〔研究ノート〕

## スキー滑走時の下肢関節運動とスキー板ひずみの計測

## 齋藤健治·前田 寛

名古屋学院大学/大分大学名誉教授

#### 要 旨

モーションセンサとひずみゲージを用いて、スキー滑走時の下肢関節運動とスキー板のたわ みを計測した。右ブーツ内側と右大腿外側に六軸のモーションセンサを装着し、スキー滑走時 の下腿部と大腿部の角速度を計測した。また、右スキー表面に三軸ひずみゲージと単軸ひずみ ゲージをそれぞれ2枚ずつ貼付し、滑走時のスキー板のたわみを検出した。実験参加者には平 均斜度14度の斜面で、大回りターンと小回りターンで滑走してもらった。計測した角速度とひ ずみはフィルタ処理を施した後、それぞれのパワースペクトルを求め、さらに相互相関関数と 自己相関関数を求めることで、滑走時の運動の特徴やスキーのたわみとの関係を調べた。

キーワード:下肢関節運動,角速度,ひずみ,相互相関関数,周波数

# Measurements for joint motion of lower limb and strain of ski during ski-turn

## Kenji SAITOU, Hiroshi MAEDA

Nagoya Gakuin University/ Oita University

#### はじめに

スキー計測は、自然を利用した斜面の移動に 加え,気候,滑走斜面の雪質や状況(荒れ具合) など種々の影響を受けるため、計測条件を安定 させるという点において、その難度は高いとい える。そのような中でも、滑走中のスキーヤー によるスキー板への圧力はスキーのターン軌跡 や回転に直接関わるため、その計測に焦点を当 てた研究が主流となっている「1-4.6-9.13. 14]。一方で、スキー板そのものの振動特性を 分析した研究 [5, 10], スキーヤーの運動学 解析や筋活動解析を行った研究[12]があるが、 道具の反応特性、道具とスキーヤーのインター フェース、スキーヤーの運動のすべてを計測対 象とすることは容易ではない。本研究では、ス キーヤーの運動をモーションセンサにより、ス キーの応答(たわみ)をひずみゲージ[11] により計測し、滑走中のそれぞれの振る舞いと それらの間の関係について計測分析することを 目的とした。

## 方法

#### 1. 対象および滑走環境

SAJ(全日本スキー連盟)準指導員の資格を 持つ男性1名を対象とし,最大斜度20度,平 均斜度14度のコースを大回りターンでは左右2 回ずつ,小回りターンでは左右7回ずつターン してもらった。当日の気温は3~5℃でゲレン デの雪質は柔らかめであった。

#### 2. 実験試技および計測

2-1. モーションセンサによる計測

6軸モーションセンサ (スポーツセンシング 社製, 38 mm×53 mm×11 mm) 2個を, それ ぞれ右ブーツ内側(センサ1)と,右大腿外側(セ ンサ2)に装着した(図1)。センサ1のx軸回 りの角速度は股関節の内転・外転運動や身体の 左右傾を反映した下腿部の角速度, v軸回りの 角速度は股関節の内旋・外旋運動や身体長軸回 りの回転を反映した下腿部の角速度, z軸回り の角速度は足関節の背屈・底屈(下腿部の前傾・ 後傾)を反映した角速度となる(図2a)。また, センサ2のx軸回りの角速度は股関節の内転・ 外転運動や身体の左右傾を反映した大腿部の角 速度, v軸回りの角速度は股関節の内旋・外旋 運動や身体長軸回りの回転を反映した大腿部の 角速度, z軸同りの角速度は股関節の屈曲・伸 展を反映した大腿部の角速度となる(図2b)。 これらの角速度はサンプリング周波数1kHz, 精度16 bit で一旦モーションセンサ内のメモリ に格納し、実験後、パソコン内に取り込んだ。

2-2. ひずみゲージによるスキー板のたわみ計測
三軸型ロゼットゲージ(KFG-1-120-D17-11, ゲージ長1 mm, 共和電業)と単軸ひずみ
ゲージ(KFG-1N-120-C1-11, ゲージ長1 mm, 共和電業)を,スキー板表面の4カ所(右
スキーの両エッジ側に2カ所ずつ)に接着剤で
貼付した(図3b)。貼付したゲージチャンネル
は計8チャンネルであった(図3a)。

