OV模型を援用したDEM型群衆避難行動モデルの提案 PROPOSAL OF DEM-BASE CROWD REFUGE MODEL WITH THE OPTIMAL VELOCITY MODEL

原田英治¹·後藤仁志²·丸山由太³ Eiji HARADA, Hitoshi GOTOH and Yuta MARUYAMA

¹正会員 工博 豊田工業高等専門学校助教授 環境都市工学科 (〒471-8525 豊田市栄生町 2-1) ²正会員 工博 京都大学助教授 工学研究科都市環境工学専攻 (〒615-8540 京都市西京区京都大学桂) ³学生会員 京都大学大学院修士課程 都市環境工学専攻 (〒615-8540 京都市西京区京都大学桂)

A refuge plan against the inundation at underground shopping arcade is an urgent issue. To examine appropriate refuge route at underground shopping arcade at a time of inundation numerical simulation in consideration with an inundation and a crowd refuge is promising tool. From this point of view, we have been developed a crowd refuge simulator using the distinct element method (DEM). Because a description of a decision of moving direction of indivisual refugee is the key to reproduce an actual refuge process, to investigate that influence upon a simulation result is important. In this study, DEM-base refuge simulator introducing the optimal velocity model has been developed newly. That simulation result is compared with the refuge simulator simply based DEM.

Key Words : crowd refuge, distinct element method, optimal velocity model, urban inundation, refuge plan

1. はじめに

1999年6月の福岡市, 2000年9月の名古屋市の 水害は、集中豪雨による大規模都市型水害を社会問 題として広く認識させた.災害に強い都市創成には 都市内水氾濫に対するハード・ソフト面の技術開発 が必要であると考える.都市水害の特徴の一つとし て地下空間の存在が挙げられるが、浸水時に地下空 間から如何に迅速に安全な場所へ避難するかは人命 に関わる問題である.地下空間が浸水した場合に避 難しようとする群衆がどのような行動をとるかを把 握するためには, 氾濫水理と群衆行動の両者に関し て適切な数理モデルによる推定が必要となる.氾濫 水理に関しては活発な研究が進められ(例えば、戸 田ら¹⁾),実スケールの予測も実施されるようになり つつある.一方,群衆行動モデルについては、地下 街からの避難過程では避難路の合流・分岐点で避難 者間の衝突による渋滞が発生し易いため、避難者間 の衝突が評価でき、個々の人間挙動が把握可能な離 散的モデルを用いる必要が有る.この観点から、清 野ら²⁰と同様に著者らも、従来、移動床モデルとし て開発してきた個別要素法³⁰を基礎とした避難行動 モデルを開発し、京都市の地下街「ゼスト御池」を 対象とした浸水時の群衆避難シミュレーションを実 施した⁴⁰.

ところで,従来著者らが使用してきた個別要素法 型の数値シミュレーションによると,個体が独立し て歩行できる程度の群衆密度を対象とした避難過程 においても,個々の要素間の接触力は最大で 100N 程度の値を示していた.この値は,他の要素との 接触を回避できない高密度の群衆避難を対象とした (例えば,2001年7月に兵庫県明石市の朝霧歩道橋 で発生した見物客の将棋倒し事故のシミュレーショ ン⁵より得られる)平均的な要素間力と同程度であ ることから,比較的低い群衆密度においても身動き ならない程度の高密度状態の平均程度の要素間力 (衝突)が生じることとなる.この種の要素間力の 発生頻度は低いので群衆行動全体に対する再現性に は大きな問題はないものの,ボトルネックで生じる 渋滞状態の再現性には課題を残していると言える.



図-2 スプリング・ダッシュポットモデル

そこで、本研究ではこれまでのシミュレーション で見られた要素間力の過大評価を改善するために、 著者らが従来用いてきたモデルの自律歩行力の与え 方に、交通流の研究で頻用される衝突回避モデルで ある最適速度模型(Optimal Velocity Model)[®]を援 用したモデルを新たに開発し、要素間力の低減に対 する効果を示した.さらに、避難方向決定モデルが 避難過程に及ぼす影響についても検討した.

