

## 第 14 章

# 超弦理論の応用：補章

2013 年 8 月 15 日

このファイルは「超弦理論の応用—物理諸分野での AdS/CFT 双対性の使い方—」(サイエンス社 SGC ライブラリ) でページ数の都合から割愛した部分をまとめたものである。

### 14.1 RN ブラックホールの熱力学量の計算 (3 章)

ここでは、ライスナー-ノルドストローム・ブラックホール (以下 RN ブラックホール) に対して分配関数を鞍点近似で評価し、熱力学量を求める。ユークリッド化した RN ブラックホール解は ( $t_E = it$ )

$$ds_4^2 = f dt_E^2 + \frac{dr^2}{f} + r^2 d\Omega_2^2, \quad (14.1)$$

$$f = \left(1 - \frac{r_+}{r}\right) \left(1 - \frac{r_-}{r}\right) = 1 - \frac{r_0}{r} + \frac{r_+ r_-}{r^2}, \quad r_0 := r_+ + r_-, \quad (14.2)$$

$$A_M dx^M = i \frac{\sqrt{r_+ r_-}}{r} dt_E. \quad (14.3)$$

作用は形式的に 2 つの部分に分けられる：

$$\mathcal{S}_E = \mathcal{S}_{\text{bulk}} + \mathcal{S}_{\text{GH}}. \quad (14.4)$$

ここで、 $\mathcal{S}_{\text{bulk}}$ ,  $\mathcal{S}_{\text{GH}}$  は、それぞれバルク作用、ギボンズ-ホーキング作用である (7.4 節, 11.4 節)。

#### バルク作用

バルク作用は

$$\mathcal{S}_{\text{bulk}} = -\frac{1}{16\pi G_4} \int d^4x \sqrt{g} (R - F^2). \quad (14.5)$$

アインシュタイン方程式 (3.41) の縮約をとると,  $R = 0$ . したがって, アインシュタイン-ヒルベルト作用は寄与しない.

$F^2 = -2r_+r_-/r^4$  より, マクスウェル作用は,

$$S_{\text{bulk}} = \frac{1}{16\pi G_4} \int dt_E dr d\Omega_2 r^2 (-2) \frac{r_+r_-}{r^4} \quad (14.6)$$

$$= \frac{\beta}{2G_4} \frac{r_+r_-}{r} \Big|_{r=r_+}^{r=\infty} \quad (14.7)$$

$$= -\frac{\beta}{2G_4} r_- . \quad (14.8)$$

### ギボンズ-ホーキング作用

$N^{-1} = f^{1/2}$ ,  $\sqrt{\gamma} = f^{1/2}r^2 \sin\theta$  なので, ギボンズ-ホーキング作用は ( $\sqrt{\gamma}K = \partial_r \sqrt{\gamma}/N$ )

$$S_{\text{GH}} = -\frac{2}{16\pi G_4} \int d^3x \sqrt{\gamma} K \quad (14.9)$$

$$= -\frac{2}{16\pi G_4} \int dt_E d\theta d\phi f^{1/2} [f^{1/2}r^2]' \sin\theta \Big|_{r=\infty} \quad (14.10)$$

$$= -\frac{\beta}{2G_4} f^{1/2} [f^{1/2}r^2]' \Big|_{r=\infty} \quad (14.11)$$

$$\xrightarrow{r \rightarrow \infty} \frac{\beta}{2G_4} (-2r + \frac{3}{2}r_0) \Big|_{r=\infty} \quad (14.12)$$

ギボンズ-ホーキング作用は発散する.

### 発散の処理

漸近的に平坦なブラックホールの場合, 相殺作用 (7.52) を加えるという手法は使えない. かわりに, 平坦な時空の自由エネルギーとの差を考える「レファレンス時空法」を使う (13.2 節).

