

交通流の解析理論に関する一提案

九州大学工学部 正会員 ○ 橋木 武
九州大学工学部 学生員 土居 隆考

I. 緒言. 本研究は、交通路各断面の車線、勾配、曲率半径や交差点の存在等による複雑な交通容量変化や、流入入量の存在およびその時間的変化等を考慮し、実情に即して交通流解析手法を、流れ相似性の立場から確立することを企図するものである。すなはち、提案される理論の解析には有限要素法の概念を導入し、その定式化を行つたのであるが、定式化に当り、2次重み付き差分法を活用した。

II. 交通流の基礎微分方程式の導出. まず、交通路軸に対して座標系を導入する。微小区間に着目し、その左右両端から単位時間に流出入する交通量を Q , $\partial Q/\partial t + \partial Q/\partial x$ とする。すなはち、この区間の車線長を当たりに発生する交通量を単位時間当たり Q 、密度の時間的変化を D とする。このとき、 dx 区間ににおける連続条件から次の式が得られる。 $\partial D/\partial t + \partial Q/\partial x - g = 0$ (1). 一方、交通路の付帯条件より交通量 Q を、交通密度 D に比例する項と定数項 g の和で表わすものとの2次式を提案する。

$$Q = V_0 D + Q_0. \quad (\text{ただし}, V_0, Q_0: \text{定数}) \quad (2). \quad \text{式(1)に式(2)} \\ \text{を代入すれば} \quad \partial D/\partial t + V_0 \partial D/\partial x - g = 0 \quad (3).$$

ところが、交通流の支配方程式として交通量-交通密度曲線が与えられる基本タイプアグラムがある。この基本タイプアグラムは一般に Q , D 間に凸の直線関係があり、したがって式中の定数 V_0 , Q_0 を全との交通密度区间に対する一定値とすることはできない。そこで、適当な密度区分を考え、その区分毎に Q - D 曲線が直線関係とみなされるものと解釈する。このとき、密度区分 $[D_i, D_{i+1}]$ に対する V_0 は基本タイプアグラムより D_i, D_{i+1} との割線斜率である。したがって D_i における割線斜率とは定義される。すなはち、 Q_i はこの割線斜率は割線との交点である。このように、式(2)の交通密度レベルに応じてそれを定義される。したがって、本題の解析は時間に因る適当な刻みで2段階的に逐次行つていかなければならない。そこで、才1段階の時刻 $t^{(k)}$ における交通密度を $D^{(k)}$ とし、これに対応する $V_0^{(k)}, Q_0^{(k)}$ を表示し、これらは $[t^{(k)}, t^{(k+1)}]$ 区間に一定値のままであるものとする。すなはち、任意時刻における発生交通量は時間に因る2段階的に変化するものとし、 $[t^{(k)}, t^{(k+1)}]$ 区間に一定値 $g^{(k)}$ とされるものとする。交通密度は時間に因る時刻 $t = t^{(k)} + D^{(k)}, t^{(k+1)} + D^{(k+1)}$ とし、その間に第一次の直線関係が変化するものとすれば次の式を表わす。 $D(t) = D^{(k)} + \frac{1}{\Delta t} (t - t^{(k)}) (D^{(k+1)} - D^{(k)}) \quad (4).$ $\partial D/\partial x$ は $t^{(k)}$ と $t^{(k+1)}$ 同様の第一次の式を仮定する。以上諸近似を式(3)に代入し、その両辺を t に因る $[t^{(k)}, t^{(k+1)}]$ 区間に定積分すれば、式(4)を得る。 $V_0^{(k)} \bar{D}' + \frac{2}{\Delta t} \bar{D} - \frac{2}{\Delta t} D^{(k)} - g^{(k)} = 0 \quad (5).$ ここで、 $\bar{D} = \frac{1}{\Delta t} (D^{(k+1)} + D^{(k)})$, $\bar{D}' = \partial \bar{D}/\partial x$ すなはち、上式は時間に因る収束化された交通流の基礎微分方程式である。

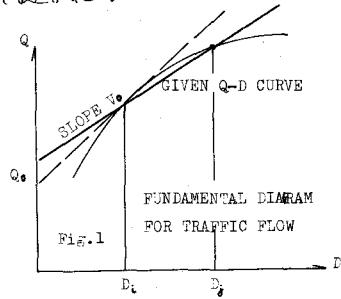
III. 有限要素法による定式化. まず、交通路を適当な小区間要素に分割し、これら要素の集合体とみなす。このとき、各要素内の交通密度 D_{ij} に付けるべき \bar{D}_i は、一般的に要素端よりの距離 x の割合と付けるのがよろしく、要素が小区間に付けるべき \bar{D}_i は、要素が小区間に付けるべき \bar{D}_i と近似できる。

$$\bar{D}_{ij}(x) = [1 \ x] \alpha. \quad (\text{ただし}, \alpha = [A_0 \ A_1], A_0 = [A_{ij} \ A_{ij}], \text{定数}) \quad (6)$$

