Impact Craters on Asteroids: Does Gravity or Strength Control Their Size? Micael C. Nolan, Erik Asphaug, H. Jay

Melosh, Richard Greenberg Icarus 124, 359-371 (1996)

> 神戸大学大学院理学研究科 M1 紫垣 沙央

2015.03.11 第3回衝突勉強会

INTRODUCTION

- クレーター形成のスケールの違い
 地球上(mサイズ)~小惑星(kmサイズ)
- 数値流体コードを用いたシミュレーション
 地球上の実験では再現できない規模のクレータリング
 実験室スケールから小惑星スケールへの外挿のためのス ケーリング則の検証
- 標的の強度: 単位面積あたりの力の量(=圧力)
 - > 衝突の結果を描写する鍵となる
 - > 外挿モデル(実験室→小惑星規模)には最適なパラメータと される

INTRODUCTION

しかし、大規模な衝突では ・掘削流開始前に衝撃波が標的を破壊 ・標的の強度は取り除かれてしまうのでは?

本研究

大規模なクレーター形成イベントにおける 標的の強度(・重力)の重要性について検証

※本研究における「物理的な強度」
 …脆性的な破壊に対する静的な引張強度

1. SCALING LAWS

• K. Housen, R. Schmidt, K. Holsapple

> 次元解析に基づいた、ベキ乗則のスケーリング則を 構築

スケーリング則による外挿

- > その場を支配する物理量の変化に注意
 - 例:非常に大きな標的への衝突では重力が支配的であるが、実験室での衝突では重力はほぼ無関係

|→どのような場合に実験室での実験から重カスケーリングを |適用できるのか?

> スケーリング則をうまく扱うためには、場に関係す る物理体制(強度⇔重力)を見極める必要がある

1. SCALING LAWS

● 物理体制(強度⇔重力)の推移

> 地球上:

・強度スケーリングを適用できるのは直径数十mのク レーターまでと考えられている

> 小惑星上:

・重力が地球上よりもずっと小さいが、物質の強度もお そらく非常に弱い

強度・重力支配域の推移は不確か
 地球の状態に起因する経験的なスケーリング則は直接適用されない

2. NUMERICAL MODELING OF IMPACTS

- 数値流体コード[SALE (Amsden et al. 1980)]
 - >破壊や衝撃、重力といった小スケールの物理を 模擬、現象に関する物理条件下でエジェクタを 生じることが可能
 - スケーリングの関係を越えた利点
 大きなスケールに外挿したパラメータよりも、 物質の特性を利用した小さなスケールを扱う
 大スケールでの結果は、小スケールの過程を累積 させた結果として決定

2. NUMERICAL MODELING OF IMPACTS

- Grady and Kipp (1987)の破壊モデル
 - > 物質に分布した既存の割れ目が引張応力のもとで破 損することで脆性破壊が起こると仮定

> パラメータD "damage"

- 割れ目によって物質のバルク特性が変えられる際のパ ラメータ、fragmentationの程度を描写
 - D=0:物質はHookeの弾性固体としてふるまう
 - ・Dの増加: 弾性係数の減少
 - D=1: fragmentation は完了、引張強度は0 液体のように振る舞い、圧縮の力に対してのみ抵抗

2. NUMERICAL MODELING OF IMPACTS

- Grady and Kipp (1987)の破壊モデル
 - 強度のサイズ依存
 大きな標的ほど弱い割れ目を含む可能性が高い
 →破壊のしきい値が低い
 - > 強度の歪み速度依存

 ・弱い割れ目が活性化する時間がある
 →破壊のピーク応力が低く済む

∴サイズが小さく、歪み速度が速い →事実上強度が大きくなる

3. LARGE- AND SMALL-SCALE IMPACTS

シミュレーションにおいて

 ・ 標的: 直径12.6kmの玄武岩の球と、半無限体
 ・ 球では、小惑星951Gaspraと同じ体積になる

> 全ての場合において重力はあえて適用せず、破壊の 効果のみを扱う

結果が強度スケーリングから逸脱した場合でも、その原因は 重力の影響ではないと言える

Table1:	TABLE IMaterial Properties Used in the Hydrocode Simulations	
全シミュレーション に用いた物質の特性	Uncompressed density Bulk modulus Shear modulus Weibull flaw distribution	$\rho = 2700 \text{ kg m}^{-3}$ $\kappa = 26.7 \text{ GPa}$ $\mu = 22.7 \text{ GPa}$ $N(\varepsilon) = 10^{33} \varepsilon^{9.5} \text{ m}^{-3}$

3-1. Large Cratering Event

大スケールのクレータリング

- > 弾丸: 直径123m玄武岩(p = 2700kg/m3)
- > 衝突速度: 5.3km/s
- >標的は球体



200m/s

3-1. Large Cratering Event



200m/s

- ・ダメージ面通過後の強度のない部分は流体的なふるまい
- ・岩石が強度を持つのは、クレーター形成初期の非常に短い間のみ
- ・クレータリングが進むにつれ、クレータリングフローはより
 破砕された岩石の流れになっていく

3-1. Large Cratering Event

• Fig. 3:

