# 超伝導空洞の物理と窒素インフュージョン: 国際リニアコライダー計画の実現に向けて

久保 毅幸\*1,2,3

# Physics of Superconducting Cavity and Nitrogen Infusion: Towards Realization of the International Linear Collider

Takavuki KUBO<sup>\*1, 2, 3</sup>

#### Abstract

The nitrogen infusion, the recently discovered surface processing method for high-gradient and high-quality factor superconducting cavities, attracts much attention in the particle accelerator community in particular in the context of the International Linear Collider project. In this paper, we briefly review the basics of superconducting cavity, the causes of performance limitation, and the three modern surface processing methods including the nitrogen infusion and resultant cavity performances. The present understanding on physics behind these surface treatments are also discussed.

# 1. はじめに

大型ハドロンコライダー (LHC) でヒッグス粒 子が発見され、素粒子標準模型の粒子が全て出 揃った.しかし標準模型は最終理論ではない.標 準模型は多くの問題を抱えている. 重力が記述 できないという根本的かつ難解な問題に加えて. ダークマターの候補が含まれていない、電弱対称 性の自発的破れを与えるヒッグス・ポテンシャル は手で与えられており背後のメカニズムは分かっ ていない、等々、いくつも挙げられる、したがっ て、より根源的な理論(例えば超対称性理論で拡 張した標準模型) が標準模型の問題点や疑問点を 解決してくれるだろう、と考えられている、しか し、LHCでは未だ標準模型を超える物理 (BSM) の兆候は見えていない、そのため、電子・陽電 子コライダーである国際リニアコライダー (ILC) を使った精密測定により、BSMの手掛かりを掴 むことが益々重要となってきている.

この ILC では、電子・陽電子の加速に超伝導空洞

が用いられる。超伝導空洞の性能向上はILCのトン ネル長や維持費削減に繋がるため.計画実現のため の極めて重要な要素の一つである。幸運にも、この ような ILC の状況と時を同じくして超伝導空洞の研 究は黄金期を迎えている。2010年代に入って、次々 に新たな発見があり、空洞性能は急激に向上してい る.「窒素インフュージョン」<sup>1)</sup>と呼ばれる超伝導空洞 の表面処理方法(レシピ)の発見もその一つである. 窒素インフュージョンは ILC 用超伝導空洞の新たな レシピとして採用される可能性があり、ILC 関係者 を始めとして、加速器関係者の注目を集めている.

本稿では「話題の窒素インフュージョンとは何 なのか」を知ってもらうことを目標として、超伝 導空洞の物理と空洞性能を制約する要因、これま でのレシピで達成できる性能とその背後にある物 理、そして窒素インフュージョンで達成できる性 能と現時点での理解について紹介する.

# 2. 超伝導空洞の性能とレシピ概観

電子または陽電子は,超伝導空洞(図1)中の

(Takayuki Kubo E-mail: kubotaka@post.kek.jp)

<sup>\*1</sup> 高エネルギー加速器研究機構 KEK, High Energy Accelerator Research Organization

<sup>\*&</sup>lt;sup>2</sup> 総合研究大学院大学 SOKENDAI, The Graduate University for Advanced Studies \*<sup>3</sup> オールド・ドミニオン大学 Old Dominion University

軸方向電場によって加速される. 粒子が空洞を通 過する際に感じる平均電場を加速勾配 ( $E_{acc}$ ) と呼 ぶ.より短い距離で加速できるようにするため, より大きな  $E_{acc}$  を実現したい.それと同時に,マ イクロ波損失 ( $P \propto R_s H_p^2$ ,  $H_p$  は表面磁場,  $R_s$  は表面 抵抗)を抑えて冷凍機負荷を軽減したいため,よ り大きな Q 値 ( $\propto 1/P \propto 1/R_s$ ),または,より小さな 表面抵抗 ( $R_s$ ) を実現したい.このような事情か ら,空洞の性能は一般に Q-E プロット (**図2**) で 表現される.横軸に  $E_{acc}$ ,縦軸に Q 値を取り,性



図1 ILC用楕円空洞. 基本モードにおける電場分布と磁場 分布を示す.



 図2 Q-Eプロット(概略図). 横軸には E<sub>acc</sub>の値とともに, 対応する表面磁場の値を記した. Tesla 型楕円空洞を 仮定.

能測定で得られた各*E*<sub>acc</sub>におけるQ値の値をプ ロットしていく. 簡単に言えば, プロットの点が 右上に到達できる空洞が良い空洞である.

空洞性能を決定づける最も重要な要素が表面処 理の方法,すなわち、レシピである.超伝導現象 は超伝導体表面の僅か100 nm 程度で起こる現象 であるから、レシピに依存して空洞性能は劇的に 変化する.

現在、三つのレシピが知られている.(1) ILC レシピ、(2) 窒素ドープ、(3) 窒素インフュージョ ン、の三つである.(1) ILC レシピは数十年に亘 る超伝導空洞研究の中で試行錯誤を繰り返して 辿り着いたレシピであり、高い $E_{acc}$ を実現でき る.(2) 窒素ドープは2012年に発見された比較 的新しいレシピ<sup>2)</sup>で、ILC レシピと比較してファ クター2から4 程度大きな Q 値を実現できるが、 ILC が求めるような高い $E_{acc}$  は実現できるが、 そして、最後の(3) 窒素インフュージョンは2016年 に発見されたレシピ<sup>1)</sup>で、高い $E_{acc}$  と高い Q 値を 同時に実現できる.これまでの ILC レシピに取っ て代わって「新 ILC レシピ」となることが期待さ れている.

まずは全ての基礎である ILC レシピを解説する と見通しが良くなる.それから、その変化形であ る窒素ドープを解説し、その上で窒素インフュー ジョンに進むことにする.

## 3. ILC レシピ

図3に一連のステップを示す.以下,各ステッ



#### 図3 ILCレシピ.

プを解説していく.

## 3.1 材料

現在の超伝導空洞は約9.2 K で超伝導転移する 金属「ニオブ (Nb)」を用いて製作される.恐らく 多くの人は,超伝導マグネットで使われているニ オブ・チタンや液体窒素温度で超伝導に転移する 銅酸化物高温超伝導体など数多の超伝導体の中か ら何故ニオブが選ばれるのか,という根本的な疑 問を抱くだろう.まずはここから始める.