8つのひずみゲージの信号はブリッジコネク タ (DB-120C-2, 共和電業)を介して, ひず みアンプ (シグナルコンディショナCDV-400B, アンプユニットCD-10B, 共和電業, 応答周波数DC~2.5kHz) で増幅した。増幅し た信号は精度16bit, サンプリング1kHzでAD 変換しデータロガー (DSPワイヤレスアナロ グ電圧データロガー,スポーツセンシング社製) に取り込んだ。ブリッジコネクタはベルトに固 定して腰に巻き, アンプとデータロガーをケー



図1 モーションセンサの装着位置と軸の説明図。モーションセンサ1を右ブーツ内側 に、モーションセンサ2を右大腿外側に装着した。



図2 (a) 右ブーッ内側部に装着したモーションセンサ1により計測され る下腿部の運動と,(b) 右大腿外側部に装着したモーションセン サ2により計測される大腿部の運動。

#### 名古屋学院大学論集



 図3 (a) 貼付したひずみゲージとデータ取り込みチャンネル。(b) ひずみゲージの貼付位置。ブーツセンターから先端方向58 cmの位置に三軸ゲージ, 37 cmの位置に単軸ゲージを貼付した。三軸ゲージはスキー板長軸方向と 直交する方向および45度方向のひずみを,単軸ゲージはスキー板長軸方向 のひずみを検出。

ブル接続しバックパックに入れ,背負った状態 で滑った(図1)。

モーションセンサとデータロガーの制御は ノートブックパソコンの制御ソフトを用いて無 線通信で同期した状態で行った。ただし無線に よるデータ取得をより確実なものにするため, 験者がパソコンを持ち,対象の後方を滑りなが らデータ収集した。

#### 3. 信号処理,分析

図4と図5に大回りターン滑走時と小回り ターン滑走時のモーションセンサで計測した角 速度とひずみゲージで計測したひずみデータの パワースペクトルを示す。いずれもターン運動 に応じた周波数成分を確認することができ、こ れらを元に、モーションセンサで計測したデー タは高域遮断3Hz、ひずみゲージ計測したデー タは高域遮断5Hzのローパスフィルタ(4次の バタワース型)をかけてノイズ成分を除去した。

その後,改めてパワースペクトルを求めて運動の周波数とひずみの周波数を確認し,さらに, 角速度波形間,ひずみ波形間および角速度波形 とひずみ波形間の相互相関関数を求めた。



図4 大回りターン時にモーションセンサにより計測した角速度生波形とひずみゲージにより計測した ひずみ生波形のパワースペクトル。



図5 小回りターン時にモーションセンサにより計測した角速度生波形とひずみゲージにより計測した ひずみ生波形のパワースペクトル。

## 結果

## 1. ターン中の足関節と膝関節の運動

図6に大回りターン時(左右2回ずつ)に,

センサ1とセンサ2により計測した(a)下腿部 と(b)大腿部の角速度を示す。左ターン時には 下腿部,大腿部ともに外転・内旋運動の角速度, 右ターン時には内転・外旋運動の角速度が認め



(a) 下腿部の運動

(b) 大腿部の運動

図6 大回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度。上部にターン方向の目安を示す。



 (a) 下腿部の運動
 (b) 大腿部の運動

 図7 小回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度。上部にターン方向の目安を示す。

られた。ただし、内外転の角速度は振り幅が大 きくなる下腿部の方が大きい。また、右ターン の後半に下腿部の後傾動作(足首の緩み)が認 められた(図6a下段破線丸)。それは、股関節 屈曲(大腿部が寝る方向の動き)の角速度のタ イミングで起こっており(図6b下段破線丸)、 山足(内足、山スキー)が前に出ることによる と考えられる。また、いわゆるストレッチング 動作と認められる股関節伸展の角速度は左ター ンのみで認められた(図6b下段↑で示す)。

小回りターンにおいても上記の傾向は同じで あるが、大回りよりリズミックであり、スキー の振りが早くなる分、すべての角速度が大きく なった(図7)。

#### 2. ターン中のスキー板のひずみ

図8,9に大回りターン時と小回りターン時 のスキー板表面ひずみの波形を示す。ひずみの 特徴は大回りターン小回りターンで概ね共通し ており,全体的特徴として,ひずみ変化は小回 りターンの方が大きく,両ターンともに圧縮ひ ずみの方が多く見られたが,振動的にひずみが 変化する中で引っ張りひずみも認められた。