要素両端からの交通密度を \bar{D}_i, \bar{D}_j とすれば、これは式(6)に $x=0, \xi_{ij} (x_{ij} = l_{ij}/l_0, l_{ij}: \text{要素 } ij \text{ の長さ})$ を代入することにより得られ、その結果から定数 α が決定される。したがって、 $\bar{D}_{ij}(x)$ は、式(6)の \bar{D}_i, \bar{D}_j と α によって決まる。

$$\bar{D}_{ij}(x) = [N_i \ N_j] \bar{D}_{ij}. \quad (\text{ただし}, N_i = 1 - \xi_{ij}, N_j = \xi_{ij}, \bar{D}_{ij} = [\bar{D}_i \ \bar{D}_j]^T)$$

次に、節点 i, j に直接結合しない要素領域では $N_i = 0$ となる。層間距離の直行要素の和である γ は、層内



実験と $\tau = Nm$ を用い、式(5)に Galerkin 法を適用すれば次式が得られる。

$$\int_L N_m \bar{D}^{(t)} \bar{D}' ds + \int_L \frac{2}{\Delta t} N_m \bar{D}' ds - \int_L N_m \bar{g}^{(t)} ds = 0 \quad (8)$$

代入すれば、式(8)を辺に沿って一要素の寄与が次のようになる。その要素 i,j に関する部分をまとめると、
右端式表示すれば、容易的に次式が得られる。

$$\Delta = A_{ij} D_{ij}^{(t)} - B_{ij} D_{ij}^{(0)} - Q_0 \quad (9)$$

$$A_{ij} = \frac{V_0}{4} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} - \frac{l_{ij}}{64t} \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}, \quad Q_0 = \frac{8V_0}{2} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}$$

式(9)を全要素について計算し、これを用いて全体方程

$$B_{ij} = -\frac{V_0}{4} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} - \frac{l_{ij}}{64t} \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}$$

程式を組立てる。式(10)が得られ、これが瞬時方程。

△交通密度を算定するための基本連立方程がある。

$$[A_{ij} D^{(t)}] - [B_{ij} D_{ij}^{(0)}] - [Q_0] = 0 \quad (10)$$

なお、式(9)、(10)を要素毎に全行程方程式と名付け、 A_{ij} を走行マトリックス、 Q_0 を発生マトリックスと名付ける。

また、定常状態では $D_{ij}^{(t)} = D_{ij}^{(0)} (= D_{ij})$ であるから、式(10)は R の j に簡略

$$[C_{ij} D_{ij}] - [Q_0] = 0 \quad (10')$$

化されるところである。

$$\text{したがて, } C_{ij} = \frac{V_0}{2} \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix}$$

IV. 初期条件および境界条件

初期条件は交通流が定常

状態にある場合を考える。この定常状態の計算は式(10')が用いられる。その後、式中の V_0 は密度レベルより算出される。すなはち、最初の V_0 を假定して計算し、つづいて定常密度に相当する V_0 を假定して再び計算をやり直すと、この二通りの計算法が採用される。あるいは、流れ、流入交通量を何段階に分けて漸増的計算で進行する方法もある。境界条件は、対象解釈領域の最上流部の交通密度を知りよどみである。すなはち、最上流部密度を D_1 とするれば、この値より上流からの流入交通量にみる交通密度 D_1 を基本プログラムにより不規則から求め、これが境界条件となることになる。

V. 対流上の注意事項
非定常交通流の計算(例題2)は、非定常頂と定常頂の関係にすこしは解か振動があることがある。たとえば、Fig. 2 は本計算結果である。当初要素12からの流入量が $q = q_0$ で、定常状態である。ただし $q_0 = 0.8q$ である。したがって、このとき、式(10)を直接計算して密度を求めると、同側の支障のまわりにわたる。しかしながら、解が振動し、また V_0 の値が半ば $q = 0.8q$ の場合の定常状態に達するまでの時間が長く、実情に適合しないといふことはない。この問題は、前時間段階に対する次の時間段階に掛ける解を式(10)より求める。両者を平均することによって、即時の時間段階に掛ける交通密度を求める解とするといい、手法を用いることにより解決できる。図中に示す D_2 、 D_3 は既往の実験結果はこのように手法により求めプロットしたものである。ほんの実情に即して簡単な近似を取ることができるであろう。

