G-41

映像合成処理に適したノードグラフのレイアウト手法

Node graph layout technique for digital compositing process

居出 貴之; 今井 敏行;

Takayuki Ide

Toshiyuki Imai

床井 浩平:

Kohei Tokoi

1. はじめに

近年ノードベースのビジュアルプログラミングが普及し てきており,映像制作から自動車の組み込みシステム開発 まで幅広く用いられている.

ノードベースのビジュアルプログラミングでは、ノード エディタ上で処理を表すノードどうしを線でつなぎ、処理 の全体像を表すノードグラフを作成する.ノードグラフの 可読性を高めるためには、処理の順番にノードを並べるな どのノードの配置を工夫する手間と時間が必要となる.そ こで作業の効率化のために、ノードグラフを自動でレイア ウトするためのグラフ描画アルゴリズムが用途に応じてい くつか開発されている.例えばゲームエンジン Unreal Engine のサードパーティ製アドオン Blueprint Assist などが ある[1].また、これらのアルゴリズムではグラフドローイ ングの分野の技術が応用されている.

本研究の目的は、映像制作の効率化のために、映像合成 処理に適したノードグラフを自動でレイアウトするグラフ 描画アルゴリズムを考案することである.

提案手法を開発するにあたって,まずは映像合成処理に 適したノードグラフの可読性を向上させるための美的基準 をいくつか定めた.また,その美的基準を満たすように提 案手法を考案した.

また映像制作の効率化のためには、映像合成処理のノー ドグラフを記述するのにかかる時間のうち、ノードグラフ のレイアウトを整える時間を節約したい.そのため、提案 手法の実行時間は数秒程度にすることを目標とした.

最後に、映像制作ソフト「Davinci Resolve」のノードエ ディタを模したプロトタイプのシステムを作成した.プロ トタイプのシステムを用いて、提案手法で美的基準に沿っ たレイアウトができるかどうか、また実行時間が目標通り であるかを検証した.

以下,2章では映像合成処理に適したノードグラフの特 徴,3章では美的基準について説明する.

4 章では提案手法の参考にした既存のグラフ描画アルゴ リズムについて説明し、5 章では提案手法について説明す る.6章では評価実験の結果と考察を示し、7章で本研究の 結果をまとめ、今後の課題について述べる.

2. 映像合成処理に適したノードグラフの特徴

映像合成処理に適したノードグラフは有向グラフの一種 で、映像や画像データの処理の流れを表す.ノードは映像 データや処理(合成など)を表し、エッジはデータや処理 の流れを表している.また、映像合成処理では、2つ以上 のデータの流れが合流して1つになる、ということがある.

例えば「合成」を表すノードでは、前の方に来る景色を 表すデータと、後ろに来る景色を表すデータが合流する.



映像合成処理に適したノードグラフにおける グラフの美的基準

グラフドローイングの分野においては、グラフのレイア ウトの可読性を向上させるためのノードやエッジの配置の ルールのことを美的基準と呼ぶ[3][4][5].なお、本研究に おける可読性とは、ノードやエッジ同士の視覚的な区別の しやすさを考慮した可読性と、映像合成処理そのものの意 味を考慮した可読性のことである.

映像合成処理に適したノードグラフに要求される美的基準は以下の7つであると考えた.

- (1) エッジが特定の方向に従う
- (2) ノードをグリッドに沿って配置する
- (3) エッジの長さが初期配置と比べ変化しない
- (4) エッジの交差数を最小にする
- (5) ノードとエッジが交差しないようにする
- (6) ノード同士の重なりを禁止する
- (7) エッジ間の角度は小さくしすぎない

以上のうち(1)~(3)は映像合成処理に適したノードグラフ の特徴を考慮した基準であり、(4)~(7)はどのグラフでも広 く採用されている基準である[4][5].

(1)~(3)の美的基準を採用した根拠について以下に記す.

(1) エッジが特定の方向に従う

小町[6]によると、映像合成処理に適したノードグラフで は、処理の順番が分かりやすい方が良い.そのため基本は エッジの向きを一方向にした方が良いとしている.また、 どの処理のタイミングでどのデータが合流するかを分かり やすくするために、データの合流を表すエッジの向きをそ れとは別に決めた方が良いとしている[3].例えば、図2で はエッジの向きは基本右向きだが、映像2の合流を表すエ ッジは下向きにしている.



