ピコリットル流体搬送の誘電率変化を利用した広帯域 MEMS 高周波可変デバイスの研究

Study on wide-band frequency variable RF-MEMS devices utilizing change in permittivity generated by pico-liter liquid transportation



鈴木 健一郎 (Kenichiro SUZUKI, Ph. D.) 立命館大学 理工学部 機械工学科 教授 (Professor, Department of Mechanics Engineering, College of Science and Engineering, Ritsumeikan University) 情報通信学会 電気学会

受賞: EEE Electron Devices Society 1990 年度 Best Paper Award (Paul Rappaport Award) (1991 年 12 月) 日経エレクトロニクスジャパン・ワイ ヤレス・テクノロギー・アワード優秀賞 (2013 年 5 月 31 日) 著書:鈴木健一郎:肥後矢吉編 谷川、鈴木、磯野、荻、土屋、石山「小さ なものをつくるためのナノ/サブミクロン評価法」第 5 章 (pp.129-158) コ ロナ社 (2015 年 7 月 17 日) 鈴木健一郎: RF-MEMS の設計と製作技術、 リアライズ理工センター (2006 年 6 月 30 日)

研究専門分野: MEMS センサ 共振器 アンテナ 可変フィルタ

あらまし 次世代通信用フィルタには高周波・広帯域 対応、低損失、小型、周波数可変などの種々の要求が ある。現在主流の SAW^{*1} (Surface Acoustic Wave) フィルタは、周波数特性がほぼ固定されている為、複 数の通信方式に対して異なるフィルタを切り替えて対 応している。このため、今後マルチバンドが進むに従 って、回路規模がますます増大するという問題をもっ ている。LC 可変フィルタにおいては、主にキャパシ タンスを変化させて周波数の可変を行うことができる ことから、大きな静電容量可変率をもつキャパシタが 必要とされる。今までに電極間距離や電極面積を変化 させてキャパシタンスを可変するという多くの研究が 進められてきたが、10 倍以下の小さな可変率に限られ ていた。

本研究は、高い比誘電率 80 をもつ水をキャパシタ の電極間に搬送することによって、80 倍の大きな静電 容量変化を起こす流体 MEMS キャパシタを高周波回 路に応用することを目的にしている。今回、UHF 帯 周波数可変 LC フィルタの研究について述べる。9 段 階に可変する帯域阻止フィルタ^{*2}(BEF)を設計評価 した。BEF は、1 GHz 以上の高周波帯域で使用でき るようにするため、メアンダインダクタと流体可変キ ャパシタをモノリシック構造で作製した。流体可変キ ャパシタは、純水を8個のキャパシタセルに順次充填 することにより最大11.1 pFと増大して、初期キャパ シタンス(0.36 pF)に対して最大可変率約31倍をも つことが実証できた。試作した流体可変 BEF は、中 心周波数0.92~4.52 GHzの帯域で周波数可変するこ とができた。

1. はじめに

無線システムは、通信、制御、認証に関する広い応 用領域で使用されており、現在、データ・画像伝送、 電力伝送、人体通信、医療、センサに関連する新しい 応用技術が進んでいる。しかし、技術の急速な進歩に 伴って、従来の技術では十分に対応できない課題が 次々と明らかになってきた。通信技術の分野において は、スマートフォン等に代表される通信端末において 使用される周波数の広帯域化[1]に対応して、通信端末 に搭載されるフィルタの増加と RF フロントエンド回 路*3 規模の増大が深刻な問題となってきた。これを解 決するために、広い帯域にわたって周波数を変化させ ることができる周波数可変フィルタが要求されてい る。また、今日、無線 LAN (WLAN) による端末機 器間の無線接続が急速に普及しているが、広帯域化に 加えて、周波数可変とマッチング機能の革新(リコン フィグラブル等)が強く望まれている[2][3]。今後、無 線通信がますます広汎に利用されていくにつれて、低 損失化、小型化、高周波化、広帯域化、周波数可変、 マッチング等の機能向上を進めることがますます重要 である。

