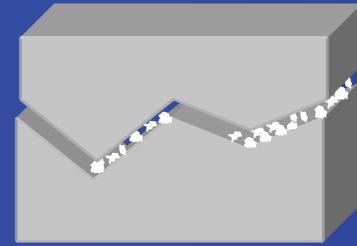


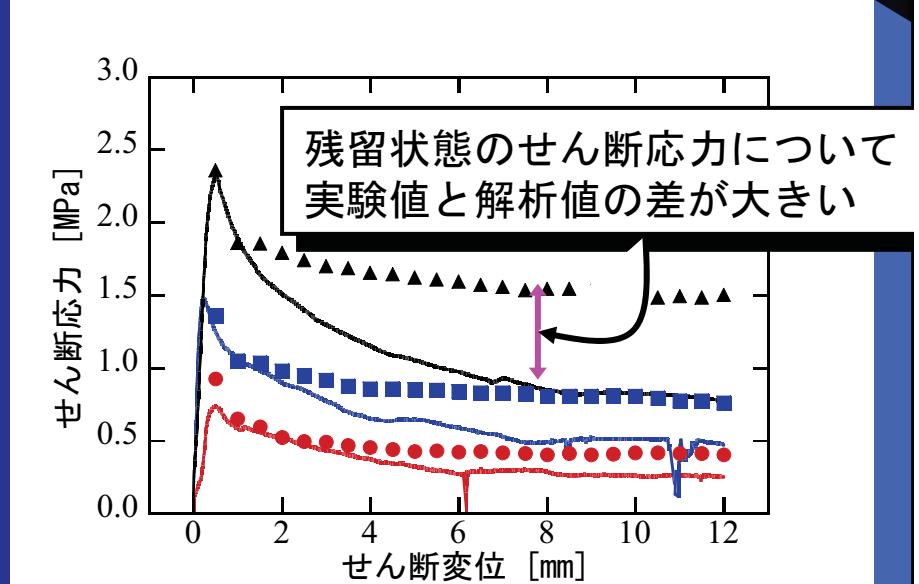
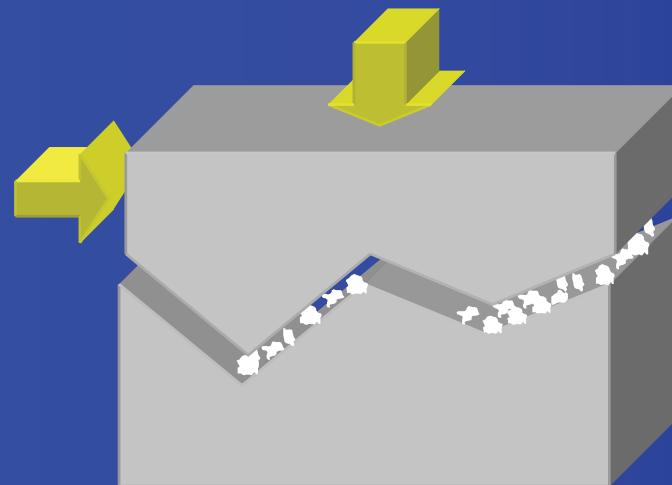
# Improvement of the mechanical shear model for rock joints considering the bearing effect

Kiyoshi Kishida and Yohei Sakurai

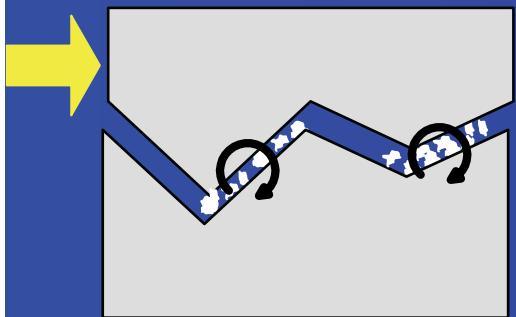
ラフネスの形状を考慮した垂直拘束圧一定一面せん断試験のモデル(岸田・津野, 2001) の問題点