図2.エッジが特定の方向に従う

†和歌山大学大学院システム工学研究科,

Wakayama University, Graduate School of Systems Engineering

:和歌山大学システム工学部,

Wakayama University, Faculty of Systems Engineering

(2) ノードをグリッドに沿って配置する

ノードグラフに限らず,要素をグリッドに配置した方が 情報を整理しやすいと言われている[7].

また, ノードベースの映像合成を採用している代表的な ソフトである Davinci Resolve や Nuke では, ノードエディ タにグリッドを表示できる.また, ノードを動かす際にノ ードがグリッドにスナップするように設定することも可能 になっている[8][9].さらに,小町[6]も映像合成処理のノ ードグラフにおいては, ノードをグリッドに沿って配置す ることを推奨している.

(3) エッジの長さが初期配置と比べ変化しない

グラフドローイングの分野では、ここで挙げた基準とは 異なる「エッジの長さはすべて一定にする」という基準の 方が広く採用されている.

しかし,映像合成処理に適したノードグラフの場合,エ ッジの長さをすべて一定にすると無理なレイアウトが生じ る場合があると自分で判断した.またユーザの考えた初期 配置も大きく崩し,ユーザに混乱をもたらす可能性もある と考え,この基準を考えた.

例えば図3では、位置の遠いノード同士を接続するため に他より極端に長いエッジがある.このエッジを短くしよ うとするとノードの配置を大きく変える必要がある.また 基準の1つである「エッジが特定の方向に従う」を大きく 崩す可能性もある.



図 3. 文献[10]をもとに作成したノードグラフ (文献|2]より引用し抜粋)

4. 既存のグラフ描画アルゴリズム

有向グラフをレイアウトする手法のうち,提案手法では マグネティック・スプリング・モデル[11]をもとに手法を 考案した.この手法ではエッジの役割に応じエッジを異な る方向に整えることが可能である.

有向グラフをレイアウトするアルゴリズムとしては、杉 山フレームワークが広く知られている[12]. しかし杉山フ レームワークはすべてのエッジの向きを一方方向にする手 法であるため、映像合成処理に適したノードグラフには適 さない.

マグネティック・スプリング・モデルは力指向アルゴリ ズムの一種である.力指向アルゴリズムではノードに仮想 的な力を一定回数働かせグラフをレイアウトする.この手 法では次の3つの力が設定されている.

- (1) ノードを回転させエッジの方向を調節する力
- (2) エッジの長さを一定にするための引力・斥力

(3) ノード同士を反発させノード間隔を整える力

(1)~(3)の力について,以下に詳細に記す.また,4.1節で マグネティック・スプリング・モデルの処理の手順,4.2 節でマグネティック・スプリング・モデルの欠点について 詳細に記す.

(1) ノードを回転させエッジの方向を調節する力

エッジを特定の向きにそろえるための力である.

この力では、いくつかの、あるいはすべてのエッジは磁 針とみなされグラフの置かれた磁場から回転力を受ける.

有向エッジの場合,エッジが定義された磁場における北 を向くようにノードに回転力がかかる.無向エッジの場合, エッジに指定された向きがないので,方向だけをそろえる. そのため,磁場の北向き,あるいは南向きに近いノードの 方がその向きを向くように回転力が働く(図7).

ノードにかかる回転力を f_m とすると、 f_m の大きさは次のように表される.

$|f_m| = c_m b d^\alpha |\Delta t|^\beta$

bは基準点(実現上は辺の中点)における磁場の強さ, dは現在のエッジの長さである. Δt はエッジの基準点におけ る磁場の北からのエッジの向きのずれの角度である. 定数 aはエッジの長さの,定数 β は Δt の,それぞれの回転力への 影響を制御する.また, c_m は他の力とのバランスを制御す るための係数である.以下に現れる c_s, c_r も同様である(図 7).