移動通信端末で使用される UHF 周波数帯(470 MHz~2.5 GHz:約5.3 倍の周波数可変)で使用され る LC ローパス・フィルタ*4を例にとって考えると、 全周波数帯域をカバーするには 30 倍以上の静電容量 変化を実現することが必要である。しかし、現在主流 の SAW (Surface Acoustic Wave)フィルタは、圧電 材料を使用するために、シリコン IC とモノリシック 集積化することができないことに加えて、静電容量可 変率が約数%程度と小さいという制限をもっている。 このため、SAW デバイスを使用して広い範囲の周波数

可変を行うデバイスを作製すると、寸法が大きくなっ てしまうという問題がある。

近年、MEMS (Microelectromechanical systems) 技術を利用した可変キャパシタが注目されている。 MEMS 技術は、IC 回路と集積化に適しており、主に 電極間のギャップを変化させることによって静電容量 を変化させることが可能である。図1に、静電アクチ ュエータを利用した MEMS 可変キャパシタを示す[4]。 中央の電極は、その側面に設けられた静電アクチュエ ータによって上下に移動させられる。これにより、中 央の電極とその上に設けられた固定電極の間のギャッ プが変化して、両者の間の静電容量が変化する。試作 した可変キャパシタは、3~32 pF までの約 10 倍の静 電容量可変率をもっていた。この可変率は、今までに 報告された MEMS 可変キャパシタの中で最大である。 この他に、MEMS バイモルフ構造を用いた可変キャパ シタが報告されている。これは、静電気力駆動で生じ るプルイン*5を避けるために、片持ち梁構造体に圧電 体薄膜を堆積して機械構造体を駆動させるという改良 がなされたものである[5]-[7]。しかし、今まで報告さ れた可変キャパシタの中で、一つのデバイスで全 UHF 帯をカバーできるものは未だないのが現状である。

筆者らのグループは、大きな比誘電率をもつ純水を キャパシタの電極間に出し入れすることで、図 2 に 示すように、80 倍の静電容量可変率をもつことが可 能な流体可変 MEMS キャパシタを提案した[8]。そし て、キャパシタとチップインダクタからなる UHF 帯 の低域通過フィルタを作製して、13 倍の周波数可変 を実証した[9]。更に、使用周波数の高周波化を目指 して、寄生要素の少ない薄膜スパイラルインダクタを 用いた帯域通過フィルタの作製を行った[10]。





しかし、このフィルタは、図3に示すように、チップ インダクタとシリコン流体 MEMS チップのそれぞれ を FR-4 基板の上でボンディングワイヤで結線したも のであったために、1 GHz 以上の高い周波数で特性が 著しく劣化するという問題をもっていた。この問題を 解決するには、寄生成分を抑制する為にインダクタと 流体 MEMS キャパシタをモノリシック構造で作製す ることが必要である。モノリシック構造は、同時にデ バイスを小型化するのにも役立つ。一方、キャパシタ の狭い電極間で液滴を双方向に駆動することを目標に、 EWOD^{*6}(Electrowetting on dielectric)原理[11][12] を利用した液滴駆動の研究を行った[9]。EWOD 駆動 法は、すでに実用化されているバブルジェット方式や 圧電方式などの液体駆動方法と比べて、熱を用いず、 小型であり、また、可動部分を持たないため信頼性が 高いという利点がある。さらに、EWOD は、液滴の 流路内に電極を作製するだけで液滴を搬送することが できるため、液滴を駆動する構造が簡単であるという 特徴があり、移動体通信端末用途の可変フィルタの実 現に適していると期待される。



本研究は、高周波システムに課せられた深刻な課題 をエレクトロニクスの機能強化のみに頼らずに、 MEMS 技術を活用した流体搬送を新たに取り入れる ことによって、高周波特性を大幅に改善するという新 しい着眼点をもっている。今回、UHF 帯で動作する 10 倍以上の周波数可変フィルタの実証を示すことを 主な目的にした。また、流体駆動技術を RF 回路と集 積化する技術についても簡単に紹介する。

2. 高周波可変デバイスの原理

2.1 可変帯域阻止フィルタ (BEF)

LC 可変フィルタは、主にキャパシタンスを変化さ せて周波数可変を行う機能デバイスであり、周波数を 広帯域に可変するには、大きな静電容量可変率をもつ キャパシタが必要である。筆者らは、キャパシタ電極 の間に純水を挿入することを利用して、静電容量変化 率 80 倍を実現できることに注目した。高周波デバイ スにこの可変キャパシタを応用することを実証するた めに、一つのインダクタと一つのキャパシタから構成 できる最も簡単な帯域阻止フィルタ (Band Elimination Filter: BEF)を試作評価することにした。 今回試作した可変 BEF の回路構成を図4に示す。



