SBDの概念に基づく船型設計のための 統合的な設計環境の開発

CFD 研究開発センター *小林 寛、 平田 信行

1. 緒言

SBD(Simulation Based Design)とは、一般的には、 「製品を製造する前に仮想の製品を試作し、様々な角度 から仮想製品に検討を加え、すなわちシミュレーショ ンを行って出来上がりの予想を立て、設計品質、コス ト、製造工程等の改善に貢献することを目的とする設 計手法¹⁾」である。

船舶分野における SBD システムとは、データベース 上に構築されている統合的なプロダクトモデルに対し て、性能設計・構造設計・製造・運航などをシミュレー ションによりコンカレントに評価し、その結果を統合 してプロダクトモデルに反映する設計システム^{2),3)}で ある。

このようなシステムには、個々の要素技術として、船 型設計 (CAD)、シミュレーションプログラム (ストリッ プ法、CFD、構造解析、運航シミュレーション等)、可 視化技術、データ共有のフレームワークなどが必要で あり、かつそれらがシームレスに操作可能であること が要求される。また、シミュレーションプログラムは、 実際の事象を精度良く推定できるものでなくてはなら ない。当研究所では、実海域運航性能の向上を追求し たシミュレーション指向型の新しい船型設計手段開発 のプロトタイプとして、耐航性計算や CFD を用いた 船型最適化に関する研究を進めてきた。³⁾

本研究では、船舶設計に於ける SBD の中で流力性能 設計の部分に着眼した。図-1 に、SBD システム全体の 中の流力性能設計の部分の位置づけを示す。流力性能 推定ツールの結果を基にした船型の改良を行うために は、流力シミュレーション技術を平易に扱うことがで きる統合的な操作環境が不可欠である。今回、統合的 な設計環境の実現に向けて、雛形となる設計環境を開 発し、有効性を確認した。

2. 統合的な性能設計環境

船舶の推進性能や耐航性能の解析・推定方法は、非 常に数多く存在し、ストリップ法や CFD はその中でも 代表的なものである。性能推定の段階においてそれら のツールを使用する場合、各々のプログラムについて



図-1 SBD システムに於ける今回のシステムの位置付け

パラメータの設定方法やデータ入力形式の相違などに より、余分な手間が発生し工数の増加につながること も多い。

この問題を解決するためには、対象船型およびそれに 対する性能推定計算を一元管理できる環境が必要であ る。ソフトウェア開発の場合は、ソースコードの記述・管 理、コンパイル、デバッグ、動作テスト、デプロイメン トまで、IDE(Integrated Development Environment) と称されるソフトウェア開発環境を用いることで、統 合的に扱えるような環境が常用されている。船型設計 に於いても、同様な設計開発環境が有用であると考え られる。

3. システムの概要 ーパラメータ設定-

本研究では、船型の格子データが存在する状態で、

- 耐航性計算 (ストリップ法⁴⁾を用いた船体運動および STF 法による抵抗増加)
- 推進性能計算 (CFD(NEPTUNE⁵⁾) コードによる)

の二つについて、計算条件の設定・計算の実行および 結果の表示までを管理できるシステムを開発した。

格子データは NEPTUNE 形式のものを採用し、同 一の格子データで耐航性計算も CFD による計算も行 うことができる。図-1の「流力性能設計」部分が本シ ステムの概要構成を示している。

3.1 船型確認

計算を行う前に船型が確認できるように、船体形状 を 3D 描画し、任意の視点から対象船型を見られるよ うにした。図-2は、2軸の高速フェリーを図示 (左舷 のみ)した例である。



図-2 船体形状の 3D 表示

3.2 耐航性計算

ストリップ法による波浪中船体動揺の計算を行う場 合は、非常に多くの計算条件を入力する必要がある。今 回は、計算条件を船体に関する設定と航行・海象条件 に関する設定の2つのカテゴリーに分けて、異なる画 面で設定を行うようにした。船体に関する設定と航行・ 海象条件に関する設定の区分を以下に示す。