マイスナー状態にある超伝導体のマイクロ波損 失は.熱的に励起された準粒子 (クーパーペアで はない常伝導電子と思えば良い)によるマイクロ 波吸収に起因している. これは有限温度では必ず 存在する.ニオブを始めとする低温超伝導体はs 波超伝導に分類され、準粒子の状態密度 (DOS) にはコの字型のギャップが開いている(図4). ギャップの上の励起準粒子の数はボルツマン因子 に比例しており, 温度を下げると指数関数的に 減少する. ギャップを∆として. 表面抵抗は R.∝  $e^{-\Delta | \kappa|}$ で与えられる (BCS 抵抗と呼ばれる). 一方. 銅酸化物高温超伝導体はd波超伝導と呼ばれ、そ の準粒子 DOSのギャップは V 字型であり、励起 準粒子数は温度の減少とともに冪でしか減少しな い. したがって、空洞材料選択の第一の指針は、 「ニオブ等のs波超伝導を示す材料を選ぶべし」 である。この段階で高温超伝導体は候補から除外 される.

 $E_{\rm acc}$ を大きくするには空洞に入れるマイクロ波の振幅を大きくすれば良い.このとき忘れてはならないのが、 $E_{\rm acc}$ とともに空洞内表面の磁場も大



図4 準粒子状態密度. 横軸 (エネルギー) はペア・ポテン シャルムで規格化, 縦軸 (状態密度) はフェルミ・エ ネルギーでの状態密度で規格化してある.

42 J. Particle Accelerator Society of Japan, Vol. 15, No. 2, 2018

きくなる点である (Tesla 形状と呼ばれる ILC 用の 空洞形状における加速電場と表面磁場の対応は図 2の横軸に記した).表面磁場が小さいうちは空 洞を構成する超伝導体はマイスナー状態にあり. 磁束は超伝導体から弾き出されている. この状態 における BCS 抵抗起因の損失は T≪T では非常 に小さい(T.は転移温度).しかし、磁場が大き くなり、下部臨界磁場(H<sub>d</sub>)と呼ばれる超伝導材 料固有の磁場に達すると、量子化磁束が超伝導体 中に進入し始める.量子化磁束は常伝導の糸と 思ってもらえば良い. これがマイクロ波の振動数 (GHz 程度)で振動することで非常に大きな損失 を生む、この発熱が超伝導を破壊するため、益々 量子化磁束の進入を呼び、更なる発熱につなが る. この正のフィードバックにより. 量子化磁束 が雪崩を打って進入することが知られている。こ の雪崩が空洞を構成する超伝導体内で起これば、 空洞は急激に発熱しクエンチに至る. したがっ て、空洞材料選択の第二の指針は、「下部臨界磁 場 H<sub>4</sub>が大きな材料を選ぶべし」である.

この指針に従えば、高純度ニオブは非常に優れた材料である。高純度ニオブの下部臨界磁場は2Kで $\mu_0H_{cl}$ =170 mT 程度であり、これより大きな $H_{cl}$ を持つ材料は知られていない(Tesla形状と呼ばれる ILC用の楕円空洞では、170 mT は $E_{acc}$ =40 MV/mに相当する).ニオブチタン、窒化ニオブ、ニオブ3スズ等はこの段階で候補から外れることになる。加えて、幸いなことにニオブは加工が容易な金属である。高純度ニオブが最適な材料とされる理由が分かって頂けたと思う.

最近になって, 窒化ニオブやニオブ3スズ等の ニオブに代わる材料が注目を集めているが, これ は少し進んだ話題なので, 混乱を避けるため, こ こでは詳細を述べない. 本稿の最後で窒素イン フュージョンとの関連で述べる.

さて,高い H<sub>a</sub> が必要であるとしても,H<sub>a</sub> の観 点だけで言えば,ニオブの純度は RRR~100 程度 あれば十分である (RRR は,常温から液体へリウ ム温度に冷やした際に電気伝導度が何倍になるか を示しており,この値が大きいほど純度が高い). しかし実際には,更に高純度の RRR~300 程度の ニオブが使われている.この理由は熱伝導性にあ る.

BCS 抵抗  $R_s \propto e^{-\Delta/kT}$ は温度の増大とともにボル

ツマン因子に比例して(温度の指数関数で)増大 する.BCS抵抗起源の発熱による温度上昇がBCS 抵抗を急激に増大させ,更なる発熱を呼び,温 度上昇に繋がり,それがまた更に大きな発熱を呼 ぶ.この正のフィードバックが熱暴走を引き起こ し,クエンチに至る.また,空洞内面には必ず小 さな欠陥があるが,これらの発熱もクエンチの原 因となる.これらの問題は,より熱伝導性の高い 材料を使って内面の温度上昇を抑えることで緩和 できる.したがって,空洞材料選択の第三の指針 は「熱伝導性を高めるべし」ということになる.

熱伝導は電気伝導に比例するため, RRRを上 げれば熱伝導もそれに比例して改善し, 欠陥起 因の熱暴走に強くなる. これが, 非常に高純度 (RR~300)のニオブが使われる理由である. 逆 に RRR を下げれば, それだけ熱伝導が悪くなり, RRR が高ければ気にしなくて良いような小さな 欠陥ですらクエンチを引き起こすようになる.

# 3.2 空洞の製作

高純度ニオブを使うことには同意して頂けたと 思うので、次のステップは空洞の製作である.こ こでは基礎研究用の単セル空洞製作時のハイライ トだけを述べる.

まずニオブの板材を購入し EDM (Electric Discharge Machining) でドーナツ形状に加工する. こ れを深絞りによって、底に穴の開いた御椀形状に 加工する。御椀の縁はトリムして設計通りの形状 に整える.この御椀はハーフセルと呼ばれる.並 行して、ニオブ板からロール加工でビームパイプ を作る、そしてハーフセルとビームパイプは硝 酸・フッ酸・リン酸の混合液を用いた化学研磨 (Chemical Polishing: CP) により研磨・清浄化され た後、電子ビーム溶接(EBW)で接続され、「ハー フセル+ビームパイプ」が作られる. これを二つ 繋ぎ合わせれば単セル空洞が完成する. ここでは 随分と省略したが、各ステップを実行するには 様々なノウハウが必要であるし、実機用の9セル 空洞では、HOM カプラー等の部品も増え、製作 は更に複雑になる.詳しくは別の記事を参考にし て頂きたい<sup>3)</sup>.

