# 可飽和非線形格子中を走行する非線形局在励起の速度測定

金沢大学 自然科学研究科 佐藤政行、坂井正斗、西崎茜、宮坂風輝 Masayuki Sato, Masato Sakai, Akane Nishizaki, Kazaki Miyasaka Graduate School of Natural Science and Technology, Kanazawa University

## 1. はじめに

非線形局在励起(Intrinsic Localized mode, ILM)は非線形な格子に存在する局在励起の 一種である。[1,2] 格子点(サイト)あるいは格子点間(ボンド)のどちらかで安定であり、 移動は困難である。いろいろなシステムで実験が行われてきた。[2] 図1.(左)にはマイク ロエレクトロメカニカルシステム(Micro-electro mechanical system、MEMS)の一種の カンチレバーをアレイ状に並べた結合振動子系の例を示している。[3] 図1中央は、カンチ レバーアレイのモデルを示す。このようなシステムは図2左曲線に示す分散関係(線形の ノーマルモード周波数を波数空間にプロットした)を持つ。

図 2 には、ソフト非線形性(非線形の符号が負、振幅とともに共鳴周波数が下がる)の 場合における非線形局在励起の 2 次元フーリエ変換(FT) もグレイスケールで示している。 格子中の局在励起は、線形状態の波を重ね合わせた波束として生成されるので、バンドの 下側に接して作られる。FT 強度は k=0 近傍が強く、その場所でバンドに近接している。図 2 右の矢印で示すように、直線状の状態は、近接点から離れるに従いバンドから遠くなり、 それだけ共鳴周波数をシフトする必要がある。これは、非線形光学でいうところの振幅が 小さいモードへの相互位相変調が、振幅が大きいモード自身に及ぼす自己位相変調より 2 倍大きいことと同じことが起きていると考えると、理解できる。[4] すなわち近接点の大強 度振幅は、近接点自身の周波数シフトより、弱強度の周辺部に大きな周波数シフトをもた らす。このように考えると、図 2 右に示すような、バンドに接する斜めの直線が、走行す る非線形局在励起として存在していると考えられる。

実際、MEMS カンチレバーアレイでは図1右に示すように励起周波数を選べば固定境界 ではあるが、連続走行状態が作れる。[5,6] 今回は、より理想に近い周期境界の作成が容易 な電気回路[7]による格子を作成し、走行状態を作成し観測することを目指した。



図1. 左 代表的な MEMS カンチレバーアレイ。長さ 50 µ m 程度、100kHz 程度の共鳴 周波数をもつカンチレバーを並べた格子。[3]中央 その結合振動子モデル。右 カンチレ バーアレイ試料で観測される走行する局在励起(ILM)。素子の数は 130。固定端のため、 試料内を往復している。[5] 励起周波数をモードの間に選んである。



図2. 左:静止非線形局在励起(ソフト非線形の場合)を2次元FTして得られた強度を波 数空間に表示し、線形の分散関係(曲線)に重ねた。静止局在励起は一つの周波数からな る波束で、水平な直線上に強度がある。右:各種の非線形局在励起とバンドとの関係。非 線形局在励起は、バンド状態(波)から作られる波束であるので波数空間ではバンドに接 して生成される。非線形性の正負(ハードかソフトか)により、静止局在はバンドの上下 に生成される。一定の速度で走行する局在励起は傾いた直線となり、やはりバンド近傍に 接して作られる。図の斜め線はハード非線形の場合。ソフトの場合はバンドの底近傍で近 接する。

#### 2. 非線形電気回路

図 3(a)・(b)に使用した電気回路のユニットセルを示す。どちらも MOS・FET (IRFU120) のゲートキャパシターを非線形コンデンサーに用いている。これとコイル L<sub>1</sub>で共振器を組 み、非線形振動子としている。容量特性を図 4 に示す。バイアス電圧に加え、微小交流電 圧を加えて測定しており、微分容量に相当する。バイアス電圧が上がるにつれて、ある電 圧までは容量が大きくなる。図から、共振回路には振動振幅が大きくなるにつれ、共鳴周 波数が減少するソフトな非線形性(非線形性が負)の特性がある。また、振動振幅がさら に大きくなり、ある値を超えると容量が増えなくなる、可飽和(saturable)の特性があるこ とがわかる。(b)では、MOS・FET を反並行に接続し、対称性を良くしている。図 3(c)には、 線形の分散特性と示している。非線形局在励起は、このバンド(周波数帯)の下側に生成 される。