2. 群衆行動モデル

(1) モデルの構成

人間行動は姿勢と加減速により構成される.ここ では、人間要素の運動は、並進および回転の運動方 程式

$$M_h \frac{d\boldsymbol{u}_h}{dt} = \boldsymbol{F}_{aw} + \boldsymbol{F}_{int} + \boldsymbol{F}_{flow}$$
(1)

$$I_h \frac{d\omega_h}{dt} = T_{aw} + T_{int}$$
(2)

$$T_{aw} = \frac{a_h}{2} \cdot \theta \cdot k_s \tag{3}$$

を陽的に追跡し評価した.ここに, M_h :人間要素の 質量(本研究では 60.0kg とした), u_h :人間要素の 移動速度ベクトル,t:時間, F_{int} :要素間の相互作 用力ベクトル, F_{av} :人間要素の自律歩行力(推進) ベクトル, F_{fow} :氾濫流による流体力, I_h :人間要素 の慣性モーメント, ω_h :人間要素の回転速度, T_{int} : 要素間相互作用力に起因するトルク, T_{av} :避難方 向へ姿勢を向けるためのトルク, θ :人間要素の進 行方向と設定された避難方向の成す角(図-1参照),



図-3 要素間相互作用力の発現領域および視野範囲



図-4 整列および向心ベクトル

d_h:人間要素径である.人間要素は,シリンダー形状を仮定し,断面は,Fruinら⁷による人体楕円の断面積と等価な断面積を有する直径 *d_h=0.52m*の円形断面とした.

(2) 駆動力

人間要素の駆動力は,要素間相互作用力 *F*_{int},自 律歩行力 *F*_{aw},氾濫流による流体力 *F*_{fov} である.

要素間相互作用力 F_{int} は,個別要素法型のモデル を用いてスプリング - ダッシュポット系で評価す る(図 -2 参照).なお、人間は周辺状況を認識し、 衝突を未然に回避するので図 -3 に示すように、人 間要素の正面から± $\pi/3$ の視野を考慮した要素間相 互作用力の発現領域を設定した(後藤ら⁸⁾).また、 人間要素の平衡距離 λ_h は清野ら²⁾の観測結果より $\lambda_h=0.976m$ を用いた.

自律歩行力 *F_{av}* については, Reynolds の Boid 型 群行動モデル⁹の概念を取り入れる. Boid 型群行動 モデルは 3 つの基本規則: 1) 整列, 2) 向心運動, 3) 衝突回避で構成されるが, 先の要素間相互作用力の 評価によって 3) 衝突回避は考慮されているため, 自律歩行力ベクトルの作用方向は, 1) 整列および 2) 向心運動から

$$\boldsymbol{F}_{aw} = \boldsymbol{r}_{aw} \cdot \boldsymbol{F}_{aw}^{\prime} \tag{4}$$

$$\boldsymbol{r}_{aw} = \frac{\boldsymbol{w}_c \boldsymbol{r}_c + \boldsymbol{w}_a \boldsymbol{r}_a + \boldsymbol{w}_r \boldsymbol{r}_r}{|\boldsymbol{w}_c \boldsymbol{r}_c + \boldsymbol{w}_a \boldsymbol{r}_a + \boldsymbol{w}_r \boldsymbol{r}_r|} \tag{5}$$

と表現した.ここに、 r_{av} :自律歩行の単位方向ベク トル、 r_a :整列ベクトル、 r_c :向心ベクトル、 r_r :避 難方向ベクトル(図 -4 参照)、 w_a, w_c, w_r :重み、 α_h :



加速能力パラメータである.

氾濫流による流体力 F_{flow} について評価する場合には、抗力型の表式

$$\boldsymbol{F}_{flow} = \frac{1}{2} \rho \boldsymbol{\varepsilon}_{U} C_{D} h d_{h} | \boldsymbol{U} - \boldsymbol{u}_{h} | (\boldsymbol{U} - \boldsymbol{u}_{h})$$
(6)

を用いる¹⁰. ここに, ρ:水の密度, *C_D*:抗力係数, *h*: 水深, *U*:局所流速ベクトル(断面平均), ε_{*u*}:補正 係数である.