平坦な時空の周期  $\beta_0$  は, ブラックホールの温度にあわせる. ただし, ブラックホールのホーキング温度  $T$  にあわせるのではなく, 半径  $r$  での「固有温度」(6.69) にあわせる:

$$T(r) = \frac{T}{f^{1/2}} \rightarrow \beta_0 = \beta(r) = f^{1/2}\beta . \quad (14.13)$$

平坦な時空に対しては,  $\sqrt{\gamma}K = 2r \sin\theta$  となり,

$$\mathcal{S}_{\text{flat}} = -\frac{2}{16\pi G_4} \int d^3x \sqrt{\gamma} K \quad (14.14)$$

$$= -\frac{2}{16\pi G_4} \int_0^{\beta(r)} dt_E \int d\theta d\phi 2r \sin\theta \Big|_{r=\infty} \quad (14.15)$$

$$= -\frac{\beta}{2G_4} 2r f^{1/2} \Big|_{r=\infty} \quad (14.16)$$

$$\xrightarrow{r \rightarrow \infty} \frac{\beta}{2G_4} (-2r + r_0) \Big|_{r=\infty} \quad (14.17)$$

以上より, RN ブラックホールのグランドカノニカル・ポテンシャル  $\Omega$  は

$$\Omega := \frac{\mathcal{S}_E - \mathcal{S}_{\text{flat}}}{\beta} = \frac{r_+ - r_-}{4G_4} \quad (14.18)$$

となる.

### 化学ポテンシャルについての注意

10 章では化学ポテンシャルを  $\mu = A_t(r = \infty)$  と定義したが, 正式には注意を要する. バルクのゲージ場にはゲージ不変性があるからである:

$$A_M(x^\nu, r) \rightarrow A_M(x^\nu, r) + \partial_M \Lambda(x^\nu, r) \quad (14.19)$$

通常  $A_r = 0$  のゲージをとるが, 依然として

$$A_\alpha(x^\nu, r) \rightarrow A_\alpha(x^\nu, r) + \partial_\alpha \Lambda(x^\nu) \quad (14.20)$$

という不変性は残るので,  $\mu = A_t(r = \infty)$  という定義はゲージ不変ではない.

1. 通常使われるのは,

$$A_t(r = r_+) = 0 \quad (14.21)$$

とさらにゲージ固定をして  $\mu = A_t(r = \infty)$  を使う方法である<sup>\*1)</sup>.

2. あるいはゲージ不変な定義

$$\mu = A_t(r = \infty) - A_t(r = r_+) \quad (14.22)$$

を使ってもよい.

前者を使う場合, 式 (14.3) のかわりに

$$A_t = -\sqrt{r_+ r_-} \left( \frac{1}{r} - \frac{1}{r_+} \right), \quad (14.23)$$

$$\mu = \frac{1}{G_4} A_t(r = \infty) = \frac{1}{G_4} \sqrt{\frac{r_-}{r_+}}. \quad (14.24)$$

ここで, 化学ポテンシャルをニュートン定数でスケールしたのは, 3.3.2 節で  $[Q] = (\text{長さ})$  という次元をとったことに起因する.

\*1) なお, 式 (13.27) でも暗黙のうちにそうしている.

### 熱力学量

$\Omega$  を本来の変数  $(T, \mu)$  で書きかえる.

$$T = \frac{r_+ - r_-}{4\pi r_+^2}, \quad (14.25)$$

$$\mu = \frac{1}{G_4} \sqrt{\frac{r_-}{r_+}}, \quad (14.26)$$

を使うと,

$$\Omega = \frac{(1 - G_4^2 \mu^2)^2}{16\pi G_4 T}. \quad (14.27)$$

これより, 熱力学量は

$$S = - \left( \frac{\partial \Omega}{\partial T} \right)_\mu = \frac{(1 - G_4^2 \mu^2)^2}{16\pi G_4 T^2} = \frac{\pi r_+^2}{G_4}, \quad (14.28)$$

$$Q = - \left( \frac{\partial \Omega}{\partial \mu} \right)_T = \frac{G_4 \mu (1 - G_4^2 \mu^2)}{4\pi T} = \sqrt{r_+ r_-}, \quad (14.29)$$

$$M = \Omega + TS + \mu Q = \frac{r_+ + r_-}{2G_4}. \quad (14.30)$$

なお,  $(r_+, r_-)$  のままで計算するときは, たとえば  $\mu$  を固定しなければいけない. この場合,

$$d\mu = \frac{\partial \mu}{\partial r_+} dr_+ + \frac{\partial \mu}{\partial r_-} dr_- = 0 \rightarrow dr_- = \frac{r_-}{r_+} dr_+ \quad (14.31)$$

という条件が得られる. これを使うと,

$$d\Omega = \frac{\partial \Omega}{\partial r_+} dr_+ + \frac{\partial \Omega}{\partial r_-} dr_- = \frac{1}{4G_4} (dr_+ - dr_-) = \frac{r_+ - r_-}{4G_4 r_+} dr_+ \quad (14.32)$$

$$dT = \frac{\partial T}{\partial r_+} dr_+ + \frac{\partial T}{\partial r_-} dr_- = -\frac{r_+ - r_-}{4\pi r_+^3} dr_+ \quad (14.33)$$

したがって,

$$S = - \left( \frac{\partial \Omega}{\partial T} \right)_\mu = \frac{\pi r_+^2}{G_4}. \quad (14.34)$$

同様に,  $T$  固定の場合は  $dT = 0$  から得られる  $dr_- = (2r_- - r_+) dr_+ / r_+$  を使えばよい.