メアンダインダクタのインダクタンスは 3.2 nH、可変 流体 MEMS キャパシタを構成するセル数は 8 とし、 各セルの静電容量 (C_1 - C_8) をフィルタが $0.5 \sim 6 \text{ GHz}$ の範囲で動作するように設計した。ここで各 C_n は、 電極間に純水を満たした状態に遷移することによって、 それぞれの初期値が 80 倍に増大する。図 5 に、この 可変 BEF の周波数特性を回路シミュレータ Ansoft Designer SV2 を用いて計算した結果を示す。これよ り、阻止帯域の中心周波数 (f_c) を $0.6 \sim 5.8 \text{ GHz}$ の間 で変化させることが可能であることが確認できる。



2.2 流体搬送

図 6 に、EWOD を利用した液滴搬送原理を示す。 ガラス表面上に分割された二つの電極を設け、この上 を絶縁膜と撥水膜で被覆した構造を作製する。分割さ れた電極の間に置かれた液滴(一方の電極との接触面 積は他方のものよりもかなり大きくする必要がある) は、撥水膜表面と約 110°程度の接触角をもって接触し、 丸帽子の頭頂をもつ表面形状を形成する。この二つの 電極の間に電圧を印加すると、液滴と撥水膜との間の 接触角は、以下の Young-Lippmann 方程式に示すよう に減少する。

$$\cos\theta_{V} = \cos\theta_{0} + \frac{\varepsilon_{0}\varepsilon_{r}}{2t\gamma_{st}}V^{2}$$

ここで、電圧を印加しないときの液滴の接触角を θ_0 、 真空中の誘電率と絶縁膜の比誘電率をそれぞれ ω , ω 、 絶縁層の厚さをt、液体・固体間の表面張力を γ_{st} と表 示した。この式から、電極に印加する電圧を増加させ ると、接触角が減少することがわかる。この接触角の 減少は、固体-空気界面の表面張力 γ_{so} が電圧印加によ って増大したことに対応している。 γ_{so} が大きくなっ たことにより、この力に釣り合うために液滴の接触角 が減少したのである。接触角がある値よりも小さくな った時(約 70°)に、液滴は接触面積が小さな電極の 方向に移動し始める。ここで、液滴と電極との間に設 けられた絶縁膜が存在することが重要である。これが ない時には、液滴と電極との間には約 10 nm の薄い電 気二重層が存在するだけであるため、電極に1V以下 の小さな電圧を印加するだけで(トンネル)電流が流 れてしまう。この結果、液滴-電極界面に大きな電界を 発生させることができなくなる。絶縁膜はこの電流の 発生を防止する働きがある。しかし、上の式よりわか るように、絶縁膜の厚さを薄くすることが液滴搬送に 必要な電圧を低減するのに有効である。



3. 流体 MEMS 高周波可変デバイス

3.1 構造

可変 BEF の全体構造を図 7 に示す。ガラス基板上 にメアンダインダクタと高周波伝送線路 (CPW) が形 成されており、T-junction を用いてインダクタと流体



可変キャパシタの直列回路が CPW に並列に接続され ている。可変キャパシタを構成する 8 個のキャパシタ のそれぞれの上部電極は、シリコンから形成されてお り、ガラス基板上に設けられた金属下部電極と 20 µm のギャップで向かい合っている。また、それぞれのキ ャパシタセルに純水を充填する際に、隣に漏れ出ない ように Si 壁によって分離された 8 個の Reservoir cell が配置されている。デバイス寸法は 8300 × 6830 µm² である。

3.2 作製

可変 BEF は、4 枚フォトマスクから構成されるバル クサーフェイスマイクロマシニング技術*7 を用いて作 製された。ガラス基板(PYREX,コーニング#7740) と SOI シリコン基板をそれぞれ加工した後、陽極接合 を用いて両方の基板を接合した。試作したデバイス写 真を図 8 に示す。可変キャパシタの二つの電極が、Au 及び Si からそれぞれ構成されているのがわかる。



