

# 船体運動力学 課題 2-5

地球総合工学科 B3 08C23031 古賀 光一朗

2025 年 11 月 17 日

グリーンの公式を用いれば、下記の通りにディフラクションポテンシャル  $\phi_4$  による圧力積分は、ラディエーションポテンシャル  $\phi_2$  による圧力積分に置き換えられることを説明しなさい

$$\Delta f_{y(d)} = Re \left[ \rho g \zeta_a e^{i\omega t} \iint_S e_2 \cdot \phi_4 n dS \right] = -Re \left[ \frac{\rho g \zeta_a}{v_a} e^{i\omega t} \iint_S \phi_2 \frac{\partial \phi_0}{\partial n} dS \right]$$

提出期限：2025 年 11 月 17 日（月）10:30AM

グリーンの公式

$$\iint_S \left( \phi \frac{\partial \psi}{\partial n} - \psi \frac{\partial \phi}{\partial n} \right) dS = \iiint_V \left( \phi \nabla^2 \psi - \psi \nabla^2 \phi \right) dV$$

ここで、 $\phi_2$ （ラディエーションポテンシャル）と  $\phi_4$ （ディフラクションポテンシャル）は、物体表面  $S_H$  以外（自由表面  $S_F$ 、水底  $S_B$ 、無限遠方  $S_\infty$ ）において同じ境界条件を満たすため、これらの面状での積分は互いにキャンセルされ 0 となる。したがって、積分領域は物体表面  $S_H$  のみとなり、

$$\iint_{S_H} \left( \phi_4 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} - \phi_2 \frac{\partial \phi_4}{\partial n} \right) dS = 0$$

これを移項すると、以下の関係式が得られる。

$$\iint_{S_H} \phi_4 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} dS = \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_4}{\partial n} dS$$

次に、課題のディフラクション力  $\Delta f_{y(d)}$  の計算式を考える。

$$\Delta f_{y(d)} = Re \left[ \rho g \zeta_a e^{i\omega t} \iint_{S_H} \phi_4 (\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) dS \right]$$

(課題の式では積分領域が  $S$  となっているが、ここでは物体表面  $S_H$  とする。また  $e_2 \cdot \phi_4 n dS$  を  $\phi_4 (\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) dS$  と解釈した)

ここで、ラディエーション問題（ヒープ運動）における物体表面  $S_H$  での境界条件を考える。ヒープ方向（ $y$  軸、 $\mathbf{e}_2$  方向）の速度ベクトルを  $\mathbf{v} = v_a \mathbf{e}_2$  とすると、物体表面の法線方向速度  $v_n$  は、

$$v_n = \mathbf{v} \cdot \mathbf{n} = (v_a \mathbf{e}_2) \cdot \mathbf{n} = v_a (\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n})$$

一方、ラディエーションポテンシャル  $\phi_2$  の定義より、

$$v_n = \frac{\partial \phi_2}{\partial n}$$

したがって、

$$v_a(\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) = \frac{\partial \phi_2}{\partial n}$$

が成り立ち、これを変形すると

$$\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n} = \frac{1}{v_a} \frac{\partial \phi_2}{\partial n}$$

となる。

これをディフラクション力の式の積分項に代入すると、

$$\iint_{S_H} \phi_4(\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) dS = \iint_{S_H} \phi_4 \left( \frac{1}{v_a} \frac{\partial \phi_2}{\partial n} \right) dS = \frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_4 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} dS$$

先に導出したグリーンの公式による関係式  $\iint_{S_H} \phi_4 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} dS = \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_4}{\partial n} dS$  を用いて、上式を書き換えると、

$$\frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_4 \frac{\partial \phi_2}{\partial n} dS = \frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_4}{\partial n} dS$$

となる。

ここで、ディフラクション問題において、入射波ポテンシャル  $\phi_0$  とディフラクションポテンシャル  $\phi_4$  の物体表面での境界条件は、

$$\frac{\partial(\phi_0 + \phi_4)}{\partial n} = 0 \quad \text{すなわち} \quad \frac{\partial \phi_4}{\partial n} = -\frac{\partial \phi_0}{\partial n}$$

であるため、これを代入すると、

$$\frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_4}{\partial n} dS = \frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \left( -\frac{\partial \phi_0}{\partial n} \right) dS = -\frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_0}{\partial n} dS$$

以上をまとめると、

$$\iint_{S_H} \phi_4(\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) dS = -\frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_0}{\partial n} dS$$

が導かれる。

これを元のディフラクション力の式に代入すれば、

$$\begin{aligned} \Delta f_{y(d)} &= \text{Re} \left[ \rho g \zeta_a e^{i\omega t} \iint_{S_H} \phi_4(\mathbf{e}_2 \cdot \mathbf{n}) dS \right] \\ &= \text{Re} \left[ \rho g \zeta_a e^{i\omega t} \left( -\frac{1}{v_a} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_0}{\partial n} dS \right) \right] \\ &= -\text{Re} \left[ \frac{\rho g \zeta_a}{v_a} e^{i\omega t} \iint_{S_H} \phi_2 \frac{\partial \phi_0}{\partial n} dS \right] \end{aligned}$$

となり、課題の式（積分領域を  $S_H$  とし、 $S$  と表記）が示された。