可飽和非線形性を用いた非線形局在励起には、振幅の調整により格子ピニング効果の指標であるパイエルス・ナバロ(PN)ポテンシャルを減少させることができると期待されている。[8,9]励起周波数が下がり、線形共鳴の周波数との周波数差が大きくなると、振幅が大きくなる。また、非線形性が増す。非線形性が飽和してしまうと、励起周波数に共鳴し続けるために局在幅を増やす。この時、局在状態全体で非線形性が増し、周波数差を埋められる。局在幅が一つ増え、例えば奇数幅から偶数幅に変化するとき、サイトセンター

(Sievers-Takeno)からボンドセンター(Page)へ形状が変わる。(偶数から奇数では逆に対称性が変わる。)この遷移をもたらす時にはどちらの対称性の安定性も同等で、PN ポテンシャルが小さくなり、移動しやすくなると期待される。



図 3. (a)電気回路による振動子格子。MOS・FET のゲートキャパシターを非線形コンデン サーとし、L<sub>1</sub>(500  $\mu$  H)と非線形振動子を形成している。L<sub>2</sub>(500  $\mu$  H)は隣との結合。C<sub>4</sub>(70 F) はドライバーと結合するため。(b)では非線形コンデンサーを2つ用い、対称性をよくして いる。(c)分散関係(線形のノーマルモード周波数の波数依存性)。実線(a)、点線(b)の回路 でバンドがほぼ同じようになるようにコイルの値を(L<sub>1</sub>=200  $\mu$  H、L<sub>2</sub>=200  $\mu$  H)選んだ。



図 4. 非線形コンデンサーのバイアス電圧依存性。電圧が上 昇すると容量が増えるので非線形振動子の共鳴周波数は下 がる。(ソフト非線形性)また、ある電圧以上(以下)では、 容量は増大せず、非線形性が飽和する(可飽和性)。

# 3. 測定装置

測定装置の概略を図 5 に示す。ユニットセルをリング状に 32 個接続した格子を用いた。 走行状態を作成するには進行波励起を行うのが理想であるので、3 2 チャンネルの進行波 励起ドライバーを作成した。励起波数と励起周波数を選択できる格子サイズが 32 なので、 可能な励起波数も3 2 個であり、隣り合う波数は $\Delta k = 2\pi/32$ だけ離れている。走行状態 の観測には各点の電圧を 32 チャンネルのオシロスコープ(自作)で測定した。また、速度 測定用にスペクトラムアナライザーを用いている。オシロスコープの記録長に煩わされず に精密に速度(スペクトル分布)が測定できる。

図 6 に実際の実験時の走行状態の振幅の周波数依存性を示す。単一の励起・減衰系のソフト非線形振動子の応答とよく似た周波数依存性が測定されている。実験では、簡単に変更できるパラメーターはドライバー周波数である。ここではドライバー周波数依存性を中心に実験が行われた。図7には観測された走行状態の一例を示す。左図は 32 チャンネルのオシロスコープの電圧をマップで表示している。これを 2 次元 FT を行い、波数空間にその強度をマップすると図 7 右のようになる。励起波数 $k = \pi/8$ はバンドの底から数えて 2番目のモードである。期待されたように線形の分散関係に近接する直線構造が得られている。 [10] 実験で、このような図が得られたのはおそらくこれが初めてだろうと思われる。

図8には速度測定の原理が示されている。左にはある格子点での電圧を時間の関数とし てプロットした。局在励起が通過するたびに大きな電圧変動が記録される。右図はその時 のスペクトルである。キャリア周波数 240 k Hz の左右に、時間軸で周期的に表れる変調に 対応したサイドバンドが記録される。(図は上側サイドバンドしか表示していない。)最初 のサイドバンドのピークは、キャリア周波数と周回周波数だけずれている。周回周波数に 格子数をかけると速度になるので、キャリアとの周波数差に格子のサイズをかけて、速度 スペクトルを得る。また、スペクトルの鋭さからは、安定走行か、不安定状態かを区別す ることができる。