1chと5ch,4chと8chはスキー板長軸方向の ひずみをインエッジ側とアウトエッジ側で計測 しているため,滑走時に違いはほとんど見られ なかった。また、3chと7chはともにそれに直 交する方向のひずみを計測しているため,同様 に滑走時の違いはほとんど見られなかった。 1chと4ch,あるいは5chと8chは、ブーツから の距離が異なるだけでスキー板長軸のひずみ波 形であるため、ひずみの大きさはブーツに近い 側(4ch,8ch)が大きいものの,ほぼ同位相の 変化が認められた。

2chと6chは、上記と45度ずれた方向のひず みであり、かつ互いに90度ずれているため、



図8 大回りターン時のスキー板のひずみ。上部にターン方向の目安を示す。



この間でのみ滑走時のひずみに違いが認められ た。大回りターンでは右ターン後半から左ター ン前半の期間で両者の位相が逆転しており,左 ターン後半から右ターン前半ではひずみ変化が 少ない点で共通していた。小回りターンでも同 様であるが6chの引っ張りひずみが大きく現れ ていた。

#### 3. 角速度とひずみの周波数成分

図10,11に角速度とひずみ波形のパワース ペクトルを示す。大回りターンでは、下腿部も 大腿部も0.19Hzが主成分となっていた。スキー 板ひずみの方が広い帯域の周波数成分が認めら れたが、同様に0.19Hzのパワーが大きく、次 いで0.88Hz,0.38Hz,0.63Hz,2.12Hzで大き なパワーが認められた。下腿部と大腿部の動き の周波数とスキー板の周波数から、上下動等の 動きがスキー板のたわみに影響していたと考え られるが,それより高い周波数成分については 現状不明である。小回りターンでは,下腿部, 大腿部の動きは0.56Hzが主成分となっており, スキー板のひずみでは,同周波数成分も認めら れるが,その倍周波数の1.1Hzが主成分となっ ていた。

## 角速度とひずみの相互相関関数、ひずみの 自己相関関数

図12,14に、大回りターン時と小回りター ン時の角速度間あるいは角速度とひずみ間の相 互相関関数について、特徴的なものを示す。ま た図13,15には、大回りターン時と小回りター ン時のひずみ間の相互相関関数とひずみの自己 相関関数について、特徴的なものを示す。また、 表1に大回りターン時の表2に小回りターン時 の相互相関関数値絶対値の最大(相互相関係数) と時間差を示す。大回りターンは±4sの時間 差,小回りターンは±2 sの時間差で示している。また自己相関関数は偶関数であるため,そ

れぞれ0.0~8.0 sと0.0~4.0 sの時間差で示している。



図10 大回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度波形,およびスキー板ひずみ波形の周波数成分



図11 小回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度波形,およびスキー板ひずみ波形の周波数成分



図12 大回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度やスキー板ひずみ間の相 互相関関数。●印は相関係数最大値(絶対値)の時間差を示す。

大回りターン(図12)では下腿部内外転角 速度と下腿部・大腿部内外旋角速度が時間差 0.1~0.3 sで位相は逆転しているが相関が高 かった(x1-y1, x1-y2)。つまり,下腿部の内 外転角速度が先行して,0.1~0.3 s遅れて下腿 部・大腿部が外内旋角速度のピークを迎えてい た。下腿部と大腿部の内外転角速度は同位相で あるが大腿部が0.9 s程度先行していた(x1x2)。これは、クロスオーバー的な重心移動に より身体の左右傾の影響であると考えられる。 また,下腿部の内外転角速度はひずみ6chの圧 縮ひずみに1.0 s程度先行していた(x1-6ch)。 板への踏み込み前1s程度,内外転運動が先行 していたと考えられる。下腿部と大腿部の内外 旋角速度はほぼ同期して(時間差0.08 s)かつ 同位相であった(y1-y2)。下腿部の内外旋角 速度は大腿部の内外転角速度に0.6 s程度先行 していた(y1-x2)。大腿部の内外転角速度は 大腿部の内外旋角速度と時間差1.32 sで位相が 逆転していた(x2-y2)。つまり,大腿部内外 転運動に1.32 s遅れて大腿部外内旋運動がピー クを迎えていた。また,大腿部の内外転角速度 は6chのひずみに0.4 s遅れてピークを迎えて いた(x2-6ch)。



