

## 第3章 レーザー干渉計による重力波の検出

### 3.1 原理

Michelson 干渉計で 2 つの鏡 (自由質点) までの光路を往復する際に生じる位相差  $\phi_-$  を検出。2 つの基線長を  $l_-$ 、その差を  $l_+$ 、レーザーの角周波数を  $\Omega$  とすると、

$$\phi_- = \underbrace{\frac{2l_- \Omega}{c}}_{=\Phi_0} + \frac{\delta\phi_{\text{GR}}}{\text{重力波}} \quad (3.12) \quad \delta\phi_{\text{GR}} = \Omega \int_{t-2l/c}^t \bar{h}(t') dt' \quad (3.13)$$

Michelson 干渉計の周波数応答関数から、各周波数  $\omega$  の重力波に対して感度が最も良くなるのは

$$\frac{l\omega}{c} = \frac{\pi}{2} \quad (3.17)$$

のとき。1kHz だと  $l = 75\text{km}$  !

Delay-line 方式 (多重反射)、Fabry-Perot 方式 (多重干渉)

### 3.2 Fabry-Perot 共振器

透過光強度最大のとき、共振器内部の強度最大。共振条件は、共振器長を  $L$  として

$$\Phi = \frac{2L\Omega}{c} = 2\pi n \quad (n \in \mathbb{N}) \quad (3.34)$$

フィネス。共振の鋭さを表す。フロントミラー、エンドミラーの反射率  $r_F$ 、 $r_E$  を用いて

$$\mathcal{F} = \frac{\nu_{\text{FSR}}}{\nu_{\text{FWHM}}} = \frac{\pi\sqrt{r_F r_E}}{1 - r_F r_E} \quad (3.37)$$

重力波に対する応答: 1 次のローパス特性 (重力波の影響が積分されてしまうため)

鏡が  $\delta L$  変動すると、振幅  $2\delta L/L$  の重力波に見える。

レーザーの周波数が  $\delta\nu$  ずれると振幅  $2\delta\nu/\nu$  の重力波に見える。

### 3.3 レーザー干渉計における雑音源

- 散射雑音 (shot noise): 光子数の量子揺らぎに起因。散射雑音による位相検出限界は

$$\delta\phi_{\text{-shot}} = \sqrt{\frac{2e}{i_{\text{dc}}} \frac{1}{\sin(\Phi_0/2)}}$$

これは  $\Phi_0 = \pi$  (ダークフリンジ) で最小。このとき

$$\delta\phi_{\text{-shot}} = \sqrt{\frac{2h\Omega}{\eta P_{\text{in}}}} \quad (3.79)$$

入射パワー  $P_{\text{in}}$  が大きいとき小さい (パワーリサイクリング)。

- 熱雑音: 鏡を吊る振り子と鏡自身の。冷却するか、Q 値を上げて抑える。

$$m \frac{d^2x}{dt^2} + \underbrace{\gamma}_{\text{減衰力}} \frac{dx}{dt} + kx = \underbrace{f_N}_{\text{熱雑音力}} \quad \text{で} \quad \gamma = \frac{m\omega_0}{Q}$$

- 地面振動: 常時微動。特に低周波で効いてくる。(多段) 振り子などにより防振。
- 周波数雑音: Michelson、Delay-Line では腕の長さを、Fabry-Perot では共振器の特性 ( $L$ 、 $\mathcal{F}$ ) をよく合わせることで除去。光源の周波数安定化 (別の共振器で or 主干渉計自身で)。

- 強度雑音: 入射光源の強度変化と、信号による強度変化を区別する必要。位相変調により周波数帯を分離。例えば内部変調法では PD で検出される光強度は  $\phi_- = \Phi_0 + \delta\phi$  で

$$I_{\text{int}} = \frac{I_0 + \delta I}{2} [1 - \cos(\Phi_0 + \delta\phi + m \sin \omega_m t)]$$

$$\sim \frac{I_0 + \delta I}{2} [1 - J_0(m) \cos(\Phi_0 + \delta\phi) + 2J_1(m) \sin(\Phi_0 + \delta\phi) \sin(\omega_m t) + \dots]$$

で表され、 $\sin \omega_m t$  をかけて復調すると

$$(\text{復調信号の}\omega\text{成分}) = \frac{(\delta I [1 - J_0(m) \cos \Phi_0] / 2) \text{ の } \omega_m \pm \omega \text{ 成分}}{\omega_m \sim 10\text{MHz より 散乱雑音に 隠れる}} + \frac{(I_0 J_1(m) [(\delta/I_0) \sin \Phi_0 + \delta\phi \cos \Phi_0] \text{ の } \omega \text{ 成分})}{\Phi_0 = \pi (\text{ダークフリンジ}) \text{ とすることで強度雑音の影響低減できる}}$$

