

Ⅱ。序。 近年、建設工学において対象となる構造物の大型化、重量化に伴い、入力外乱形態の多様化、系の形状的複雑さ、系に対する諸判断基準の多様化がみられるようになった。これに伴って、扱う場は、熱伝導、流体、固体変形場等で複合化されてきた。例えば、ロックフィルダムの耐震問題では、図1に示すように、フィル材の大小さまざまな粗粒形態、ダム本体と岩盤との境界、水との境界、入力外乱として、熱、重力、位相差地震力等が系の構成の因子である。このような系では、場の方程式をつくること自身が難しく、また系に対する解析の実行、設計作業がきわめて困難となっている。これは、系の複雑さ、大型化に原因するものであるから、次の二つのアプローチにより、乗り越えられようと考えられる。すなわち、第一は、実験、実測等により、巨視的に現象を把握し、統計的に体系の情報化を行う考えである。第二は、第一とはまったく逆で、対象の構成する場を力学的に単純化する、いわゆる現象予測の単純力学系を構成する微視的な考えである。

著者らは、大型系に対し、第二の立場から、解析法の単純化を公理力学により考察した^[1]。本論文ではこれに引続いて、時間項を省略した静力学系で、記号化された作用子により、単一場の構成理論を簡潔に表現し、単一場の作用子に関する二次形式性のアナロジーのもとに、場の複合、分解、近似に関する理論を創る。



図1. ロックフィルダムの解析系

Ⅱ。場の構成。 我々の扱う場には、熱伝導等のスカラー場、固体変形等のベクトル場がある。各場において、体積及び境界の外作用と時間作用の省略を基準として、場の基本方程式について考察する。A. スカラー場 ナブラ ∇ 、場の変量 ϕ 、高次の(ベクトル)量 $\psi = \nabla\phi$ 、同第二の量 $\delta = D\psi$ 、正值対称行列 D とし、場の方程式は $\nabla^T D \nabla \phi = 0 \dots (1)$ となる。この式は作用子に関して二次形式である。B. ベクトル場。 ∇ をテンソル作用子 ∇ に、 ϕ をベクトル u にし、基本方程式が $\nabla^T D \nabla u = 0 \dots (2)$ になるとする。場が変形体の場であれば、 ∇ は、 P を巡回作用子、 ∂ を微分作用子として、 $\nabla = [\partial + (\partial \otimes P)]$ 、行列表現では $\nabla = \begin{bmatrix} \partial_1 & \partial_2 & \partial_3 \\ 0 & \partial_1 & \partial_2 \\ 0 & 0 & \partial_1 \end{bmatrix} \dots (3)$ であり、 D を構成行列として、力のつりあひ式は式(2)となる。式(2)からは、エネルギーの概念が直ちに見出せる。

C. 一般の場。場の変量 ϕ が与えられる世界を基準次とし、その量より作られる量 $\psi = \nabla\phi$ 、 $\delta = \nabla^T\psi$ を高次世界の量とし、そこには、 $\delta = D\psi$ の関係があるとし、また両世界の結びを ∇ で表す。定義域 Ω を内部 Ω と境界 $\partial\Omega$ とに分けると、場の方程式は、 $\nabla^T D \nabla \phi + \partial \nabla^T D \nabla \phi = 0 \dots (4)$ となる。次に、複数個の単一場から成る場を考える。基準次に Ω 、作用子に ∇ 、高次に Ω の各概念的なベクトルを導入すると、場の量、作用子等は、 $\phi = (\phi_1, \phi_2, \dots, \phi_n)^T$ 、 $\psi = \nabla \phi = (\psi_1, \psi_2, \dots, \psi_n)^T$ 、 $\delta = D\psi = (\delta_1, \delta_2, \dots, \delta_n)^T$ である。 ϕ, ψ, δ の間関係を規定する積を $\otimes$ で表し、この積を、高次の世界の関係式 $\delta = \Omega D \psi \dots (5)$ に対して適用すると、基本方程式は、 $\nabla^T \otimes D \otimes \nabla \phi = 0 \dots (6)$ になる。この方程式の解析的な構成として、図2の表現を定奪する。

