Spiral Simulator (Ver.10.0.0) 改良成果資料



Copyright© 2013- Hyper Advanced Simulation Laboratory Co., Ltd. All Rights Reserved

> 2024/5/31 # - # 슈 ᡠ + 11 ^ c

株式会社HASL



<u>単層解析</u>

(1) コントロールボリューム法を利用した滞留時間解析機能	p. 2
(2)ダイ流出口の流束分布(単位幅方向の流量)グラフ作画機能	p. 5
<u>多層解析</u>	
(1) 発達多層解析機能(Developing solver) 改良	p. 7
(2) 完全発達多層解析機能(Fully developed solver) 改良	p.12

(3) 流出口層流束分布のグラフ作画機能 p.17



(1) コントロールボリューム(FVM)法を利用した滞留時間解析機能

従来,滞留時間の計算ではVOF法を採用していました. VOF法では,体積分率Fに対する輸送方程式

$$\frac{DF}{Dt} = \frac{\partial F}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla F = 0 \tag{1}$$

を非定常的に解析し、着目する要素の体積分率Fが閾値0.5以上になった時刻を、その要素に到達するため に要した滞留時間としていました、当解法では、非定常解析の計算時間刻みを適切に設定する必要がありま す、計算時間刻みを適正値よりも長く設定すると計算精度が低下し、予想外の結果が得られます。 また、解析モデルの要素分割を密にすると計算時間刻みを短くする必要があり、非定常解析の計算サイクル 数の増加に伴って、結果を得るまでに要する時間も増大するという問題点がありました。新しく実装した滞留 時間の解析機能では、滞留時間trasの物質導関数が1になるという基本的な性質を表現する定常輸送方程式

$$\frac{Dt_{res}}{Dt} = \mathbf{v} \cdot \nabla t_{res} = 1 \tag{2}$$

のコントロールボリューム(FVM)法を利用した定常解析を通じて,滞留時間が評価されます.従来のVOF 法を利用した非定常解析と比較して,計算時間刻みの調整や体積分率Fが不要であり,定常方程式を一 度解析すれば滞留時間が評価可能なため,計算時間も大幅に短縮されます.



滞留時間の解析法は、熱流動解析コントロールパラメータパネル内のラジオボタンを切り替えて選択します. FVM法ラジオボタンをONとすると新規実装したコントロールボリューム法が選択されます. VOF 法(旧Ver)ラジオボタンをONとすると従来のVOF法が選択されます.



<u>テスト解析例</u>: ¥Ver10test¥testspiral_FVM_ver10.smdcal



流入口 Q=100.0 cm³/sec 流路体積 20,273 cm³ 樹脂データ: HDPE_B1.pro (Materialfit DB)



下図に各解析法を利用した滞留時間解析結果の比較を示します.両者間で定量的に有意な差が生じました.新規コント ロールボリューム(FVM)法では、ダイ領域の滞留時間にポート数由来の周期性が確認できました. 従来のVOF法を利用す る際,解析結果の厳密性を追求すると計算時間刻みや要素分割密度が解析結果に及ぼする影響を吟味する必要がありま す.一方、コントロールボリューム法では計算用の調整パラメータが不要なため、解析結果の品質は要素分割密度のみに 依存します.運用が容易で一度の定常解析で滞留時間分布が評価可能であることを理由として、今後の運用ではコントロ ールボリューム法の利用を推奨します.





(2) ダイ流出口の流束分布(単位幅方向の流量)グラフ作画機能

グラフ図の作画項目に26.マンドレルダイ流出口流束分布,27.先端ダイ流出口流束分布が追加されました. 当情報は,流出口の単位幅当たりの流量(cm²/s)を表します.先端ダイ流出口流速分布において,ダイ流出後 の下流側フィルム領域での口径変化および固化に伴う密度変化を無視すると,当情報をフィルムの引取り速 度(cm/s)で除した値がフィルムの層厚(cm)に相当します.









グラフ例(エクセルを利用) 26. マンドレルダイ流出口流束分布, 27. 先端ダイ流出口流束分布





(1) 発達多層解析機能(Developing solver) 改良

多層流体の合流域を含む発達多層流動解析は,層数の増加に伴って収束解を得ることが難しくなります.5層発達 多層流動を想定した場合,従来の発達多層解析法では,下図(a)に示す様に層番号に対して昇順(1→2→3→4→5の 順序)に多層流動状態と界面の形成状態を評価していました.この計算手順は自然ですが,計算過程の数値誤差が 層番号の大きな層に蓄積される傾向がありました.そこでVer.10.0.0に実装した発達多層解析法では,下図(b)に示す 様に,表層側から中間層に向けて交互に解析を進める計算順序を採用しました.次ページ以降では,当計算法を5層 多層モデルに適用した解析例を示します.