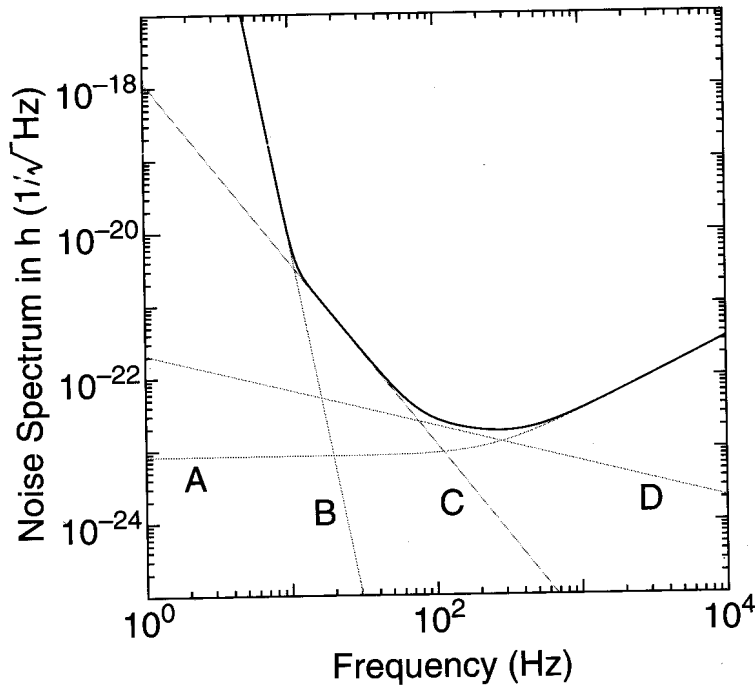


図 6-8 干渉計の雑音スペクトルの例。散乱雑音 (A), 外乱振動雑音 (B), 振り子の熱雑音 (C), 鏡の熱雑音 (D) のスペクトルを考慮し、それぞれの 2 乗和の平方根を用いて、干渉計全体の雑音の推定を行った。

図 1: 典型的な干渉計で予想される雑音スペクトル (100Mpc の連星中性子星合体を観測できるレベル)<sup>1</sup>

<sup>1</sup>中村卓史、大橋正健、三尾典克 (編著): 「重力波をとらえる」、p.228、1998

- 残留ガスによる雑音: 屈折率変化による光路長揺らぎ。超高真空中に置く。
- 制御による雑音: 共振状態、ダークフリンジを保つために制御が不可欠。電気回路による雑音など。

## おまけ: リッチテンソルの対称性

### 定義

$$\Gamma_{\mu\beta\gamma} \equiv \frac{1}{2}(\partial_\gamma g_{\mu\beta} + \partial_\beta g_{\mu\gamma} - \partial_\mu g_{\beta\gamma}), \quad \Gamma^\alpha{}_{\beta\gamma} = g^{\alpha\mu}\Gamma_{\mu\beta\gamma}$$

$$R^\mu{}_{\beta\gamma\delta} \equiv \partial_\gamma \Gamma^\mu{}_{\beta\delta} - \partial_\delta \Gamma^\mu{}_{\beta\gamma} + \Gamma^\mu{}_{\lambda\gamma}\Gamma^\lambda{}_{\beta\delta} - \Gamma^\mu{}_{\lambda\delta}\Gamma^\lambda{}_{\beta\gamma}$$

$g_{\mu\nu}(P_0) = \eta_{\mu\nu}$ 、 $\partial_\lambda g_{\mu\nu}(P_0) = 0$ 、 $\Gamma(P_0) = 0$  の局所ローレンツ系<sup>2</sup>で示せばよい。

$$\begin{aligned} R_{\alpha\beta\gamma\delta}(P_0) &= g_{\alpha\nu}R^\nu{}_{\beta\gamma\delta} \\ &= g_{\alpha\nu}(\partial_\gamma \Gamma^\nu{}_{\beta\delta} - \partial_\delta \Gamma^\nu{}_{\beta\gamma}) \\ &= g_{\alpha\nu} \left\{ \partial_\gamma \left[ \frac{1}{2}g^{\mu\nu} (\partial_\delta g_{\mu\beta} + \partial_\beta g_{\mu\delta} - \partial_\mu g_{\beta\delta}) \right] - \partial_\delta \left[ \frac{1}{2}g^{\mu\nu} (\partial_\gamma g_{\mu\beta} + \partial_\beta g_{\mu\gamma} - \partial_\mu g_{\beta\gamma}) \right] \right\} \\ &= \frac{1}{2}g_{\alpha\nu}g^{\mu\nu} [\partial_\gamma (\partial_\beta g_{\mu\delta} - \partial_\mu g_{\beta\delta}) - \partial_\delta (\partial_\beta g_{\mu\gamma} - \partial_\mu g_{\beta\gamma})] \\ &= \frac{1}{2} [\partial_\gamma (\partial_\beta g_{\alpha\delta} - \partial_\alpha g_{\beta\delta}) - \partial_\delta (\partial_\beta g_{\alpha\gamma} - \partial_\alpha g_{\beta\gamma})] \end{aligned}$$

となるので、以下の反対称性、対称性を示すことができる<sup>3</sup>。

$$R_{\alpha\beta\gamma\delta} = -R_{\alpha\beta\delta\gamma} \cdots \textcircled{1} \quad R_{\alpha\beta\gamma\delta} = -R_{\beta\alpha\gamma\delta} \cdots \textcircled{2} \quad R_{\alpha\beta\gamma\delta} = R_{\gamma\delta\alpha\beta} \cdots \textcircled{3}$$

③の両辺に  $g^{\alpha\gamma}$  をかけると

$$R^\gamma{}_{\beta\gamma\delta} = R^\alpha{}_{\delta\alpha\beta}$$

$$\therefore R_{\beta\delta} = R_{\delta\beta}$$

<sup>2</sup>M. Maggiore *Gravitational Waves* Vol. I の 1.3.2 節でも見た。須藤「一般相対論入門」2.7 節あたり参照。

<sup>3</sup>③の関係は①+②+「3つの添字の循環和=0」からも示せる 須藤 問題 [2.9]