図7 左:走行する非線形局在励起の実空間での様子。右:その2次元フーリエ変換。点線 は線形の分散関係。フーリエ強度をグレイスケールで表示してある。



図 8. 速度測定の様子。左:ある一つの振動子に着目すると、局在励起が到達するたびに 電圧が大きく振動する。右:スペクトラムアナライザーで測定したスペクトル。240 k Hz はキャリア周波数で、その次のピークは周回変調された信号である。これらの周波数差は、 周回周波数であり、速度はそれに格子の長さ32 をかけて得られる。

#### 4. 走行する Lattice Spatial Mode (LSM) と ILM の観測

図 9 にシングルの MOS・キャパシターを用いた場合の結果をまとめてある。図 9(a)の縦 軸はスペクトラムアナライザーの周波数軸からキャリア周波数を引いて、格子数をかけた 速度軸に直してある。横軸はドライバーの周波数(励起周波数)であり、図6のように周 波数が低いほうが振幅が大きく、非線形性が大きい。この図は右端よりステップ状 (50Hz、 または 100Hz ステップ)に周波数を下げながら、スペクトルやオシロスコープ観測を行い ながら得られた。これは、図 6 のようなヒステリシスがあるため、どうしても線形共鳴周 波数(この場合は $k = \pi/8$ のノーマルモード周波数)から出発し、系と共鳴状態を維持し ながら励起周波数を変化する方法でしか、目標の状態に移行することができないからであ る。

(b)・(j)の図は、オシロスコープで得られた実空間のパターンを示している。(b)・(c)の周波 数域では、速度スペクトルは全般にグレイで、それに対応してランダムなパターンが現れ ている。(d)・(e)では等間隔なパターンが移動する様子が見られ、速度スペクトルは強いピー クがみられる。一方(f)では間隔が等間隔ではなくなる。スペクトルピークは(e)の 1/3 の速 度に現れる。等間隔な3本縞の(e)に対し、(f)では不等間隔のため周回周波数に対応する位 置にピークが新たに現れた。さらに周波数を下げると(g)では2本になり(h)では1本になる。 (h)・(j)では1本の局在の実空間幅が広がっていく様子が見られる。

(d)・(e)の等間隔パターンは、静止 ILM が生成する直前に見られた、Burlakov が見つけた Lattice Spatial Mode (LSM、空間格子モード) [11]の移動型であろうと思われる。そのピ ーク本数は周波数が下がるにつれ4から3へと減じていくことも、静止型と似ている。[12] 一方、(h)・(j)で見られる一本の局在は走行する ILM であろう。実空間幅が周波数の低下と ともに増大する様子は、静止型でも観測されており、可飽和非線形性の特徴である。振幅 が大きくなり、非線形性が飽和してしまうと、ILM は共鳴状態を保つためにその幅を広げ る。[8,9] また、(f)・(h)の ILM の本数が減ずる様子も静止型と似ている。[12] これは、周 波数減少とともに幅が広がり、限られた格子サイズ中で ILM 同士で相互作用がおきるため、 と考えられる。最後の ILM 数の減少は過飽和非線形性ではない、通常の非線形性の場合、 おそらく観察されないだろうと思われる。

図には示してはいないが、シングル ILM が観察される周波数から少しずつ周波数を上げ てゆくと、図の逆順のように LSM が現れ、さらに高い周波数ではランダム的なパターンに なる。しかしながら ILM から LSM への遷移は逆の場合と比べ高い周波数になる、すなわ ちヒステリシスが観測される。シングル ILM のみについて調べる場合、シングル ILM 状 態から出発して周波数を上げる、下げる方が、大きなパラメーター領域(この場合周波数、 それにより決まる振幅)について調べられる。



図 9. (a) 非対称コンデンサーを用いた回路で周波数を下げていった時の速度分布のドラ イバー周波数依存性。(b)-(j)それぞれの周波数での実空間での様子。

#### 5. 走行する LSM の考察

LSM は励起・減衰系に見られる。減衰の大きな格子系では小さな間隔で生じる。減衰の 小さな系でも、無振動から一様振動でシミュレーションを開始する場合、しばしば ILM 出 現の前の非線形性が弱い段階に現れる。LSM の生成は以下のように説明できる。

