非理想型多層構造を伴う微細周期構造による構造色の数値解析 Numerical Analysis of Structural Color by Subwavelength Periodic Structure

with Non-ideal Multilayer Type

丸山 岳人若林 秀昭荒井 剛稲井 寛Taketo MaruyamaHideaki WakabayashiTsuyoshi AraiHiroshi Inai岡山県立大学大学院情報系工学研究科システム工学専攻

1 はじめに

構造色とは微細な構造によって光が回折,干渉,屈折, 散乱することにより発色する現象である.紫外線で色が 劣化しない,顔料や染料では表現できない金属光沢があ るなどの特徴があり,工業分野で有用と考えられる.自 然界では昆虫や魚類,鳥類の一部などに見られる.図1 に示すルリスズメダイ [1]の体表は青色であるが、体内 に色素は含まれない.ルリスズメダイの体表の電子顕微 鏡写真によると屈折率の異なる2種類の物質が多層に積 層し,横方向に周期構造を有することがわかる.



図 1: ルリスズメダイ ([1] より引用)

ルリスズメダイに観察される色はこの多層構造を伴う 微細周期構造によるものであるということが光計測に よってわかっている.しかし,色彩学的視点を考慮して 数値解析により検討した報告は無いようである.そこで 本研究では非理想型の多層構造を伴う構造色の代表的な 例であるルリスズメダイの体表が反射小板と細胞質が多 層に積層している微細周期構造になっていることに着目 し数値解析及び検討を行う.

2 問題の設定

体表の上方を海水とし、図2のように波長 λ の平面波 入射を考えx軸負方向からの入射角を θ ,y軸正方向か らの方位角を ϕ ,偏波角を γ とする.

多層構造中には格子周期 Λ の誘電体格子が Np 層存 在する.入射波領域 0,基盤領域 N の媒質定数はそれ ぞれ (ε_0, μ_0), (ε_s, μ_s)とする.



図 2:3 次元入射図

3 解析理論

周期構造モデルを数値解析するにあたり行列固有値法 を用いる [2].本節ではこの行列固有値法について述べる.

空間デカルト座標 (x, y, z)を波数 k_0 により、 $k_0x \rightarrow x$, $k_0y \rightarrow y$, $k_0z \rightarrow z$ のように規格化された空間座標に対する (計算機向けにディメンジョンレス化した) マクス ウェルの方程式を考えると以下のようになる.

$$\frac{\overline{\operatorname{curl}}\sqrt{Y_0}\boldsymbol{E} = -j[\mu]\sqrt{Z_0}\boldsymbol{H}
\overline{\operatorname{curl}}\sqrt{Z_0}\boldsymbol{H} = -j[\varepsilon]\sqrt{Y_0}\boldsymbol{E}$$
(1)

 $\overline{\text{curl}}$ は k_0 で空間変数が規格化された rot を表す. 等方 性周期媒質を考え,比誘電率テンソル,比透磁率テン ソルを $[\varepsilon] = \text{diag}[\varepsilon(z)], [\mu] = \text{diag}[\mu(z)]$ のように表 す.構造の周期性から電磁界の x, y, z 成分 E_i , H_i は $e_{im}(x), h_{im}(x)(i = x, y, z)$ を展開係数とする展開高調 波によって

$$\sqrt{Y_0}E_i(x, y, z) = \sum_{m=-M}^{M} e_{im}(x) \exp\{-j(q_0y + s_m z)\} (2)$$

$$\sqrt{Z_0}H_i(x,y,z) = \sum_{m=-M}^{M} h_{im}(x) \exp\{-j(q_0y + s_m z)\}(3)$$

$$s_m = s_0 + ms, \quad s = \frac{\lambda}{\Lambda}, \quad s_0 = \sqrt{\varepsilon_0 \mu_0} \sin \theta \sin \phi \quad (4)$$
$$q_0 = \sqrt{\varepsilon_0 \mu_0} \sin \theta \cos \phi \qquad (5)$$

のように展開する. 媒質定数は, 媒質の周期性により打ち切り次数 Nf によって次式のようにフーリエ展開できる.式7

$$\tilde{\varsigma}(z) = \sum_{m=-N_f}^{N_f} \tilde{\varsigma}_m \exp\left\{jm\left(\frac{\lambda}{\Lambda}\right)z\right\}$$
(6)

$$\tilde{\varsigma}_m = \int_{-\Lambda/2}^{\Lambda/2} \varsigma(z) \exp\left\{-jm\left(\frac{\lambda}{\Lambda}\right)z\right\} dz \qquad (7)$$

