1. はじめに

高度経済成長期に整備された社会インフラが 老朽化している状況は、多くの地域で共通の課題 となっている。道路橋の老朽化がその一例である。 国土交通省より、国内の道路橋が約70万橋あり、 今後の10年で建設後50年以上経過する老朽橋が 4割以上になると見込まれている。コンクリート 橋に広く見られる劣化現象は主に塩害である。こ れは、海などから飛来する塩分が鋼コンクリート 橋に大量に浸透し、結果としてコンクリート内の 鋼材が腐食したり、コンクリートが剥離したりす る現象を指す。

海から運ばれる飛来塩分は、橋梁の部位や部材 ごとに付着量が異なるため、その劣化の程度に大 きく影響を与えることが知られている。したがっ て、橋梁の維持管理の観点からも、構造物表面に 到達する飛来塩分を事前に予測することが重要 である。これにより、劣化の進行状況を把握し、 適切な補修や塩害対策を行うことが可能となる。 既往研究¹¹のように数値解析によりT桁橋梁上部 工に付着する塩分量分布を予測されている。しか しながら、構造物表面に到達する飛来塩分は、形 状や寸法によって変化するが、これらの影響を詳 しく研究した事例は限られている。

そこで、本研究では、実際に建設された橋梁を 基に、様々な桁橋の断面に応じて数値解析により 付着した飛来塩分を定量的に評価する調査を行 った。

2. 対象橋梁

青海川橋、マレーシア・シンガポール第二連 絡橋、青山地区高架橋、ワルミ大橋、阿嘉大 橋、新五十川橋などの橋梁を参考にし、図-1に 示す橋桁の断面を解析した。



図-1 対象断面

3. 数值解析概要

本研究の解析手法は、2 段階に分かれている。 第一段階では有限要素法を用いて、桁橋断面の近 傍の風速の流れを解析する。そして、第一段階で 得られた結果を用いて、第二段階では粒子拡散手 法の一種であるランダムウォーク法²⁾を用い、飛 来塩分の移動を解析した。

3.1 風速の解析

橋梁周辺の風速場は、OpenFOAM を用いて解析 している。

OpenFOAMは、有限体積法を用いた計算流体力 学(CFD)のオープンソースソフトウェアであり、 計算領域を制御体積やセルに分割する。支配方程 式をこれらの制御体積に沿って積分し、各セルに おける速度、圧力、温度などの未知の流れ変数に 関する代数方程式を得る。

計算領域は制御体積のグリッドに分割され、有 限体積法が使用されてこれらの制御体積内でナ ビエ・ストークス方程式を数値的に解く。また、 計算領域の境界に境界条件を適用して、モデルの 入流、出流等表現する。この解析は、空気流のパ ターンが空気中の塩粒子の輸送と拡散にどのよ うに影響するかを理解するために不可欠である。

氏名:Hashizume Lujan Alex Kazuo 指導教員:中村文則

3.2 飛来塩分の移流・拡散・構造物への付着解 析

本研究では、飛来塩分の移流拡散モデルとして 3 次元ランダムウォーク法が採用されている。こ のモデルは、空気中の個々の塩粒子のランダムな 移動をシミュレートし、その軌跡やモデル表面へ の堆積パターンを予測する。

4. 模型実験概要

本研究の解析の妥当性を確認するためには、結 果を実験データと比較するための実験である.

この実験で使用した模型は, 寸法は高さ 346mm、 幅 1592mm、である。奥行きは実験設置の測定範 囲を合わせるために, 900mm となっている. 模型 は実際の橋桁である青海川橋の形状を基にして おり、縮尺は約 1/6 で発泡スチロール製である.

縮尺模型は、図-2のように実験施設の中に設置 した.施設の寸法は、長さが9.0m、幅が2.0m、高 さが2.0mである。中央部は断面の寸法が幅0.9m、 高さ2.0mの測定領域である。

風速を約3.5m/sに設定し、熱線式風速計を4台 使用し、模型周辺の風速を各測定点で移動させる 手法で測定を行った。



図-2 実験設置の全体図

- 5. 解析方法
- 4.1. 解析領域と解析条件

図-3に示している解析領域は模型実験を再現 するために、寸法が一緒となっている.

図-4には、要素分割図(メッシュ図)を示 す。総体的には、目標メッシュを 10,000 要素と 設定し、モデル近傍で高い解像度を確保するため、図-3に示す再分割を行い、周囲は6倍のメッシュとした。

計算条件は、流体相は空気であり、空気の動 粘性係数は0.00001515 m²/s、密度は0.001201 m³/s とした。また,流体の種類はニュートン流体と し,計算は非定常の乱流であり、計算時間は30 秒または時間間隔は0.1秒と設定した.

初期条件として、速度を(1.0, 0.0, 0.0) m/s に設定 し、境界条件として、左側の風上側から速度を(3.5, 0.0, 0.0) m/s とし、自然流入出境界条件を設定した. また,速度 0.7 と圧力 0.3 の緩和計数を計算設定 として行った.



図-3 計算領域(単位:m)



図-4 計算メッシュ

4.2. 解析結果

図-5 は、30 秒後の橋桁周辺の風速分布を示して おり、色は風速の値を表している。これらの図か ら明らかなように、モデルの上下で風の流れが分 けられ、風速は増減することが分かった。また、 モデル近傍では風速が低下する傾向が観察され る。また、橋桁上部のでは、大規模な渦が発生し、 風速は2.5 m/s 程度に達することが観察される。 同様に、橋桁下部では主桁の間で渦が発生し、風 速は 1.0m/s 程度となり、風が吹いていると反対側 の風速がより大きいことがみられる。これらの渦 は、時間の経過とともにその大きさと強度が常に 変化するダイナミックな振る舞いを示している。 このダイナミックな振る舞いは、乱流の現象に特 有のものであり、流れの分離、循環、渦度などの 要因に影響を受けると考えられる。渦の変動する 性質にもかかわらず、比較的高い速度でモデルを 取り囲む「バブル」が形成されるパターンが現れ る。このバブル内では、空気の速度が低く不安定 なままである。

図-6では、実験と解析の結果を比較し、誤差の 存在にもかかわらず、実験データとシミュレーシ ョンデータの両方で観察される全体的な流れパ ターンは一貫している。この一貫性は、計算モデ ルがモデル構造物周りの気流の一般的な特性を 効果的に捉えていることを示している。したがっ て、解析の信頼性が確認された.



図-7は、表面に塩分子が付着する様子を示す。 観察から、モデル1では、主に後部の主桁の間に 塩分が蓄積している.一方、より滑らかな空気流 パターンを持つモデル5はより均等な分布を示し ている。図-8では、モデル全体やその下部に付 着する塩分子の量には大きな違いがないことを 示している。代わりに、主な違いは、塩分子がモ デル表面に蓄積する特定の領域にある。この観察 から、異なる領域間でモデルに付着する塩分子の 総量が似ている場合でも、分布や蓄積パターンが 異なることが示唆され、粒子の付着に影響を与え る局所的な要因があることが示されている。





図-7 塩分付着の結果





参考文献

- 富山潤、他:「コンクリート橋上部工に付 着する飛来塩分に関する数値解析」、コン クリート工学年次論文集、Vol. 36、2014 年
- 田中 孝和、他:「ランダムウォーク法による飛来塩分の拡散シミュレーションに関する研究」、コンクリート工学年次論文集、 Vol. 26、2004 年