## 14.2 閉じこめの簡単な例 (8章)

本文では閉じこめ相のモデルとして,  $r = r_c$  で切りとった AdS 時空を考えたが, ここでは具体例として  $S^1$  コンパクト化した  $\mathcal{N} = 4$  ゲージ理論と, 対応する時空を取りあげる.

## AdS ソリトン

SAdS<sub>5</sub> ブラックホールは

$$ds_5^2 = \left(\frac{r}{L}\right)^2 (-h dt^2 + dx^2 + dy^2 + dz^2) + L^2 \frac{dr^2}{hr^2}, \quad (14.35)$$

$$h = 1 - \left(\frac{r_0}{r}\right)^4, \quad (14.36)$$

で与えられた。  $z$  に対して  $z: 0 \rightarrow l$  と  $S^1$  コンパクト化する。ユークリッド時間方向も  $t_E: 0 \rightarrow \beta = \pi L^2/r_0$  と周期化されている。

しかし式 (14.35) は漸近的に  $\mathbb{R}^{1,2} \times S^1$  である唯一の解ではない。

$$z' = it, \quad z = it' \quad (14.37)$$

と「ダブル・ウィック回転」した解

$$ds_5^2 = \left(\frac{r}{L}\right)^2 (-dt'^2 + dx^2 + dy^2 + h dz'^2) + L^2 \frac{dr^2}{hr^2} \quad (14.38)$$

も同じ漸近構造をもつ。式 (14.38) を「AdS ソリトン」解と言う。

どちらもユークリッド幾何としては同じ時空だが、時間方向の  $S^1$  と空間方向の  $S^1$  が入れ替わっている。ユークリッド化すると、この点まぎらわしい。AdS ソリトンはブラックホールではない。むしろ  $dz'^2$  につく因子  $h$  のため、ユークリッド化したブラックホール同様、時空が  $r = r_0$  で終わっている。8章の議論から、この時空は閉じこめ相をあらわす。

AdS ソリトンの場合、 $t'$  の周期は任意に取れるが、SAdS ブラックホールと比べるため  $t'_E: 0 \rightarrow \beta$  ととる。一方、ホーキング温度導出の議論と同じ理由で、 $z'$  の周期  $l$  に

$$l = \frac{\pi L^2}{r_0} \quad (14.39)$$

と条件がつくことになる。

AdS ソリトンに対して、 $x$  方向のクォーク・ポテンシャルを考える。ウィルソン・ループとしては、 $t'-x$  平面上のループである。公式 (8.20) を使うと、時空は  $r = r_0$  で終わるので、

$$E_{\mathcal{H}-\mathcal{J}} \propto \sqrt{-g_{t't'} g_{xx}}|_{r_0} \mathcal{R} = \left(\frac{r_0}{L}\right)^2 \mathcal{R} \quad (14.40)$$

と閉じこめポテンシャルが出る。

なお、8.2 節では SAdS ブラックホールでのウィルソン・ループを使って、デバイ遮蔽を議論した。ユークリッド幾何としては同じ時空ではあるが、ここでは考えているウィルソン・ループが違うことに注意しよう：

- AdS ソリトンの立場で、 $t'-x$  平面上のウィルソン・ループ (“temporal Wilson loop”) は、ブラックホールの立場では、 $x-z$  平面上のウィルソン・ループ (“spatial Wilson loop”) に相当する。

- 一方、デバイ遮蔽の導出では、ブラックホールの立場で  $t$ - $x$  平面上の temporal Wilson loop を考えた。

### 閉じこめ/非閉じこめ転移

7.4 節で計算したように、SAdS ブラックホールの自由エネルギーは、

$$F_{\text{BH}} = -\frac{V_3}{16\pi G_5} \frac{r_0^4}{L^5} = -\frac{V_3 L^3}{16\pi G_5} \pi^4 T^4 \quad (14.41)$$