但し、 $\tilde{\varsigma} = \varepsilon, \mu, 1/\varepsilon, 1/\mu$ である. 電磁界の y, z 成分に ついて整理すると 1 階微分方程式は以下のようになる.

$$\frac{d}{dx}F(x) = j[C]F(x), \quad F(x) = \begin{bmatrix} \mathbf{e}_y(x) \\ \mathbf{e}_z(x) \\ \mathbf{h}_y(x) \\ \mathbf{h}_z(x) \end{bmatrix}$$
(8)

$$\begin{bmatrix} C \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ [q][\mu]^{-1}[s] & [\varepsilon]^{-1} - [q][\mu]^{-1}[q] \\ [s][\mu]^{-1}[s] - [\varepsilon] & -[s][\mu]^{-1}[q] \\ -[q][s][\varepsilon]^{-1} & [q][\varepsilon]^{-1}[q] - [1/\mu]^{-1} \\ [\mu] - [s][\varepsilon]^{-1}[s] & [s][\varepsilon]^{-1}[q] \\ [0] & [0] \\ [0] & [0] \end{bmatrix}$$
(9)

但し, $[q] = q_0[\delta_{mn}]$, $[s_m] = [\delta_{mn}s_m]$ である.ここでは 微分方程式の解法として,係数行列 [C]の行列固有値問 題に帰着する方法を用いる.4(2M+1)次元の回折波振 幅ベクトル [g]と変換行列 [T]を用いて電磁界成分を

$$\boldsymbol{F}(x) = [\boldsymbol{T}]\boldsymbol{g}(x) = [\boldsymbol{T}][\boldsymbol{g}^{+}(x) \quad \boldsymbol{g}^{-}(x)]^{T}$$
(10)

のようにに変換すれば、微分方程式は

$$[\boldsymbol{T}]^{-1}[\boldsymbol{C}][\boldsymbol{T}] = [\boldsymbol{Q}], \quad \frac{d}{dx}\boldsymbol{g}(x) = j[\boldsymbol{Q}]\boldsymbol{g}(x) \quad (11)$$

のように与えられ, [C] の相似変換行列 [Q] は対角行 列であり,数値的に求めた 4(2M + 1) 次元の固有値 $\kappa_p^{\pm}(p = 1, 2, \dots, 2(2M + 1))$ からなる. [T] は固有値 ベクトル行列であり,周期構造領域では固有値に対して 数値的に求められる.式 (13) を解けば電磁界成分は次 式のように求められる.

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{e}_{y}(x) \\ \boldsymbol{e}_{z}(x) \\ \boldsymbol{h}_{y}(x) \\ \boldsymbol{h}_{z}(x) \end{bmatrix} = [\boldsymbol{T}][\boldsymbol{P}(x)] \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}^{+}(\dot{x}) \\ \boldsymbol{g}^{-}(\ddot{x}) \end{bmatrix}$$
$$[\boldsymbol{P}(x)] = \begin{bmatrix} [\delta_{pq} \exp\left\{j\kappa_{p}^{+}(x-\dot{x})\right\}] \\ [0] \\ [0] \\ [\delta_{pq} \exp\left\{j\kappa_{p}^{-}(x-\ddot{x})\right\}] \end{bmatrix}$$
(12)

となる. \dot{x}, \ddot{x} は位相基準点を表す.以下のように行列 $[A_n], [B_n] を準備する.$

$$[\boldsymbol{A}_{n}] = [\boldsymbol{T}_{n-1}][\boldsymbol{P}_{n-1}(x_{n})], \quad [\boldsymbol{B}_{n}] = [\boldsymbol{T}_{n}][\boldsymbol{P}_{n}(x_{n+1})]$$
(13)

これらを用いて 第 1~N 境界面 $(x = x_1, x_2 \cdots x_N)$ に おける境界条件は次の様に表せる.

$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}_{1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{g}_{0}^{-} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \boldsymbol{B}_{1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{1}^{+} \\ \boldsymbol{g}_{1}^{-} \end{bmatrix} = -\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}_{1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{0}^{+} \\ \boldsymbol{0} \end{bmatrix} \quad (x = x_{1})$$
$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}_{n} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{n-1}^{+} \\ \boldsymbol{g}_{n-1}^{-} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \boldsymbol{B}_{n} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{n}^{+} \\ \boldsymbol{g}_{n}^{-} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{0} \end{bmatrix} \quad (x = x_{n}) \quad (14)$$
$$\begin{bmatrix} \boldsymbol{A}_{N} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{N-1}^{+} \\ \boldsymbol{g}_{N-1}^{-} \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \boldsymbol{B}_{n} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \boldsymbol{g}_{N}^{+} \\ \boldsymbol{0} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{0} \\ \boldsymbol{0} \end{bmatrix} \quad (x = x_{N})$$

