

≉AIST

2.2 鍛造技術の背景と方策

- ー冷間鍛造圧力は高く、容易に2-4GPa に達する
- ー熱間鍛造品の温度は1,200℃程度
- -金型寿命は100,000ショット、寸法精度は数10 μm
- 一多種少量、短納期
- ー機械及び型構造の特性
- 一鍛造メタルフローの特徴
- -工程設計・金型設計
- 一応力・ひずみ・ひずみ速度・温度

MODES AND TECHNOLOGY (AIST

≉AIST

2.3 鍛造メタルフローの特徴

- -鍛造品は3次元形状
- 一鍛造性:ひずみ、ひずみ速度、温度、静水圧に依存
- -鍛造性:材質・物性により異なる
- 塑性流動に相似則は成立しない
 - (ひずみ速度依存性と温度一定とは両立しない)
- 塑性流動には不安定現象が認められる
- -3次元シミュレーターを用いて変形を厳密に表現する
- ー単純化したモデルを用いて主要パラメータを特定し、 評価する

MODES AND TECHNOLOGY (AIST)

≉AIST

3. 鍛造テンプレートの種類

単純な変形モデルを想定して主要パラメータを特定できるコンパクトなツールを製作した

圧力計算

- 容器の後方押出し圧力計算テンプレート
- 一軸の前方押出し圧力計算テンプレート
- 一据込み圧力計算テンプレート
- -組合せ押出し金型設計テンプレート
- 多段軸押出し金型設計テンプレート

応力解析

- 一冷間鍛造用パンチの応力解析テンプレート
- 一締りばめダイの応力解析テンプレート

温度計算

- ー容器の鍛造中の温度計算テンプレート
- ー軸の鍛造中の温度計算テンプレート

MINISTRA MINISTRAL ADVANCED INDUSTRIAL SCIENCE AND TECHNOLOGY (AIS

∕ AIST

3.2 押出し圧力計算の基礎

R.Hillは加工硬化しない材料を定常引抜き加工するときの単位体積当りの仕事 ω_p は引き抜き圧力 p に等しいことを証明した

$$\omega_p = \int d\omega_p = \int Y d\varepsilon = Y \int d\varepsilon$$

$$\frac{\omega_p}{Y} = \int d\varepsilon = \varepsilon$$

Y:変形抵抗, ε :相当ひずみ

MINISTRAL METHOD OF ADVANCED INDUSTRIAL SCIENCE AND TECHNOLOGY (AIST)

≉AIST

3.3 前定理を押出しに応用

押出しは、引抜きと変形が似ているので、Hillの前記定義は 押出しにも適用できると仮定する

$$\frac{\omega_p}{Y} = \frac{p}{Y} = \varepsilon$$

拘束係数 C を導入して、次式を得る

$$\frac{p}{V} = C$$

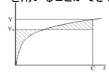
MINISTER ADVANCED INDUSTRIAL SCIENCE AND TECHNOLOGY (AIST)

3.4 加工硬化の補正

R.Hillによれば材料が加工硬化をする場合は変形抵抗 Y の代わりに平均変形抵抗 Y_m を用いることができる。

$$Y_{m} = \frac{\int_{0}^{c} Y d\varepsilon}{C}$$

よって次式を得る

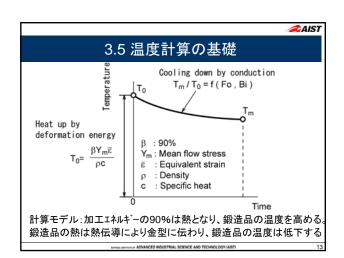


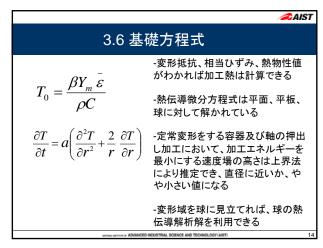
*∕*AIST

 $p = C \times Y$: 加工硬化しない材料に対して

 $p = C \times Y_m$: 加工硬化する材料に対して

ANALYSIS ANALYSIS INDISTRIAL SOURCE AND TROUBOLOGY/AIST



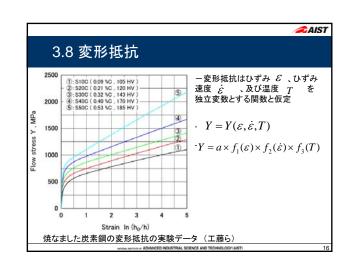


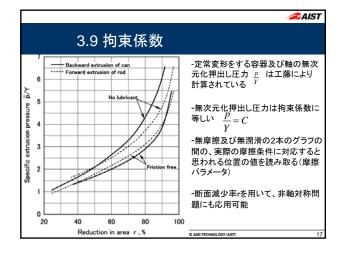
3.7 テンプレート設計の前提

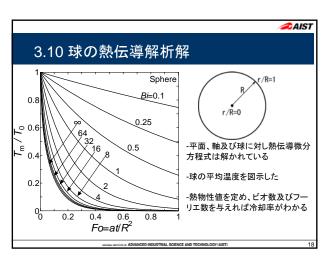
- 変形抵抗:高炭素鋼及びアルミニウムの室温、低加工速度における変形抵抗の実験データを基にして、変形抵抗はビッカース硬さに比例すると仮定して求めた

- 拘束係数:定常変形をする軸対称容器の後方押出し加工及び軸の前方押出し加工に対する上界解を、並びに円柱の据込み初等解を用いて拘束係数を定めた

- 拡張子を設け、固有の変形抵抗及び拘束係数を入力できるようにした







						<i>∕</i> AIST
3.11 テンプレートに入力した熱物性値の例						
Material	Density ρ kg/m ³	Specific heat C kJ/(kg K)	Thermal coductivity k W/(m K)	Thermal diffusivity a × 10 ⁻⁵ m ² /s	Coefficient of heat transfer h kW/(m² K)	Biot number Bi (R=15mm)
Low-carbon steel (S20C)	7860	0.473	52	1.39	50 (assumed)	14.5
Low-alloy steel (SCM415)	7830	0.433	43	1.27		17.4
Stainless steel (SUS304)	7920	0.499	16	0.41		46.9
Ti alloy (Ti-6Al-4V)	4420	0.537	8	0.32		98.7
Al (A1100)	2710	0.904	222	9.06		3.4
Cu (C1020)	8920	0.380	384	10.13		2.0
Mg alloy (AZ31B)	1770	0.994	96	5.46		7.8
	No.	NAME AND POST OF ADVANC	ED INDUSTRIAL SCIENCE	AND TECHNOLOGY (AI	STI	19