#### 3.3 電解研磨1

完成した空洞には, コンタミと加工変質層の 除去及び表面の平滑化を目的として, 電解研 磨 (Electro Polishing: EP) が 施 さ れ, 100 μm 程 度研磨される. EPとは, ニオブ空洞内面を陽 極, アルミ電極を陰極, 濃硫酸とフッ酸の混合 液を EP 液とする電気化学反応による表面研磨 技術である<sup>4)</sup>. 空洞内面の最表面は酸化させられ Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>となり, 直ちにフッ酸によって溶かされる (Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>+10HF→2H<sub>2</sub>NbOF<sub>5</sub>+3H<sub>2</sub>O). これが繰り返 されることでニオブ表面が研磨 (0.3~0.5  $\mu$ m/min) されていき, 最終的には鏡面に近い表面が得られ る.

滑らかな表面を必要とする理由は二つある. 一 つ目は、RF下での電界放出の抑制である. 表面 にシャープな突起などが存在すると、そこでは電 場が何倍・何十倍にも増幅され、そこから電子が 放出される(電界放出). この電子は空洞内のエ ネルギーを消費しながら加速され、空洞壁に衝 突してX線を放出する. Q値は悪化する. もう 一つの理由は磁場増幅<sup>5)</sup>の抑制である. 電場と同 様、表面に突起などがあると局所的に磁場が強 められ、超伝導を破壊し、常伝導の熱源を作る. これらはクエンチやQ値の劣化<sup>6)</sup>を引き起こす. 事実、京大とKEKの共同で開発された京都カメ ラ<sup>7)</sup>は、空洞表面にクエンチの原因となる数十  $\mu$ mから100 $\mu$ m程度の欠陥を多数発見している<sup>8)</sup>.

#### 3.4 熱処理

このステップの目的はアニールと脱ガスであ る<sup>9)</sup>.脱ガスについては説明が必要だろう.ニオ ブが水素を吸蔵することはよく知られているが, 空洞の製作工程においても EBW 前の CP や空洞 完成後の EP など,水素を吸蔵する機会は沢山あ る.これらの水素は空洞の冷却とともにニオブ水 素化物として析出する.ニオブの水素化物は弱い 超伝導性を示す超伝導物質で,Fieldが増せば簡 単に常伝導に転移する.これがQ値を大幅に劣 化させる"hydrogen Q-disease"の原因と考えられ ている.Q-diseaseの原因である水素の除去が熱 処理を行う理由の一つである.また,脱ガスの他 にも,空洞を冷却する際に水素の移動が十分に遅 くなる低温まで一気に冷却する方法もQ-disease 対策に有効であることが知られている.

最近は、空洞冷却時にトラップされる環境磁場 起因の量子化磁束の低減を目的として、熱処理の 温度を900℃まで上げることが一般的になりつつ ある.トラップされた磁束は (BCS 抵抗とは独立 に) 1  $\mu$ T あたり数 n $\Omega$ の表面抵抗に寄与するから、 2Kでの BCS 抵抗が10 nΩ程度であることを考え ると1 uTの磁束トラップでもその影響は無視で きない、こうした背景があって、長年に亘って磁 気シールドとコイルを用いた磁場キャンセルが行 われてきたが、最近になって新たな方法が付け加 わった. 2014年に温度勾配下で空洞を超伝導転移 させると磁束の排除が促進されることが発見され た (fast cooling とも呼ばれる)<sup>10)</sup>. しかし, 一部の 空洞ではこの方法を用いても磁束の排除が進まな いものもあった. 2016年, そのような磁束排除を 拒む空洞も、900℃で熱処理した後、温度勾配下 で冷却すると磁束がよく排除されることが分かっ た<sup>11)</sup>.熱処理の過程で磁束をトラップするピンが 取り除かれているものと想像される. これが最近 になって熱処理温度を上げるようになった理由で ある.

一点補足しておくと、ピンの正体が何であるか は未だにはっきりしていない.ニオブ3スズのよ うにコヒーレンス長が短い(~数 nm)場合には 結晶粒界が有効なピンとして働くが,ニオブのよ うにコヒーレンス長が長い(~40 nm)場合には, 電子から結晶粒界は殆ど見えない(別の言い方を すれば,オーダーパラメータは殆ど変化しない). 事実,ピン力は非常に弱い.主なピン要因は,結 晶粒界ではなく,集積した転位のネットワークや 析出したニオブの水素化物ではないかと考えられ るが,結論はまだ出ていない<sup>12)</sup>.

# 3.5 電解研磨2・高圧洗浄・組み立て

最初のEPやその後の熱処理等の過程でゴミが 混入したり不純物がニオブ内に取り込まれている 可能性があるため、最後に数 µm だけ軽くEPす る. それから、洗剤を使った超音波洗浄を経て、 空洞内面を高圧の超純水で洗浄する<sup>13)</sup>. 空洞を 回転させながら上下に動かし、内面全体を洗浄 する. 洗浄後、空洞は隣接するクラス1000のク リーンルーム側から取り出され、クラス10のク リーンルームで組み立てが行われる. ゴミが混入 すれば電界放出源や熱源となり、Q値の劣化や低 い field でのクエンチを引き起こす可能性がある ため、徹底したクリーンな環境が追及される.

#### 3.6 低温ベーキング

組み立て後,空洞は再びクラス1000のクリー ンルームへ移され,真空に引きながら120度付 近で48時間保持される.これは低温ベーキング



図5 実線は ILC レシピで表面処理された空洞の典型的な Q-E 曲線(概略図). 破線は ILC レシピから低温ベーキン グを省いた場合の典型的な Q-E 曲線(概略図). T=2K.