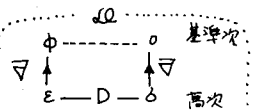


図2. 場の解析的構成

D. 場の近似。A. 離散場。領域 Ω の任意の位置で定義される ϕ, ψ は、有限個の点を補間点とする定義域 Ω での重 D により、 $\phi = D\psi$ 、 $\delta = D\psi \dots (7)$ と表される。ここに D は、離散化作用子とし、 $D^T D$ に Ω における体積分を意味するとする。 Ω の基本方程式 $\nabla^T D \nabla \phi = 0$ に式(7)を代入すると、 $\nabla^T D^T D \nabla \psi = 0$ 。ここでガラーキンの規則として $D^T D = -(D D^T)^T \dots (8)$ を採用すると $\nabla^T (D D^T) D \nabla \psi = 0 \dots (9)$ が得られる。これは、 B を至補間行列として、剛性行列 $K = \nabla^T B^T D B D \nabla$ による $K\psi = 0$ の式そのものであり、解析的な構造で表現すると図3のようになる。

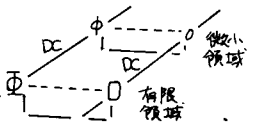


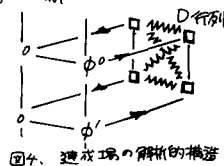
図3. 場の近似

B. 半離散場。場の近似を解析関数展開と離散化により行う考えは、半解析法と呼ばれ、以下の三つがある。①. Finite Prism Method。場をフーリエ展開と離散化とにより $\phi = D\psi \dots (10)$ と表す。基本方程式は、

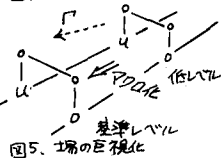
((\nabla E)D)^T D ((\nabla E)D) \phi = 0 \dots (12) となる。(iii)。場の重畳。ある特定の条件のもとでの解析解を $E\phi_2$ とすると、場の近似は $\phi = D\phi_1 + E\phi_2 \dots (13)$ となり、基本方程式は、その条件がその他の条件と達成しない場合、 $(\nabla D)^T D (\nabla D) \phi + (\nabla E)^T D (\nabla E) \phi_2 = 0 \dots (14)$ になる。上式第二項の式を単独に零として $E\phi_2$ を定め、次に ϕ_1 を定める。この考えは、後に述べる順序化解析で、第一番が $E\phi_2$ の系で、第二番が $D\phi_1$ の系であることに対応する。

(iv)。領域の区分化。解析領域が二つ(以上)に分けられるとすると、 $dQ = dQ_1 + dQ_2 \dots (15)$ 。基本方程式は、 dQ_1 と dQ_2 の境界で輸送項 $\Gamma \phi$ を評価して、 $dQ_1 \nabla^T D \nabla \phi + \alpha(dQ_1, dQ_2) (\Gamma \phi - \Gamma' \phi) + dQ_2 \nabla^T D \nabla \phi = dQ_0 \dots (16)$ になる。また、輸送項が直接関係しない dQ と dQ_1 とすると、 dQ_1 において $\nabla^T D \nabla$ の作用子を統合化できる。これと (iii) を組合せることもできる。

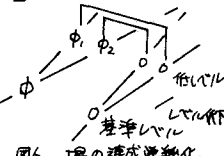
4. 場の組立て。場の組立てとして、単一場の達成化と複雑な単一場の重畳化について考える。A. 達成化。簡単のため、二つの単一場として、スカラー場 ϕ とベクトル場 ψ との達成のみを扱う。状態量 ϕ , 作用子 ∇ , 構成行列 D は $\phi = \phi_0 e_0 + \phi_1 e_1$, $0 = 0 e_0 + 0 e_1$, $\nabla = \nabla_0 e_0 + \nabla_1 e_1$, $D = D_{0,0} e_0 e_0 + D_{0,1} e_0 e_1 + D_{1,0} e_1 e_0 + D_{1,1} e_1 e_1 \dots (17)$ であり、基本方程式は、 $\nabla^T D \nabla \phi = 0 \dots (18)$ となる。この方程式は、スカラー場での基本方程式 $\nabla^T \nabla \phi = 0$ とベクトル場でのそれ $\nabla^T \nabla \psi = 0$ において、輸送項 Γ として、基準系から高次への結び ∇ を介して達成下の行列 D に加えて、 D を $\begin{bmatrix} D_{0,0} & D_{0,1} \\ D_{1,0} & D_{1,1} \end{bmatrix}$ とすることに対応し、従って、解析的な構造は、図4のようになる。