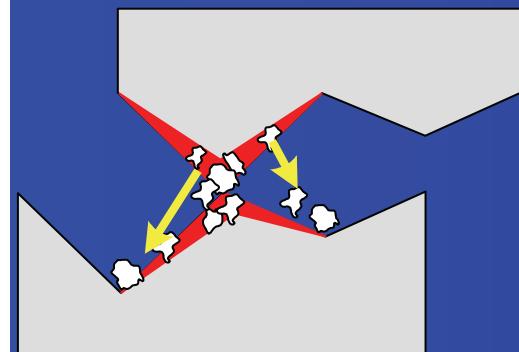
- ① 削れ粉のベアリング効果を考慮しないため、材料強度が高い場合、残留状態でせん断応力の解析値が大きくなる



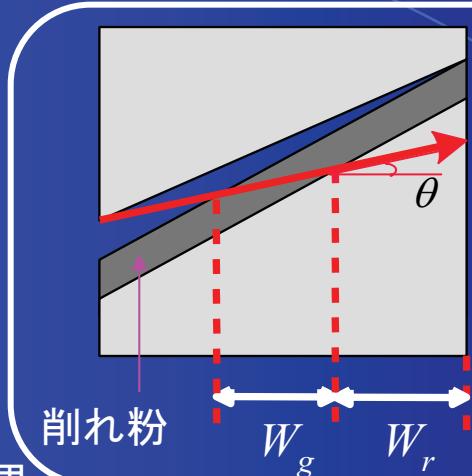
# 削れを考慮した解析手法



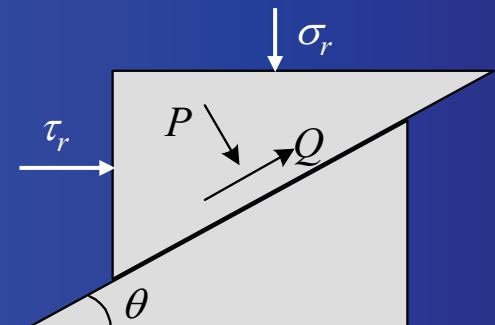
削れ粉のベアリング効果  
→せん断応力が小さくなる



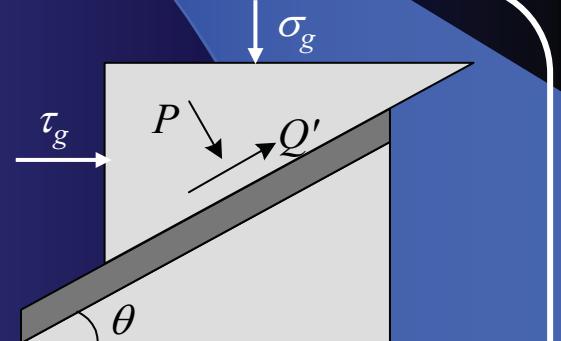
分布させる位置は削れの  
発生した点とその前後



ダイレーション角  $\theta$  を設定  
2種類の接触面積 ( $A_g, A_r$ ) を設定  
 $\Sigma W_r = A_r$   
 $\Sigma W_g = A_g$   
 $\sigma_n \cdot A = \sigma_r \cdot A_r + \sigma_g \cdot A_g$



$$P = (\tau_r \sin \theta + \sigma_r \cos \theta) \times \cos \theta$$
$$\tau_r = \sigma_r \tan (\phi_b + \theta)$$