3.3 評価

試作したデバイスの高周波特性をベクトルネットワ ークアナライザ(Agilent 社 E8364C)を用いて評価 した。

最初に、試作した可変キャパシタの静電容量を周波 数に対して評価した。純水を小さいキャパシタセルか ら順次手動で充填していったため、水が充填されてい ない状態を含めて9個の測定データが得られた。図9 に、6個のキャパシタンスの測定値を周波数に対して 示した。キャパシタセルに純水が充填される毎にキャ パシタンスが増加して、すべてのキャパシタセルに純 水を充填した時には11.1 pF (f=0.5 GHz)になった。 これは、初期キャパシタンス(0.36 pF)の31倍に相 当する。理論では、キャパシタンス変化率は80とな るはずであるが、配線の寄生容量(0.26 pF)の影響に よって初期キャパシタンスが増加したために、キャパ シタンス変化率が小さくなった。



次に、可変 BEF の高周波特性を評価した。その結 果を図 10 に示す。純水をキャパシタセルに充填する と、キャパシタンスが増加するため、中心周波数が低 周波側へ移動することが実証された。全てのキャパシ タセルに純水が充填された時、中心周波数は 0.92 GHz まで減少した。このことから、今回作製した可変 BEF は、初期状態の中心周波数(4.52 GHz)に対して約 4.9 の大きな中心周波数変化率をもつものであること がわかる。可変 BEF から得られた中心周波数変化率 (約 4.9) は、キャパシタンス変化率 31 から算出した

中心周波数変化率(約 5.6)よりも若干小さいが、こ れは、メアンダインダクタに発生する寄生容量と可変 キャパシタに発生する寄生インダクタンスの影響によ って、BEF 特性が劣化したと推定される。

今回の結果から、インダクタと可変キャパシタとを 集積化した流体可変キャパシタは、UHF(0.3~3 GHz) 全帯域で使用できることが実証された。



3.4 課題と解決アプローチ

流体可変キャパシタについて、以下の課題が残され ている。

(1) 可変キャパシタの電極間ギャップを狭くすると、 駆動電圧が増大する。10 µm ギャップの場合には 150 V の電圧が必要であった[13]。この駆動電圧を 低減させるために、AC 電圧を印加する動的駆動方 法が検討されている[14]が、駆動電圧を大きく低減 することは困難なようである。筆者らは、駆動電圧 低減を目指して、広い電極間ギャップが許容できる 平面キャパシタ構造を提案した[15]。この構造は、 静電容量可変率が約 30 に半減するのが欠点である が、依然として大きな静電容量可変率を実現するこ とができる。現在、このデバイスの液滴搬送評価を 行っている。

(2)純水は、すぐに汚れてしまう性質があるため、短時間で純水の抵抗が低下してしまうという問題がある[16]。純水の高周波特性の経時変化を評価したところ、抵抗値の低下は水の蒸発に大いに依存していることが明らかになった[17]。水の蒸発を防ぐためには、流路を完全に封止することが必要である。図11に、3-D印刷技術を利用して作製した流路をもつ可変キャパシタデバイスを示す[18]。このデバイスの経時変化評価結果は、大いに興味深いものである。

4. 将来展望とまとめ

本研究で取り上げたデバイスは、いずれも現在の高 周波コンポーネント/システムにおいて強く望まれて いる機能(低損失、広帯域、周波数可変、インピーダ ンスマッチング)を飛躍的に向上するのに役立つもの である。例えば、従来の SAW フィルタを利用する可 変フィルタは、数%の周波数可変機能をもっているが、 本研究で開発する BPF(帯域通過フィルタ)を用いる と、10倍以上の周波数可変が可能となる。今回無線通 信において、最も関心が高い UHF 帯の周波数を主に 取り上げたが、本研究の成果は、ミリ波レーダ等のさ らに高い周波数帯にも適用することが可能である[19]。



ミリ波レーダは、ヒューマンエラーによる事故を未然 に防ぐために、車両自らが危険を検知して自動制御を 行うプリクラッシュ・セーフティ技術として、現在、 大きな注目を集めている。また、本研究をアンテナに 適用すると、流体形状が自由に変化することを利用し て、広い帯域に適合するリコンフィグラブルアンテナ を実現することが可能となる[20]。以上のように、本 研究の成果は、高周波分野において今後広く利用され ることが期待できる。