B. 複雑な場の達成単純化。(b)。巨視化。場の構成が二重構造を有しているとき、すなわち、基準オーダーとそれより小さいオーダーの二つの系が互いに関連しているとき(例えば粒状体系)、後者の系には指標 u をつけて、基本方程式は $(\nabla)^T \nabla^T \nabla^T u^2 = 0 \dots (19)$ である。ここで、小オーダー系から基準オーダー系への変換 $u = M_{\text{macro}}(u_1, u_2) \dots (20)$ とすると、基準オーダー系の基本式は、補正項 Γ, Γ' を伴って、 $(\nabla + \Gamma)^T (\nabla + \Gamma') \nabla u = 0 \dots (21)$ と表される。この構造図は図5である。



(iv)。場の重畳。場の量 u を二つ(以上)の量 ϕ_1, ϕ_2 で表す。これは一般に $u = F(\phi_1, \phi_2) \dots (22)$ と書け、直和型な $u = F_1(\phi_1) + F_2(\phi_2) \dots (23)$ もっとも簡単には $u = \phi_1 + \phi_2 \dots (24)$ となる。基本方程式は、状態量の場の重畳合せに応じて一般の場合、 $\nabla^T \nabla D \nabla \phi = 0 \dots (25)$ となり、図6の構造図をもつ。変形体力学ではしばしば、場を剪断と伸張とに分ける。この場合、式(23)の F を $\nabla \cdot$ と $\nabla \times$ にすると、式(25)は、非達成の二つの方程式となる。また高次変形体では、式(23)、混合体では、式(24)により、場が生成される。そこにおいて、輸送量 $\begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 1 \end{pmatrix}$ の達成型で表現すると、構成式における並進、回転による剛性の単純増加性は、さえる。



5. 場の分解。A. 順序付分解。一般の場がいくつかの単一の達成した場であるとし、さらに場が次のように分解できるとする、(複合系) = (単純系) + (引継ぎ系) + (単純系) + ... (26)。

分解した系に順序番号 m をつける。(各目の系で、引継ぎ系 $\Gamma_{m,m+1}$ とすると、基本式は、 $(\nabla^T D \nabla)_m + \Gamma_{m,m+1} \phi_{m+1} = 0 \dots (27)$ となる。解析実行に当たり、順序番号に従い、反復、非反復で単一の方程式を解く。この考えは、複合場のみならず、単一場そのものにおいても適用できる。例えば、三次元波動伝播基本式は、(二次元基本式) + (波動の二次元基本式) = 0 (28) と直和型表現される。また非線形性の線形化表現も可能である。(iv)。領域分解。構造物と岩盤の相互作用問題においてみられるように、主系と従系とから成る系は、定義域 $dQ = dQ_{\text{main}} + dQ_{\text{sub}} \dots (29)$ をもつ。ここで、 $dQ = dQ_{\text{main}} + (dQ_{\text{main}} + dQ_{\text{sub}})_{\text{couple}} \dots (30)$ とすると、基本式は、順序番号により、 $\text{couple}(\nabla^T D \nabla \phi + \Gamma)_m + dQ_{\text{main}}(\nabla^T D \nabla - \Gamma \delta(\text{point})) m_2 = 0 \dots (31)$ となる。

(iv)。因子の不活性化。単一場のみの外力項、達成分解のときの生成補助項の単純化は、単一場外力、あるいは、 ∇ 作用子に順じた構成行列 D への修正としてなされる。(iv)。非平衡系。平衡系の解析的構造と振動させた非平衡状態が、崩壊系とする。両状態の間には、 $\nabla \rightarrow \nabla + \Gamma$, $D \rightarrow D + \Gamma' \dots (32)$ があるとして、崩壊を含む現象を順序化番号により段階的に表現すると、崩壊系を単一場で表現できることになる。

6. 結び。本論文により、大型系の場の構成分解、近似の理論が構築された。

今後は、非線形不安定現象、慣性、減衰等について考え、より具体化論を開発する。謝辞。松尾俊彦教授、島田朝太郎教授、多田由紀子教授、当研究室の松尾孝久氏、中西信利氏、川田俊一氏、工藤正博氏に感謝する。[1] 11年 “地盤工学における解析法の単純化” 1996, p.509-512 [2] 11年、宮裡 “に因する” 研究 1997, p.193-196

A. 参考文献。[1] 多田由紀子