である。ユークリッド幾何は同じなので、AdS ソリトンの自由エネルギーも同じ表式で与えられるが、 $T$  の役割を果たすのが  $1/l$  であることに注意すると、

$$F_{\text{soliton}} = -\frac{V_3}{16\pi G_5} \frac{r_0^4}{L^5} = -\frac{V_3 L^3}{16\pi G_5} \frac{\pi^4}{l^4} . \quad (14.42)$$

自由エネルギーの差は、

$$\Delta F = F_{\text{BH}} - F_{\text{soliton}} = -\frac{V_3 L^3}{16\pi G_5} \pi^4 \left( T^4 - \frac{1}{l^4} \right) . \quad (14.43)$$

したがって、

- $T < 1/l$  : AdS ソリトンが安定な状態で、閉じこめ相をあらわす。
- $T > 1/l$  : ブラックホールが安定な状態で、非閉じこめ相をあらわす。

AdS ソリトンはブラックホールではないので、エントロピーをもたない (ブラックホールと比べると、 $1/N_c^2$  のオーダーという意味)。これは閉じこめ相として適切でもあるが、このことは 1 次相転移も意味する。また、コンパクトな空間上での相転移という意味で、13.2 節のホーキング-ページ転移に似ている。

## 14.3 そのほかの時空の詳細 (10 章)

### 14.3.1 SAdS <sub>$p+2$</sub> ブラックホール

$(p+2)$  次元のシュワルツシルド AdS ブラックホール (プラナー・ホライズン) は

$$S = \frac{1}{16\pi G_{p+2}} \int d^{p+2}x \sqrt{-g} (R - 2\Lambda) , \quad (14.44)$$

$$2\Lambda = -\frac{p(p+1)}{L^2} . \quad (14.45)$$

の解であり、

$$ds_{p+2}^2 = -f dt^2 + \frac{dr^2}{f} + \left(\frac{r}{L}\right)^2 d\mathbf{x}_p^2 , \quad (14.46)$$

$$f = \left(\frac{r}{L}\right)^2 \left\{ 1 - \left(\frac{r_0}{r}\right)^{p+1} \right\} . \quad (14.47)$$

熱力学量は、

$$T = \frac{p+1}{4\pi L^2} r_0, \quad (14.48)$$

$$s = \frac{1}{4G_{p+2}} \left(\frac{r_0}{L}\right)^p, \quad (14.49)$$

$$\varepsilon = \frac{p}{16\pi G_{p+2} L} \left(\frac{r_0}{L}\right)^{p+1}, \quad (14.50)$$

$$P = \frac{1}{16\pi G_{p+2} L} \left(\frac{r_0}{L}\right)^{p+1} = \frac{1}{p} \varepsilon. \quad (14.51)$$

### 14.3.2 RN-AdS ブラックホール

RN-AdS<sub>5</sub> ブラックホール (フラナー・ホライズン) は

$$S = \frac{1}{16\pi G_5} \int d^5x \sqrt{-g} \left( R - 2\Lambda - \frac{L^2}{4} F^2 \right). \quad (14.52)$$

の解であり,

$$ds_5^2 = -f dt^2 + \frac{dr^2}{f} + \left(\frac{r}{L}\right)^2 d\mathbf{x}_3^2, \quad (14.53)$$

$$f = \left(\frac{r}{L}\right)^2 \left\{ 1 - \left(\frac{r_+}{r}\right)^2 \right\} \left\{ 1 - \left(\frac{r_-}{r}\right)^2 \right\} \left\{ 1 + \frac{r_+^2 + r_-^2}{r^2} \right\}, \quad (14.54)$$

$$A_t = -\frac{r_+}{L^2} \sqrt{3\alpha(1+\alpha^2)} \left(\frac{r_+}{r^2} - 1\right), \quad (14.55)$$