(low temperature baking) とか120 度ベーキングと 呼ばれているステップで、高 $E_{acc}$ 達成に不可欠 (図5)である.このステップを省くと空洞のQ 値が $E_{acc}$ ~30 MV/m 以上で急激に悪化する.この 現象は high field Q-drop と呼ばれている.

もともとKEKでは、洗浄後の空洞内面を乾 燥させることを目的に100度程度でベーキング を行っていた。知らず知らずにベーキングの 効果を取り入れていたKEKと米国Jefferson lab (Jlab)の collaboration は早くも1990年代前半には 40 MV/mを達成している<sup>14,15)</sup>.一方、フランスの Saclay等ではベーキングを行っていなかったた め、長らく high field Q-drop に苦しめられたよう である。漸く1990年代の終わりになって、ベー キングが high field Q-drop 問題の解決の鍵である ことが分かった<sup>16)</sup>.

ILCレシピの最後の鍵である低温ベーキングの 発見から20年が経過するが、背後にある物理は 未だ完全には理解されていない.とは言え、現時 点で理論・実験から言えることがいくつかある.

# 4. ILC レシピの背後にある物理

#### 4.1 ベーキングされたニオブ内の磁場分布

Fermilabの Alex Romanenko は、ミューオン・ス ピン・ローテーション ( $\mu$ SR)を使った実験により、磁場下のニオブ内における磁場分布を測定した<sup>17)</sup>.

超伝導状態のニオブに磁場をかけると磁場は表 面から100 nm 程度で指数関数的に減衰する(マ イスナー効果). ここにミューオンを打ち込むと, ミューオンが止まった位置での磁場の強度に依存



図6 ニオブ表面における磁場の減衰の様子(概略図).実際の実験データは参考文献<sup>17)</sup>に示されている.

して,スピン歳差運動が起こる.その後ミューオンは崩壊し,電子が放出される.放出の角度分布 はスピンの回転角に依存するので,放出された電 子をモニターしていればミューオンが止まった位 置における磁場強度が分かる,という仕組みである.

これにより明らかになったのは、低温ベーキン グの有無でニオブ内の磁場分布が大きく異なる ということである。図6は磁場分布の概略図であ る(実際の実験データは文献<sup>17)</sup>にある).破線で 示したベーキングなしの場合の磁場分布は簡単で ある. 通常のマイスナー効果から予測される通り の振る舞いで、表面から指数関数的に減衰してい る.一方で、ベーキング有りの場合の磁場分布は 二段階に分かれている. 最初の数十 nm は緩やか に減衰し、その後、減衰が急になる、つまり、最 表面だけロンドン長 (磁場減衰長) が伸びている のである.これは表面付近では不純物によって平 均自由行程 (mfp) が短くなっていることを示し ている. 最表面の mfp は2 nm である. ベーキン グなしの mfp (~400 nm) と比べて圧倒的に短い. 不純物が多い層が形成される理由は、最表面の酸 素リッチな層から酸素原子が拡散した結果と考え られる<sup>18)</sup>.

超伝導用語で、不純物によって mfp がコヒー レンス長 $\xi_0$  程度以下になっていることを指して 「ダーティー」であると言う. 逆に mfp が $\xi_0$  より ずっと大きいときは「クリーン」であると言う. ニオブでは $\xi_0$ ~40 nm であるから、ベーキング後 の表面 (mfp~数 nm) はダーティーであり、深い 所またはベーキングなしのニオブ (mfp~400 nm) はクリーンである.以下,ベーキング後のニオ ブ表面に存在する mfp $\ll \xi_0$ の領域のことをダー ティー層と呼ぶことにする.

#### 4.2 ダーティーとクリーンの違い

まず、電流や磁場が非常に弱い状況 (Q-E曲線の左端に対応)を考える.ニオブ等のs波超 伝導体では、非磁性不純物がペアポテンシャル  $\Delta$ に影響しないという定理が成立する (Anderson theorem).ダーティーであろうとクリーンであろ うと、電流や磁場が非常に弱い場合の DOS は**図** 4で与えられる.準粒子ギャップは $\Delta$ に等しいの で、 $R_s \alpha e^{-\Delta kT}$ の関係はそのままで指数関数の前 に付くファクターに影響があるだけである.しか も、このファクターは適度に mfp が小さい時に最 小値を取ることが知られているので、むしろダー ティーである方が $R_s$ が小さくなるくらいである. したがって、超伝導空洞の性能という観点でダー ティーであることのデメリットは特にない.

次に電流や磁場を強くするとどうなるか.電流 や磁場があると準粒子状態密度 (DOS) が変化す る.最早,準粒子ギャップは $\Delta$ に等しくなく,電 流・磁場を強くするにつれてギャップは縮んで いく.ダーティーとクリーンでは,このときの ギャップの縮み方に違いがある.実は,同じ磁場 の強さでもクリーンな方がギャップが小さくなる ことが知られている<sup>19)</sup>.これがベーキングしてい ないクリーンなニオブの high field Q-dropの原因 と考えられる.ダーティーな方が,より高い field まで有限の準粒子ギャップを維持でき,したがっ て,高い field における  $R_s$  または Q 値の観点から はダーティーの方が良いと考えられる.

しかし、ダーティーであることには致命的な 欠点がある.それは、ダーティーにすればする ほど (mfp が小さくなればなるほど)、下部臨界 磁場  $H_{cl}$  が小さくなる点である.そもそも、大き な $H_{cl}$  が欲しくて高純度のニオブを空洞材料とし て選択したことを思い出そう.高純度ニオブでは  $\mu_0H_{cl}(2 \text{ K}) \cong 170 \text{ mT}$ であり、これは ILC に使われ る Tesla 型空洞の  $E_{acc} = 40 \text{ MV/m}$ に相当する.し かしダーティーなニオブ (mfp<数十 nm)の  $H_{cl}$ は 170 mTよりも小さく、高い  $E_{acc}$ を目指すことが できない.例えば mfp~50 nm だと $\mu_0H_{cl} \cong 130 \text{ mT}$ であり、 $E_{acc} = 30 \text{ MV/m}$ に相当する. では、何故 high field に向かないはずのダー ティー超伝導体を形成してしまうベーキングとい う操作が high field 達成の鍵なのか.次にこれを 説明しよう.

