2015/03/28(土曜日) オープンCAE勉強会@岐阜

## 各種オープンCAE (固体のFEM) の精度比較など

## OpenCAE勉強会 SH

## 発表内容

#### • オープンソースCAEソフト(構造系)の紹介

- 5 要素のはり曲げ解析結果の比較
- 固有値(固有振動数)解析結果の比較
- 周波数応答解析結果の比較
- 熱伝導解析結果の比較
- 熱応力解析結果の比較
- 結合接触解析結果の比較
- 各ソフトの特徴などまとめ

代表的なオープンソース構造解析ソルバ

名前	URL	特徴など		
Calculix	www.calculix.de	Abaqusライクな非線形構造解析、材料 非線形、接触解析、動解析(ドイツ)		
CodeAster (Salome-meca)	www.code-aster.org	大規模な非線形構造解析、日本では最 近活用がさかん(フランス)		
Impact	impact.sourceforge.net	陽解法非線形解析ソルバ(ロシア)		
TOCHNOG	tochnog.sourceforge.net/	構造解析(非線形, 接触動解析etc. )		
WARP3D	cern49.cee.uiuc.edu/cfm/warp3d.html	構造解析(き裂解析向けの非線形, 接触 解析等)のソルバ(米国)		
Elmer	www.csc.fi/english/pages/elmer	連成解析ソルバ(構造解析) (フィンランド)		
Adventure	adventure.sys.t.u-tokyo.ac.jp/jp/	大規模構造解析ソルバ(日本)		
FrontISTR	www.ciss.iis.u-tokyo.ac.jp/riss/dl/	大規模構造解析ソルバ(日本)		



#### Calculix







CalculiX Extras project 解析事例

**Cavity FLOW in Calculix** 

- 商用ソフトABAQUSと同様の入力書式をもつオープンソース ABAQUSを仕事で使っている人は文法を勉強しないでそのまま使える。知らない人もABAQUSのマニュアルを見れば大体使い方が分かる。 (テキスト入力ベースのモデラー, メッシャー, ソルバ, POSTを包含した非線形構造解析ソフト、一部流体解析も可能)
- <u>http://www.bconverged.com/calculix</u> にてWindows実行バイナリも公開
- Linux で利用する場合は本家のHP からソースをダウンロードしてコンパイル→ <u>http://www.dhondt.de/</u> するかCaelinux(DVD-iso)版を利用する。 ソースのコンパイルは結構大変。
- 非線形(大変形、接触解析、材料非線形(塑性、クリープ、温度依存etc)が可能
- 課題;使っている行列ソルバ(Spools)が古い→ 標準設定ではあまり大規模な計算(100万メッシュ以上?)には対応できない。Extras プロジェクトで別ソルバ(CUDAベース行列ソルバ等Cuda-CUSP, Cholmod)のインターフェースプログラムが公開されている→ <u>http://homepages.wmich.edu/~pjm8969/research/ccx\_extras-dl.html</u>

#### **CodeAster / Salomemeca**

- フランスEDF社(電力公社)が開発し、オープンソースとして公開している。
   自社の構造解析に利用
- 汎用構造解析ソフトの持つ材料非線形、接触解析、熱応力解析などほとんど機能を網羅する
- GUI(プリ/ポスト/Mesher)として、別オープンソースSalomeを利用する。
- SalomeとCodeAsterを一体化したモジュールがSalomeMECA
- 日本ではOpenCAE勉強会(岐阜/広島), 関西CAE懇話会のコミュニティで 応用事例の検討、日本語化対応などが進められている

EDF 公開資料より、XFEMICよる3次元亀裂進展解析



### Impact

衝撃解析フリーオープンソフト : Impact Impact はフリーのオープンソース動解析(陽解法プログラム) <u>http://impact.sourceforge.net/</u>

からプログラムをDownload可能。今は"Impact-0.7.xx.zip"が公開 - Java で開発されているため、JREまたはJavaがインストールされている必要がある - Windows, LinuxなどJava動作可能なマシンで動作する。 - 衝突解析などの他、塑性加工解析などにも適用できる。 http://impactprogram.wikispaces.com/ に簡単な使用方法が記載

amic Finite Element Program Su



#### WARP3D

- 米国イリノイ大学で開発された3次元固体向けの非線形有限要素 解析、主にき裂解析向けに特化。以下からダウンロードできる (ソース,マニュアル,実行バイナリパッケージなど)
- http://code.google.com/p/warp3d/
- Linux, Windows, MacOSで実行できる
- 結晶塑性材料の解析機能などある
- GUIが無い、商用Patran形式からコンバート
- 最近版で結果処理だけParaViewで可能







サンプル例題実行例1





構造解析、振動解析、熱伝導解析、熱流体解析機能など各種解析/連成解析に対応



- 国プロで東大の吉村先生中心に開発された国産FEM(詳しくは前回の三好さんレポートを参照) 最近 V2(動解析機能)が新規公開
  - → <u>http://adventure.sys.t.u-tokyo.ac.jp/jp/</u>
- 固体FEM機能(大変形、弾塑性材料など)、大規模計算向き(1000万自由度以上~)
- GUI関連機能は使いにくい,柴田先生がまとめた"DEXCS-Adventure 2010" <u>http://dexcs.gifu-nct.ac.jp/download/</u> を使うのがおそらく一番簡単。またFrontシリーズで開発されたRevocap <u>http://www.ciss.iis.u-tokyo.ac.jp/project/rss/software/06\_info.htm</u>もプリポストに使える