( $\alpha := r_-/r_+$ ). ホライズンは  $r = r_+, r_-$  である. 熱力学量は,

$$T = \frac{r_+}{2\pi L^2} (2 - \alpha^2 - \alpha^4), \quad (14.56)$$

$$\Omega = -\frac{V_3}{16\pi G_5 L} \left(\frac{r_+}{L}\right)^4 (1 + \alpha^2 + \alpha^4), \quad (14.57)$$

$$s = -\frac{1}{V_3} \left(\frac{\partial \Omega}{\partial T}\right)_{V_3, \mu} = \frac{1}{4G_5} \left(\frac{r_+}{L}\right)^3, \quad (14.58)$$

$$\mu = A_t|_{r \rightarrow \infty} = \frac{r_+}{L^2} \sqrt{3\alpha(1+\alpha^2)}, \quad (14.59)$$

$$\rho = -\frac{1}{V_3} \left(\frac{\partial \Omega}{\partial \mu}\right)_{T, V_3} = \frac{1}{8\pi G_5} \left(\frac{r_+}{L}\right)^3 \sqrt{3\alpha(1+\alpha^2)}, \quad (14.60)$$

$$\varepsilon = \frac{\Omega}{V_3} + Ts + \mu\rho = \frac{3}{16\pi G_5 L} \left(\frac{r_+}{L}\right)^4 (1 + \alpha^2 + \alpha^4), \quad (14.61)$$

$$P = -\frac{\Omega}{V_3} = \frac{1}{3} \varepsilon. \quad (14.62)$$

RN-AdS<sub>4</sub> ブラックホール (フラナー・ホライズン) は

$$ds_4^2 = -f dt^2 + \frac{dr^2}{f} + \left(\frac{r}{L}\right)^2 d\mathbf{x}_2^2, \quad (14.63)$$

$$f = \left(\frac{r}{L}\right)^2 \left(1 - \frac{r_+}{r}\right) \left(1 - \frac{r_-}{r}\right) \left(1 + \frac{r_+^2 + r_+ r_- + r_-^2}{r^2}\right), \quad (14.64)$$

$$A_t = -\frac{2r_+}{L^2} \sqrt{\alpha(1+\alpha+\alpha^2)} \left(\frac{r_+}{r} - 1\right), \quad (14.65)$$

( $\alpha := r_-/r_+$ ). 熱力学量は,

$$T = \frac{r_+}{4\pi L^2}(3 - \alpha - \alpha^2 - \alpha^3), \quad (14.66)$$

$$\Omega = -\frac{V_2}{16\pi G_4 L} \left(\frac{r_+}{L}\right)^3 (1 + \alpha + \alpha^2 + \alpha^3), \quad (14.67)$$

$$s = -\frac{1}{V_2} \left(\frac{\partial\Omega}{\partial T}\right)_{V_2, \mu} = \frac{1}{4G_4} \left(\frac{r_+}{L}\right)^2, \quad (14.68)$$

$$\mu = A_t|_{r \rightarrow \infty} = \frac{2r_+}{L^2} \sqrt{\alpha(1 + \alpha + \alpha^2)}, \quad (14.69)$$

$$\rho = -\frac{1}{V_2} \left(\frac{\partial\Omega}{\partial\mu}\right)_{T, V_2} = \frac{1}{8\pi G_4} \left(\frac{r_+}{L}\right)^2 \sqrt{\alpha(1 + \alpha + \alpha^2)}, \quad (14.70)$$

$$\varepsilon = \frac{\Omega}{V_2} + Ts + \mu\rho = \frac{1}{8\pi G_4 L} \left(\frac{r_+}{L}\right)^3 (1 + \alpha + \alpha^2 + \alpha^3), \quad (14.71)$$

$$P = -\frac{\Omega}{V_2} = \frac{1}{2}\varepsilon. \quad (14.72)$$

### 14.3.3 M ブレーン

#### ゼロ温度の場合

M2 ブレーンは

$$ds_{11}^2 = f_2^{-2/3}(-dt^2 + dx_1^2 + dx_2^2) + f_2^{1/3}(dr^2 + r^2 d\Omega_7^2), \quad (14.73)$$

$$f_2 = 1 + \left(\frac{r_2}{r}\right)^6. \quad (14.74)$$

5.4 節と同様,  $r \ll r_2$  の near-horizon 極限では

$$ds_{11}^2 \rightarrow \left(\frac{r}{r_2}\right)^4 (-dt^2 + dx_1^2 + dx_2^2) + \left(\frac{r_2}{r}\right)^2 (dr^2 + r^2 d\Omega_7^2) \quad (14.75)$$

$$= \left(\frac{2\tilde{r}}{r_2}\right)^2 (-dt^2 + dx_1^2 + dx_2^2) + \left(\frac{r_2}{2}\right)^2 \frac{d\tilde{r}^2}{\tilde{r}^2} + r_2^2 d\Omega_7^2. \quad (14.76)$$

$r = (2\tilde{r}r_2)^{1/2}$  とした. AdS 半径  $L = r_2/2$  の  $\text{AdS}_4 \times S^7$  に帰着する. ただし D3 ブレーンとは異なり,  $S^7$  の半径  $L_{S^7}$  は  $L_{S^7} = 2L = r_2$  で与えられる.

