

III-163

二次元応力条件における楕円構造の破壊条件

北大大学院 学生員 ○ 前田 健一

北大工学部 正 員 三浦 均也

1. ま え が き 著者らは既報¹⁾

において複数の粒子が形成する楕円形状の構造単位“楕円構造体”（図1(a-b)参照）を考え、基本的な考え方およびそれらに必要な定義を行うとともに基礎式を誘導した。基礎式を右側の波線枠中にまとめている。

これらの解析の結果、等方応力状態であっても、楕円構造体が扁平であれば粒子間には無視できないせん断応力が発生することが明らかになり、

圧縮変形とせん断変形を同一のメカニズムで統一的に説明することが可能であることを考えている。

本報告では、主応力軸の方向が異なるような二次元の一般応力条件で粒子間接点力を算定し、楕円構造体の安定条件について検討している。

2. 計算結果および考察

2.1. 主応力の回転に伴う動員される摩擦角の変化 図2(a-b)には、異なる粒子間に動員される摩擦角 ϕ_c と接触点の方向角 α_r との関係を種々の主応力方向 α_σ について示している。 $\kappa\sigma > \kappa_e$ （図2(a)）の条件下では α_σ の変化にともない $\phi_c \sim \alpha_r$ 関係において位相に顕著なズレが生じていて、応力が支配的であることが分かる。一方、 $\kappa_e > \kappa\sigma$ （図2(b)）では位相のズレはほとんどみられず、逆に形状が支配的であることが分かる。このように応力条件と構造体の形状の複雑な関数となっている。

構造体の安定性を考えるには、構造体中の接点で動員されている最大の内部摩擦角 ϕ_{cmax} に着目する必要がある。図3(a-b)には、それぞれ応力条件 $\kappa\sigma$ 、楕円構造体の形状 κ_e をパラメータとして最大粒子間動員摩擦角 ϕ_{cmax} を α_σ に対して示している。図から分かるように主応力方向 α_σ と楕円の方向 α_e が等しい条件（ $\alpha_\sigma = \alpha_e = 90^\circ$ ）で ϕ_{cmax} は最小となる傾向があり、主応力方向と楕円の方向が一致していると最も安定であることが分かる。

2.2. 楕円構造の安定条件 楕円構造体の二次元一般応力下における安定条件（破壊条件）を知るために楕円構造体の方向を固定し（ $\alpha_e = 90^\circ$ ）、 $\kappa\sigma = 0.20, 0.40, 0.60$ のそれぞれの場合について形状係数 κ_e と α_σ を変化させた解析結果を最大動員摩擦角 ϕ_{cmax} の等値線の形で図4(a-c)に示している。 ϕ_{cmax} の等値線の形状から分かるように $\alpha_\sigma = \alpha_e$ 、 $\kappa\sigma = \kappa_e$ の条件では $\phi_{cmax} = 0$ となり、粒子間接点ではせん断力が発生せずに最も安定な状態にあることが分かる。

この図は楕円構造の安定条件を示しているといえる。例えば、粒子間のせん断抵抗角 ϕ_μ が 30° であるとするすると、楕円構造が安定な条件は $\phi_{cmax} = 30^\circ$ の等値線で囲まれた範囲であり、この条件を満たす楕円構造体が存在し得ることになる。このことは図5でより明確にみることができる。今、応力係数が小さい $\kappa\sigma$

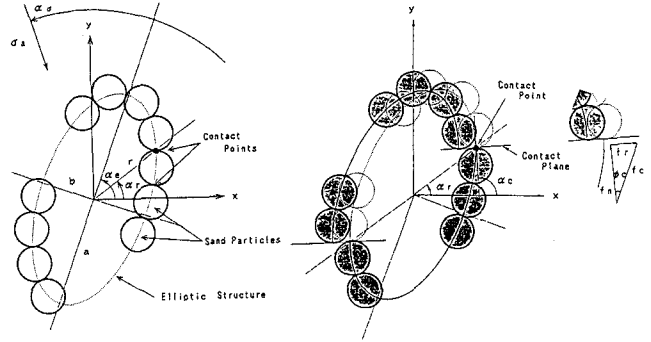


Fig. 1 (a-b)

楕円構造体	
対称軸半径	a, b
形状係数	$\kappa_e = (a^2 - b^2) / (a^2 + b^2)$
楕円の方向（半径 a 方向）	α_e
接触点方位角	α_r
応力条件	
主応力	σ_a, σ_b
応力係数	$\kappa\sigma = (\sigma_a - \sigma_b) / (\sigma_a + \sigma_b)$
主応力方向（主応力 σ_a 方向）	α_σ
粒子間接点力	
接触点方位角	α_r
接触面垂直力	f_n
接触面接線方向力	f_t
接点動員摩擦角	ϕ_c
楕円構造体中の接点動員摩擦角	ϕ_{cmax}
($\alpha_e, \alpha_r, \alpha_\sigma$ は x 軸から反時計回りを正) 粒子間接点力の算定方法は既報に詳しい ¹⁾	