#### FrontISTR①

Front ISTR 一連の実行の流れ



Frontl	STRの機能一覧 注:赤字は平成24年度拡充機能
泉形静解析	等方性/異方性(熱応力解析を含む)
<b>诈線形静解析</b>	材料非線形: 超弾性/弾塑性/熱弾塑性/粘弾性/クリープ 等方/移動/複合硬化 幾何学的非線形: Total Lagrange法/Updated Lagrange法 境界非線形(接触): Lagrange乗数法、有限すべり、摩擦
泉形動解析	時刻歷応答(陽解法/陰解法)、周波数応答
非線形動解析	陽解法/陰解法、接触解析機能
固有值解析	ランチョス法、変形後解析機能
快伝導解析	定常/非定常(陰解法)
要素タイプ	四面体/六面体/五面体/シェル/トラス/梁 1次/2次、非適合モード、選択的次数低減積分
解析支援	境界条件ステップ制御、リスタート、ユーザーサブルーティン

#### ダウンロードは下記から

http://www.ciss.iis.u-tokyo.ac.jp/riss/

http://www.multi.k.utokyo.ac.jp/FrontISTR/index.html

- FrontISTRとは東大が国プロで開発しているオープンソースソフトウェア
- 有限要素法構造解析ソフトウェア各種非線形解析機能を有する
- 分散領域メッシュ+反復法ソルバによるノード間並列解析機能を有する
- ライセンスフリー(商業利用時は独自契約が必要)
- プリは同じプロジェクトで開発されたRevocapを使用, MeshはABAQUSに似た独自書式
- 変形・応力解析機能

   -線形静解析,非線形静解析,大変形解析
   -材料非線形解析(弾塑性・超弾性・粘弾性・クリープ・ユーザ定義材料)
   -接触解析(拡張ラグランジュ、ラグランシュ法)
   -動的陽解法は非接触解析のみ可能
   -陰的時間積分法による接触を考慮した過渡解析(衝突解析)も2012年度に実装した

#### FrontISTR<sub>2</sub>

- Fron+ISTR研究会として東大奥田研究室が独自に開発は現在も継続。研究会は平 日実施だがだれでも無料で参加できるので、興味のあるかたは参加を検討ください。今年 度開催予定下記
- 非線形有限要素法ソースコード実装方法についてかなり詳しく解説してくれるので貴重

http://www.multi.k.u-tokyo.ac.jp/FrontISTR/index.html

**第15回FrontISTR研究会** <機能・例題・定式化・プログラム 解説編「弾塑性解析/熱応力解析」> 日時:2014年10月31日(金)14時~17時30分 場所:未定

**第16回FrontISTR研究会** <機能・例題・定式化・プログラム 解説編「MPC/接触解析」> 日時:2015年1月16日(金)14時~17時30分 場所:未定

**第17回FrontISTR研究会** <機能・例題・定式化・プログラム 解説編「FrontISTRのカスタマイズ> (Element/Material追加およびユーザサブルーチン使用)」 日時:2015年3月20日(金)14時~17時30分 場所:未定



### (参考) ABAQUS Student Edition とは?

- ダッソー社の販売しているABAQUSの教育用機能制限版で、V6.12から無料ダウンロードできるようになった(それ以前は1万円くらいで横浜国立大学)山田先生が翻訳した有限要素法の本を買うと付録DVDでV6.9SEが使えた)
- 現在公開されているのはV6.13SE(Windows64bit版)
- 構造解析は1000節点、流体10000節点までの解析規模の機能制限あり (流体解析用にメッシュ出力すれば10000節点までメッシュ作成ツールとして利用 することも可能 → LS-PrePost (こちらも無料)と同じような使い方)
- 解析機能は全て製品版と同じだが、ユーザプログラム(Fortran/C)は利用不可
- 使用中にネット接続する等の制限は無い
- 形状モデル作成機能の制限は無い
- 形状モデルはStepなどで出力可能 (つまり簡易3D-CADとして使うなら無料?)
- V6.12 から無料化され、Dassault のホームページからダッソーラーニングにユー ザ登録(無料)するとダウンロードできる。
  - → 参考: ABAQUS 6.12 Student Edition の入手(1)







### 5要素モデルのはり曲げ解析結果比較1

モテル寸法と拘束条件、材料、荷重は以下に示す通り。材料力学の公式では反りの理論解は以下で計算される。



解析モデルはABAQUS/StudentEditionで作成, メッシュ数は東京構 造勉強会FさんのEXCEL FEM 計算にあわせて5要素にて作成 各ソルバへのデータ変換等は後半スライドで説明





#### Calculixによる計算結果変形分布図を以下に示す。



アイソパラメトリック要素C3D8: 最大反り=-6.476190E-03mm 非適合要素C3D8I: 最大反り= -9.619048E-03 mm

ABAQUS/StudentEditionによる計算結果変形分布図を以下に示す。



選択的次数低減要素?C3D8: 最大反り=-0.00884583 mm (Abaqus ではCalculixのアイソパラ メトリック要素名のC3D8 はアイソ パラメトリック要素ではない)



FrontISTRによる計算結果変形分布図を以下に示す。 (FrontISTRは線形解析の場合、自動的に要素タイプは非適合要素になる) アイソパラメトリック要素は選択できない



最大反り= --9.4799E-03mm

#### Elmerによる計算結果変形分布図を以下に示す。



最大反り= -0.00647619 mm

Salome-meca (CodeAster)の結果を以下に示す



RESU\_DEPL 1.88e-20 0 -0.002 -0.004 -0.00648

アイソパラメトリック要素: 最大反り=--0.00647619mm

## 補足①.

#### • Salome-meca (CodeAster)計算での注意点

① 他のツールでメッシュ作成したファイルをSalomeメッシュモジュールにインポートするとそのままでは面グループの選択ができない。これは通常ソリッド要素部分しか出力されないため。これでは境界条件の選択がSalome無いので、以下のコマンドで表面メッシュを作成する必要がある。