M5 ブレーンは

$$ds_{11}^2 = f_5^{-1/3}(-dt^2 + dx_5^2) + f_5^{2/3}(dr^2 + r^2 d\Omega_4^2), \quad (14.77)$$

$$f_5 = 1 + \left(\frac{r_5}{r}\right)^3. \quad (14.78)$$

near-horizon 極限では

$$ds_{11}^2 \rightarrow \left(\frac{r}{r_5}\right) (-dt^2 + dx_5^2) + \left(\frac{r_5}{r}\right)^2 (dr^2 + r^2 d\Omega_4^2) \quad (14.79)$$

$$= \left(\frac{\tilde{r}}{2r_5}\right)^2 (-dt^2 + dx_5^2) + (2r_5)^2 \frac{d\tilde{r}^2}{\tilde{r}^2} + r_5^2 d\Omega_4^2. \quad (14.80)$$

$r = \tilde{r}^2/(2r_5)$  とした. AdS 半径  $L = 2r_5$  の  $\text{AdS}_7 \times S^4$  に帰着する. ただし  $S^4$  の半径  $L_{S^4}$  は  $L_{S^4} = L/2 = r_5$  で与えられる.



## AdS/CFT 辞書

M ブレーンの AdS/CFT 辞書の作り方は、5.4 節の D3 の場合と同様である。M2 の場合、ブレーンに垂直な空間次元は 8 である。したがって、ニュートン・ポテンシャルは空間 3 次元の  $GM/r$  のかわりに、 $G_{11}T_2/r^6$  となる。次元解析と  $N_c$  枚のブレーンがあることから、

$$r_2^6 \simeq G_{11}T_2 \simeq N_c l_{11}^6, \quad (14.81)$$

$$G_{11} =: l_{11}^9. \quad (14.82)$$

ここで  $l_{11}$  は 11 次元プランク長さである。超弦理論では、ストリング長さ  $l_s$  という基礎的なスケールがあり、プランク長さ  $l_{10}$  は  $l_s$  で  $l_{10}^8 \simeq g_s^2 l_s^8$  と与えられる。しかし、11 次元の場合、 $l_s$  に相当するスケールがあるか不明なので、 $l_{11}$  を使う。これらの関係から、

$$\frac{r_2^9}{G_{11}} \simeq N_c^{3/2}. \quad (14.83)$$

これは D3 の場合、式 (5.42) の第 1 式に相当する式である。

M5 ブレーンの場合、ブレーンに垂直な空間次元は 5 である。したがって、ニュートン・ポテンシャルは  $G_{11}T_5/r^3$  となり、

$$r_5^3 \simeq G_{11}T_5 \simeq N_c l_{11}^3. \quad (14.84)$$

したがって、

$$\frac{r_5^9}{G_{11}} \simeq N_c^3. \quad (14.85)$$

式 (14.83), (14.85) を係数まで注意してまとめたものは、

$$N_c^{3/2} = \frac{\sqrt{2}\pi^5(2L)^9}{16\pi G_{11}} \quad (\text{M2}), \quad N_c^3 = \frac{\pi^5 L^9}{2 \cdot 16\pi G_{11}} \quad (\text{M5}). \quad (14.86)$$

## 有限温度の場合

有限温度の場合、M2 ブレーンは

$$ds_{11}^2 = f_2^{-2/3}(-hdt^2 + dx_1^2 + dx_2^2) + f_2^{1/3}(h^{-1}dr^2 + r^2d\Omega_7^2), \quad (14.87)$$

$$h = 1 - \left(\frac{r_0}{r}\right)^6 = 1 - \left(\frac{\tilde{r}_0}{\tilde{r}}\right)^3. \quad (14.88)$$

M5 ブレーンは、

$$ds_{11}^2 = f_5^{-1/3}(-hdt^2 + dx_5^2) + f_5^{2/3}(h^{-1}dr^2 + r^2d\Omega_4^2), \quad (14.89)$$

$$h = 1 - \left(\frac{r_0}{r}\right)^3 = 1 - \left(\frac{\tilde{r}_0}{\tilde{r}}\right)^6. \quad (14.90)$$

