ISSN 1346-7328 国総研資料 第1045号 平成30年7月

国土技術政策総合研究所資料

TECHNICAL NOTE of National Institute for Land and Infrastructure Management

No. 1045

July 2018

BBI(Boeing Bump Index)を用いた 空港アスファルト舗装の平坦性評価に関する検討

増田達・坪川将丈・河村直哉

Study on an Evaluation Method for Longitudinal Roughness of Airport Asphalt Pavement by BBI (Boeing Bump Index)

Satoru MASUDA, Yukitomo TSUBOKAWA, Naoya KAWAMURA

国土交通省 国土技術政策総合研究所

National Institute for Land and Infrastructure Management Ministry of Land, Infrastructure, Transport and Tourism, Japan 国土技術政策総合研究所資料 No. 1045 2018年7月 (YSK-N-402)

BBI (Boeing Bump Index)を用いた 空港アスファルト舗装の平坦性評価に関する検討

增田達* · 坪川将丈** · 河村直哉***

要 旨

空港アスファルト舗装の平坦性指標として用いられてきた平坦性σには、凹凸を評価する基準線長が 3mと一定かつ短く,航空機の走行安全性能に支障をきたす可能性のある水平距離が長い凹凸を評価でき ないという課題があった.本資料にて検討対象となるBBI(Boeing Bump Index)は、凹凸を種々の基準 線長で評価できるという特徴があり、2009年より、FAA(Federal Aviation Administration)は、BBIを平 坦性指標として使用している.本資料では、BBIの評価方法の解説および評価パラメータの間隔Δxの感 度分析を行い、実空港滑走路の縦断プロファイルの平坦性評価をBBIにより実施した.

キーワード:アスファルト舗装,空港,平坦性評価,BBI

^{*}空港研究部空港施設研究室研究官

^{**}空港研究部空港施設研究室長

^{***}空港研究部主任研究官

^{〒239-0826} 横須賀市長瀬3-1-1 国土交通省国土技術政策総合研究所 電話:046-844-5019 Fax:046-842-9265 e-mail:ysk.nil-kikaku@ml.mlit.go.jp

Technical Note of NILIM No. 1045 July 2018 (YSK-N-402)

Study on an Evaluation Method for Longitudinal Roughness of Airport Asphalt Pavement by BBI (Boeing Bump Index)

Satoru MASUDA* Yukitomo TSUBOKAWA** Naoya KAWAMURA***

Synopsis

The conventional longitudinal roughness index for airport asphalt pavement which utilizes relative height up to 3 meters long has a problem that the index can evaluate only horizontally short bumps comparing with the size of the aircraft. BBI (Boeing Bump Index) which is an index for evaluating longitudinal roughness was introduced by the FAA in 2009. BBI utilizes various length reference lines, so it can evaluate horizontally long bumps. In this paper, the author explains how to evaluate longitudinal roughness by BBI, conducts analysis for parameter Δx of BBI, and evaluates longitudinal roughness of some runway surface profiles.

Key Words : asphalt pavement, airport, longitudinal roughness evaluation, BBI

National Institute for Land and Infrastructure Management

Ministry of Land, Infrastructure, Transport and Tourism

^{*}Researcher of Airport Facilities Division, Airport Department

^{**}Head of Airport Facilities Division, Airport Department

^{* * *} Senior Researcher of Airport Department

³⁻¹⁻¹ Nagase, Yokosuka, 239-0826 Japan

Phone: +81-46-844-5019 Fax: +81-46-842-9265 e-mail: ysk.nil-kikaku@ml.mlit.go.jp

目 次

1.	背景と目的 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
2.	評価方法 ······	2
3.	間隔∆xの感度分析 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
4.	適用事例 ••••••••••••••••••••••••••••••••••••	5
	4.1 A空港 ·····	6
	4.2 B空港 ·····	8
	4.3 C空港 ·····	9
	4.4 D空港 ······1	10
5.	空港舗装補修要領の改訂・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10
6.	結論 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	11
参	考文献 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11