4.3 ダーティーとクリーンの二層構造

ダーティーであることの良い点だけを取り込ん で、悪い点 (小さい $H_a$ ) は捨て去るという都合の 良い方法がある.それがまさにベーキング後のニ オブで実現されているように、最表面のロンドン 長より浅い数十 nm だけダーティーで、残りはク リーンという二層構造にすることである. $H_a$ は バルクの性質であるから、この方法ならクリー ンなニオブの $H_{a1}$  (=170 mT) が維持でき、高い  $E_{acc}$  (~40 MV/m) 達成の道は絶たれない.更に、 最表面はダーティーであるから、高い field での ギャップはクリーンな場合よりも大きい.これが ベーキングで high field Q-drop が取り除かれる理 由であると考えられる.

この二層構造には更にボーナスがある.ダー ティー層の後ろにあるクリーン層を流れる強い遮 蔽電流がダーティー層内に磁場を作ることでダー ティー層内の磁場の減衰が妨げられ,磁場の減 衰が益々緩やかになる.これは表面電流が小さ くなることを意味している<sup>20-22)</sup>.その結果,ダー ティー層におけるギャップが更に保護される上, 表面での渦糸の生成が起こり難くなる.

表面の欠陥で渦糸が生成した場合には,二層構造の更にもう一つのボーナスがニオブを保護してくれる可能性がある. ロンドン長が空間的に一様でない場合,渦糸はロンドン長が長い側の領域に向かう力を受ける. ベーキング後のニオブでは,表面のダーティー層のロンドン長が長いため,渦糸が生成したとしても,その侵入に抗するメカニズムも用意されているのである<sup>21,22)</sup>.

このように,理論的には,ダーティーとクリーンの二層構造には複数の利点があることが分かっている<sup>23)</sup>.

低温ベーキングの別の効果も指摘されている. 密度汎関数理論 (DFT) を用いた計算によると,ニ オブ格子間の酸素原子や窒素原子が水素原子ト ラップすることを示しており,ベーキングによる 酸素の拡散はニオブの水素化物の形成に著しい影 響を与える.これもベーキング後に high field Qdrop が消えることと関係しているかもしれない<sup>24)</sup>.

# 5. 窒素ドープ

窒素ドープは2012年に発見されたレシピである<sup>2)</sup>. ILCレシピのような大きな $E_{acc}$ には到達で きないが、Q値はファクター 2~4程度大きくで きる. 同じ頃に独立に発見されたチタン・ドープ も同様の性能を示す<sup>25)</sup>. 以下では、窒素ドープに ついて述べる.

## 5.1 窒素ドープのレシピ

窒素ドープのレシピを図7に示す.熱処理のス テップまではILCレシピと同じである.熱処理後 に,窒素ガスを炉内に送り込み,ニオブ内に窒素 を拡散させる(図8左).それから表面をEPで適 度に削り落とす(図8右).ILCレシピでは最後に 低温ベーキングのステップが存在するが,窒素 ドープではこのステップはない.これだけの違い である.

大事なのは「窒素拡散時の温度・圧力・時間









**図9** 窒素ドープ空洞の典型的な Q-E 曲線(概略図). T=2K.

と、その後の EP 研磨量の組み合わせ」である. 窒素拡散時のパラメータでニオブ内に拡散する 窒素量・深さ分布が決まる. EP でニオブ表面 を削り落とす操作は「電磁波から見える最表面 (~100 nm)における窒素量」の調整に対応する. Q値が高く, *E*<sub>acc</sub> もそこそこ高い(~20 MV/m)空 洞が得られるよう,パラメータを探索した結果が 現在のレシピである.

図9に窒素ドープ空洞の典型的なQ-E曲線を示す.ただし,窒素拡散時のパラメータ及びEP研磨量を変えれば空洞の性能(Q値と最大 Eacc)も変わることに注意しよう.例えば,極端な場合として,窒素拡散後に行うEPで数百µm研磨すれば窒素が拡散した層は全て除去され,窒素ドープを行っていない空洞(ベーキングなしのILCレシピ)の性能に近づくことは容易に想像がつくだろう.

#### 5.2 何が起こっているのか

窒素ドープによってQ値が大幅に改善すると 聞いて最初に思い付く仮説は「ギャップがニオ ブよりも大きい窒化ニオブ (NbN) が表面に形成 されている」というものであろう. この仮説は, ギャップ上に熱的に励起された準粒子が BCS 抵抗 抗の原因であるから, ギャップが大きくなればボ ルツマン因子の分だけ準粒子が減少し, BCS 抵抗 が小さくなる ( $R_s \propto e^{-\Delta kT}$ ) という事実に基づいて いる. しかし, この NbN を用いた仮説は間違い である.

窒素ドープ+EP後の表面の窒素量はニオブの 僅か1/1000程度であり、1:1とはほど遠い<sup>26)</sup>.更 に、低 field でのQ値の温度依存性から超伝導 ギャップの値が得られるが、この結果もニオブの 超伝導ギャップの値と矛盾しない. NbNを用いた仮説を支持する実験結果は一つもない.

むしろ窒素ドープの著しい特徴は, **図9**のQ-E曲線のように, 高い field (10~20 MV/m)まで, fieldの増加とともに表面抵抗が減少 (Q 値が増加) し続けることである. そして, この特異な field 依存が高Q値の主な要因である. これは次節で 詳しく扱う.

窒素ドープの最大 $E_{acc}$ がILCレシピより小さ い理由は簡単である.3.1節及び4.3節で述べ た通り,窒素という不純物の導入がニオブを ダーティーにし, $H_{cl}$ を下げるからである.窒素 ドープ後のmfpは~50 nmであり $\mu_0H_{cl}\cong130$  mT ( $E_{acc}=30$  MV/m)である.一方,既に述べた通り, ILCレシピではロンドン長より浅い最表面の数十 nmだけがベーキングによってダーティーになっ ており, $\mu_0H_{cl}\cong170$  mT ( $E_{acc}=40$  MV/m) は維持さ れている.