<u>解析中のコマンドプロンプト画面</u>

Non-New	rtonian Thermal Flow Calcualtion iter	.=	1000		
pcoefc=	1.000000				
l=	1 qfluxsum cal = -4.332429	Relative	error	:	7.9098262E-02
l=	2 qfluxsum cal = -3.606871	Relative	error	:	1.7546795E-02
l=	3 qfluxsum cal = -3.607024	Relative	error	:	1.3303841E-02
l=	4 qfluxsum cal = −2.882161	Relative	error	:	0.1331376
l=	5 qfluxsum cal = -2.163583	Relative	error	:	4.2495627E-02
*****]	Thermal Flow Calucation End *****				

各層毎に,解析条件で設定した流量との相対誤差(Relative error,単位%)が表示されます. 相対誤差が大きくなり,途中で解析がエラーストップするような場合には、多層界面計算の 緩和係数や相互作用効果を表現する Evolution parameter を低減するなどの調整を行います.



<u>解析結果例</u>

全層圧力分布 (MPa)







(2) 完全発達多層解析機能(Fully developed solver) 改良

Ver.10.0.0では、Ver.9.0.0で実装された、完全発達流れに漸近した下流側多層流動領域の解析機能についても、 (1)発達多層解析機能(p.7-)と同様に、解の収束性を向上させる改良を行いました.以降では、(1)の解析モデルの下流側に、発達流れを前提とした5層多層流路モデルを作成して実施した解析例を示します.

<u>解析モデル全体(3D Transform)</u>



- ・多層流体の合流直後の発達流動領域(発達状態)では、界面の法線方向 に対して余剰応力が発生し、層間で圧力が不連続な状態になります.
- ・合流後の多層流体は,適当な助走区間を経て,層間で圧力が連続な状態 である完全発達状態に漸近します.

 ・完全発達状態の多層解析は、発達状態の多層解析と比較して収束性に 優れ、計算時間も短くなります、したがって本事例のように、完全発達領域 の流路を独立で定義し、上流側の発達状態の解析結果を利用して解析 する方法を推奨します。

参考文献: Tanifuji, S., Yorifuji, D., Kibou, T., and Tatsumi, M. 「A Generalized 2.5D FEM Formulation for Steady Non-Newtonian Viscous Multi Flow Part 1: Formulation and Theoretical Verification」 *Seikei-Kakou*, **33**, 2, 60(2021)







A領域: 上流側モデルを起点に, 下図のライン (5layer_lower.geon)を作成してメッシュ生成







*完全発達領域の多層モデルの作成手順詳細は, SpiralSimulatorVer9.0.0多層流動解析チュートリアル.ppt p.18-, を参照ください.

テスト解析サンプル

¥ Ver10test¥multi¥fullydeveloped_5layer_lower.smdcal



<u>解析条件:</u> 運用方法はVer.9.0.0 と同じです.



多層条件設定



解析中のコマンドプロンプト画面

Non-Newtonian Thermal Flow	Calcualtion iter.=	20
l= 1 qfluxsum ca	= -4.332368 Relat	tive error : 7.7699371E-02
l= 2 qfluxsum ca	= -3.606819 Relat	tive error : 1.8987549E-02
l= 3 qfluxsum ca	= -3.606972 Relat	tive error : 1.4744596E-02
l= 4 qfluxsum ca	= -2.882119 Relat	tive error : 0.1345667
l= 5 qfluxsum ca	= -2.163552 Relat	tive error : 4.3927569E-02
***** Thermal Flow Caluca	ion End ****	

各層毎に、解析条件で設定した流量との相対誤差(Relative error、単位%)が表示されます. (2) 完全発達解析では、上流側の(1)発達解析の解析結果として自動出力される、拡張子. fluxoutlet のファイルを設定することにより、(1)の収束解(各層の解析流量)を引継いで解析 が実行されます. そのため、少ない反復計算回数(20回程度を推奨)で収束解が得られます.





<u>解析結果例</u>

全層圧力分布 (MPa): 上流側と連結





HASI Hyper Advanced Simulation Laboratory

(3) 流出口層流束分布のグラフ作画機能

グラフ図の作画項目に 11. 流出口流束分布が追加されました. 当情報は, 流出口の単位幅当たりの層毎の 流量(cm²/s) を表します. 流束の幅方向の積分値は各層に設定した流量(cm³/s)に一致します. ダイ流出後の フィルム領域おける口径変化や密度変化を無視すると, 流束を引取り速度(cm/s)で除した値が層厚に相当し ます.

解析結果ファイルインポートで2.5D多層解析結果

(.25dmultirst)を選択。

Spiralsimulator 2.5D 多層解析編 〜 開く(O) キャンセル





* 多層解析結果からグラフ図を作成する 場合,任意の1層のみの解析結果を 描画後にグラフプロットをクリックします.





流出口節点をボックスピックなどで選択後, 作画内容で11.流出口流束をクリックします.