### 補足③

 今回の用に節点反りの最大値を厳密に出力させたい場合は 通常のポスト処理用の出力(MEDファイル)だけでなく、結果 ファイルにテキスト出力させる。この場合は、commファイル に以下を追加する。結果\*.resuファイルにテキストで節点変 位、要素積分点応力、節点外挿応力などが出力される

Concept/Vale

MA MAIL MAIL MODE MATE CHAR RESU RESU

MED

RESULTAT

80

	nanotext.comm			
IMPR RESU(FORMAT='MED',	Commande			
UNITE=80.	hari5text.comm     DEBUT :			
RESU= E(RESULTAT=RESU	DEFI_MATERIAU :			
NOM CHAM-('SIGM NOFLI' 'SIEO NOFLI' 'DEPL' ) ) )				
INPR_RESU(FORIVIAI = RESULIAI ,	MECA_STATIQUE :			
$RESU=_F(RESULIAI=RESU,),);$	IMPR_RESU :			
	FORMAT :			
CHAMP AUX NOEUDS DE NOM SYMBOLIQUE DEPL	b_restreint			
NUMERO D'ORDRE: 1 INST: 0.0000000000000E+00	Er IMPR_RESU :			
NOEUD DX DY DZ NI 7.69783542464708E-17 -6.47619047619105E-03 -9.52380952381023E-04 N2	FORMAT : b_modele			
7.44643604590201E-17 -6.47619047619106E-03 9.52380952381047E-04 N3	b_format_resultat			
5.28006458000441E-17 -4.57142857142899E-03 -9.14285714285784E-04 N4	FIN :			
4.85/225/32/3506E-1/-4.5/14285/142899E-03 9.14285/14285805E-04 N5 3.33121117496171E-17-2.81904761904789E-03	Fficus の画面ではこうたろ			
	ころしてあって			



アイソパラメトリック要素: 最大反り=-0.00647619mm



Warp3Dでアイソパラメトリック要素の指定方法わからずデフォルトの6面体要素 を使用したら"B-bar要素"→せん断ロッキング(後述)を回避するために考えられ た要素(選択的次数低減積分要素)になった:最大反り=-0.00885mm

## 5要素のはり曲/「解析結果比較多 OpenCAE勉強会(構造など)FさんのExcel反り 解析結果を以下に示す



反り最大値:計算結果 -0.00647618597385924mm (140407\_FEM\_hexa\_5ele\_x.xlsm 計算結果)

	節点変位		
NID	disp_x	disp_y	disp_z
1	. 0	0	0
2	-0.00034	-8.6E-11	-0.00038
3	-0.00061	-3.5E-10	-0.00137
4	-0.0008	-7.4E-10	-0.00282
5	-0.00091	-1.4E-09	-0.00457
6	-0.00095	-3E-09	-0.00648
7	0	0	0
8	-0.00034	-8.4E-11	-0.00038
9	-0.00061	-3.6E-10	-0.00137
10	-0.0008	-7.1E-10	-0.00282
11	-0.00091	-1.5E-09	-0.00457
12	-0.00095	-3E-09	-0.00648
13	0	0	0
14	0.000343	-8.4E-11	-0.00038
15	0.00061	-3.5E-10	-0.00137
16	0.0008	-7.4E-10	-0.00282
17	0.000914	-1.8E-09	-0.00457
18	0.000952	-6.4E-09	-0.00648
19	0	0	0
20	0.000343	-9.1E-11	-0.00038
21	0.00061	-3.2E-10	-0.00137
22	0.0008	-9.2E-10	-0.00282
23	0.000914	-8E-10	-0.00457
24	0.000952	-8E-09	-0.00648

#### 各ソルバによる梁の最大反り計算結果を以下に示す。

	非適合要素	アイソパラメトリック要素		
Calculix	0.009619	0.006476		
ABAQUS	0.009619	0.008846		
Elmer	-	0.006476		
FrontISTR	0.009480			
Salomemeca(CodeAster)		0.006476		
Excel-FEM by Fさん		0.006476		
AdventureSolid		0.006476		
Warp3D(B-bar)		0.008850		
理論解	0.009524			



Warp3D, Abaqusは 古典的なアイソハ<sup>®</sup>ラメトリック要素ではなく 選択的次数低減積分要素を利用

非適合要素>選択的次数低減積分 要素>アイソパラメトリック要素

の順番で理論解に近い解が得られ ていることを確認 それぞれの要素 ではソルバによらずほぼ一致する 解が得られている!

## はいの反り報告まとめ

- はり曲げ解析についてABAQUS/studen, Calculix, FrontISTR各 ソルバについてベンチマークを行い、計算結果を比較した。
- 非適合要素とアイソパラメトリック要素で各ソフトでおおよそ 一致する結果になった。
- ・非適合要素は理論解に近く1%程度大きめだがほぼ一致する結果、アイソパラメトリック要素では理論解より30%程度固めの結果になった
- 非適合要素ではCalculixとABAQUSは完全に一致、FronfISTRは やや低い。
- アイソパラメトリック要素はSalome, Calculix, Elmer、藤田さんのExcel計算と完全に一致する結果になった。
- B-bar要素を使ったWarp3Dの解析結果はABAQUSの標準6面体 要素(C3D8)の解析結果と一致したので、ABAQUSのC3D8要素 はB-bar要素(選択的次数低減積分要素)を利用していると確認 できる

## 動的解析について

- a. 動的解析について:動的解析と静的解析の違いは、 静的解析が慣性力を無視するのに対して、動的解 析では慣性力項を考慮することである。ニュート ン運動方程式を見れば違いは明瞭.
- b. 慣性力項を含まず、時間とともに物性値が変化す る現象(応力緩和、粘弾性、クリープ)は動的解 析とは区別して準静的問題という.