> 衝突後240s

● クレータリングの終了

摩擦や重力のないモデルであるので、 エジェクタフローは遅くはなるが永遠に続く →ダメージ領域の拡大が止んだ時の

クレーターのサイズを上限とする→クレータリングの終了とする



3-2. Small Cratering Event

小スケールのクレータリング

- > 半無限遠領域に1cmのクレーターを形成するような衝突を模擬(弾丸サイズのみ変更)
- >物質は大スケール時と同じ

• Fig. 4:

▶ 衝突後3.77µs
 Fig. 1.とほぼ同様、
 ダメージ面は衝撃波と共に広がり、
 速度場の流れは衝突点からおよそ放射状



200m/s

3-2. Small Cratering Event

• Fig. 5:

> 衝突後60.4µs

- ・ダメージ面通過後の物質は
 速度を持つが、そのすぐに
 外側の速度はかなり小さい
- ・ダメージ面より外側に、微小な速度が存在(図中矢印)
 →弾性あるいは塑性変形による変位と考えられる

※ダメージ面の中央がくぼむのは、 軸対称により軸付近にセルが集まり ダメージやフローが誇張されるため



10m/s

3-2. Small Cratering Event

● Fig.2. と Fig.5. の違い

> Fig. 2:

- 大スケール
- 衝突点からの距離と共にフロー速度減少
- ・物質は破砕され強度小
- ・ほぼ圧縮応力のみが伝わる



・ダメージ面を境にフロー速度激減

クレーターフローに対する影響 大スケール:強度の影響ほぼなし 小スケール:強度の影響大





● 強度によるエジェクタフローの違い > →強度がサイズに従って失われるため(サイズ依存)

仮説 始めから強度のない標的への衝突は、 大きなスケールの衝突と似た結果になるのでは

これをシミュレーションにて検証

> 強度のない天体: 初期条件でのD=1とし、

その他はこれまでと同様の条件で →液体のように振る舞う

● 大きな衝突

> Fig. 6:

・前述の大スケールクレータリング
 を、同じ条件で始めから強度のない(D=1)天体への衝突と比較
 ・衝突後15sの様子



違いはほぼなし 100m/s →このサイズの衝突では、 強度はエジェクタフローにほとんど影響しない

※わずかな違いは、強度を持つ方が初期に引張・剪断強度を 保っていた段階での微妙な変位の違い



100m/s

強度あり: 高速度エジェクタがほぼ垂直に放出 強度なし: 低めの速度・広い体積で放射状に放出 →明らかな違い

・強度なし: 半径数cmまでのエジェクタフロー

重力の効果を無視しても、 物理的な強度が重要になるのは 小さな衝突においてのみである。

…仮説は論証された



→強度は衝撃波によりすぐに除去される
 →強度と重力の直接比較で強度支配域-重力支配域の
 遷移点を決定するのは、うまくいかない

4. EFFECTS OF FRAGMENT SIZES

 4.1. Fragment Size Distribution
 > Fig. 9: 大きな衝突における破片の サイズ分布(等高線図)

> 衝突点近傍

- ・強い衝撃波、歪み速度大
- 割れ目の核形成が速い、多い
 →小さな破片

遠方

・弱まった衝撃波、歪み速度小
 ・割れ目の核形成が遅い、少ない
 →大きな破片



5. CRATER SIZES

フローは重力に 止められる





クレーターサイズに上限をかけるもの

・図中△で示されるD=1領域のサイズ(破壊された領域のサイズ)

・クレーターフローが自身の質量を外へ持ち上げるエネルギーの上限
 (→重カスケーリングされるクレーターのサイズを決定)

5. CRATER SIZES

● クレーターサイズを支配するもの ▶ Fig. 11: 物理的限界の模式図



5. CRATER SIZES

> Fig. 12: 弾丸およびクレーターサイズと標的サイズの関係



小さい天体(Gaspraなど) ほとんど破壊に支配される領域 大きな天体(月など) 破壊に支配される領域はなくなる

6. STRENGTH VERSUS GRAVITY SCALING IN LIGHT OF HYDROCODE RESULTS

- 本研究
 - > 小(cm)スケールのクレーターには強度支配域が適用、 大(km)スケールのクレーターには重力支配域が適用。
 - 支配域の変遷は、
 引張強度がfragmentationにより
 失われて引き起こされる
 →Housen et al. (1983)のように、スケール に依存して支配域が変化するのではない。

遷移領域では、 破砕がクレーターサイズを決定 Fig. 11. 中央図② Fracture Regime

7. CONCLUSION

小惑星951Gaspraサイズの標的への衝突では、クレータ リングフロー発生よりも先に衝撃波が標的を破砕する

- ・Gaspraの200mより大きなクレーターに 強度スケーリングは適用しない
- ・Gaspraの最も大きなクレーター(≥10km) には重カスケーリングが適用

_これらの間は Fracture Regimeとなる

小惑星規模ではクレータリングのメカニズムが質的に変化してしまうため、Housen et al. (1983)を用いて実験室からのスケーリングを行うのは難しい

本研究の数値実験は、実験を行うのは難しいスケールでの 物理プロセスを視覚化することで、解析的なスケーリング を補完するものとなった