1. 背景と目的

空港の滑走路,誘導路およびエプロンにおけるアスフ ァルト舗装の縦断方向の凹凸の程度(以下,平坦性)は, 航空機が走行する際の操縦安定性,走行快適性に影響を 与える.そのため,舗装補修を実施する際には,ひび割 れ,わだち掘れとともに,平坦性を考慮することが必要 となる.国土交通省航空局「空港舗装補修要領」¹⁾におい ては,空港アスファルト舗装を対象とした路面性状調査 の中で,平坦性調査を行うことを標準とすると定められ ている.

平坦性指標として、3mプロフィルメータの原理を用い る指標がある(以下,平坦性σ).平坦性σは,平成29年4 月の国土交通省航空局「空港舗装補修要領」の改訂前ま で空港アスファルト舗装の平坦性指標として使用されて いた.評価方法としては、まず、表-1に示す就航機材サ イズに応じた横断方向の測定位置において、路面性状測 定車により縦断プロファイルを測定する.なお、測定間 隔は250mm以下が標準とされる.次に、図-1のとおり、 凹凸を検出するための始点と終点を結ぶ基準線の水平方 向の長さを3mとし、基準線の中心点から路面の評価点ま での鉛直方向の長さ(以下,3m凹凸高さ)を求める、図 -1は,評価点x=3mにおける3m凹凸高さの算出例である. 評価点を1.5m間隔で移動させ、表-1に示す評価ユニット 内の3m凹凸高さの標準偏差を算出する.標準偏差の大き さが平坦性σとなる.しかしながら、3mという一定かつ 短い基準線長を用いて検出した凹凸により平坦性を評価 していることから,約20m~30mのホイールベースを有す る航空機の走行に支障をきたす凹凸を検知できていない 可能性があった.空港舗装の平坦性指標としては、比較 的長い凹凸も評価する必要があり, 平坦性σの使用は見直 す必要があると考えられる.

道路舗装を対象とした平坦性指標では、世界銀行が開発したIRI (International Roughness Index)が用いられている場合もある.IRIは、質点、バネおよびダッシュポッドから構成されるクウォーターカーモデル(車両の1輪を 模擬したモデル)が路面を走行した際の累積上下変位量 を走行距離で除した値であり、路面を走行する車両の応 答を考慮した指標である.ただし質点、バネ、およびダ ッシュポッドに適用されるパラメータは自動車の応答を 考慮しているため、航空機の応答を考慮したIRIによる評 価は困難であると考えられる.

航空機が路面を走行する際の,航空機応答シミュレー ションソフトAPRasを用いた平坦性に関する研究が坪川 他²)により行われている.航空機の種類,航空機の走行速 度,路面の振幅や波長を変化させた航空機走行時の応答 を解析し,路面を走行する航空機の鉛直加速度と路面の 平坦性の関係の評価を行い,種々のパラメータが航空機 の鉛直加速度に及ぼす影響を分析している.しかしなが ら,APRasにより解析される航空機の鉛直加速度と実際 の航空機の鉛直加速度に乖離があることが課題となって いる.

一方, FAA (Federal Aviation Administration) では, 縦 断プロファイルデータから,路面に存在する凹凸の長さ および高さを求めて,実測された凹凸高さを第2章にて後 述する基準凹凸高さで除すことにより評価する平坦性指 標BBI (Boeing Bump Index)を2009年から採用している ³⁾. このBBIは,Boeing社が航空機の応答等を考慮して提 案した基準凹凸高さを応用した指標であり,平坦性σとは 異なり,種々の水平方向の長さを有する凹凸を評価可能 な指標である.