用語解説

- *1 SAW (Surface Acoustic Wave)フィルタ 圧電材料の表面に設けた金属電極に電圧を印加し て圧電構造体を機械共振させると、表面を伝搬する 波を発生させることができる。この表面波は、強い 周波数依存性をもっているためにフィルタ回路に 応用することができる。
- *2 帯域阻止フィルタ(Band Elimination Filter: BEF) 特定の周波数帯を除去するフィルタ回路。直列配列 した L と C の回路を伝送線に並列に挿入すること によって実現できる。
- *3 RF フロントエンド回路 電磁波の送受信を行うための回路であり、高い周波 数をもつ電磁波とこれよりも低い中間周波数(IF) で動作する信号処理回路との間で相互に信号変換 を行う機能をもつ。

*4 LC ローパス・フィルタ

インダクタとキャパシタから構成される低損失回 路で、伝送線に直列Lと並列Cを接続すると、低 域周波数だけを通過させる低域通過(ローパス)フ ィルタとなる。

*5 プルイン

機械可動構造体を静電気力で変化させることを考 える。可動構造体に働く静電気力は距離の2 乗に 反比例するために、構造体の変位が増大していくと、 静電気力が次第に大きく増大するようになる。一方、 ばねの復元力は、変位に比例して増大するだけであ る。このため、可動構造体の変位がある値を超える と、静電気力とばね復元力との間の力のつり合いが 破れて平衡が成り立たなくなる。この現象をプルインと呼ぶ。一般に、プルインは可動構造体が初期距離の約 1/3 だけ変位したときに起こる。

- *6 EWOD (Electrowetting on dielectric) 絶縁膜で被覆した電極を用いて流体に電圧を印加 すると、流体が接触している電極表面の表面張力が 変化する。この力の変化は、固体表面の濡れ性変化 となって表れる。この性質を利用すると、固体表面 に置かれた流体を変形させることができる。
- *7 バルクサーフェイスマイクロマシニング技術 一般に、シリコン基板内部を加工するのがバルクマ イクロマシニングであり、シリコン基板表面に構造 体を形成するものをサーフェイスマイクロマシニ ングと呼ぶ。二つのシリコン基板の間にシリコン酸 化膜を挟んで互いに接合した基板(SOI 基板)を 利用して、一方のシリコン基板内部を加工すると、 これは他方の基板からみると、その表面に構造体を 形成することに相当する。このような加工方法は、 単結晶シリコンという優れた材料を利用して、機械 構造体を容易に作製できるという利点がある。

参考文献

- [1] 総務省 周波数帯ごとの主な用途と電波の特徴 http://www.tele.soumu.go.jp/search/myuse/sum mary.htm
- [2] 澤井 繁,三浦 直樹,春山 信一郎,眞田 幸俊:
 "2.4GHz 帯と 2.5GHz 帯向けのリコンフィギュラブル RF-MEMS フィルタの測定,"社団法人 電気 通信学会,信学技報,(2006).
- [3] 西野 有,橘川 雄亮,李 相錫,井上 博元,吉田 幸久,宮崎 守泰: "RF-MEMS 反射型帯域可変 フィルタ,"社団法人 電気通信学会,信学技報, (2007).
- [4] H. Konishi, M. Nishiyama, J. Suzuki, Y. Tezuka, A. Komai, Y. Suzuki, and K. Suzuki, "Built-in Upwards-Bending Electrostatic Actuator of Three-Level-Structural Variable Capacitor," Dig. of The 14th Int. Conf. on Solid-State Sensors, Actuators and Microsystems, Lyon, France, pp.447-450, 2007.