28

慣性力

 $M \frac{d^2 x}{dt^2}$ 

-Kx = F

## 動的解析について

- 動的解析の分類:動的解析は大きく非線形性(物性 (速度依存etc)、接触など境界非線形)を考慮するか、 しないかで大きく2種類に分類できる。
- 線形解析の場合は通常固有値計算を行い、この結果 をベースに周波数領域で計算を行う。これに対して 非線形解析の場合は直接時間積分を行い時間領域で 解を求める



固有値解析 ← 線形過渡応答解析 周波数応答解析 ランダム応答解析

動的陽解法

 $\mathbf{M}\ddot{\mathbf{u}} + \mathbf{K}\mathbf{u} = \mathbf{0}$ 

陰的時間積分法(Newmark-β法 etc)

## 固有値解析とその他の線形振動· 過渡解析の関係①

• 固有値計算とは?

 $M \frac{d^2 u}{dt^2} + K u = F$ 

荷重 F が周期的三角関数で作用する場合

 $F(t) = F_0 e^{i\omega t} = F_0 (\cos \omega t + i \sin \omega t)$ この場合、変位も同様に周期関数となることが想定される

$$u(t) = u_0 e^{i\omega t} = u_0 (\cos \omega t + i \sin \omega t)$$
  

$$\frac{d^2 u(t)}{dt^2} = u_0 \frac{d^2 e^{i\omega t}}{dt^2} = -u_0 \omega^2 e^{i\omega t}$$

## 固有値解析とその他の線形振動· 過渡解析の関係②

• 固有値計算とは?

$$M \frac{d^2 u}{dt^2} + Ku = F$$

運動方程式に代入し、両辺をe<sup>iwt</sup>で割る

$$\left(-\omega^2 M + K\right)u_0 = F_0$$

行列式 det (-ω<sup>2</sup>M +K) ≠ 0 の場合は u0 は自明解を持つ。 det (-ω<sup>2</sup>M +K) = 0 の場合も解を持ち、この時の解が固有モード

 $(-\omega^2 M + K) u_0 = 0$  = 0

$$Kx = \omega^2 Mx = \lambda Mx$$

固有値の数値計算方法 -サブスペース法 -ランチョス法 - その他( べき乗法 など)

上記の一般化固有値問題を解くのが固有値計算になる。  $\lambda = \omega^2$  が固有値 x は変位の固有ベクトルという。  $\omega$  は角速度  $\omega$ (rad/sec) は固有周波数 f (Hz) と  $\omega = 2\pi$  f の関係がある

## 動的解析の可能なオープンソースCAEソフト

	線形動解析			非線形動解析			
	固有值	線形過渡応 答解析	周波数応 答解析	ランダム 応答	動的陽解 法	陰的時間積 分法	備考
CodeAster	0	0	0	○?	△?	0	
Calculix	0	0	0	×	0	0	
Elmer	0	0	$\triangle$	?	×	×	
FrontISTR	0	×	$\bigtriangleup$	×	$\triangle$	0	
Impact	×	×	×	×	0	×	
AdventureV 2	0		0?	?	×	×	

固有値解析については、代表的なオープンソースCAEソフトにて解析が可能である。 今回はCodeAster, Calculix, Elmer, FrontISTR にて固有値計算のベンチマークを行い、そ れぞれのソフトでの計算結果・計算手順などをまとめた。

O×△は筆者の主観でつけており、間違っている可能性が高いです。

#### 固有值計算理論解①

- 振動固有質
- 各種固定条件における<u>はりの固有振動数</u>は以下の式で表せる。





#### 固有值計算理論解2

#### ・以下の 片持ちはりの固有値振動数を計算する。





メッシュ概要
-節点数=912
-要素数=518
(要素: 3D ソリッド)
-ABAQUS(商用ソフト)結果と比較するために、無料版のABAQUS
V6.12/studentedition でメシュを作成,計算した(計算できるのは1000節点まで)

# 入力ファイル設定例① 以下はCalculixの解析ファイルの例です。


#### Calculix解析結果

#### 1次固有周波数=4153Hz, 変形モード↓ 2次固有周波数=16057Hz, 変形モード↓



#### 3次固有周波数=25792Hz,変形モード↓





-1.60e+003 E:\docs\opencae-wg\2014-02-15-opencaegifu\17\_freq\_beam\eigen2\koyuti-hari-ccx.frd

#### 4次固有周波数=37397Hz, 変形モード↓



# 各種ソルバへのデータ変換方法

- Abaqus → Calculix : Abaqus Student editionから Abaqus input 形式ファイルを出力. Calculix向け に一部テキストを修正(出力関係のみ修正が必 要で、あまり手修正の手間は無い)
- Calculix/Abaqus → FrontISTR こちらも基本的に メッシュデータはAbaqus形式なのでメッシュデー タ(msh)はFrontISTR形式に手修正。その他(cnt, hecmw\_cntl.dat)はFrontISTRの固有値解析 チュートリアルデータを利用する
- Calculix/Abaqus →Salome-meca, Elmer Universal
   ファイルに変換して読み込む。詳細は次ページ。

### 各種ソルバへのデータ変換方法②

Calculix/Abaqus → Abaqus形式ファイルは直接Universal ファイルに変換するフリーのツールが無いので、Abaqus 形式ファイルをNastran形式に以下のフリーソフトで変換してNastran形式ファイルをGmshlに読み込み、GmshからUniversalファイルに出力する。

http://www.geocities.jp/morchin33/fem\_prepost2/calamari.html

Calamari: Nastran, Marc, Abaqus, LS-Dyna 形式ファイルの相互変 換ができるフリーソフト

・Elmer(Elmer GUI)はGmsh/Salome のUniversal ファイル形式で読み込みエラーをおこした。 → 浮動小数点の "X.xxxxD+XX"の倍精度形式を "X.xxxxE+XX" に手修正必要