船体に関するパラメータ重心位置や慣動半径など。

航行・海象条件に関するパラメータ フルード数、出会 い角の範囲、*λ*/*L*、波周期、有義波高など。

それぞれの設定画面を図-3,4に示す。

Construction Decoder in the second se	格子ファイル: [D¥ma838_mod_tand 模型指導号 模型指令 [55 [SBD-Mother(Ferry)] はp(n] 187000		#88 zzk./Lpp 0.24000
	Mean Sirkare(nm) Pitching Angle(deg) 0.00000 0.00000 変と位置 0.00000 K0(m) 前律位置(m) 11.99720 ~300000	υ Σ	
	株式会社1周期(Sec) 株式会社1株面(多数 本) 12,97000 0.00000 0.00000 0.000000 0.000000 0.000000	ロールダンセンジ(活動 01550 0000000	ロールダンゼンダ係数 001000



😸 🗮 🔟 - Jascha01	
ファイル(E) 編集(E) 表示(y) 計算(E) ^	ルプ199
Soft20220- Soft20220- Soft20220- Soft20220- Soft20220- Soft20220- Soft20220- Soft2022 Soft202 So	加速速度計算(注意/電/m,方元/個) Y Y Z 0.0000 0.0000 0.0000 0.0000 出金化/考入(sec) インターバル 平均速度現所にの: 平均速度現所にの: 1000 1000 58 1900 4/1 64 インターバル 第 1900 4/1 1000 55 1900 55 6 0.200 5000 6500 40000
	0.765 6.000 1000 7000 1265 8.000 1500 9.000 1760 10.000 2000 11.000 2500 11.2000
	0000 0000 0000
Ŧ1	

図-4 航行・海象条件に関する設定入力画面

3.3 CFD 計算

CFD 計算を行う NEPTUNE コードは、当初で開発 された Navier-Stokes ソルバーであり、高速計算が可能 なこと、および計算結果が水槽試験と良い相関を持っ ていることなどが特徴で、現在 GUI(Graphical User Interface) である NeptuneBoard とともに、有償で販 売されている。

今回のシステムでは、NeptuneBoard とほぼ同じユー ザインターフェースで NEPTUNE の計算パラメータ の設定を行えるようにした。パラメータの設定画面を 図-5に示す。

4. システムの概要 一計算の実行-

計算の実行は、耐航性・CFD いずれについても、メ ニューバーより該当する計算を選択することで実行さ れ、計算状況をコマンドプロンプトウィンドウにて確 認することができる。なお、CFD 計算については、計

😸 🗯 🗤 - Jascha01	
ファイル(E) 編集(E) 表示(y) 計算(E)	N17(B)
BOD70232P BOD70232P BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2 BENERIFF-REALIST-2	
	出力ファイル
	遺場データファイル flowg
	出力格子ファイル Howe
	EXPU-JPHIL from
	Flow Type Fin Rn dane[dee] ah xdamp ydamp dhtop dhtop
	Calculation Step naccel inhif endtl Side 格子のトギロジー From 0 To 10000 100 50 G Yes C No G 片板 C 筒板 G H-0 C 0-0
	Turbulence Model infinax xtr naşs newton ng_bemi eps_conv wcyc BL®riena® ▼ 100 −06 3 1 1 ml ▼ 0 C W P V
	mgmax mfg röngin ctl val cflh dtm
	[4 ±] [4 ±] Coarse 0 10 20 1 −05
	I 1000 10 20 1 -05
	Fine 4500 10 20 1 -0.5
171	