(3) 既往のモデルと OV 模型

後述するシミュレーションの case1 では加速パラ メータ α_h に著者らの既往のモデル¹⁰⁾ を用いる.す なわち,上記の運動方程式に従い,人間要素は平衡 歩行速度 $u_{imit}=1.3$ m/s に到達するまで等加速度運動 ($\alpha_h=0.861$ m/s²)する.平衡歩行速度は人間の視野範 囲内に存在する他の人間要素の数密度 c_h^{10} に依存す る表式として与え,自律歩行力を

$$|\mathbf{F}_{aw}| = \begin{cases} M_h \cdot \boldsymbol{\alpha}_h & when \ |\mathbf{u}_h| \le u_{\text{limit}} - \gamma_{dv} c_h \\ 0 & otherwise \end{cases}$$
(7)

と与えた⁸⁾. 式中の γ_d は視野範囲の混雑状況と固体 の減速効果に関するパラメータである. なお, 図-3 に示すように, 視野範囲は要素間相互作用力と同様 の視野角であり, 対象要素との距離が要素径の4倍 以内とした.

一方, case2 と case3 では, 坂東ら⁶⁰ が交通流に 対して提案した OV 模型 (Optimal Velocity Model) を 2 次元に拡張し, 人間要素の歩行速度を評価する. OV 模型の基礎式は以下のようである.

$$\boldsymbol{F}_{aw}' = a \left[V(|\Delta \boldsymbol{r}_h|) - |\boldsymbol{u}_h| \right] \cdot \boldsymbol{M}_h \tag{8}$$

ここに, r_h:人間の位置ベクトル, lΔr_hl:最近傍の 人間要素との距離, V:最適速度関数, a:反応の機 敏さを示すパラメータである (a=0.66). このモデル では要素間距離が縮まると減速し,逆に要素間の距 離が開くと加速するように制御される. このため個 体の速度は,要素間距離に応じて最適速度関数 Vで 定められる速度に漸近する.最適速度関数には一般 的に,

$$V(|\Delta \mathbf{r}_{h}|) = \frac{u_{limit}}{1.97} \left[\tanh(|\Delta \mathbf{r}_{h}| - 4.0 \cdot d_{h}) + \tanh(4.0 \cdot d_{h}) \right] \quad (9)$$

表-1 シミュレーション条件

	OV 模型	避難ポテンシャル
case1	なし	А
case2	あり	В
case3	あり	Α



図-6 計算領域および避難ルート

のような変曲点型の関数が用いられる(図-5参照).

3. 三叉路における群衆避難

(1) 計算領域・計算条件

表 -1 に示すシミュレーションを実施した.計算 領域は、モデルの違いによる特性を明瞭に示すため に図 -6 のような数十メートル規模の単純な三叉路 を対象とした.計算領域上には一様運動能力の人間 要素 84 人をランダムに配置し、個々の要素は配置 された領域に予め指定された方向へ避難する.避難 方向は A, B の 2 種類であるが、それぞれの領域の 避難方向は複素速度ポテンシャル W=f(z) の流線方向 に従うと仮定して、

$$W = \begin{cases} z & \dots & left \ region \\ -z & \dots & right \ region \\ ze^{i(-\frac{\pi}{2})} & \dots & center \ region - 1 \\ -z^2 & \dots & center \ region - 2 \end{cases}$$
(10)

と与える.ここに、W:複素速度ポテンシャル、z: 複素数である.なお、スプリングおよびダッシュポットのモデル定数は清野ら²⁾の値を使用しそれぞれ k_n =8.18×10³N/s, k_s =4.09×10²N/m, c_n =1.10×10³Ns/m, $c_s=2.47 \times 10^2$ Ns/m と与えた.ただし、本研究では OV 模型と既往のモデルの違いに注目し流体力につ いては扱っていない.