## 各ソルバ固有値解析結果

梁モデル固有値解析結果<固有振動数>:理論1次固有振動数=4114Hz

固有モード	Abagus6.12 Student	CalculixV2.3	FrontISTR	CodeAster	Elmer		
1	4150.8	4153.074	4150.88	4460.38	4460.380142		
2	16047	16056.59	16047,6	16146.2	16146.21647		
3	25698	25791.83	25698.4	27668.8	27668.76431		
4	36179	37397.24	36182.1	37532	37531.98198		
5	70797	71400.84	70799.8	76453.3	76453.26656		
6	86620	86901.62	86620.9	87319.4	87319.38727		
7	109863	113768.9	109879	114429	114429.4696		
8	127788	127810.8	127788	127860	127859.6445		
9	135698	137780.4	135704	147163	147162.6328		
10	187263	194618.4	187307	196490	196490.2557		
11	206675	207999.7	206677	208899	208899.3405		
12	218246	223428.3	218259	237968	237968.3248		
13	270147	282258.3	270240	286282	286281.8289		
14	315693	326289.9	315716	346476	346476.1295		
15	343763	347416.3	343766	348827	348827.0474		
16	359617	378374.9	359785	382691	382690.6147		
17	381882	382505.4	381882	385576	385575.7267		
18	425021	444141.7	425059	470168	470167.7013		
19	456213	484102	456480	495434	495433.8496		
20	489206	496902.7	489211	498896	498895.7786		

Abaqus, Calculix, FrontISTR の一次固有振動数は CodeAster, Elmerより理論解に近い CodeAster, Elmer の解は20次 までほぼ一致する

## 固有値解析結果差の考察

- 固有値解析の1次固有値で1割程度差の出た要因?

   → 要素内形状関数の違いによるものと推定される。
   CodeAster(Salome-meca)とElmerは6面体の要素内形状関数は古典的なアイソパラメトリック要素を使用しているため曲げ 剛性が実際より固めに計算される。
- CalculixとFrontISTR(とAbaqus)は曲げ剛性に精度の良い非適 合要素を用いているためやや精度の良い結果が得られる
- 確認のため、Calculixにてアイソパラメトリック要素での解析結果を追加する(要素タイプを"C3D8I"から"C3D8"に変更)



#### 非適合要素とは?

- 曲げ問題に対するせん断ロッキング(実際より曲げ剛性が硬めに計算される現象)に対して対応するために考えられた要素
- 具体的には要素の変位内挿関数に高次(通常2次)の非適合モードを追加する。ただし、 要素間の変位整合性はとらないので、非適 合モードは全体剛性マトリックスには影響しない。このため計算負荷は2次要素等と比べて 相当少ない

#### 6面体アイソパラメトリック要素をもちいた 各ソルバ固有値解析結果

固有モード	CalculixV2.3	CodeAster	Elmer
1	4460.4	4460.4	4460.4
2	16146.2	16146.2	16146.2
3	27668.8	27668.8	27668.8
4	37532.0	37532.0	37532.0
5	76453.3	76453.3	76453.3
6	87319.4	87319.4	87319.4
7	114429.5	114429.0	114429.5
8	127859.6	127860.0	127859.6
9	147162.6	147163.0	147162.6
10	196490.3	196490.0	196490.3
11	208899.3	208899.0	208899.3
12	237968.3	237968.0	237968.3
13	286281.8	286282.0	286281.8
14	346476.1	346476.0	346476.1
15	348827.1	348827.0	348827.0
16	382690.6	382691.0	382690.6
17	385575.8	385576.0	385575.7
18	470167.7	470168.0	470167.7
19	495433.9	495434.0	495433.8
20	498895.8	498896.0	498895.8

→ 3種類のソルバの解析結果が一致。よって専業内形状関数の曲げ 閉性の違いで固有値が異なったことが確認できた

# 自動メッシュによる計算例



・より現実に近い計算例題として、Elmerのサンプルとして添付されている上 図のStep file "pump\_carter"を対象に固有値解析を実施した。







## 各ソルバ固有値解析結果 -PUMP CARTERモデル-

固有モード	CalculixV2.3	FrontISTR	CodeAster	Elmer
1	517.9304	517.341	517.784	517.7838585
2	701.1953	700.441	700.997	700.9970096
3	1178.953	1171.45	1177.37	1177.373858
4	2369.892	2356.99	2367.17	2367.170326
5	3134.789	3130.53	3133.84	3133.835027
6	3230.732	3199.14	3224.27	3224.270491
7	4200.161	4182.3	4196.45	4196.4454
8	4516.047	4462.2	4505.09	4505.089556
9	5406.447	5313.49	5387.62	5387.624427
10	5678.462	5594.1	5661.04	5661.037207



全てのソルバで結果はほぼ一致したが、 CodeAster, Elmer はほとんど同じ値で、 Calculixがやや高め、FrontISTRがやや低 めに結果がでた。 → いずれにしろ四面体要素ではソル バによる差はほとんど無いものと考えら れる。

## 補足

# CodeAsterにてPumpCarterのモデルで2次要素に変更した場合の計算を実施し、1次要素の結果と比較

節点数(Nodes) = 102866, 要素数(2次要素 Elements) = 64578 参考: 1次要素 節点数=15039, 要素数=64578

固有周波

4面

固有モード CodeAste

			6000												
												-			
釵(Hz)			5000												
r 1次  CodeAste	r 2次														
517.784	460.649	12 12	4000												
700.997	667.441	す し い	1000												
1177.37	1034.75	4X *X	2000												
2367.17	2095.17		3000											CodeAster 12	र
3133.84	2787.2														.
3224.27	3014.42		2000											CodeAster 2	R
4196.45	3835.69														
4505.09	4027.46		1000												
5387.62	4750.75														
5661.04	5032.65		0												
本一次 4面	体二次		0	1	2	2	4	-	c	7	0	0	10		
				T	2	3	4	5	б	/	ð	9	10		
							Ē	固有る	Eード	•					
		1													