## 6. BCS 抵抗の理論と窒素ドープ

## 6.1 Mattis-Bardeen 理論

超伝導空洞業界で BCS 抵抗と言えば、大抵は Mattis-Bardeen 理論<sup>27)</sup>に基づく表面抵抗を指して いる.しかし、Mattis-Bardeen 理論では、電流や 磁場の影響による超伝導体の性質の変化 (具体的 には準粒子 DOS やギャップの変化) は考慮して いない、すなわち、電流や磁場が弱い極限におけ る表面抵抗である.Q-E曲線で言うと、曲線の一 番左端のQ値に対応しており,E<sub>acc</sub>が増加したと きにQ値がどうなるかは何も教えてくれないの である.これは非常に大事な点である.しかし. 誰が始めに言い出したか知らないが、殆ど全ての 超伝導空洞の教科書や講義資料において「理想的 な空洞の Q-E 曲線」は「E<sub>acc</sub> の値に関わらず Q 値 が一定」であると書かれている。これには何の根 拠もないし、後で説明するように、これは完全な 誤りである.

更に、ここでは単一の理想的な超伝導体とマイ クロ波の相互作用を仮定していることにも注意 が必要である。例えば、現実の超伝導空洞表面 は水素化ニオブや酸化ニオブ (pentoxideではなく suboxide)のようなニオブ以外の超伝導体や金属 が表面に存在し、これらとニオブは超伝導近接効 果で互いにカップルしている。また、多くの測定 結果は、準粒子 DOS のギャップ間に subgap states が存在していることを示唆している. すなわち、 Mattis-Bardeen 表面抵抗は、電流や磁場が弱い極 限においてさえ、現実の空洞の表面抵抗の良い近 似となっているとは限らないのである<sup>28)</sup>.

まとめると、Mattis-Bardeen 理論は「電流や磁 場が弱い極限において、単一の理想的な超伝導体 とマイクロ波が相互作用する場合」の表面抵抗の 理論である.これは、考えられる限り最も簡単な 場合の表面抵抗の計算でしかない.

#### 6.2 有限の電流・磁場下での表面抵抗

ILC 用超伝導空洞を始めとして、現代的な楕円 空洞の $E_{acc}$ は30~40 MV/mに達する.このときの 表面磁場は130~170 mT であり、熱力学的臨界磁 場と同じオーダーである.このような大きな磁場 下では、Mattis-Bardeen 理論は完全に適用範囲外 である.このような大きな磁場(または電流)が ある場合の表面抵抗については、改めて定式化を 行う必要がある.

一旦,表面抵抗のことは忘れて,DC電流下の 超伝導体に何が起こるかを見てみよう.まず図4 を見よう.これは電流がないときのDOSを示し ている. $\Delta$ に等しいギャップとギャップ両端の急 峻なピークが特徴である.一方,図10は電流下 のダーティーな超伝導体のDOSである.DOSの ギャップは最早 $\Delta$ に等しくなく,ピークはなだら かになる.これは1960年代にMaki達<sup>29)</sup>によって 調べられており,実験<sup>30)</sup>によっても確認されて いる確立した結果である.

Gurevich は, DC の代わりに RF がある場合には

3.0

2.5

F 1.5

DOSのギャップとピーク形状が RFの周期で振動 するとして、有限の電流(磁場)下のダーティー 超伝導体の表面抵抗を求めた<sup>31)</sup>.計算方法の詳細 は本解説の範囲を超えるので、定性的な結果だけ を紹介する.DOSピークの幅をΓとすると、表 面抵抗は ln(k<sub>B</sub>T/Γ) に比例する. 電流・磁場が大 きくなるにつれて DOS ピークの幅  $\Gamma$  が広がり、 表面抵抗は減少 (Q値は増加) していく.  $\Gamma \sim k_{B}T$ 程度で表面抵抗の減少(Q値の増加)は止まり、 表面抵抗は増加 (Q 値は減少) に転ずる. 図11 に 数値計算の結果を示す. これが BCS 理論に基づ く有限の電流・磁場下での表面抵抗の計算結果で あり,理想的な超伝導空洞のQ-E曲線は「Eaco 値に関わらずQ値が一定」ではなく「Eacc 増加と ともにQ値が増加したあと減少に転ずる」ことを 示している.

図11では準粒子と格子が熱平衡にあると仮定 して Fermi-Dirac 分布を用いているが, Gurevich はこれが非平衡である場合も扱えるように定式化 しており, その結果は実験データと非常によく合 う<sup>31,32)</sup>.

#### 6.3 理論から見た窒素ドープ

窒素ドープの高いQ値の大きな要因は,高い fieldまでfieldの増加とともにQ値が増加し続け るというQ-E曲線にある(図9).一方,Gurevich の理論は,理想的なダーティー超伝導体の表面 抵抗或いはQ値のfield依存を記述できる最も信 頼のおける理論であり,この理論は窒素ドープの Q-E曲線とよく似た曲線(特にピークの位置)を 与える(図11).したがって,窒素ドープのQ-E



図10 ダーティー超伝導体の磁場下での準粒子 DOS (計算 結果). H=0.4H<sub>c</sub>を仮定. H=0のときの DOS (図4) と見比べて欲しい.





図11 理想的なダーティー超伝導体のQ-E曲線(計算結果).ここではE<sub>acc</sub>=0でQ=2.5×10<sup>10</sup>を仮定している.空洞形状、すなわち、表面磁場とE<sub>acc</sub>の関係はTesla形状を仮定している.T=2K.

曲線の振る舞いは異常ではなく,むしろ理想的な 振る舞いに近いと言える. RRR が低いニオブで 作られた空洞は窒素ドープと同じくダーティー超 伝導体であるが,窒素ドープのようなQ-E曲線 は示さない.むしろ,こちらが異常である.

したがって、窒素は、空洞が理想的な性能を 発揮する何らかの手助けをしていると思われる. 窒素がない場合には「何か別の要因」がQ-E曲線 を押し下げるが、窒素を入れた場合には、そのQ を下げる要因が消え去り、本来の理想的な振る舞 いを示していると思われる。例えば、格子間の窒 素が水素を捕獲し、ニオブの水素化物の形成を邪 魔しているというシナリオもある(4.3節).何れ にしろ、窒素の役割の解明は引き続き最重要課題 である.