本資料では、平坦性指標として有用とみられるBBIの、 空港アスファルト舗装への適用性を検討する. 第2章で BBIの評価方法を示し、第3章では、BBIの評価点および 基準線に影響する間隔Δxの感度分析を行う. 第4章では、 実空港滑走路の縦断プロファイルデータの平坦性を、 BBIにより評価した事例を示す.また、平成29年4月の空 港舗装補修要領の改訂にて、BBIは平坦性評価指標とし て採用されており、第5章では、BBIを利用する際の注意 点等について述べる.最後に第6章で結論を示す.

表-1 平坦性σの評価点

就航機材	横断方向の測定位置	評価ユニットサイズ
大型ジェット機	センターから5.5m	幅21m×長さ30m
中型ジェット機	センターから4.8m	幅14m×長さ45m
小型ジェット機	センターから2.6m	幅14m×長さ45m
プロペラ機または 小型機のみ	センターから主要航空機の 主脚間距離の約1/2の距離	幅7m×長さ90m



2. 評価方法

本章では、BBIの評価方法について述べる.間隔 Δx で 測定された縦断プロファイルにおいて、まず、図-2のよ うに、いずれかの位置に基準線の始点を設け、ある長さ の基準線を設ける.次に、基準線の始点から基準線の終 点までの間に Δx ごとに存在する評価点において、図-3に 示すように凹凸長さ及び凹凸高さを算出する.この凹凸 長さ及び凹凸高さの算出を、基準線の始点を移動させ、 また、基準線長を変更して繰り返すことにより、全ての 評価点において様々な凹凸長さ及び凹凸高さを算出する. なお、図-2に示すとおり、基準線の始点を移動させる場 合は Δx ごとに移動させ、基準線長を変更する場合も Δx ご とに120mまで延長させる.FAAのAC150/5380-9によれば、 基準線長120mを超過する凹凸は航空機に影響を与えな いとされている.

図-3は、Δx=1.0mとした場合の凹凸長さ及び凹凸高さ の算出例である.この算出例では、基準線の始点をx=1m、 基準線長を3m及び5mとし、評価点をx=3mとしている. このように、基準線の始点と評価点を固定した場合であ っても、基準線長を変化させることにより、複数の凹凸 長さ及び凹凸高さが算出される.

図-4のとおり、評価点において算出された複数の凹凸

高さを、その凹凸長さに応じた式(1)、式(2)に示す基準凹 凸高さで除し、その値の最大値がその評価点における BBIとなる.図-3は、基準線長を3m及び5mとした二例の みを示しており、基準線長3mの場合が凹凸長さ1m、凹凸 高さ2cm、基準凹凸高さ2.48cm、基準線長5mの場合が凹 凸長さ2m、凹凸高さ5cm、基準凹凸高さ3.19cmである. 評価点のBBIの候補として、二つの場合を比較した時に は、凹凸高さを基準凹凸高さで除した値が大きい基準線 長5mの値が採用される.FAAのAC150/5380-9に記載され ている基準凹凸高さ曲線を図-5に示す.基準凹凸高さは、 式(1)、式(2)に示すAcceptableとExcessiveの境界値を採用 している.

・0 <bl≦20の場合:sbh=1.713187+0.800< th=""><th>$872 \times BL -$</th></bl≦20の場合:sbh=1.713187+0.800<>	$872 \times BL -$
$0.031265 \times BL^2 + 0.000549 \times BL^3$	•••(1)
・20 <bl≦60の場合:sbh=6.4+0.16×bl< td=""><td>•••(2)</td></bl≦60の場合:sbh=6.4+0.16×bl<>	•••(2)
ここに、	

SBH: 基準凹凸高さ (cm), BL: 凹凸長さ (m)



図-2 評価点,基準線の始点および基準線長の間隔∆x



図-3 凹凸長さと凹凸高さの算出方法(Δx=1.0mの場合)



図-4 BBIの評価方法



図−5 FAAによる基準凹凸高さ曲線

3. 間隔∆xの感度分析

本章では、間隔Δxの違いがBBIに及ぼす影響を確認す ることを目的とした感度分析を行う.BBIの評価点、基 準線の始点および基準線長に影響するΔxを1.0mまたは 0.1mに設定し、同一縦断プロファイルに対するBBIを比 較する.感度分析に使用する縦断プロファイル5事例を、 表-2に整理した.以下では、Δxを1.0mで評価したBBIを 「BBI (Δx=1.0m)」、また、Δxを0.1mで評価したBBIを「BBI (Δx=0.1m)」と定義した.