図-5 NEPTUNE コントロールパラメータ設定画面



図-6波浪中抵抗増加の表示

算時間が長時間に渡ることが多いため、計算プログラムはGUIとは別プロセスで実行されるようにし、計算中も本GUIプログラムを操作可能にした。

5. システムの概要 一計算結果の確認一

5.1 耐航性計算結果

耐航性計算の結果である波浪中抵抗増加と船体動揺 の結果が、データの値およびグラフで図示されるよう にした。

5.1.1 波浪中抵抗增加

波浪中抵抗増加については、波周期を横軸にプロットしている。表示例を図-6に示す。

5.1.2 船体動摇

船体動揺については、運動モードについて5つ (Sway, Heave, Roll, Pitch, Yaw)、物理量につい て4つ(運動の振幅と位相,流体力あるいはモーメントの振幅と位相)の計算結果が得られる。これらの結果 を確認する際に、

- 1. ある運動モードについて、運動や流体力など諸物 理量の結果を確認する場合
- 2. 運動や流体力など諸物理量について、それぞれの 運動モードの結果を確認する場合

のいずれにも対応できるように、運動モードを先に選 択して結果を表示する方法(例として、運動モードとし て Heave を選択し、物理量として運動の振幅を選んだ 場合を図-7に示す)と、逆に物理量を先に選択し、運 動モードを切り替える方法(例として流体力あるいは モーメントの振幅を選択し、運動モードとして Pitch を選んだ場合を図-8に示す)の両方を実装した。

また、計算を行った出会い角の範囲の中から、一部 の角度範囲のみを表示することもできる。例として、出



図-7 運動モード: Heave, 運動振幅表示



図-8モーメント表示, 運動モード: Pitch

会い角を 150° ~ 180° の範囲で Pitch モーメントを表示したものを図-9 に示す。



図-9 モーメント表示, 運動モード: Pitch (出会い角: 150°~180°)

5.2 CFD 計算結果

CFD 計算については、計算履歴を表示する機能を付加した。既に終了した計算結果の確認だけではなく、別 プロセスで実行中の計算の場合でも、途中経過を把握 することが可能である。全抵抗係数 C_d 、粘性抵抗係数 C_f の履歴を表示した例を図-10に示す。



図-10 NEPTUNE 計算履歴表示: C_d, C_f

6. 結言

SBD の概念に基づく船型設計のための統合的な設計 環境の雛形として、格子データから、平易にストリップ 法とSTF 法による耐航性計算および CFD(NEPTUNE) による推進性能計算が行えるシステムを開発した。本 システムを使用することにより、船舶の流体力学的性 能を簡明に把握することができる。現段階で行える計 算は、ストリップ法と CFD であるが、他の計算プログ ラムも使用できるように拡張することは可能である。

本システムでは、船体のモデル表現として、CFD 用 の格子データを用いている。しかし、様々なシミュレー ションを使用する汎用的なシステムにするには、一般 的な CAD データ (NURBS やクーンズパッチなど)を 適用し、そのデータから流体力学的性能推定を行える ことが必要である。その際には、CAD データから計算 に必要な格子データを自動的に生成する方法等が問題 であり今後の技術的課題である。

また、得られた計算結果を船型設計に反映させる方 法も必要である。最適化を行う場合のようにパラメト リックに船型を自動的に変形させるアルゴリズムの実 装、あるいは設計者が能動的に船型の変更を行う場合 は設計者が必要とする情報の提供などが考えられるが、 いずれについても、設計者の方針や船種といった個々 の事案に因る部分も大きく、それぞれの事案に応じた カスタマイズが必要である。

参考文献

- -, "造船技術研究開発重要課題調書重要研究開発 課題の動向調査 (平成 10 年度)", 造船技術開発協 議機構 (1999).
- Boudreaux, J.S., "Naval Ships and Simulation Based Design", SNAME Trans. vol.103 (1995).
- 平田信行,日夏宗彦,辻本勝:高速フェリーの船型 最適化,平成 16 年度 (第4回)海上技術安全研究 所研究発表会講演集 p.179-182 (2004).
- 4) 高石敬史,黒井昌明:波浪中船体運動の実用計算法, 第2回耐航性に関するシンポジウム講演集 p.109 (1975).
- Hirata, N. and Hino, T.: An Efficient Algorithm for Simulating Free-Surface Turbulent Flows around an Advancing Ship, JSNAJ, vol.185 (1999).