図 10 左上の点線は線形状態のバンドで、3 2 個の点からなる。白丸は励起波数と励起周 波数で決まる励起点でこの場合は k=π/8 である。励起モードは非線形性のため共鳴周波数 が下がりドライバーに共鳴励起されている。このとき、未だ大きな振幅を持っていない残 りのバンドモードの周波数は+印のように周波数が下がる。(光学でいうところの相互変調 効果の方が、自己位相変調より大きいため。[4] 非線形振動では、相互周波数シフトの方が 自己周波数シフトより大きいと言うべきか。) 図のような場合、白丸より前後に5つ隣のモ ードとの間で、4 波混合が可能となり、これら 2 点が非線形励起される。このときの実空 間のパターンを左下に示す。5 ピークの LSM が生成される。このように LSM の生成は、 基本となる励起点の波と前後等間隔の非線形励起された複数の波からなる干渉効果による パターン形成である。

LSM ピークの変化と、最終的な ILM 形成は以下のように説明できる。図 10 右のように、 少しずつ励起点周波数(3つの丸の中央)が下がるときを考える。非線形シフトしたバンド も一緒に下がるが、それほど下がらない。(これは既に存在する LSM により、相互周波数 シフトの効果が小さくなるためであると考えられる。)その結果、4波混合する左右の点と の距離は小さくなる。実空間では波長が大きくなるので、ピーク数は減少する。さらに励 起周波数が下がると、3 点は隣同士になり、この時 LSM ピークは一つになる。これは格子 サイズと等しい大きさの局在とも考えられる。さらに非線形性が増大すると、隣だけでな く遠くの波数状態も励起され、モード形成に参加し直線的な ILM に移行する。その時、ILM 形成に参加していない自由度は ILM の生成する斜めの直線より上に残る。LSM から ILM への移行は、"波"性から"孤立"性ともいえる。LSM では形成に参加するモードの数は実 際は3点以上でもよく、波数空間で..., $k_d = 6\Delta k, k_d = 3\Delta k, k_d, k_d + 3\Delta k, k_d + 6\Delta k, ...$ のように隣同士のモードは参加していない。この例の場合、 $3\Delta k$ 間隔なので3ピークの LSM が生成する。(ここで  $\Delta k$  は格子サイズで決まるモード間隔  $\Delta k = 2\pi / N_{o}$ ) ILM の場 合はΔk間隔でモードが存在する。局在長が格子サイズに等しいときが、1ピークLSMと シングル ILM の区分であると考えられる。局在長が格子より小さくなると、LSM ではな くなり孤立性を獲得して ILM になると考えられる。

バンドのk=0モードのみの励起に対する残りの周波数のシフトについては、通常は変 調不安定性により調べることは難しい。特殊な場合には調べることができ、確かに相互周 波数シフトの方が自己周波数シフトより大きいことがわかる。[13]



図 10. 左:走行 LSM の生成。点線は 32 個格子の場合の線形状態のバンド。十字は LSM 生成状態のシフトしたバンド。白丸は励起波数と励起周波数で決まる励起点。その状態か ら4波混合で 2 つの丸であらわされたモードが励起され、これにより移動する定在波に励 起点の状態が加わったパターンができる。下に上の 3 つの丸で表示した波の重ね合わせで 作られるパターンを示す。5 ピークの LSM ができている。右: LSM パターンがドライバ

ー周波数の低下によりピーク数が減り、ILM に移行する様子。3 つの点のうち、中央がド ライバーの波数と周波数で決まる励起点。LSM から ILM への移行は、"波"性から"孤立" 性ともいえる。

#### 6. ILM の走行速度の周波数依存性

図 9 では励起周波数を下げるにつれて、シングルの ILM の速度が変化する様子が見られ ている。まず特徴的なのは段階的な変化である。速度の大きさは、図 7 からわかるように 大体群速度に一致している。段階的に変化する理由は、以下のように説明できる。