(2) 避難過程の検討

図-7 にシミュレーション結果の速度ベクトルの瞬 間像を示す. case1 と case3 の比較をすると, case1 では速い速度で避難する過程が時刻 t=1.0s より確認 できる.時刻 t=5.0s では北上避難ルート(領域 C₁, C,)へと避難方向を転じるが、領域C,へ領域R,L からの避難者の流入による集中が確認できる. case1 は case3 と比較して x=0.0m 付近の密度が高く,しか も,避難速度も大きい.また,北上避難ルート(領 域C₁, C₂) へ領域R, Lから流入する避難者の速度 についても case1 は case3 と比較して高いことが明瞭 に示されている. casel では,時刻 t=9.0s になると領 域 R, L に存在する避難者数が順調に減少し,時刻 t=13.0s では大多数の避難者が北上避難ルート(領域 C₁, C₂) に存在する. 一方, case3 では北上ルートへ の接合領域 C2 における避難者の高密度化によって, 避難速度が低下し、渋滞がスムーズに解消され難い 状況にあることが分かる.また,領域 C₁と領域 C₂ の接合境界付近の避難者が少しずつ領域C」へと進 行し,加速しつつ北上する避難過程が時刻 t=9.0s 以 降の図から見て取れる.従来モデルでは,視野範囲 内に存在する避難者の密度に応じて平衡歩行速度が 定義され、個体は平衡歩行速度に到達するまでは一 定の加速度で加速するが、OV 模型を導入した場合、 加速度は一定ではなく、前方避難者との相対速度に 応じて加速度が変化する. このような加速度調整の 効果として個体は密集状態に突入するまでに予め減 速し、衝突を回避するように運動することとなり、 case1とは大きな相違が生じる.避難時の加速につい ては実際の観測から検討する必要がある.

次に、case2 と case3 を比較に複素速度ポテンシャ ルの与え方の違いが避難過程に与える影響を検討す る. case2 の領域 C_1 と case3 の領域 C_1 , C_2 に注目す る. case2 の複素速度ポテンシャルで与えられる C_1 領域の流線は y 軸に平行であるので、周囲の避難者 からの影響がなければ真直ぐ北上する(図中の時刻 t=1.0s,5.0s,9.0s の破線楕円参照). 一方、case3 では、 領域 C_2 の流線が直角双曲線で与えられるため、避難 動線が領域 C_1 中央部へ偏る傾向にある(図中の時 刻 t=1.0s,5.0s,9.0s の破線楕円内参照). 時刻 t=5.0s 以 降、東西の領域 R、L からの避難者の流入によって、 case2 では $y \leq 6.5m$ 付近の領域 C_1 , case3 では領域 C_2 に避難者密度の増加に伴う避難速度の顕著な減少 が確認できる. 時刻 t=13.0s 以降について、case2 で はy > 6.5m 付近の領域 C_1 , case3 では領域 C_1 に注 目すると, case3 では領域 C_1 を避難路中央(x=0.0m付近)を中心に疎らに避難者が分布して北上してい るが, case2 では避難者が領域 C_1 の左側に偏って北 上している. この結果から, 個体の避難方向の設定 が避難動線に影響することが確認できる.

図-8に各 case における全避難者の避難開始後20 秒間の避難動線を示す.casel および3では東西領域 R, Lからの避難者が合流する領域での避難の方向 が直角双曲線で与えられており,大略的には緩やか な弧を描く避難動線が多い.一方,case2での合流領 域では,真北(y軸に平行)に向かう避難方向が設 定されるが,東西領域 R,Lでの避難方向(x軸に平行) から接合部領域 C₁に入ると y 軸平行方向へと急激に 避難方向が変化するため,不規則な動線の割合が高 い.なお,図-7,8では領域 C₁の左側に偏った避難 過程が示されているが,領域 R から流入する避難者 が領域 L のそれより初期状態で多いためである.

図-9に case1, 3 における避難者間の平均相互作 用力の時系列を示す. y軸は避難開始から 20 秒間に 観測された最大平均相互作用力の大きさfint max を用 いて、任意時刻の平均相互作用力の大きさfim を規格 化して表示した. case1 は避難序盤から大きな相互作 用力の伴って推移する.本シミュレーションでは比 較的低密度の群衆避難を対象としているにも関わら ず,最大平均相互作用力の大きさはfint max=106.6Nを 示し、2001年7月に兵庫県明石市の朝霧歩道橋で発 生した見物客の将棋倒し事故を対象とした高密度群 衆行動シミュレーション5の平均的な要素間力と同 程度の値となった. ここから, casel では要素間力を 過大評価する従来モデルの特徴が読み取れる.一方, OV 模型を導入した case3 の要素間力は僅かなレベル の相互作用力の継続が確認でき, OV 模型が要素間 力の低減に対して有効に機能していることが示され た.