$=0.2$ のときには、形状係数 κ_e が小さくて構造体が円形に近ければ主応力方向 α_σ によらず、その安定条件が満たされるので楕円構造はその方向によらず存在し得ることになる。しかし、応力係数 κ_σ が大きくなる、すなわちせん断応力が大きくなると、安定条件を示す範囲は狭くなり、 $\kappa_\sigma=0.6$ では約 $\alpha_\sigma=75^\circ \sim 105^\circ$ の 30° のかなり狭い範囲の条件でしか構造は存在しないことになる。さらに、 $\kappa_\sigma=0.6$ では等値線は閉じた形となり、円形 $\kappa_e=0.0$ に近い構造体は存在できなくなり、形状係数 κ_e が大きくてより扁平度の高い楕円構造体のみが安定条件を満たすようになる。

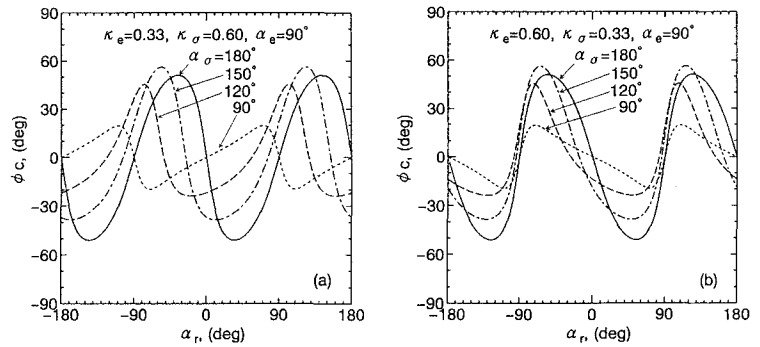


Fig. 2 (a-b)

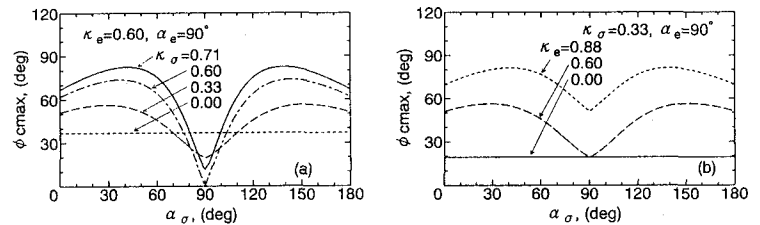


Fig. 3 (a-b)

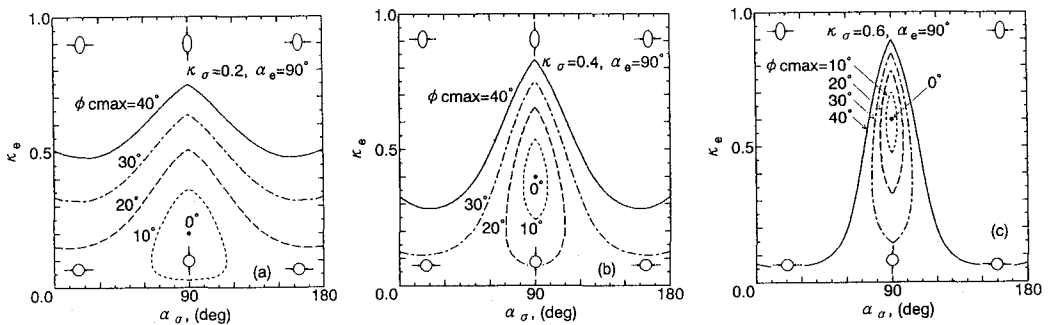


Fig. 4 (a-c)

3. あとがき 複数の粒子が形成する楕円形状の構造単位「楕円構造体」について二次元の一般応力条件下で粒子接点力等について解析を行い構造体の安定条件について検討した。安定条件については粒子間に動員される摩擦角に着目して考察した。

粒子間に動員される摩擦角は楕円構造体の形状と応力状態との関数となる。そして、楕円構造体の安定条件を満たす楕円構造体の形状と主応力方向の範囲は応力係数 κ_σ の増大（せん断応力の増加）とともに狭まる。このとき、応力係数 κ_σ の増大にともない円形に近い構造体が破壊して消滅するとともに、より扁平な楕円構造が残存または新たに発生することが分かった。

【参考文献】 1) 前田, 三浦 (1992) : “砂粒子が形成する楕円構造の破壊条件” 第27回土質工学研究発表会, [掲載予定]

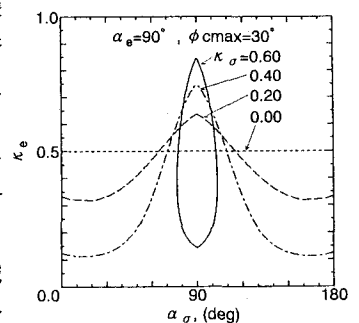


Fig. 5