$\tilde{r}_0 < \tilde{r} \ll L$  の near-horizon 極限で、M2, M5 はそれぞれ SAdS<sub>4</sub>, SAdS<sub>7</sub> ブ

ラックホールに帰着する。熱力学量は、シュワルツシルド AdS ブラックホールの結果 (14.3.1 節) をそのまま用いればよい。

M2 ブレーンの場合,

$$s = \sqrt{2} \left( \frac{2}{3} \right)^3 \pi^2 N_c^3 T^2, \quad (14.91)$$

$$\varepsilon = \sqrt{2} \left( \frac{2}{3} \right)^4 \pi^2 N_c^3 T^3. \quad (14.92)$$

M5 ブレーンの場合,

$$s = 2 \left( \frac{2}{3} \pi \right)^6 N_c^3 T^5, \quad (14.93)$$

$$\varepsilon = \frac{5}{3} \left( \frac{2}{3} \pi \right)^6 N_c^3 T^6. \quad (14.94)$$

### 14.3.4 Dp ブレーン

#### ゼロ温度の場合

Dp ブレーンは

$$ds_{10}^2 = Z_p^{-1/2} (-dt^2 + d\mathbf{x}_p^2) + Z_p^{1/2} (dr^2 + r^2 d\Omega_{8-p}^2), \quad (14.95)$$

$$e^{-2\phi} = Z_p^{(p-3)/2}, \quad (14.96)$$

$$Z_p = 1 + \left( \frac{r_p}{r} \right)^{7-p}. \quad (14.97)$$

$p \neq 3$  のとき、ダイラトン  $\phi$  がノントリビアルな振るまいをする。 $p = 3$  では、ダイラトンは定数なのでこれまで考慮してこなかった。

near-horizon 極限では,

$$\begin{aligned} ds_{10}^2 \rightarrow & \left( \frac{r}{r_p} \right)^{(7-p)/2} (-dt^2 + d\mathbf{x}_p^2) + \frac{dr^2}{\left( \frac{r}{r_p} \right)^{(7-p)/2}} \\ & + r_p^2 \left( \frac{r}{r_p} \right)^{(p-3)/2} d\Omega_{8-p}^2. \end{aligned} \quad (14.98)$$

#### AdS/CFT 辞書

5.4 節の D3 の場合と同様である。係数まで注意してまとめたものは,

$$16\pi G_{10} = (2\pi)^7 g_s^2 l_s^8, \quad (14.99)$$

$$r_p^{7-p} = \frac{(2\pi)^{7-p}}{(7-p)\Omega_{8-p}} g_s N_c l_s^{7-p}, \quad (14.100)$$

$$2(2\pi)^{p-2} g_s l_s^{p-3} = g_{\text{YM}}^2. \quad (14.101)$$

$p = 3$  のとき、式 (14.99)-(14.101) は D3 ブレーンの場合の式 (5.42) に帰着する。また、式 (14.101) の  $l_s$  依存性は、 $(p+1)$  次元のゲージ理論では  $g_{\text{YM}}$  が次元をもつことを反映している。

### 有限温度の場合

有限温度では,

$$ds_{10}^2 = Z_p^{-1/2}(-hdt^2 + dx_p^2) + Z_p^{1/2}(h^{-1}dr^2 + r^2d\Omega_{8-p}^2), \quad (14.102)$$

$$h = 1 - \left(\frac{r_0}{r}\right)^{7-p}. \quad (14.103)$$

near-horizon 極限での熱力学量は,

$$T = \frac{7-p}{4\pi} \frac{r_0^{(5-p)/2}}{r_p^{(7-p)/2}}, \quad (14.104)$$

$$s = e^{-2\phi} \frac{a}{4G_{10}} = \frac{1}{4G_{10}} \Omega_{8-p}(r_p r_0)^{(7-p)/2} r_0, \quad (14.105)$$

$$\varepsilon = \frac{9-p}{32\pi G_{10}} \Omega_{8-p} r_0^{7-p}, \quad (14.106)$$

$$C = \frac{9-p}{4G_{10}(5-p)} \Omega_{8-p}(r_p r_0)^{(7-p)/2} r_0. \quad (14.107)$$

比熱は  $p=5$  で発散,  $p>5$  で負になるので, 以下では  $p<5$  を考える. なお, デイラトンはニュートン定数の働きをすることから (5.2.4 節), エントロピーの面積則は

$$s = e^{-2\phi} \frac{a}{4G_{10}} \Big|_{r=r_0} \quad (14.108)$$

となる.

