

IV-21 路面摩擦係数の不均一に原因するスリップの解析

岐阜大学工学部 正員 加藤 晃

最近自動車事故が非常に多くなり一般人の注目を集めている。この中にはスリップによる事故もかなりの量に達するので、ここでは特に道路路面とタイヤー間の摩擦係数が左右輪で相違する場合のスリップについて解析を試みた。このような状態は一方の車輪が何かの原因で正常な路面摩擦係数を得られない時に生ずる。例えは片側が日陰で凍結している場合とか降雨時に路側が雨水と泥によって滑り易い状態とか路面上に油が漏落している所などでブレーキをかけた場合に車が回転、偏走して事故を起す場合がこれに相当する。この場合スリップによる回転角、滑り距離は走行速度が大きくなる程、また路面摩擦係数の大きさが小である程、同時に左右輪の摩擦係数の差が大である程大きくなるので、今後高速自動車道路の建設が促進され、またかなりの積雪凍結をみる所にも着々と規格の高い道路が建設される今日ではかなり注意をしなければならない点であろう。

さて左右輪が異った路面状態の所でブレーキをかけてスリップする時を考えると各車輪は図-1のような動きを示す。ここでXは道路中心線方向の距離を、YはXに垂直な方向の距離を示し、Y_iと車輪の合成速度をV_i, V₂, V₃, V₄とするれば

$$V_i = \sqrt{[\dot{x} + r_i \dot{\theta} \sin(\phi_i - \theta)]^2 + [\dot{y} + r_i \dot{\theta} \cos(\phi_i - \theta)]^2} \quad (1)$$

とするとその時の回転角φ_iは(2)式で求められる。

$$\tan^{-1} \phi_i = \frac{\dot{y} + r_i \dot{\theta} \cos(\phi_i - \theta)}{\dot{x} + r_i \dot{\theta} \sin(\phi_i - \theta)} \quad (2)$$

このとき路面とタイヤー間の滑り摩擦力は車輪の合成速度のベクトルV_iに抵抗すると考えられるので、この速度に抵抗する力をFとすればFは路面摩擦係数μとタイヤーにかかる垂直力Nとの積として表される。

$$F = \mu N \quad (3)$$

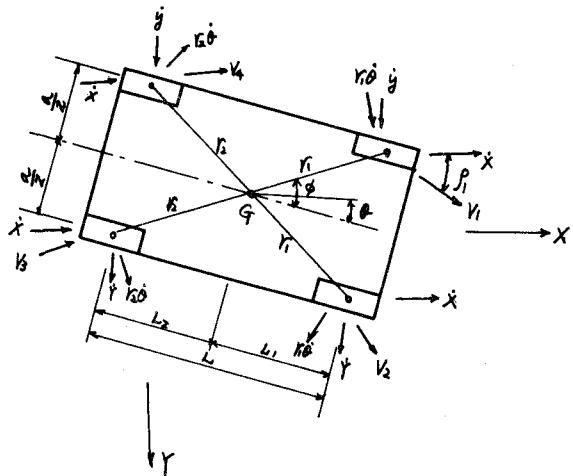
車重Wが4車輪に等分にかかるものとし、

かつタイヤーにかかる力Nはブレーキによる振動を省略して一次的なモーメントがかかるものと考えれば図-2をみる。前輪に対するN₁ = $\frac{W}{4} + \frac{m\ddot{x}h}{2L_1}$
後輪に対するN₂ = $\frac{W}{4} - \frac{m\ddot{x}h}{2L_2}$

ここでmは車の質量であり、hは重心から路面までの高さ、L₁, L₂は重心から前後輪までの距離である。

スリップ現象をX方向とY方向に分けて考えることはし、X方向に対する各輪の抵抗係数をC₁, C₂, C₃, C₄、Y方向に

図-1



対するものと K_1, K_2, K_3, K_4 とすれば 図-1 の関係から (1)式の算出と同様に

$$\left. \begin{aligned} \frac{C_1}{K_1} &= \frac{C_2}{K_4} = \frac{\dot{x} + r\dot{\phi} \sin\phi}{r\dot{\phi} \cos\phi} \\ \frac{C_2}{K_2} &= \frac{C_3}{K_3} = \frac{\dot{x} - r\dot{\phi} \sin\phi}{r\dot{\phi} \cos\phi} \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