図 11 に走行 ILM の 2 次元 FT による波数空間での分布を示す。複数の斜め線は、バンドの下の走行 ILM 本体(図 11 (c)の直線)、その延長で波数が± $\pi$ をはみ出て第 2 ブリルアン ゾーンへ伸びている信号が± $\pi$ の範囲に現れた部分(1 点鎖線)、さらに走行 ILM の第 2 高調波(波数、周波数ともに 2 倍)がみられる。注目すべきは、これら斜め線とバンド曲 線が交差するところで大きな信号が観測されていることである。

バンド内のモードは一つ一つが一種の共振器として働くことができる。力が働かない限 り、減衰項があるのでそのような信号は減衰してしまい FT 強度は現れない。直線と交差す る点のバンドモードは、その波数、その周波数で変位が振動強度を持つことを意味してい る。同じ波数、同じ周波数で、そこを励起できる非線形力が0でなければ、そのモードを 励起する。(線形力を含む線形項だけで線形のノーマルモードは計算でき、波数空間にプロ ットされる。残りの部分、すなわち非線形力の2次元フーリエ変換を考え、線形項のフー リエ変換と波数、周波数が一致した点で、線形のノーマルモードが励起されると考える。) その場合、強度として FT 図に現れる。この場合、走行 ILM はバンドモードと相互作用し、 格子全体に広がった波を励起していることになる。[10]

このような相互作用の証拠は、速度(図 9)に表れる。拡大図を図 12 に示す。図 12(b) のように走行 ILM の第二高調波が相互作用点で示されるモードと相互作用し、直線が点に ロックされている場合を考える。(現在のところ、直線状状態と点であらわされるノーマル モードとの相互作用が反発的か、吸引的かは不明である。しかしここでは、固定化すると 考える。)速度は、相互作用点と励起点の波数、周波数の2倍の点とを結ぶ直線の傾きで計 算できる。

$$v_n = \frac{2\Omega - \omega_n}{2k_d - k_n}$$

ここで、 $(k_n, o_n)$ はn番目のバンドモードの波数と角周波数、Ωは励起角周波数、 $k_d$ は 励起波数である。適当にnを選ぶと、Ωの関数として速度が得られる。それを実測に重ね たのが図 12(a)点線である。ILM 走行状態のバンド周波数は線形状態からずれていることが 予想されるが、周波数間隔はさほど変わらない。複数の点線は、隣り合ういくつかのバン ドモードを仮定して引かれている。階段状の速度変化は、完全には点線に一致していない。 しかしその間隔と傾きはよく一致している。これは、走行 ILM の第二高調波とバンドモー ドの相互作用によることの証拠であると考えられる。走行 ILM の第二高調波信号がバンド と交差することが、走行 ILM 本体の形状にはさほど影響を与えず、しかしながら速度とい う重要な性質に影響を及ぼすことは驚きである。中心部から波数で遠く離れている、しか も第二高調波なので、本体から比べれば小さな信号であるにもかかわらず、速度のみ、影 響を受けている。まるで波数空間内で一種の"てこ"のように動作しているかのようであ る。



#### 7. 対称性のよい非線形素子の場合の ILM 速度

以上のことから、対称性の良い非線形コンデンサーを用いた回路では、第二高調波発生 が少なく、したがって段階状の速度変化も生じないことが予想される。図 13 にその結果を 示す。励起周波数のスキャンの開始点をシングル ILM から出発して、周波数で幅広くシン グル ILM が観察されるようにした。周波数が高くなるとシングル ILM は同じように走行 LSM に移行する。そのピーク数の周波数変化も図9に似ている。しかし予想通りに、段階 状の変化は見られない。

一方、大まかには周波数低下とともに速度が上昇しており、さらにその変化に微小なス テップ状の変化が重なっている。速度上昇については、実空間での幅が増大することで波 数空間での幅が減少し速度が高周波側で遅くなっているらしいことがシミュレーションよ りわかっている。横コイルの直流抵抗効果による減衰効果を考慮すると、高い波数成分を 含む高周波の ILM の方が、高い波数側で減衰が大きく、そのため波数中心が励起波数より 小さい側にずれる。その結果遅くなることで説明できる。細かいステップ状の速度変化は、 3rd 高調波と ILM 本体である基本波の相互作用で生じることが示唆されている。図 13 では、 速度分布図に細かい構造が見えるが、ピーク間になにもないところでは速度は周波数減少 とともにわずかに減少するが、これは先ほどの 3rd 高調波と ILM 本体である基本波が互い にロックするからである。その間のグレイパターンがみられるところでは、ロックは完全 でない。これは、3rd 高調波と ILM 基本波の相互作用が、あまり大きくないことを示唆す る。



