) •2004<ビルト2彗星> スター・ダスト(2006年帰還)	2014<チュルモフ・ ゲラシメンコ> ロゼッタ 2011<ベスタ> 2015<セレス> ドーン 2018<1999 JU3> はやぶさ2

\*はやぶさ2以外は、過去・現在に宇宙で運用されている探査プロジェクトのみを記載。





天体	国	探査機	义	結果および状況
<b>冥王星・</b> EKBO	*	New Horizons		フライバイ 2015(H27)年に冥王星・キロンをフライバイ観測。 その後、EKBOフライバイを目指す。
小惑星	B	はやぶさ		<ul> <li>ランデブー&amp;着陸&amp;サンプルリターン</li> <li>2005(H27)年6月小惑星イトカワ到着、2010(H22)</li> <li>年6月地球帰還。</li> </ul>
	*	Dawn		ランデブーx2 2011(H23)年にベスタ、2014(H26)年にセレスに ランデブー。
彗星	欧	Rosetta /Philae		ランデブー&着陸 2008(H20)年シュテインス、2010(H22)年ルテティ ア、フライバイ。2014(H26)年にチュリュモフ・ゲラ シメンコ彗星到着、着陸。
	*	Stardust >NeXT		フライバイ&サンプルリターン 2011(H23)年テンペル第一彗星フライバイ。ヴィ ルド第二彗星フライバイ時に彗星塵を採集後、 2006(H18)年1月、地球帰還。
	米	Deep Impact >EPOXI		フライバイ&インパクタ 2005(H17)年テンペル第一彗星核に子機を衝突。 2010(H22)年ハートレイ第二彗星フライバイ。

参考資料

サブシステム仕様(サンプラ)



### (1)概要

機能:サンプラは小惑星表面の試料を採取するサブシステムである。 構成:以下の通り。



参考資料

サブシステム仕様(サンプラ)



(2)構成

構成は、基本的にはやぶさと同じ。収量増加のための弾丸部の改良を行う。



図(参考)はやぶさのサンプラ外観図 (はやぶさ2はサンプラは同形状) 参考資料



サブシステム仕様(サンプラ)

構造もはやぶさと同一構造であるが、ガスの採取などを強 化するための密閉度の強化している。





【収納状態】

【伸展状態】



【伸展途中】

図 サンプラ構成説明図

参考資料





### (3)仕様

- (a) 機能:小惑星表面の試料を採取できること。
- (b) 質量: 8.9kg-0.5kg +2.5kg
- (c) キャッチャ体積:約60cm<sup>3</sup>
- (d) プロジェクタ仕様

プロジェクタの材質:SUS(暫定)
 プロジェクタ発射管:78g,火薬室質量:50g(暫定)
 プロジェクタ総質量:~150g(暫定)
 プロジェクタ全長:~153mm(暫定)

(サボプロジェクタイル,火薬,衛星との接続用コネクターなど含む) (f)射出可能弾丸数として3弾を有すること。

性能:射出速度約300m/s,回転速度300rps(暫定)

形状:円錐+円筒形状(暫定)

材質:タンタル



## 」 サブシステム仕様(レーザー測距)



### レーザー測距(LIDAR)の仕様変更

参考資料

目標天体1999JU3のアルベドに関しては、最新物理情報(当初からイトカワより 低いことは把握済み)に基づき探査機の設計進捗の中で、運用検討と測距回線 解析を詳細に実施した結果、LIDARとLRF(Laser Range Finder)の測距上限低下 により、探査機のタッチダウン運用時に地表面高度計測の空白域が生じることが わかった。(次ページ参照)

このため、衝突回避の安全確保から、高度計測の空白域を生じない対策を行う こととし、LIDARとLRFの測距範囲見直しの検討を行った結果、LIDARの設計変更 による計測距離下限拡張が技術的、コスト的にも容易と判断し、LIDARの測距仕 様を以下に変更することとした。

旧:計測距離:50±1m-50±0.01km 新:計測距離:30±1m-25±0.01km 参考資料 サブシステム仕様(レーザー測距)



目標天体1999 JU3の低アルベド環境等に対応したレーザー測距の仕様変更

追加



115

参考資料

略語表(1/2)



ACM	Accelerometer	加速度計	
AOCP	Attitude & Orbit Control Processor	姿勢軌道制御演算処理装置	
AOCU	Attitude & Orbit Control Unit	姿勢軌道制御装置	
APM	Antenna Pointing Mechanism	アンテナ指向機構	
BAT	Battery	バッテリー	
CMD	Command	コマンド	
CAM-C	CAMera Controller	カメラコントローラー	
DCAM	Deployable CAMera	分離カメラ	
DE	Digital Electric	デジタル回路	
EDISON	Engineering Database for ISAS Spacecraft Operation Needs	衛星運用工学データベースの名称	
EPNAV	Electric Propulsion NAVigation software	電気推進による探査機誘導計画立案ソフト	
HGA	High Gain Antenna	高利得アンテナ	Å
IRU	Inertia Reference Unit	慣性基準装置	
Ka	Ka-band	Ka通信带	
KaSW	Ka-band Switch	Ka帯スイッチ	
KaTRP	Ka-band Transponder	Ka帯中継器(トラポン)	
LGA	Low Gain Antenna	低利得アンテナ	
LRF	Laser Range Finder	レーダーレンジファインダー	
MASCOT	Mobile Asteroid Surface Scout	小型ランダ	
MGA	Middle Gain Antenna	中利得アンテナ	A

参考資料

略語表(2/2)



NIRS	Near InfraRed Spectrometer	近赤外分光計	
PA	Preamplifier	プリアンプ	
PCU	Power Control Unit	電力制御器	
QL	Quick Look	テレメトリ表示装置	
RCS	Reaction Control System	推進系	
RW	Reaction Wheel	リアクションホイール	
RX	Reception	受信(回路)	
SAP	Solar Array Panel	太陽電池パドル	
SCI	Small Carried Impactor	衝突装置	
SIB	Satellite Information Base	衛星情報データベース	
SIRIUS	Scientific Information Retrieval and Integrated Utilization System	科学衛星テレメトリデータベースシステム	
STT	Star Tracker	スタートラッカー	ΙA
SW (SWT)	Switch	スイッチ	
TLM	Telemetry	テレメトリ	
тм	Target Marker	ターゲットマーカー	
TRP	Transponder	中継器(トラポン)	
тх	Transmission	送信(回路)	
XDIP	Xband Diplexer	ダイプレクサ、分波合波回路	
XSW (XSWT)	X-band Switch	X帯スイッチ	
XTRP	X-band Transponder	X帯中継器(トラポン)	1.