未知数は領域 $0 \mathcal{O} g_0^-(x_1)$,領域 $N \mathcal{O} g_N^+(x_N)$ であり,

$$\boldsymbol{g}_{0}^{-} = \begin{bmatrix} {}^{E}\boldsymbol{g}^{a-} {}^{M}\boldsymbol{g}^{a-} \end{bmatrix}^{T} \\ \boldsymbol{g}_{N}^{+} = \begin{bmatrix} {}^{E}\boldsymbol{g}^{s+} {}^{M}\boldsymbol{g}^{s+} \end{bmatrix}^{T}$$
(15)

となる. TE 波入射, TM 波入射はそれぞれ次式のよう に表される.

TE 波成分, TM 波成分の *m* 次の反射回折効率と透過 回折効率は,

$${}^{E}\eta_{m}^{r} = \frac{Re[\xi_{m}^{a}]|^{E}g_{m}^{a-}|^{2}}{P_{in}}, \quad {}^{M}\eta_{m}^{r} = \frac{Re[\xi_{m}^{a}]|^{M}g_{m}^{a-}|^{2}}{P_{in}},$$

$${}^{E}\eta_{m}^{t} = \frac{Re[\xi_{m}^{s}]|^{E}g_{m}^{s+}|^{2}}{P_{in}}, \quad {}^{M}\eta_{m}^{t} = \frac{Re[\xi_{m}^{s}]|^{M}g_{m}^{s+}|^{2}}{P_{in}}$$

$$P_{in} = Re[\xi_{0}^{a}]|^{E}g_{0}^{a+}|^{2} + Re[\xi_{0}^{a}]|^{M}g_{0}^{a+}|^{2}$$

$$(17)$$

のように与えられる. 自然光は無偏光であるから, TE 波入射と TM 波入射の反射率の平均値

$${}^{U}\eta_{m}^{r}(\lambda) = \frac{\eta_{m}^{r}(0^{\circ}) + \eta_{m}^{r}(90^{\circ})}{2}, \quad \eta_{m}^{r}(\gamma) = {}^{E}\eta_{m}^{r} + {}^{M}\eta_{m}^{r}$$
(18)

が発色表現には必要である.

4 表色方法

本節では、鏡面反射方向から観察した色を表記する方 法を述べる.等色関数の値は実験結果をもとにした値で あり、文献 [3] の数値を採用する.分光分布を1とし、 照明に無関係の表面色とすれば、3 刺激値 X, Y, Z は 等色関数 $\overline{v}(\lambda), \overline{y}(\lambda), \overline{z}(\lambda)$ と反射率 ${}^{U}\eta_{0}^{c}(\lambda)$ を用いて次 式のように定義することができる.

$$\begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \end{bmatrix} = K \sum_{i=0}^{n} {}^{U} \eta_{0}^{r}(\lambda_{i}) \begin{bmatrix} \overline{x}(\lambda_{i}) \\ \overline{y}(\lambda_{i}) \\ \overline{z}(\lambda_{i}) \end{bmatrix}$$

$$K = \frac{1}{\sum_{i=0}^{n} \overline{y}(\lambda_{i})}$$
(19)

ここで定数 *K* は全反射の時, *Y* 値が 1 になるように 正規化している. $\lambda_i(i = 1, \dots, n, \lambda_1 = 360, \lambda_n = 830[nm])$ は波長間隔 $\Delta \lambda$ によって定まる離散的な波長 点を表している. 次に, XYZ 表色系の 3 刺激値から sRGB 表色系の 3 刺激値 *R*, *G*, *B* は次式のように変換 行列 [3] により求められる.

$$\begin{bmatrix} R\\G\\B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 3.2406 & -1.5372 & -0.4986\\-0.9686 & 1.8758 & 0.0415\\0.0557 & -0.2040 & 1.0570 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} X\\Y\\Z \end{bmatrix}$$
(20)

さらに、ガンマ補正を施し、 $0\sim 255$ に規格化し、sRGB 表色系を用いて色を表記する. sRGB 表色系による表色 は識別しやすいが、自然界の色は、sRGB 表色系の色域 では表現出来ない色が存在するため、全ての色を扱うこ とができる Yxy 表色系における色度座標 (x, y) を次式 のように求める.

$$x = \frac{X}{X + Y + Z}, \quad y = \frac{Y}{X + Y + Z}$$
(21)

5 数値計算及び検討

図3にルリスズメダイの体表を元にモデル化した解析 する構造を示す.これは膜の厚さをそれぞれ d_c, d_r と する非理想型の多層膜である (付録参照).