1次要素での計算が1割程度硬めに計算されているが、思ったほど差はなく、1次要素でも割と良い結果が得られる。2次要素では10倍近く計算時間が掛ったので 傾向を見るだけなら、1次要素計算で十分と考えられる。

# 固有値解析比較報告まとめ

- 固有値解析についてSalome-meca, Elmer, Calculix, FronfISTR各ソルバについてベン チマークを行い、計算結果を比較した。
- ・ 六面体要素ではアイソパラメトリック要素 は非適合要素より1割程度高めに固有振動 数が計算された
- ・自動メッシュ(4面体要素)による計算結果は 各ソルバで、ほとんど差は見られなかった。

## 周波数応答解析について

単純な正弦波(F=Asinωt)荷重F に対する指定した周波数領域(ω=2πf の関係で各速度ωまたは周波数fを変化させた場合)での応答(変位、速度、加速度、応力 など)を求める解析。以下のような周波数変化に対する、ある点の変位や加速度のカーブをアウトプットとすることが多い。



#### 固有值計算理論解

#### ・以下の 片持ちはりの固有値振動数を計算する。



## 周波数応答解析テストモデル概要



メッシュ概要固有値解析の梁のベンチマークモデ<br/>ルをそのまま流用-節点数=912ルをそのまま流用-要素数=518(要素: 3D ソリッド)-ABAQUS(商用ソフト)結果と比較するために、無料版のABAQUSV6.12/studentedition でメシュを作成,計算した(計算できるのは1000節点まで)







#### 各種オープンソースソルバでの周波数応 答解析の実施方法が書いてある場所

- Calculix → <u>http://www.str.ce.akita-u.ac.jp/kako/j2011/sudo.html#i9</u> または この資料
- Salome-meca/Code-Aster → 前田さんホームページ: <u>https://sites.google.com/site/codeastersalomemeca/home/code\_astersal</u>

柴田先生のOpenCAE wiki にある藤井さん資料 <u>http://opencae.gifu-nct.ac.jp/pukiwiki/index.php?SALOME-</u> <u>Meca%A4%CE%BB%C8%CD%D1%CB%A1%B2%F2%C0%E2</u>

- FrontISTR → FrontISTRに同封されているチュートリアルガイドの P.46
- 参考: ABAQUS(student edition) での実施方法については下記参照→
   http://jikosoft.com/cae/abagus/Abagus16.html

#### Calculix/ABAQUS解析結果比較 応答点(0UT1)のY方向変位を比較する



Calculix の変位が振動しており、おかしい。Calculix の変位の出力させ方(ポスト処理?)の問題か?

#### (補足)Calculix解析結果 グラフデータ出力方法 応答点(OUT1)の変位(XYZ各方向、合成(Magnitude)をCalculixのポストcgx から出力する方法を記載する Calculix計算終了にできる "\*\*".frd という拡張子のファイルをダブルクリックすると以下 のGUI が起動する(Windows 環境の場合) ① マウスカーソルをモデルが表示されて いるウインドウに移動させる - 0 X Calculix Graphix ② 画面上で"gadd set" とコマンドを入力 ③ マウスカーソルを応答を出力したい節 点の上に移動させ、キーボード "n" を押す (節点=NODEをset グループに指定する) ④ cgxを起動したDOS画面にて指定した 節点の番号、座標情報が出力されている ので、間違いがないか確認する ⑤ キーボードから"a" を入力 (set への入力を完了) ⑥ コマンドを入力 "graph set t DISP ALL" フォルダにgraph set DISP ALL.out というテキストファイルが出力される (各成分を指定する場合はALL のかわりに D1, D2, D3 などを指定する) Æx C:\Temp\modal1-ccx-rau.frd



# 入力ファイル設定例② 周波数応答解析部 以下はFronISTRの解析ファイルの例です。

IVERSION 3 IWRITE,RESULT	周波数応答 1-50000Hz(	応答解析を指定 (DYNAMIC 11,2) )Hz の範囲の応答を計算する、200 は出力データ点数				
!WRITE,VISUAL						
!SOLUTION, TYPE=DYNAMIC         !DYNAMIC         11, 2         1, 50000, 200, 15000.0         0.0, 6.6e-5         1, 1, 0.0, 1.0e-5		ダンピング係数、FrontISTRではレーリー減衰し か指定できない おおよそABAQUSなどの結果とオーダを合わせ るため、α=0, β=1e-5 で設定してみた。				
10, 2, 1 1, 1, 1, 1, 1, 1 !EIGENREAD eigen_0.log 1, 20 !BOUNDARY		FrontISTRは固有値解析とは別解析として 周波数応答解析を実施する必要がある。 2度解析を実施する手間がかかる				
Set-1, 1, 3, 0.0 <b>!FLOAD, LOAD CASE=1</b> Set-2, 2, 1. <b>!SOLVER,METHOD=CG,PRECOND=1,1</b>	ITERLOG=NO,TIM	IELOG=YES				
10000, 2 1.0e-8, 1.0, 0.0 !VISUAL, method=PSR !surface_num = 1 !surface 1 !output_type = COMPLETE_REORDER_AVS !FND		重点(set2:この例題では梁先端点(片側)を指定 CASE=1は実部,CASE=2虚部 ntISTRは荷重での加振以外はできない 速度での加振機能は無い) 速度で与えたい時は大質量法を使えば良い?				