図13 大回りターン時のスキー板ひずみ間の相互相関関数(上)と自己相関関数 (下)。

互相関係数最大値(絶対値)と時間差			
	時間差〔s〕	相関係数	
x1-y1	0.277	-0.843	
x1-x2	-0.898	0.637	
x1-y2	0.103	-0.879	
x1-ひずみ6	1.012	-0.666	
y1-x2	0.613	0.602	
y1-y2	-0.083	0.913	
x2-y2	1.32	-0.651	
x2-ひずみ6	-0.393	0.646	
ひずみ1-2	0.001	0.512	
ひずみ1-3	-0.001	-0.920	
ひずみ1-4	0.019	0.768	
ひずみ2-6	-0.106	-0.614	

表1 大回りターン時のセンサ、ひずみゲージ間の相 互相関係数最大値(絶対値)と時間差

ひずみ間の相互相関関数は、1-2間と1-4間 で同期した比較的高い相関が認められた(図 13)。1-3間では同期しているが位相は逆転し ていた。これらは時間差が大きくなった場合の 相関が低く、ある時点でのひずみの影響が長く 残らないことを示している。それに対し、2-6 間のひずみは時間差0付近で位相が逆転してい るのに加え、比較的長周期で振動的なのが特徴 的であった。これは、自己相関関数(図13下 のひずみ2と6)や図12の下腿部と大腿部の角 速度との相関が高いことからもわかる。

小回りターン(図14)においても,角速度間, 角速度ひずみ間の相関関係と時間差関係は大回 りターンと同様な傾向で,相関係数は比較的高 く,時間差は小さかった。

下腿部内外転角速度と下腿部・大腿部内外旋 角速度が時間差0.05~0.2 sで位相は逆転して いるが相関が高かった(x1-y1, x1-y2)。つまり, 同様に下腿部の内外転角速度が先行して,0.05 ~0.2 s遅れて下腿部・大腿部が外内旋角速度 のピークを迎えていた。下腿部と大腿部の内外 転角速度は同位相であるが大腿部が0.1 s程度 先行していた(x1-x2)。また,大回りターン と異なりひずみ6chが引っ張りひずみで下腿部 の内外転角速度に0.56 s先行していた(x1-6ch)。下腿部と大腿部の内外旋角速度(y1y2),および下腿部の内外旋角速度と大腿部の 内外転角速度(y1-x2)の位相,時間差関係は 大回りターンと概ね同様であった。下腿部の内 外旋角速度は0.15 s程度,ひずみ6chの引っ張 りひずみに先行していた。大腿部の内外転角速 度と大腿部の内外旋角速度(x2-y2)の関係,



図14 小回りターン時の下腿部と大腿部の運動の角速度やスキー板ひずみ間の相 互相関関数。●印は相関係数最大値(絶対値)の時間差を示す。

大腿部の内外転角速度とひずみ6ch(x2-6ch) との関係はx2-y2の時間差が小さいこと以外は 概ね大回りターンと同様の傾向であった。下腿 部の内外旋角速度とひずみ6ch(y1-6ch)の関 係,大腿部の内外旋角速度とひずみ6ch(y26ch) との関係は、時間差が0.15~0.3 sで、いずれも内外旋角速度が先行していた。

ひずみ間の相互相関関数,ひずみの自己相関 関数の傾向は大回りターンと同様であった(図 15)。



図15 小回りターン時のスキー板ひずみ間の相互相関関数(上)と自己相関関数 (下)。

	時間差〔s〕	相関係数
x1-y1	0.19	-0.874
x1-x2	-0.112	0.950
x1-y2	0.054	-0.968
x1-ひずみ6	-0.559	0.886
y1-x2	0.603	0.833
y1-y2	-0.144	0.890
y1-ひずみ6	0.148	0.826
x2-y2	0.182	-0.903
x2-ひずみ6	-0.433	0.898
y2-ひずみ6	0.274	0.850
ひずみ1-2	0.004	0.485
ひずみ1-3	-0.002	-0.769
ひずみ1-4	0.019	0.769
ひずみ2-6	-0.024	-0.588

表2 小回りターン時のセンサ,ひずみゲージ間の相 互相関係数最大値(絶対値)と時間差

-35 -

#### 考察

スキーのターン運動は周期運動であるため. ターン運動時の関節運動やスキー板のたわみ運 動を,その周波数特性や相関の強さとその時間 差の観点で分析しやすい。この視点は、個々の スキーヤーの、例えば、どの部位から運動を起 こしてターンを開始しているか、またその時の 部位間の位相差に現れる技術など、ターン運動 時の技術論に介入できる手法となるかもしれな い。スキー滑走時の下肢関節運動、足底あるい はブーッ下の圧力などについていくつか報告さ れているが [1-4, 6-9, 13, 14], 個々のターン 技術に踏み込んだ計測・分析には発展していな い。本研究において、個々のスキーヤーのター ン運動時の技術論にも介入できる分析方法とし て今後のスキー分析の可能性を示すことができ たといえる。