図 3: 反射小板と細胞質による多層周期構造モデル

数値計算に用いた構造のパラメータは反射小板の体積 占有率 $W/\Lambda = 0.9$,反射小板の枚数 $N_p = 50$,反射小 板の屈折率 $\sqrt{\varepsilon_r} = 1.83$,細胞質の屈折率 $\sqrt{\varepsilon_c} = 1.37$, 周囲の屈折率は海水であると想定して屈折率 1.35,反射 小板の間隔 $d_c = 165[nm]$,厚さ $d_r = 5[nm]$ とした [4]. x 軸負方向からの入射角 θ , y 軸正方向からの方位角 ϕ , 波長 λ の平面波が入射するものとする.

 θ を固定し、 ϕ を 0°~90° まで変パラメータを変え た.これらを共通の条件として、入射角 θ を 0°, 10°, 20°, 30°, 40° として数値解析を行った.図4 に色度図 を示す.色度図を見ると sRGB 表色系(図中の点線で 囲まれた三角形)の外側に座標が位置している.このこ とから自然界に存在する構造色であると考えられる.ま た、色が表記されている扇型の淵付近に座標が位置し ていることから光沢を持つ彩度の高い色である.なお、 $\phi = 0°~90°$ として計算したが方位角による色度座標の



図 4: θ に対する色度座標の変化

変化は見られなかった.

次に、 $\phi=45^{\circ}$ としたときの入射波長に対する反射ス ペクトルを図5に示す。同図から入射角 θ が 30°,40° のときピーク波長が短くなり、可視光領域の下界 360~ 400[nm] に近づき人間の目には見えない、つまり黒い色 に近づいている。 θ が 10°の時は青色である 465[nm] 付 近にピークを持っており、ピークの帯域が狭く彩度の高 い青色であることがわかる。



図 5: 入射波長に対する反射スペクトル

6 むすび

本研究ではルリスズメダイの体表を多層周期構造とし 構造色の数値解析および検討を行った.計算機による数 値解析により入射角が 0°~20°ではピークの幅が狭く 彩度の高い青色を発色すること,方位角の変化による観 察色の変化が小さいことがわかった.今後方位角の変化 や体積占有率の変化などパラメータ変更による観察色の 違いや構造性複屈折近似によるモデルとの比較検討を 行っていきたい.

付録 理想型と非理想型の多層膜の干渉条件

多層膜干渉は自然界で最も多く分布している構造発色 の基本構造の1つである.屈折率の異なる周期的な層が あり、それが適当な厚さをもっていると干渉を起こして 発色する。定性的には薄膜が重なったものと考えるとわ かりやすい [4].今、屈折率 $\sqrt{\varepsilon_a}$ の媒質 A と屈折率 $\sqrt{\varepsilon_b}$ の媒質 B があるとする. d_a, d_b をそれぞれの膜の厚さ, 膜の法線から測った入射角を θ_a ,膜内の屈折角を θ_b ,入 射する光の波長を λ , m を整数として往復分の光路長と してそれぞれの和を取ると,

$$2(\sqrt{\varepsilon_a}d_a\cos\theta_a + \sqrt{\varepsilon_b}d_b\cos\theta_b) = m\lambda \qquad (22)$$

となる. さらに A 層だけについて考えてみると干渉条 件は次式のようになる.

$$2\sqrt{\varepsilon_a}d_a\cos\theta_a = \left(m' - \frac{1}{2}\right)\lambda\tag{23}$$

ここで m' は整数である. このように多層膜では 2 つの 干渉条件が常に存在する. この式 (22), (23) が成り立 つ時には反射光は全て強め合い, この場合を「理想的な 多層膜」と呼んでいる. これに対し,式 (22) のみが成 り立つ場合を「非理想的な多層膜」と呼んでいる [2]. モ ルフォチョウの翅は「理想的な多層膜」が構造色の一因 となっており文献 [4] で報告されている. 一方,本論文 で検討しているルリスズメダイの体表は「非理想的な多 層膜」を有する構造である.

参考文献

- [1] 沖縄ダイビングライセンス・ワールドダイビング https://www.owd.jp/fish/スズメダイ科/ルリス ズメダイ/(参照 2019 年 8 月 22 日)
- [2] 若林秀昭,山北次郎,微細周期構造における構造性 発色の3次元数値解析,電気学会論文誌 A, pp. 661 ~667 (2017)
- [3] 日本色彩学会編, 新編 色彩ハンドブック第2版, 東京大学出版会 (1998)
- [4] 木下修一, 近藤寿人, 生物ナノフォトニクス -構造色 入門-, 朝倉書店 (2010)