はじめに, BBI (Δx=1.0m) とBBI (Δx=0.1m) を比較 した結果を図-6~図-10に示す. なお,同一箇所にてBBI を比較するためBBI (Δx=0.1m) は滑走路端より1.0m間隔 で抽出した.事例を問わず,同一箇所のBBI (Δx=1.0m) とBBI (Δx=0.1m) は概ね同程度の値をとることが分かる.

次に、BBIを大きさで区分けし、各区分の占めるデー タ数の割合を各事例、各 Δ xにおいて整理した結果を図 -11に示す.一例として、BBIは0.2間隔で区分けした.な お、この図-11においては、BBI (Δ x=0.1m)は1.0m間隔 の抽出は行わず、0.1mの評価間隔で評価された全ての結 果を整理対象とした.同一事例において、 Δ xが1.0mと 0.1mの場合を比較すると、各区分の占めるデータ数の割 合は、概ね同様の結果を示しており、最も乖離したB空 港のBBI \leq 0.2の区分でも、3.9%程度の差であった.

以上より,BBI ($\Delta x=1.0m$) とBBI ($\Delta x=0.1m$) には, 値に大きな差がないといえる.また,本分析において, 計算プログラムによるBBIの評価にはBBI ($\Delta x=1.0m$) で 数秒,BBI ($\Delta x=0.1m$) で数時間を要した.計算環境によ るもののBBI ($\Delta x=1.0m$) とBBI ($\Delta x=0.1m$) では計算時 間に大幅な差があると考えられる.そこで,評価時間を 短縮するため Δx は1.0mと設定することとした.

事例名	施設名	種類	測定延長	測定位置	測定年月
A空港_H18	滑走路	海上埋立	3,000m	1.5.6	H18.2
A空港_H23					H23.3
B空港			3,000m	センター	H27.11
C空港		陸上	2,500m	m.co.um	H28.1

2,500m

D空港

表-2 感度分析の対象事例



図-8 BBIの比較(B空港)

H28.1





図-11 0.2間隔で区分けしたBBIの比較

4. 適用事例

本章では、BBIの実空港への適用事例を示す.第3章の 間隔Δxの感度分析にて使用した5事例の縦断プロファイ ルの平坦性を、BBIにより評価する.また、平坦性σによ る評価も同時に行い、両指標による評価結果を比較する. 特に、両指標の相違点である基準線長に着目して分析を 実施する.A~D空港は、全て大型ジェット機が就航する 空港であり、平坦性σは評価ユニット長30m間で評価され た3m凹凸高さの標準偏差である.

BBIと平坦性σにより特定する平坦性が悪化している 箇所の比較を容易にするため、舗装補修の目安である管 理目標値を用いた.BBIの管理目標値は1.0とした.この 管理目標値を超える箇所は、凹凸高さが基準凹凸高さを 超過しており,平坦性が悪化している可能性が高いと考 えられる.平坦性σの管理目標値は3.64とした.この管理 目標値は福手他⁴⁾の研究成果により提案されたものであ り,平成29年4月改訂までの空港舗装補修要領には,この 管理目標値を超えると,「できるだけ早急に補修の必要 がある」とされていた.なお,両指標の管理目標値の技 術的背景は異なり,両指標がこれらの管理目標値を超過 した状態が同等の走行安全性能を示すとは限らないため, あくまで,これらの管理目標値はBBIと平坦性σの比較を 容易にするための参考として用いる.