と求め得る。各タイヤーの摩擦抵抗力は X, Y 方向に働く力を合成ベクトルとして表されると (6) 式が常に成立する。

$$C_i^2 + K_i^2 = 1 \quad (6)$$

ここで車のスリップアングルに対して X 方向, Y 方向および重心 G についての回転の運動方程式を立てると重力の加速度を g として (7.a)～(7.c) 式が得られる。

$$\sum F_x = \ddot{X}W/g \quad (7.a)$$

$$\sum F_y = \ddot{Y}W/g \quad (7.b)$$

$$\sum M_g = \ddot{\theta} I_G \quad (7.c)$$

X やよび $\dot{\theta}$ を算出するため境界条件として (5) 式で $K=0$ をとれば $C=1$ となり、スリップアングルの最初の状態で横方向の滑りなし時の運動方程式が成立する。

$$\sum F_x = -\mu_R \left\{ \frac{W}{4} + \frac{m\ddot{X}h}{2L_1} + \frac{W}{4} - \frac{m\ddot{X}h}{2L_2} \right\} - \mu_L \left\{ \frac{W}{4} + \frac{m\ddot{X}h}{2L_2} + \frac{W}{4} - \frac{m\ddot{X}h}{2L_1} \right\}$$

となる。 $L_1 = L_2$ とすれば

$$\sum F_x = -\frac{W}{2} (\mu_R + \mu_L) \quad (8)$$

ここで μ_L, μ_R はそれぞれ左右輪の摩擦係数である。(8)式と (2)式より

$$X = -\frac{(\mu_R + \mu_L)}{2} g t + V_0 \quad (9)$$

V_0 はスリップアングルが零とその初速である。同様に車の重心 G に対する回転モーメントは

$$\sum M_g = \frac{Wa}{J} (\mu_R - \mu_L) \quad (10) \quad \dot{\theta} = \frac{Wa}{J I_G} (\mu_R - \mu_L) t \quad (11)$$

ボウルスの $X, \dot{\theta}$ と (5) (6) 式を代入すれば $C_1, C_2, C_3, C_4, K_1, K_2, K_3, K_4$ が求まる。従って左右車輪の摩擦係数に差がある時の運動方程式は (12.a)～(12.c) 式として表わせられる。

$$\sum F_x = \frac{W}{4} [\mu_L (C_1 + C_4) + \mu_R (C_2 + C_3)] \quad (12.a) \quad \sum F_y = \frac{W}{4} [\mu_L (K_1 + K_4) + \mu_R (K_2 + K_3)] \quad (12.b)$$

$$\sum M_g = \frac{W}{J} [\mu_R (aG + aC_3 - LK_2 - LK_1) - \mu_L (aC_1 + aC_4 + LK_1 + LK_4)] \quad (12.c)$$

(12.c) 式は (12.a) 式の結果を代入して積分すればスリップアングルとするときの角速度 $\dot{\theta}$ が求まる。また入力 F_x による全回転角 θ を求めるため $t = 0$ 时 $\dot{\theta} = 0$ とする時 $\theta = \int_0^t \dot{\theta} dt$ を求め、

$\theta = \int_0^t \dot{\theta} dt$ を計算すればよい。同様に X 方向の全滑り距離を計算するの $x = \int_0^t \dot{x} dt$ を計算して算出せ得る。

この研究では小型乗用車と普通トラックについて速度を 60 km/h , 40 km/h , μ_R (摩擦係数の大きい側) = $0.6 \sim 0.35$, μ_L (摩擦係数の小さい側) = $0.45 \sim 0.25$ の間で変化させて全回転角を計算したものである。なお本研究は昭和 35 年度文部省試験科学研究費の交付を受け実験および解析の一環である。

図-2