以上のように, casel は避難者間にレベルの高い 衝突・反発力が発生する混乱した避難状況であり, case3 は casel と比較して秩序のある避難状況に対応 していると考えられる. ところで,避難者間の衝突 の発生は単に群衆密度にのみ依存するのではない. 例えば暗所における避難状況を考えれば衝突の頻発 は明らかであるように,避難者が他者を含む周囲 の状況をどの程度認識できるかが衝突の発生に大き く関与している. また,氾濫水が突発的にしかも短 時間で地下街に浸水するような場合には,群衆がパ ニック状態に陥り易く casel と類似した傾向を示す と推察される.



図-7 移動速度ベクトル図(左:case1,中:case2,右:case3)



図-8 避難者の動線(左:case1,中:case2,右:case3)

4. おわりに

本研究では,著者らが従来用いてきた個別要素法 型の群衆避難行動モデルに OV 模型の個体加速度の 評価法と Boid の移動方向選択モデルを導入した改良 を実施し,従来のモデルの問題点であった要素間力 の過大評価を改善した.また,従来モデルとの比較 から,OV 模型導入による個体の移動方向ベクトル の推定モデルの相違が移動速度ベクトル,避難動線, 避難者接触力に顕著な相違をもたらすことを明らか にした.

標準的な OV 模型の導入は,個体間の衝突の大幅 な抑制に効果を有し,比較的低密度状態の群衆避難 を対象とする場合,個体が衝突を避けるように譲り 合ってルート選択するようになる.しかし災害時の パニック避難では,必ずしも譲り合いが保証されず, OV 模型の適切なチューニングが必要となるはずで ある.さらに,個体の周辺状況を充分に認識不可能 な暗所では衝突回避行動は機能せず,頻繁な個体間 衝突が発生する.つまり,想定シナリオに応じて, 衝突回避行動の影響を調整する必要がある.今後は, 実際の群衆行動の計測結果の再現性の面から,これ らの点を検討し,実在地下街の避難シミュレーショ ンのサブモデルとして活用する予定である.

参考文献

- 戸田圭一・井上和也・前田 修・谷野知伸:大都市 地下空間の氾濫浸水解析,水工学論文集,第43巻, pp.539-544,1999.
- 清野純史・三浦房紀・瀧本浩一:被災時の群衆避 難行動シミュレーションへの個別要素法の適用に ついて、土木学会論文集, No537/I-35, pp.233-244, 1996.
- 3) 後藤仁志:数值流砂水理学,森北出版, p.223, 2004.



- 4) 原田英治・後藤仁志・酒井哲郎・久保有希:地下街 浸水時の群衆避難の個体ベースシミュレーション, 水工学論文集,第50巻,pp.589-594,2006.
- 5) 東山寛之:個別要素法による朝霧歩道橋事故の検証 に関する研究,京都大学修士論文,29p.,2002.
- M. Bando, K. Hasebe, A. Nakayama, A.Shibata, Y. Sugiyama : Dynamical model of traffic congestion and numerical simulation, *Phys. Rev.* E51, pp.1035-1042, 1995.
- Fruin J. ・長島正充:歩行者の空間, 鹿島出版社, 206p., 1974.
- 8) 後藤仁志・原田英治・久保有希・酒井哲郎:個 別要素法型群衆行動モデルによる津波時の避難 シミュレーション,海岸工学論文集,第51巻, pp.1261-1265,2004.
- Reynolds, C. W. : Flocks, Herds, and Schools, A Distributed Behavioral Model, the proceedings of SIGGRAPH, Vol.21(4), pp.25-34, 1987.
- 10) 後藤仁志・原田英治・久保有希・酒井哲郎:DEM 型群衆行動モデルによる浸水地下街からの避 難シミュレーション,水工学論文集,第49巻, pp.607-612,2005.

(2006.9.30 受付)