おおよそ傾向は一致するが、値が違うのはFrontISTRとABAQUSで減衰係数の値が違うためと思われる。ABAQUSも同様にレーリー減衰を設定すれば同じになると思われる





ピークの応答は3ソルバで一致したが、FrontISTRとABAQUSでほぼ同じ上昇カーブを 描くが、Calculixでは、途中の傾向が異なるが原因は不明です。



### 熱伝導解析のできる オープンソースリスト

名称	入手先	特徴	解析手法	備考・OS
OpenFOAM®	www.opencfd.co.u k/openfoam	<b>汎用</b> FVM toolBox	有限体積法	laplacianFoam ChtMultiResion SimpleFOAM OS: Linux
CodeSaturne/ Syrthes	rd.edf.com	EDF <b>ツール</b> <b>熱伝導は</b> Syrthesで計算	<b>熱伝導部分は</b> 有限要素法?	OS: Linux, Syrthesのみは Linux/Windows
CodeAster	www.code- aster.org	EDF <b>汎用構造</b> 解析ツール	有限要素法	OS: Linux
Elmer	www.csc.fi/english /pages/elmer	マルチフィジクス	有限要素法	OS: Windows
Calculix	www.calculix.de	構造解析, 熱 伝導	有限要素法	OS: Linux/Windows

国産:Adventurethermal/FrontISTRなどFEMも熱伝導解析機能がある

#### 検証例題1. 単一材料1次元熱伝導 - Calculix -





# 検証例題1. 単一材料1次元熱伝導-Elmer-Temperature 100. 90.9 93.2

-Elmerのサンプル例題を参照に設定。Elmer-GUI上で熱伝達境 界を含め全て条件設定できるので、今回調査した各ツール中、最 も簡単に設定が可能。

Elmer解析結果 上面温度90.9℃

#### 検証例題1. 単一材料1次元熱伝導 - OpenFOAM v2.2 laplacianFoam-



OpenFOAMの laplacianFoam 計算結果

t=1上面温度 91.1687 °C (ParaView WorkSheet) 90.86 °C (コンター図)

メッシュはその他と同じくSalomeで作成、Universal File からOpenFOAMへ変換 -OpenFOAM laplacianFOAM は定常ソルバでは無い(非定常ソルバ) -上面の境界条件設定に特殊な設定が必要(次ページ:参照) OpenFOAMの熱伝導解析結果比較 ParaViewで温度をSheetで出力すると値が少しずれるが、Cellの値をParaView 上で節点にマッピングする際にズレるのでParaView側に問題のようだ?

#### 検証例題1. 単一材料1次元熱伝導 - OpenFOAM v2.2 laplacianFoam-

internalField boundaryField {	uniform 25.0;	0/тの;	定義	
defaultFaces				
{ type } bottom	zeroGradient;		-OpenFOAMでは第三種境界条件:熱伝達境界条件の 設定は標準のOpenFOAMの機能には無い。	
{ type value	fixedValue; uniform 100.0;		-groovyBCを使っ必要があるためユーチィリティ swak4Foamをinstallする必要がある(DEXCUSには最初 からインストールされている)	
} top {			-この例題では特に問題ないが、groovyBCを利用する と色々と計算中に問題がある事がある。	
type refValue refGradien valueFract value valueExpre gradientEx fractionEx evaluateDo variables timelines	groovyBC; uniform 0; nt uniform 0; ion uniform 1; uniform 0; ession "0"; cpression "gradT"; pression "0"; uringConstruction 0 "Tout=0.0;h_conv (	); v=100;con	d=100;gradT=h_conv*(Tout-internalField(T))/cond;";	
); lookuptab ); }	les (			

#### 検証例題1. 単一材料1次元熱伝導 -まとめ-

解析ソフト	上面温度(℃)	備考
Calculix	90.90	
CodeAster	90.90	
Elmer	90.90	
OpenFOAM® (laplacianFoam)	90.86	非定常
理論解	90.9090	

-簡単な問題なので特に問題なく、正解が得られる。OpenFOAM は有限体積法(FVM)なので有効数字4桁目で結果がズレたが問題ない結果。


### **検証例題. 複数材料** 固体熱伝導解析





# 固体熱伝導解析のOpenFOAM解析での問題点

IaplacianFoamは単一材料のみ取り扱うので複数材料は扱うことができない → IaplacianFoamソルバ改良を行う or ChtMultiRegionSimpleFoamを使う

laplacianFoamには発熱項(Source項)が無い → Source 項をソースに追加する

-ChtMultiRegionSimpleFoamは流体領域の無い固体だけの問題でも使用可能

#### 検証例題2. 複数材料

-複数材料物性への対応: 過去の東京勉強会資料 (Ogataさんのものあり)

-上記+材料異方性+ソース項追加: オープンCAE富山の西さん の公開資料あり

詳細は各資料を参照;

今回の問題は西さんの改良ソルバ "laplacianFOAMSourceTensor" を使って計算



### 検証例題2. 複数材料

西さんの改良ソルバ "laplacian FOAM Source Tensor" の設定例:物性値、発熱量は全てset Fieldsで定義する





### 検証例題2. 複数材料

上面の温度条件を温度固定境界条件に変更







# 熱伝導のまとめ . OpenFOAM®の熱設計機能のV&Vを実 施中。熱伝導計算の簡単な問題では妥 当な結果が得られた。 複数材料の実用的な問題では、境界条 件設定などで正しい解を得られないこ とがあり、妥当性確認が重要 ・熱流体、固体流体熱連成の検証を今後 実施予定。

### **熱応力にたいする強度解析** バイメタルの熱曲げ応力評価の計算例



バイメタルサンプルの反りシミュレーション

# 熱応力にたいする強度解析



No	Name	Melting	TCE	Elastic	Poisson
		Temp.	(ppm)	Modulus	Ratio
		(°C)		(MPa)	
1	42Alloy	-	7.0	145140	0.25
2	Copper	-	17.2	136310	0.34

• 材料物性值

### 多層基板の梁近似による熱的曲げ応力評価

 $\delta = (\alpha_1 - \alpha_2) \Delta T L^2 / A$   $A = t_1 + t_2 + 4Y(t_1 E_1 + t_2 E_2) / (bt_1 E_1 t_2 E_2(t_1 + t_2))$  $Y = E_1 I_1 + E_2 I_2$ 