ピコリットル流体搬送の誘電率変化を利用した広帯域 MEMS 高周波可変デバイスの研究

Study on wide-band frequency variable RF-MEMS devices utilizing change in permittivity generated by pico-liter liquid transportation

- [5] T. Kawakubo, T. Nagano, M. Nishigaki, K. Abe and K. Itaya, "Piezoelectric RF MEMS tunable capacitor with 3 V operation using CMOS compatible materials and process," Tech. Digest, IEEE Int. Electron Devices Meeting, Washington, DC, USA, (2005)
- [6] Robert L. Borwick III, Philip A. Stupar, Jeffrey DeNatale and Robert Anderson, "A HIGH Q, LARGE TUNING RANGE, TUNABLE CAPACITOR FOR RF APPLICATIONS," The Fifteenth IEEE International Conference on, Micro Electro Mechanical Systems, pp.669-672, (2002)
- [7] J.K. Luo, M. Lin, Y.Q. Fu, L. Wang, A.J. Flewitt, S.M. Spearing, N.A. Fleck and W.I. Milne, "MEMS based digital variable capacitors with a high-k dielectric insulator," Sensors and Actuators A 132, pp. 139-146, (2006)
- [8] 鈴木健一郎:「MEMS 可変キャパシタとそれを用 いたフィルタ装置」(特願 2009-236210)、平成 21 年 10 月 13 日、特許第 4855508 号:平成 23 年 11 月 4 日
- [9] K. Fukuda, K. Kitamura, R. Kanda, H. Tanigawa, and K. Suzuki, "Low-Pass Filter with Fluid MEMS Variable Capacitor," Proceedings of the 26th Sensor Symposium, Tokyo, The Institute of Electrical Engineers of Japan, pp.111-115, Oct. (2009).
- [10] T. Yamanaka, N. Fukushima, H. Tanigawa, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Development of Tunable Band-Pass Filter for Use in UHF Wide Band Applications," Proceedings of the 27th Sensor Symposium, Matsue, The Institute of Electrical Engineers of Japan, pp.152-156, Oct. (2010).
- T. Yasuda, S. Harada and K. Daimon, "Microfluidic Dispensing Device Using Wettability Gradient and Electrowetting," PROCEEDING OF THE 24TH SENSOR SYMPOSIUM, pp.138-141, Tokyo, (2007)
- [12] H. Moon, S. Kwon Cho, R. L. Garrell, and C.-J. Kim, "Low Voltage Electrowetting-on-dielectric," JOURNAL OF Applied Physics, Vol. 92,No. 7, pp.4080-4087, (2002).
- [13] Y. Matsunami, T. Yamanaka, and K. Suzuki, "EWOD Droplet Transportation in a Closed Channel with a 20 μm Narrow Gap," Proceedings of the 3rd Integrated MEMS Symposium, Tokyo, The Japan Society of Applied Physics, pp.39-43, Sep. 2011.

- [14] H. Fujii, T. Nishihara, T. Nishino, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Dynamic driving of liquid for use of MEMS variable capacitors," Proceedings of the 7th Integrated MEMS Symposium, Niigata, The Japan Society of Applied Physics, 29pm1-D-4, Oct. 29, 2015.
- [15] T. Nishimura, Y. Yamada, Y. Furuno, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "A widely frequency variable UHF bandpass filter with fluid MEMS capacitors," Proceedings of the 5th Integrated MEMS Symposium, Sendai, The Japan Society of Applied Physics, 7AM2-E-3, Nov. 5-7, 2013.
- [16] K. Ishida, K. Kitamura, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Equivalent RF Circuit Model on Fluid MEMS Capacitors," IEEJ Transactions on Sensors and Micromachines, Vol. 131, No. 1, pp.35-39, Jan. 2011.
- [17] K. Ishida, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Drift of Electrical Characteristics over Time for Fluid MEMS Capacitors," IEEJ Transactions on Sensors and Micromachines, Vol. 131, No. 11, pp.388-393, Nov. 2011.
- [18] S. Kanazawa, T. Nishihara, Y. Shibasaki, Y. Ogawa, H. Fujii, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Development of a Small RF Variable Capacitor Integrated with Automatic Fluid Carrying System," Digest of 2016 International Microprocesses and Nanotechnology Conference, ANA Cronwne Plaza Kyoto, Kyoto The Japan Society of Applied Physics, 10P-7-116L, Nov.8-11, 2016.
- [19] Y. Shitanaka, T. Furutsuka, and K. Suzuki, "Fundamental research on variable frequency fluid MEMS antenna," Proceedings of the 9th Integrated MEMS Symposium, Hiroshima, The Japan Society of Applied Physics, Oct. 31, 2017.

この研究は、平成25年度SCAT研究助成の対象と して採用され、平成26~28年度に実施されたもの です。