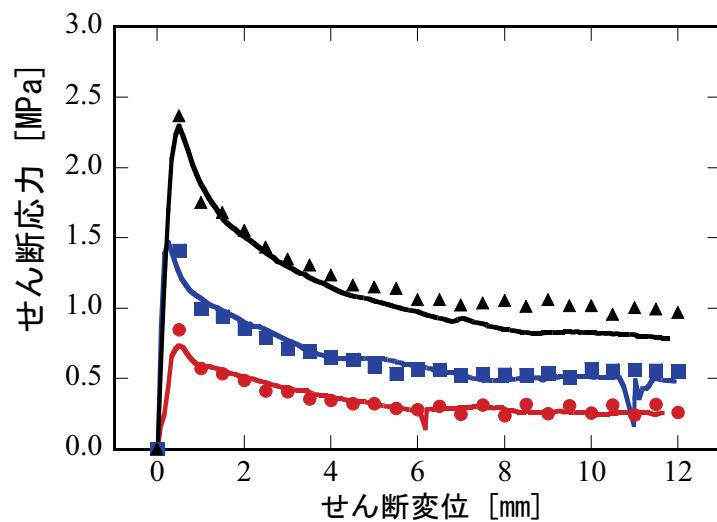
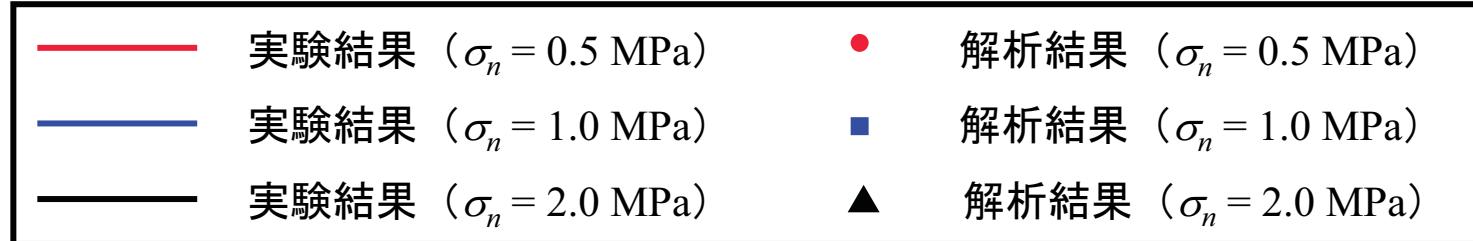
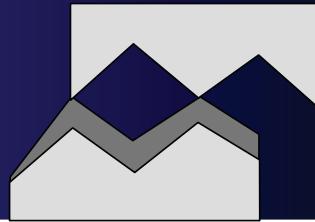


$$P = (\tau_g \sin \theta + \sigma_g \cos \theta) \times \cos \theta$$
$$\tau_g = \sigma_g \tan (\phi_{bg} + \theta)$$

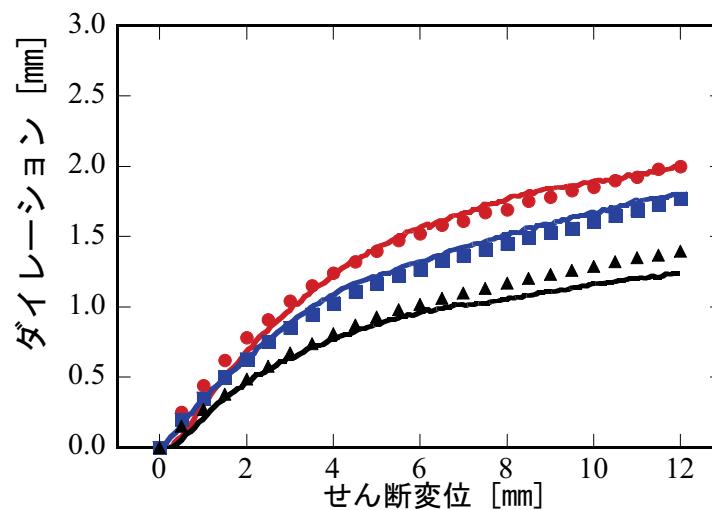
未知数 ・・・  $P, \tau_g, \tau_r, \sigma_r, \sigma_g$

未知数 5つ、式 5つのため、 $P$  を求めることができる

# 解析結果

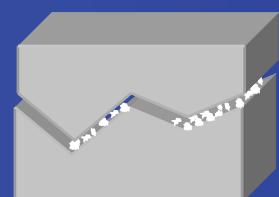


せん断変位一せん断応力関係



せん断変位一ダイレーション関係

(ラフネスTC,  $\sigma_c = 43.29 \text{ MPa}$ ,  $\phi_{bg} = 31.4^\circ$  )



削れを考慮

→ 残留強度の解析値の精度が向上