# 基于经典塑性理论的应变梯度硬化关系1)

陈少华 王自强

(非线性力学国家重点实验室,中科院力学研究所,北京 100080)

摘要 发展了 Acharya-Bassani 应变梯度理论,在经典塑性理论框架下,保持增量平衡方程及边界条件,未引进高阶应力,当考虑微米尺度下的尺寸效应时,应变梯度仅作为一内变量,提高剪切硬化模量,提出一种增量硬化关系,并利用细丝扭转进行验证,理论结果与实验结果吻合很好。

关键词 尺寸效应,应变梯度,硬化关系

#### 引言

大量实验表明,在微米尺度下发生非均匀塑性变形时,金属材料呈现出非常强的尺寸效应。1994年,Lloyd<sup>[1]</sup>通过实验观察到碳化硅粒子加强铝基体复合材料,保持 15%颗粒体积分不变,粒子的直径从 16 μm 减小到 7.5 μm,复合材料的强度显著增加。微米硬度和纳米硬度的测量中发现,金属材料硬度的平方根值随着压痕深度的减小线性增加<sup>[2, 3]</sup>。1994年 Fleck<sup>[4]</sup>等人进行细铜丝扭转试验,发现当铜丝直径从 170 μm 降至 12 μm 时,无量纲化扭矩显著增大。1998年 Stolken 和 Evans<sup>[5]</sup>的薄梁弯曲试验观察到当梁厚度从 50 μm 降至 12.5 μm 时,无量纲弯矩显著增加。传统的塑性力学理论不能预测到微米尺度下材料的这种尺度依赖性。为了解释这些现象,发展微尺度下连续介质理论是非常有必要的。Fleck 和 Hutchinson 从应力偶理论出发,发展了两种现象学理论<sup>[6,7]</sup>:1999年 Gao 与 Huang<sup>[8]</sup>发展了一种基于机制的应变梯度理论。这几种应变梯度理论都引进了高阶应力。与此相对的是 1995年 Acharya 与 Bassani<sup>[9]</sup>提出一种可能的流动理论公式设想,保持经典塑性理论的框架,应变梯度效应仅作为一内变量,提高硬化模量,但没有给出建立具体硬化模量的系统方法。本文发展了这种设想,提出一种硬化关系,并分析了细铜丝扭转现象,理论结果与实验结果吻合很好。

# 1 硬化关系

假设位移场 $u_i$ ,则应变场为 $\varepsilon_{ij} = (u_{i,j} + u_{j,i})/2$ ,应变梯度为 $\eta_{ijk} = u_{k,ij}$ 。应变梯度偏量为:  $\eta'_{ijk} = \eta_{iik} - (\delta_{ik}\eta_{ipp} + \delta_{ik}\eta_{ipp})/4$ 。根据文[10],等效应变梯度定义为

$$\eta^{2} = \left(\frac{l_{1}}{l}\right)^{2} \eta_{ijk}^{(1)} \eta_{ijk}^{(1)} + \left(\frac{l_{2}}{l}\right)^{2} \eta_{ijk}^{(2)} \eta_{ijk}^{(2)} + \left(\frac{l_{3}}{l}\right)^{2} \eta_{ijk}^{(3)} \eta_{ijk}^{(3)}$$
(1)

如取  $l_{CS}^2 = 2l_2^2 + 12l_3^2/5$  ,  $l_2 = \sqrt{6/5}l_3$  , 上式可写为

$$\eta = \sqrt{(l_1/l_{CS})^2 \eta_{iik}^{(1)} \eta_{iik}^{(1)} + \chi_e^2}$$
 (2)

其中  $\chi_{ij} = \theta_{i,j}$ ,  $\chi_e = \sqrt{2\chi_{ij}\chi_{ij}/3}$ .