#### 7. 窒素インフュージョン

いよいよ窒素インフュージョン<sup>1)</sup>である.その レシピが目指すところは,ILCレシピと窒素ドー プの「いいとこ取り」である.ここまでの解説を 読んだ方は,レシピの発想がとても自然なものに 見えると思う.

## 7.1 窒素インフュージョンのレシピ

高加速勾配のレシピである ILC レシピの最後の 鍵は低温ベーキングであった.そして,高Q値 のレシピである窒素ドープでは,理由は定かでは ないが窒素が重要な役割を果たしているようであ



図12 窒素インフュージョンの手順.

る. そこで, Anna Grassellino 達は, 窒素下で低 温ベーキングを行えば高い加速勾配と高いQ値 の両方を達成できると考えた.

図12に窒素インフュージョンのレシピを示 す.ポイントは,熱処理後に真空炉から出さずに 120℃まで下げ,窒素を導入して低温ベーキング を行う点である.真空炉から出せば,空洞内面は 空気に触れて直ちに酸化膜が形成されてしまう. その後にベーキングすれば通常のILCレシピと 同じになってしまうからである.また,ILCレシ ピや窒素ドープでは真空炉から出した後に EP で 数 μm の研磨を行うが,窒素インフュージョンで はこのステップはない. EP すればベーキングで 作った表面層がなくなってしまうからである.

図13にFermilabで得られている窒素インフュージョンの典型的なQ-E曲線を示す. ILCレシピと同等以上の $E_{acc}$ が得られると同時に, high field でのQ値はILCレシピの約2倍である. Fermilabでは何度も再現されているが,世界中の他の研究所・大学は再現実験に取り掛かっているところであり, 2018年5月末現在,まだ僅かな数の成功例が報告されているのみである<sup>33,34)</sup>.

# 7.2 何が起こっているのか

表面分析の結果は、表面の数 nm から数十 nm に窒素リッチな層が存在することを示している<sup>1,33,35)</sup>. レシピを見れば分かるが、窒素インフュージョンは、温度を下げて窒素ドープをやったのと同じであるから、このように非常に浅いところにだけ窒素が拡散しているのは妥当な結果である(窒素ドープでは数 µm の深さまで窒素が拡散している).



**図13** 窒素インフュージョンの典型的なQ-E曲線(概略 図). *T*=2K.

ベーキング温度または時間を増やすと、Q-E曲線の形状が窒素ドープ形状に近づく. 窒素が、より多くより深く、ニオブ内に拡散するはずだから、これも妥当な結果に思える.

理論的には、窒素がロンドン長より浅いところ にしか拡散していないため、背後にあるクリー ンなニオブの $H_{cl} \approx 170 \text{ mT}(E_{acc} = 40 \text{ MV/m})$ は維持 される、窒素ドープとは違い、high fieldを目指す 最低条件はクリアしている、更に、ILCレシピの ベーキング同様、ダーティー層とクリーンなバル クの二層構造ができており、これが high field Qdrop を消していると思われる (4.3 節).

更に、ベーキング・パラメータを変えるだけで Q-E曲線が連続的に窒素ドープ形状に近づいてい くことから、高Q値のメカニズムは窒素ドープ のそれと密接な関係がありそうである.ただし、 既に述べたように(6.3節)、窒素ドープのQ-E曲 線が理想的なQ-E曲線に近いことは分かってい るが、なぜ窒素を入れることで理想的な振る舞い に近づくのかは、はっきりしていない、窒素の役 割の理解が鍵である.

4.3 節や6.3 節で触れたように,DFTの計算結 果<sup>24)</sup> は格子間の窒素が水素を捕獲することを示 しており,これがニオブの水素化物の形成を邪魔 することで high field Q-dropの除去や高Q値に繋 がっている可能性もある.

#### 7.3 次世代空洞との関係

ニオブ製超伝導空洞の加速勾配が既に材料固 有の限界に近付きつつあることが広く認識され るようになり、ニオブ空洞を超える次世代空洞 の研究が活発になっている。3.1節で述べたよう に、ニオブの*H*」は知られている材料の中で最 大である.よって、素朴に考えればニオブが最 良の材料であり、他の材料で空洞を作れば最大 *E*<sub>acc</sub> が下がるだけと思われる. この抜け道として 考えられたのが Gurevich による積層薄膜 (SIS 構 造)のアイデアである<sup>36)</sup>. ニオブ上に絶縁層を挟 んでNb<sub>3</sub>SnやNbN等の別の超伝導体を製膜する こと(Nb<sub>3</sub>Sn-insulator-NbやNbN-insulator-Nb等) で、ニオブを保護するというものである、最表面 の超伝導体は薄く(~100 nm), 渦糸が生成して も損失は非常に小さく、渦糸雪崩に発展しないと 期待される. そのおかげで最表面に積層した超伝 導体の superheating field  $H_{th}(\sim H_c)$  程度まで到達 磁場を上げられると考えられている. 最表面層 が Nb<sub>3</sub>Sn の場合,最大到達磁場は~400 mT, *E*<sub>acc</sub>~ 100 MV/m が期待される.

久保・岩下・佐伯は、SIS 構造ではロンドン長 が異なる超伝導体が積み重なっていることによっ て最表面を流れる電流が抑えられることに気付 き,積層薄膜構造に最適な膜厚や材料の組み合わ せが存在することを指摘した<sup>20)</sup>.更にその後、こ の表面電流抑制効果は絶縁層がない場合(SS 構 造)でも起こること、SS 境界が渦糸を押し返す 働きがあることも指摘された<sup>21,22)</sup>. Nb<sub>3</sub>Sn–Nb や NbN–Nb 等の SS 構造においても理論的な最大加 速勾配が向上する可能性がある.

ここで改めて ILC レシピや窒素インフュージョ ンの構造を見ると、まさに SS 構造であることが分 かる.酸素または窒素リッチなダーティー・ニオ ブ層がクリーン・ニオブに積層されている.長い 目で見れば、ILC レシピや窒素インフュージョン は SS 構造の最初の成功例と言えるかもしれない.

## 8. おわりに

ILCレシピ, 窒素ドープ, 窒素インフュージョ ンを順番に紹介してきた. レシピの背後にある物 理についても, 現時点の理解の範囲で解説した.