 $\sigma_{x1} = P_1/(bt_1) + E_1 z/R$   $\sigma_{x2} = P_2/(bt_2) + E_2 z/R$   $P_1 = -(\alpha_1 - \alpha_2) \Delta T \swarrow B$   $P_2 = -P_1$   $B = (t_1 E_1 + t_2 E_2) / (bt_1 E_1 t_2 E_2) + (t_1 + t_2)^2 / (4Y)$  $R = L^2 \swarrow (2 \delta)$ 



• 2層積層はり理論による反り・応力評価

## 熱応力にたいする強度解析



# 反り計算結果=0.252mm(ABAQUS:0.2609mm)

#### CodeAster 熱応力解析について ①

- Calculix/ codeaster mesh変換機能を使って同じメッシュ分割で熱応力解析を実施した



# CodeAster bimetal.comm File

#### DEBUT();

CU=DEFI\_MATERIAU(ELAS=\_F(E=136310.0, NU=0.34, ALPHA=1.72e-05,),);

A42ALLOY=DEFI\_MATERIAU(ELAS=\_F(E=1415140.0, NU=0.25, ALPHA=7e-06,),);

MAIL=LIRE\_MAILLAGE(FORMAT='ASTER',);

MODE=AFFE\_MODELE(MAILLAGE=MAIL, AFFE=\_F(TOUT='OUI', PHENOMENE='MECANIQUE', MODELISATION='3D',),);

tempS=CREA\_CHAMP(TYPE\_CHAM='NOEU\_TEMP\_R', OPERATION='AFFE', MODELE=MODE, AFFE=\_F(TOUT='OUI', NOM\_CMP='TEMP', VALE=25.0,),);

MATE=AFFE\_MATERIAU(MAILLAGE=MAIL, AFFE=(\_F(GROUP\_MA='CU', MATER=CU,), \_F(GROUP\_MA='A42ALLOY', MATER=A42ALLOY,),), AFFE\_VARC=\_F(GROUP\_MA=('CU','A42ALLOY',), NOM\_VARC='TEMP', CHAM\_GD=tempS, VALE\_REF=137.0,),); CHAR=AFFE\_CHAR\_MECA(MODELE=MODE, DDL\_IMPO=\_F(GROUP\_NO='FIX', DX=0.0, DY=0.0, DZ=0.0,),);

RESU=MECA\_STATIQUE(MODELE=MODE, CHAM\_MATER=MATE, EXCIT=\_F(CHARGE=CHAR,),);

RESU=CALC\_CHAMP(reuse =RESU, RESULTAT=RESU, CONTRAINTE=('SIGM\_ELNO','SIGM\_NOEU',), CRITERES=('SIEQ\_ELNO','SIEQ\_NOEU',),);

IMPR\_RESU(FORMAT='MED', UNITE=80, RESU=\_F(RESULTAT=RESU, NOM CHAM=('SIGM NOEU','SIEQ NOEU','DEPL',),),);

IMPR\_RESU(FORMAT='RESULTAT', RESU=\_F(MAILLAGE=MAIL, RESULTAT=RESU, NOM\_CHAM='DEPL',),);

FIN();

## 熱応力にたいする強度解析 簡易サンプルの高温時反り計算精度検証



# d. 熱応力にたいする強度解析 簡易サンプルの高温時反り計算精度検証



90

# CodeAster熱応力解析について②



# 配管解析の例

 Salomeの演習で行った配管解析を FronfISTRなどで実施してみる。

Abaqus とSalome-meca(CodeAster)はほぼ 同じ結果であるが、FrontISTRは収束せず?

Salome-meca解析例



# 配管解析の例

 Salomeの演習で行った配管解析を実施して みる。最初に某環境を使ってABAQUSで解析、 また同じデータでCalculixで解析を実施して みた。板と配管の間は結合処理した。

ABAQUS解析例





Calculix解析例





各17	トの特徴な	どまとめ	.各ソ	7卜特徴
-----	-------	------	-----	------

名前	解析機能	インターフェース・プリポスト	その他特徴など
Calculix	〇 非線形材料, 動解析、接 触、熱伝導、流体など豊富	△ 一応GUIはあるが機能が 貧弱, ABAQUS形式からコン バートが良い	Abaqus入力形式、Windows で動くので便利、機能のわ りにソースがコンパクト
CodeAster (Salome- meca)	〇 非線形材料, 動解析、接 触、熱伝導、流体など豊富	○オープンソースの中で は最も充実、商用ソフト入 力形式からの変換を充実し てほしい	大規模な非線形構造解析、 日本では最近活用がさかん (フランス)、ソースは膨大 で読みにくそう
WARP3D	△ 詳細不明、非線形材の バリエーションは豊富	★ 商用ソフト(PATRAN)を 利用	さ構造解析(き裂解析向けの 非線形, 接触 解析等)のソルバ(米国)
Elmer	△接触は不可?	△部品ならまあ使える	連成解析に向いている。本 格的な解析をやるのは大変 そう
Adventure	× 線形静解析, 非線形材の 一部のみ	★現在ほぼ使えない	大規模構造解析向け行列ソ ルバの機能はすごいと思う
FrontISTR	△ バリエーションはそこ そこあり接触解析機能もあ るが安定性悪い	∆ 部品ならまあ使える <sup>96</sup>	解析機能はそこそこ充実 ソース解説資料は良い

# 各ソフトの特徴などまとめ

·各ソフトとも商用ソフトと比較して得意 不得意があるので、目的に応じて使い わけるべき、だがこれらの特徴を理解 して使えば、ほとんどの解析はオープン ソース(+各自のカスタマイズ)で実行 可能と思われる。仕事で本格的に使い たい場合は自己流にコードをカスタマイ ズすることをお勧め