ゲージ理論の変数で書き直すと, たとえばエネルギー密度は

$$\varepsilon \propto (g_{\text{YM}}^2 N_c)^{(p-3)/(5-p)} N_c^2 T^{2(7-p)/(5-p)}. \quad (14.109)$$

### Dp ブレーンと M ブレーンの関係

熱力学量は,  $p=1$  で  $\varepsilon \propto N_c^{3/2} T^3$  となり, M2 ブレーンの振るまいと同じである. 同様に,  $p=4$  で  $\varepsilon \propto N_c^3 T^6$  となり, M5 ブレーンの振るまいと一致する. これらの振るまいは偶然ではない. 一部の D ブレーンは, 11 次元の M ブレーンに起源をもつからである (図 14.1). ここでは詳細に議論しないが, たとえば

- M5 でブレーン方向を  $S^1$  コンパクト化したものが, 10 次元タイプ IIA 超弦理論の D4 ブレーンである.
- M2 でブレーン方向を  $S^1$  コンパクト化したものが, 10 次元タイプ IIA 超弦理論のストリングである. このストリングは, T 双対性によりタイプ IIB 超弦理論のストリングになり, さらに S 双対性を使うとタイプ IIB 超弦理論の D1 ブレーンになる.

M 理論	W	M2	M5	KK6
	↙ ↓	↙ ↓	↙ ↓	↙ ↓
タイプ IIA	D0 W	NS1 D2	D4 NS5	KK5 D6

図 14.1 M ブレーンとタイプ IIA 超弦理論のブレーンとの関係。「↙」はブレーン方向を  $S^1$  コンパクト化した場合で、「↓」はブレーンと垂直方向にコンパクト化した場合. NS1 はストリングをあらわす.  $Dp$  ブレーン以外にも, NS5 ブレーンや Kaluza-Klein  $p$  ブレーンと呼ばれるものがある (KK $p$  と書いたもの). W は重力波をあらわす.

このため, D ブレーンの near-horizon 極限も, M ブレーンの near-horizon 極限と関係する. 実際, 式 (14.98) は

$$ds_{10}^2 \rightarrow \left(\frac{r}{r_p}\right)^{(p-3)/2} \left\{ \left(\frac{r}{r_p}\right)^{5-p} (-hdt^2 + d\mathbf{x}_p^2) + \frac{dr^2}{\left(\frac{r}{r_p}\right)^2 h} + r_p^2 d\Omega_{8-p}^2 \right\} \quad (14.110)$$

と書き替えられるが, 座標変換

$$\frac{r}{r_p} = \left(\frac{2}{5-p} \frac{\tilde{r}}{r_p}\right)^{2/(5-p)}, \quad \frac{r_0}{r_p} = \left(\frac{2}{5-p} \frac{\tilde{r}_0}{r_p}\right)^{2/(5-p)} \quad (14.111)$$

をすると, 式 (14.110) の { } 内は

$$\frac{ds_{10}^2}{\left(\frac{2}{5-p}\right)^2} \rightarrow \left(\frac{\tilde{r}}{r_p}\right)^2 (-hdt^2 + d\mathbf{x}_p^2) + \frac{d\tilde{r}^2}{\left(\frac{\tilde{r}}{r_p}\right)^2 h} + \frac{r_p^2}{\left(\frac{2}{5-p}\right)^2} d\Omega_{8-p}^2, \quad (14.112)$$

$$h = 1 - \left(\frac{\tilde{r}_0}{\tilde{r}}\right)^{2(7-p)/(5-p)}. \quad (14.113)$$

$p=1$  のとき  $h = 1 - (\tilde{r}_0/\tilde{r})^3$  となり, 上の計量はプラナー SAdS<sub>4</sub> をブレーン方向に沿って  $S^1$  コンパクト化したものと一致する. (プラナー SAdS<sub>4</sub> で, ブレーン方向の一つを単に無視すればよい.) 同様に,  $p=4$  のとき  $h = 1 - (\tilde{r}_0/\tilde{r})^6$  となり, プラナー SAdS<sub>7</sub> をブレーン方向に沿って  $S^1$  コンパクト化したものと一致する.