また,BBIと平坦性σでは基準線長が異なることを踏ま え、平坦性評価と同時に凹凸の水平方向の長短を分析し ている.以降では、水平距離の長い凹凸を「長い凹凸」、 水平距離の短い凹凸を「短い凹凸」と表現する.

4.1 A空港

まず,A空港_H18およびA空港_H23について,BBIに よる評価結果を示す.なお,A空港の当該滑走路におい て,平成20年度および平成21年度に帯状切削による舗装 補修工事が実施されている.

(1)A空港_H18

図-12の上図に, A空港_H18の縦断プロファイルを示す. A空港は海上埋立空港であり,地盤の圧密等による不同 沈下の影響を受けていることから, 400m, 1,400m, 1,800m, 2,100m, 2,300m, 2,900m付近に勾配が急変動する箇所が 見られる.

図-12の下図に、BBIと平坦性のによる評価結果を示す. BBIは、400m、1,800m、2,300m、2,900m付近に管理目標 値以上の箇所も見られる一方、管理目標値未満の箇所が 多数見られる.平坦性のは、全長に渡り、管理目標値以上 もしくは、同程度の値を示す箇所が多数あり、両指標に より特定した平坦性が悪化している箇所は異なっている.

BBIと平坦性σの相関を調べるため,BBIと平坦性σを同 一評価ユニットにて比較した結果を図-13に示す.なお, BBIは,1.0m間隔で評価されていることから,評価ユニ ット長30m間の平均値をとっている.図-13より,BBIと 平坦性σには,ほとんど相関がないことが分かる.これは, BBIは,基準線長を2m~120mと幅広くとることができ, 長い凹凸,短い凹凸を問わず凹凸を検知した一方で,平 坦性σは基準線長が3mであり,短い凹凸のみを検知した ことが原因と考えられる.

BBIにより評価された凹凸の長短について確認するため、凹凸長さを5.0m間隔で区分けし、各区分の全体に占める割合を整理した結果を図-14に示す.10m未満の凹凸長さの割合は、後述するB、C空港と比較すると約35%と比較的低く、長い凹凸の占める割合が高いことが分かった.



図-14 BBIの凹凸長さ(A空港_H18)

(2)A空港 H23

図-15の上図に、A空港_H23の縦断プロファイルを示す. A空港_H18の事例から縦断プロファイルは大きくは変化 していないが,平成20年度および平成21年度に帯状切削 による舗装補修が実施された点に留意したい.

図-15の下図に、BBIと平坦性のの評価結果を示す.BBI は、200m、400m、1,000m、2,100m、2,300m、2,900m付 近等に管理目標値以上もしくは、同程度の値を示す箇所 が見られる.一方、平坦性のは2,600m付近に管理目標値以 上の箇所が見られるものの、全長に渡り管理目標値未満 の箇所が大半を占めている.A空港_H18と同様、BBIと 平坦性のでは平坦性が悪化している箇所は異なっている.

BBIと平坦性のの相関を調べるため,BBIと平坦性のを同 一評価ユニットにて比較した結果を図-16に示す.なお, BBIは評価ユニット長30m間の平均値をとっている.A空 港_H18と同様,BBIと平坦性のにほとんど相関はないこと が分かった.

平成20年度および平成21年度の補修の影響を確認する ため、まず、補修前後で平坦性σを比較した結果を図-17 に示す、補修の影響からA空港_H23は、ほとんど滑走路 全長に渡り、A空港_H18より平坦性σは小さくなっている. これは、補修により短い凹凸は平坦性が改善したためで ある.