どのレシピも完全には理解されていないが、個 人的な印象では、三つのレシピの中で一番簡単か つ理解が進んでいるのは窒素ドープである. ILC レシピや窒素インフュージョンと違い、窒素ドー プされたニオブは複雑な構造を持たないし、事 実、窒素ドープのQ-E 曲線は理論でよく記述で きる. 窒素ドープの最大の謎は窒素の役割であ る. なぜ窒素を入れると理想的な Q-E 曲線に近 い振る舞いが得られるのだろうか. この謎を解明 すれば、窒素インフュージョンの高Qの理解も 進むだろうし、問題が切り分けられればベーキン グの理解も進み、ILCレシピの理解も進むのでは なかろうか. 窒素ドープの研究が突破口になるか もしれない.

# 参考文献

- A. Grassellino, A. Romanenko, Y. Trenikhina, M. Checchin, M. Martinello, O. S. Melnychuk, S. Chandrasekaran, D. A. Sergatskov, S. Posen, A. C. Crawford, S. Aderhold and D. Bice: Supercond. Sci. Technol. **30**, 094004 (2017).
- 2) A. Grassellino, A. Romanenko, D. Sergatskov, O. Melny-

chuk, Y. Trenikhina, A. Crawford, A. Rowe, M. Wong, T. Khabiboulline and F. Barkov: Supercond. Sci. Technol. **26**, 102001 (2013).

- 3) 佐伯学行:高エネルギーニュース32,178 (2013).
- 4) 沢辺元明: ILC 加速器・物理合同勉強会 (2013).
- 5) T. Kubo: Prog. Theor. Exp. Phys. 2015, 073G01 (2015).
- C. Xu, C. E. Reece and M. J. Kelley: Phys. Rev. Accel. Beams 19, 033501 (2016).
- Y. Iwashita, Y. Tajima and H. Hayano: Phys. Rev. Spec. Top. Accel. Beams 11, 093501 (2008).
- Y. Yamamoto, H. Hayano, E. Kako, S. Noguchi, T. Shishido and K. Watanabe: Nucl. Instrum. Methods Phys. Res. A **729**, 589 (2013).
- K. Saito et al.: Proc. SRF1989, KEK, Tsukuba, Japan, 635, SRF89G18 (1989).
- A. Romanenko, A. Grassellino, A. C. Crawford, D. A. Sergatskov and O. Melnychuk: Appl. Phys. Lett. 105, 234103 (2014).
- S. Posen, M. Checchin, A. C. Crawford, A. Grassellino, M. Martinello, O. S. Melnychuk, A. Romanenko, D. A. Sergatskov and Y. Trenikhina: J. Appl. Phys. **119**, 213903 (2016).
- 12) Tesla Technology Collaboration Topical Workshop "RF Superconductivity: Pushing Cavity Performance Limits" の2日日のセッション "Gaining insight into trapped flux" で議論されている.
- 13) Ph. Bernard et al.: Proc. EPAC1992, Berlin, Germany, 1269 (1992).
- 14) E. Kako et al.: Proc. SRF1995, Gif-sur-Yvette, France, 425, SRF95C12 (1995).
- P. Kneisel et al.: Proc. SRF1995, Gif-sur-Yvette, France, 449, SRF95C17 (1995).
- L. Lilje et al.: Proc. SRF1999, La Fonda Hotel, Santa Fe, New Mexico, USA, 74, TUA001 (1999).
- A. Romanenko, A. Grassellino, F. Barkov, A. Suter, Z. Salman and T. Prokscha: Appl. Phys. Lett. 104, 072601

(2014).

- 18) G. Ciovati: Appl. Phys. Lett. 89, 022507 (2006).
- F. Pei-Jen Lin and A. Gurevich: Phys. Rev. B Condens. Matter Mater. Phys. 85, 054513 (2012).
- T. Kubo, Y. Iwashita and T. Saeki: Appl. Phys. Lett. 104, 032603 (2014).
- 21) T. Kubo: Proc. 27th Linear Accelerator Conference, LIN-AC14, Geneva, Switzerland, 1026, THPP074 (2014).
- 22) T. Kubo: Supercond. Sci. Technol. 30, 023001 (2017).
- 23) T. Kubo: Proc. International Workshop on Future Linear Colliders (LCWS2016), Morioka, Japan (2016).
- 24) D. C. Ford, L. D. Cooley and D. N. Seidman: Supercond. Sci. Technol. **26**, 105003 (2013).
- 25) P. Dhakal, G. Ciovati, G. R. Myneni, K. E. Gray, N. Groll, P. Maheshwari, D. M. McRae, R. Pike, T. Proslier, F. Stevie, R. P. Walsh, Q. Yang and J. Zasadzinzki: Phys. Rev. Spec. Top. Accel. Beams 16, 042001 (2013).
- Y. Trenikhina et al.: Proc. SRF2015, Whistler, Canada, 223, MOPB055 (2015).
- 27) D. C. Mattis and J. Bardeen: Phys. Rev. 111, 412 (1958).
- 28) A. Gurevich and T. Kubo: Phys. Rev. B 96, 184515 (2017).
- K. Maki: Superconductivity, edited by R. D. Parks (Marcel Dekker, Inc., New York, 1969). Vol. 2, p. 1035.
- A. Anthore, H. Pothier and D. Esteve: Phys. Rev. Lett. 90, 127001 (2003).
- 31) A. Gurevich: Phys. Rev. Lett. 113, 087001 (2014).
- 32) G. Ciovati, P. Dhakal and A. Gurevich: Appl. Phys. Lett. 104, 092601 (2014).
- 33) P. Dhakal, S. Chetri, S. Balachandran, P. J. Lee and G. Ciovati: Phys. Rev. Accel. Beams 21, 032001 (2018).
- K. Umemori: "N-infusion at KEK/J-PARC," Tesla Technology Collaboration Meeting, INFN Milano, Italy (2018).
- 35) M. Checchin et al.: Proc. IPAC2018, Vancouver, BC, Canada, WEPMK016 (2018).
- 36) A. Gurevich: Appl. Phys. Lett. 88, 012511 (2006).