図 13. 対称性の良い非線形コンデンサーを用いた結果。(b)走行 LSM の発生、 (c)シング ル ILM の生成、(d)幅の増大と、対称性の悪い非線形コンデンサーの結果と同じ順で変化し ている。速度はおおよそ滑らかに変化し、大きな段階状の変化はない。

# 8. まとめ

電気回路を用いた非線形振動子を連ねて、周期境界を満たす格子を作成した。走行 ILM を励起するため、進行波励起ドライバーを作り、ILM 観測のため、多チャンネルオシロス コープを作成した。走行 ILM に至る様子を観測し、走行 LSM が作られる様子、そのピー ク数が減少し走行 ILM に変化する様子を観測した。また、速度の変化は対称性の悪い、第 2 高調波が発生する素子を用いた回路では走行 ILM の第 2 高調波とバンドモードとの相互 作用により、速度に階段状の変化が現れることをみつけた。一方、対称性の良い素子を用

# 謝辞

This work was supported by the Research Institute for Mathematical Sciences, an International Joint Usage/Research Center located in Kyoto University.

#### 参考文献

- A.J. Sievers, S. Takeno, Intrinsic localized modes in anharmonic crystals, Phys. Rev. Lett. 61 (1988) 970.973.
- Sergej Flach and Andrey V. Gorbach, Discrete breathers Advances in theory and applications, Physics Reports 467 (2008) 1-116
- M. Sato, B.E. Hubbard, A.J. Sievers, Nonlinear energy localization and its manipulation in micromechanical oscillator arrays, Rev. Modern Phys. 78 (2006) 137-157.
- 4. G. P. Agrawal, Nonlinear Fiber Optics, Academic Press, Boston, 1989
- M. Sato and A.J. Sievers, Driven Localized Excitations in the Acoustic Spectrum of Small Nonlinear Macroscopic and Microscopic Lattices, Phys. Rev. Lett.98, 214101 (pp.1-4)(2007).
- 6. M. Sato, N. Fujita, Y. Takao, S. Nishimura, W. Shi, Y Sada, Y. Soga and A. J. Sievers, Precise velocity measurements for driven intrinsic localized modes in the acoustic spectrum of small cantilever arrays, NOLTA, 3, pp87-102 (2012)
- 7. Fukushima K., Wadati M. and Narahara Y., J. Phys. Soc. Jpn., 49 (1980) 1953.
- L. Hadzievski, A. Maluckov, M. Stepic and D. Kip, Phys. Rev. Lett., 93 (2004) 033901.
- W. Shi, S. Shige, Y. Soga, M. Sato and A. J. Sievers, Intrinsic localized modes in a nonlinear electrical lattice with saturable nonlinearity, EPL 103, 30006 pp.1-6 (2013)
- M. Sato, T. Nakaguchi, T. Ishikawa, S. Shige, Y. Soga, Y. Doi, and A. J. Sievers, Supertransmission channel for an intrinsic localized mode in a one-dimensional nonlinear physical lattice, Chaos 25, 103122, pp1-9 (2015)
- 11. V. M. Burlakov, Phys. Rev. Lett., 80 (1996) 3988.
- S. Shige, K. Miyasaka, W. Shi, Y. Soga, M. Sato and A. J. Sievers, Experimentally observed evolution between dynamic patterns and intrinsic localized modes in a driven nonlinear electrical cyclic lattice, EPL, **121** (2018) 30003
- M. Sato, L. Q. English, B. E. Hubbard and A. J. Sievers, Influence of sample shape on the production of intrinsic localized modes in an antiferromagnetic lattice, J. Appl. Phys. **91**, pp. 8676-8679 (2002).