在经典塑性力学中,硬化关系为

$$\dot{\sigma}_e = f'(\varepsilon_e)\dot{\varepsilon}_e \tag{3}$$

<sup>1)</sup> 中国科学院王宽诚博士后工作奖励基金资助课题

其中  $\sigma_e = \sqrt{3S_{\parallel}S_{\parallel}/2}$  ,  $S_{\parallel}$  为应力偏量。

当考虑应变梯度时,引进材料长度尺度l,硬化模量是 $\varepsilon_e$ 和 $l\eta$ 的函数,具体硬化形式为

$$\dot{\sigma}_{e} = f'(\varepsilon_{e}) \left( 1 + \frac{l^{2} \eta^{2}}{\varepsilon_{e}^{2}} \right) \dot{\varepsilon}_{e} = h(\varepsilon_{e}, l\eta) \dot{\varepsilon}_{e}$$
(4)

# 2 算例——细铜丝扭转

取直角坐标系 $(x_1,x_2,x_3)$ 及柱坐标系 $(r,\theta,x_3)$ ,  $x_3$ 轴即细丝的中心轴, a为细丝的半径,  $\kappa$  为单位长度扭转角, 速度场为经典力学中圆柱扭转的速度场

$$v_1 = -kx_2x_3$$
,  $v_2 = kx_1x_3$ ,  $v_3 = 0$  (5)

则位移场为

$$u_1 = -\kappa x_2 x_3$$
,  $u_2 = \kappa x_1 x_3$ ,  $u_3 = 0$  (6)

与文[4]中相似, f 函数取为

$$f(\varepsilon_e) = \sigma_0 \varepsilon_e^{N} \tag{7}$$

则方程(4)可写为

$$\dot{\sigma}_e = N\sigma_0 \varepsilon_e^{N-1} \left( 1 + \frac{l^2 \eta^2}{\varepsilon_e^2} \right) \dot{\varepsilon}_e \tag{8}$$

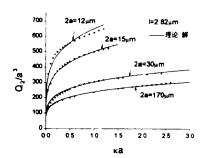


图 1 理论解与实验结果的比较

通过横截面上应力取矩及面积分,得到利用硬化关系(8)求得的扭矩为

$$Q_2 = \frac{2\pi a^3}{(N+3)(\sqrt{3})^{N+1}} \sum_{0} (\kappa a)^N \left[ 1 + \frac{3(N+3)l^2}{(N+1)a^2} \right]$$
(9)

 $Q_2$  与表面应变  $\kappa a$  理论关系曲线与文献[4]中实验结果比较如图 1 所示,其中  $l=2.82 \mu m$ 。

# 参考文献

- 1 Lloyd DJ. Particle reinforced aluminum and magnesium matrix composites. Int Mater Rev. 1994. 39: 1~23
- 2 Ma Q. Clarke DR. Size dependent hardness in silver single crystals. J Materials Research. 1995. 10: 853~863
- 3 Nix WD. Gao H. Indentation size effects in crystalline materials: a law for strain gradient plasticity. *J Mech Phys of Solids*, 1998, 46: 411~425
- 4 Fleck NA. Muller GM. Ashby MF. Hutchinson JW Strain gradient plasticity: theory and experiment. *Acta Metal et Mater*, 1994. 42: 475~487
- 5 Stolken JS. Evans AG A microbend test method for measuring the plasticity length scale Acta Mater. 1998, 46: 5109~5115
- 6 Fleck NA. Hutchinson JW A phenomenological theory for strain gradient effects in plasticity. J Mech Phys of Solids. 1993, 41: 1825~1857
- 7 Fleck NA. Hutchinson JW Strain Gradient Plasticity. Advances in Applied Mechanics, ed. JW Hutchinson and TY Wu. New York: Academic Press. 1997. 33: 295~361
- 8 Gao H. Huang Y. Nix WD. Hutchinson JW Mechanism-based strain gradient plasticity ——I theory J Mech Phys of Solids. 1999. 47: 1239~1263
- 9 Acharya A. Bassani JL On non-local flow theories that preserve the classical structure of incremental boundary value problems. In: Micromechanics of Plasticity and Damage of Multiphase Materials. IUTAM Symposium. Paris. Aug 29-Sept 1, 1995
- 10 Smyshlyaev VP. Fleck NA The role of strain gradients in the grain size effect for polycrystals. *J Mech Phys of Solids*, 1996, 44: 465~495