次に、補修前後でBBIを比較した結果を図-18に示す。 BBIが管理目標値以上の範囲では、両者は概ね同程度の 値をとる一方,管理目標値未満の範囲では,両者に乖離 が見られる.この違いは、凹凸の長短に起因するものと 考え、管理目標値を境界として、BBIの凹凸長さを5.0m 間隔で区分けし,各区分の全体に占める割合を補修前後 で比較した結果を図-19,図-20に示す.図-19は,BBIが 管理目標値未満の場合,図-20は,BBIが管理目標値以上 の場合である.図-19より,BBIが管理目標値未満の場合, A空港 H18は短い凹凸が比較的高い割合である一方, A 空港 H23は長い凹凸が比較的高い割合である.この変化 は、長い凹凸は補修されておらず、短い凹凸のみ補修さ れたことが原因と考えられる.一方,図-20より,BBIが 管理目標値以上の場合は、A空港 H18とA空港 H23とも に長い凹凸の割合が比較的高いことが分かる.これは, 長い凹凸が補修の影響を受けなかったためと考えられる.

以上より, BBIは, 補修の影響を反映し, 長短問わず 凹凸の評価を出来ていることを確認した.



図-17 A空港 H18とA空港 H23の平坦性σの比較





 $(1.0 \leq BBI)$

4.2 B空港

図-21の上図に, B空港の縦断プロファイルを示す. A 空港と異なり, B空港は陸上空港であり, 1,300m付近に 勾配変化する箇所があるものの, A空港で見られたよう な地盤の圧密等による不同沈下の影響を受けた凹凸は見 られない地形である.

図-21の下図に,BBIと平坦性σによる評価結果を示す. A空港と比較すると、両指標により特定した平坦性が悪化している箇所は、概ね類似した傾向を示している.

図-22に、同一評価ユニットでのBBIと平坦性σの比較 結果を示す.なお、BBIは評価ユニット長30m間の平均値 をとっている.A空港と比較すると両指標の相関は、や や高いことが分かった.

BBIの凹凸長さを5.0m間隔で区分けし,各区分の全体 に占める割合を整理した結果を図-23に示す.B空港は 10m未満の凹凸長さが約45%を占めており,A空港よりも 短い凹凸の占める割合が高い.BBIが短い凹凸を多く検 知したことから,BBIと平坦性σの相関はA空港と比較し てやや高かったと考えられる.



4.3 C空港

図-24の上図に、C空港の縦断プロファイルを示す.B 空港と同様、C空港は陸上空港であり、A空港で見られた ような地盤の圧密等による不同沈下の影響を受けた凹凸 はあまり見られず、勾配がほぼ一定となっている.

図-24の下図に,BBIと平坦性σによる評価結果を示す. B空港と同様,両指標により特定した平坦性が悪化している箇所は,概ね類似した傾向を示している.

図-25に、同一評価ユニットでのBBIと平坦性σの比較 結果を示す.なお、BBIは評価ユニット長30m間の平均値 をとっている.B空港と同様、両指標の相関はA空港と比 較してやや高いことが分かった.

BBIの凹凸長さを5.0m間隔で区分けし,各区分の全体 に占める割合を整理した結果を図-26に示す.10m未満の 凹凸長さが約43%を占めることから短い凹凸を検知する 割合が高かったことが分かる.B空港と同様,C空港はBBI が短い凹凸を多く検知したことから,BBIと平坦性σの相 関はA空港と比較してやや高かったと考えられる.







4.4 D空港

図-27の上図に、D空港の縦断プロファイルを示す.B, C空港と同様、D空港は陸上空港であり、A空港で見られ たような地盤の圧密等による不同沈下の影響を受けた凹 凸はあまり見られず比較的平坦な地形となっている.

図-27の下図に,BBIと平坦性σによる評価結果を示す. B,C空港と同様,両指標により特定した平坦性が悪化している箇所は,概ね類似した傾向を示している.

図-28に、同一評価ユニットでのBBIと平坦性σの比較 結果を示す.なお、BBIは評価ユニット長30m間の平均値 をとっている.B、C空港と同様、両指標の相関はA空港 と比較してやや高いことが分かった.