しかしながら、それでも今後の課題は多く、 種々の問題が挙げられる。相関分析は2つの信 号間の関係だけを個別に見ているため、3つ以 上の運動間、あるいは複数の運動とひずみ間の 関係を同時に分析する手法が求められる。今回 は関節運動として下腿部と大腿部に焦点を当て たが、体幹の運動にも着目する必要があるかも しれない。また、今回は左右のターンをまとめ て解析対象としたが、左右の脚はターン方向が 変われば運動の役割が変わるため、分離して解 析する方が望ましいといえる。そのためには、 センサ計測と同期した動画撮影(ドローンによ る上空からの撮影など)が必須になると思われ る。その他、ひずみゲージの最適な貼付位置の 検討、雪質との関係により変化するスキー板た わみ量の同定,ひずみとブーッ下圧力との関係, 温度の影響、雪質の定量化など、検討材料は多 い。

#### 参考文献

- Bon, I., Očić, M., Cigrovski, V., Rupčić, T., and Knjaz, D. (2021) What are kinematic and kinetic differences between short and parallel turn in alpine skiing?, Int. J. Env. Res. Pub. Health, 18, 3029.
- [2] 土岐 仁,穂苅真樹,小林義隆(2005)スキー 滑走フォームの運動解析と計測に関する研究, 日本機械学会[No.05-15] Dynamics and Design Conference 2005 CD-ROM 論文集, 515.
- [3] Falda-Buscaiot, T., Hintzy, F., Rougier, P., Lacouture, P., Coulmy, N., (2017) Influence of slope steepness, foot position and turn phase on plantar pressure distribution during giant slalom alpine ski racing, Plos One, 12(5): e0176975.
- [4] 廣瀬 圭, 土岐 仁, 近藤亜希子(2012) スキー ヤーの関節角度・滑走速度計測によるスキー・ ターンの運動解析に関する研究, スポーツ産業 学研究, 22(1): 1-8.
- [5] 北沢俊二,風間 武,島田享久,小林光征(1999) スキー板のターンにおける振動特性の実験的評価法,スポーツ産業学研究,9(2):23-33.
- [6] 近藤亜希子,土岐 仁,廣瀬 圭(2013)実滑 走におけるスキーヤーの3次元姿勢計測とター ンの運動解析に関する研究,スキー研究, 10(1):19-26.
- [7] 近藤亜希子,土岐 仁,廣瀬 圭,永作 清 (2013)実滑走計測によるスキーヤーの下肢筋 張力推定と運動解析に関する研究,スキー研究, 10(1): 27-34.
- [8] 近藤亜希子,土岐 仁,廣瀬 圭 (2014) 実滑 走計測によるカービングターン・スキッディン グターンの運動力学解析に関する研究,スキー 研究, 11(1): 3-12.
- [9] Matsumura, S., Ohta, K., Yamamoto, S., Koike, Y., and Kimura, T. (2020) Convenient method for detecting ski-turn features with inertial and plantar pressure sensors, MDPI

Proceedings, 49(24).

- [10] 坂田敏行(1993) スキー用具のダイナミックス, 精密工学会誌, 59(10): 17-21.
- [11] 佐藤裕久(1986) ダイナミックセンサとしての ひずみゲージー高速・柔構造型材料試験機への 適用,精密工学会誌,52(4):24-28.
- [12] 塩野谷明, 監物勇介, 西條暁里 (2013) スキー
   実滑走中の機会力学振動およびヒトEMG
   (Electromyography)の同時計測システムによるスキー板の振動とヒトEMGの相互相関分析の試み, スキー研究, 10(1): 1–11.
- [13] Supej, M., Ogrin, J., Šarabon, N., and Holmberg, H.-C. (2020) Asymmetries in the technique and ground reaction forces of elite alpine skiers influence their slalom performance, Appl. Sci., 10, 7288.
- [14] 米山 猛,香川博之,立野大地,ネーサン・ス コット,長田和隆 (2007) スキーターン中のた わみと雪面接触圧力の測定,日本機械学会 [No.07-24] シンポジウム講演論文集: 336-341.