BBIの凹凸長さを5.0m間隔で区分けし,各区分の全体 に占める割合を整理した結果を図-29に示す.D空港は, 10m未満の凹凸長さが約37%を占めている.これはA空 港_H18の10m未満の凹凸長さの占める割合と同程度の値 である一方,長い凹凸の占める割合はD空港が小さい.D 空港は,短い凹凸の占める割合が比較的多く,BBIと平 坦性σの相関はA空港と比較してやや高かったと考えら れる.









5. 空港舗装補修要領の改訂

本資料の検討を基に,平成29年4月に国土交通省航空局 「空港舗装補修要領」が改訂され,空港アスファルト舗 装の路面性状調査における平坦性の評価指標として用い られてきた平坦性σを廃止し,新たな評価指標としてBBI を導入した.

前述のA空港~D空港の評価では、一部においてBBIが 1.0を超過している箇所があるものの、これらの箇所につ いてパイロットから「走行時に衝撃がある」等の苦情は 寄せられていないことから、BBIが1.0を超過している凹 凸の全てが、航空機の走行に支障を与えるわけではない ことに留意が必要である.BBIが大きいことは凹凸高さ が相対的に大きいことを意味するが、航空機の走行には 凹凸高さだけではなく、航空機の大きさや走行速度も大 きく影響するためと考えられる.また、勾配変化点があ る場合は、航空機の走行に支障がない程度の勾配変化で あっても、BBIでは勾配変化を「長い凹凸」として検知 することによりBBIが大きくなる.

BBIは、様々な長さを有する凹凸を数値化した指標で あり、空港管理者は、このBBIを基に「航空機の走行に 支障を及ぼすかもしれない凹凸の位置と実際の走行への 影響」を把握することが肝要である.そのため,空港舗 装補修要領では,BBIによる評価において「1.0を超過す る箇所がある場合,当該箇所の凹凸が走行に及ぼす影響 を航空会社にヒアリングし,補修の必要性を判断する」 としている.航空会社から空港管理者へ「あの辺りで衝 撃を感じる」等の報告があれば,BBIにより検出された 凹凸位置と照らし,平坦性評価の参考になると考えられ る.

6. 結論

本資料における結論は以下のとおりである.

- BBIの評価間隔はΔxが1.0mと0.1mの場合を比較した 際に二つの評価に有意な差はなく、計算プログラム によるBBIの評価に要す時間に大幅な差があること から、Δxは1.0mとすることとした。
- 2) BBIと平坦性σにより、複数の縦断プロファイルから 平坦性を評価した結果、BBIは、平坦性σと比較して、 主に海上埋立空港での地盤の圧密等による不同沈 下の影響で生ずる水平距離の長い凹凸についても 検知することが可能であるため、空港アスファルト 舗装の平坦性指標として有用性が高いことが確認 できた。

(2018年5月31日受付)

参考文献

- 国土交通省航空局・国土交通省国土技術政策総合研 究所監修,(一財)港湾空港総合技術センター発行: 空港舗装補修要領及び設計例(平成30年4月一部改 訂),2018.
- 坪川将丈,八谷好高,董勤喜,姫野賢治,川村彰: 航空機の応答を考慮した空港舗装の平坦性評価に 関する研究,土木学会舗装工学論文集,第9巻,2004.
- Federal AviationAdministration:AC150/5380-9 Guidelines and Procedures for Measuring Airfield Pavement Roughness, 2009.
- 4) 福手勤,佐藤勝久,八谷好高,山崎英男:路面性状による空港舗装の供用性評価,港湾技研資料,No.
 414,1982.

国土技術政策総合研究所資料

TECHNICAL NOTE of NILIM

No. 1045 July 2018

編集·発行 ©国土技術政策総合研究所

本資料の転載・複写のお問い合わせは ^{〒239-0826} 神奈川県横須賀市長瀬 3-1-1 管理調整部企画調整課 電話:046-844-5019 E-mail:ysk.nil-kikaku@ml.mlit.go.jp