図 4. ノードを回転させる力(文献[2]より引用し抜粋)

(2) エッジの長さを一定にするための引力・斥力

エッジの長さをすべて均一にするための力である. エッ ジをばねとみなし、エッジの両端のノードには、ばねによ って引力あるいは斥力が働くものとして考える. また、エ ッジの理想の長さをばねの自然長とする. エッジの両端の 頂点のうち 1 つの頂点がそのエッジから受ける力をfsとす ると、fsの大きさは次のように表される.

$|f_s| = c_s \log\left(\frac{d}{d_0}\right)$

dは現在のエッジの長さ、 d_0 はばねの自然長、つまりエ ッジの理想的な長さである. $d > d_0$ の時は引力がかかり、 $d < d_0$ の時は斥力がかかる. $d = d_0$ の時は力が働かない.

(3) ノード同士を反発させノード間隔を整える力

エッジで接続されていないノード間の重なりや接近しす ぎを防ぐために、ノード同士を反発させる力である. ノードにかかる斥力をfrとすると、frの大きさは次のよ

うに表される. |*f_r*| = *c_r(1/d²) d*は現在のノード間の距離である.

4.2. マグネティック・スプリング・モデルの手順

3 つの力の安定状態は、逐次的な方法に従って求める. すなわち、各ノードvにかかる3つの力の合計 f_v を求め、そ の力によってノードの位置を $\delta * f_v$ だけ移動させることを 繰り返して安定状態を求める。繰り返しはあらかじめ与え られた回数定数Mだけ行う、 δ はノードにかかる力を小さ くし、ノードが大幅に動くことを防ぐ(図 5).

図 5 の疑似コードは,野口らの論文[14]を参考に記述した.



4.2. マグネティック・スプリング・モデルの欠点

提案手法では、4.2.1節、4.2.2節で詳細に記すマグネティ ック・スプリング・モデルの欠点を補う.

4.2.1. エッジ間の角度が狭まり、交差が発生する

Leu[13]によると、マグネティック・スプリング・モデル では、同一の起点から向きが同じエッジが複数出ていた場 合、エッジ間の角度が過度に狭まることがある.また、そ のせいでノードとエッジの重なりが起こる場合がある(図 6).

野口らの手法[14]では、ノードとノードの中心間を結ん だ線分のうち、ノードと重なっていない部分をエッジとし ているため、角度の狭まりが見られない(図 7).しかし 実際のノードグラフでは、エッジの起点がノードの外にあ る場合が多いため、野口らの手法はノードグラフに適用で きない.また、野口らの手法でも、ノードとエッジの重な りが見られた.





図 7. 野口らの手法[14]におけるエッジ

4.2.2. 異なる方向のエッジで回転力が対立する

自分でマグネティック・スプリング・モデルの実装を試 したところ,同じノードから異なる方向を向くエッジが出 力されていた場合(図8),それぞれの回転力が対立し常 にかかり続け,最終的に崩れたレイアウトになることがあ った.



5. 提案手法

提案手法では力指向アルゴリズムによりレイアウトを整 える. その後ユーザの任意でグリッドレイアウトアルゴリ ズムによりノードをグリッドに沿わせる. Davinci Resolve や Nuke などの映像合成ソフトでは,グリッドにノードを スナップさせる機能を使用するかどうか選択できるように なっている[8][9]ため,それに倣いグリッドレイアウトア ルゴリズムの使用はユーザの任意とした.

また,マグネティック・スプリング・モデルでは,ノー ドはすべて大きさを持たない点として扱われる.しかし, ノードグラフではノードに大きさがあるため,ノード間の 距離はノードの大きさを考慮して決める必要がある.

5.1 節で力指向アルゴリズムについて述べ, 5.2 節でグリ ッドレイアウトアルゴリズムについて述べる. 最後に, 5.3 節でノードの大きさの考慮について述べる.

5.1. 力指向アルゴリズム

力指向アルゴリズムは次の5つの仮想的な力を働かせる.

- (1) ノードを回転させエッジの方向を調節する力
- (2) エッジの長さを調節する引力・斥力
- (3) ノード同士を反発させノード間隔を整える力
- (4) エッジ間の角度の狭まりを防ぐための斥力
- (5) ノードとエッジの交差を防ぐための斥力

以上の力のうち,(1)~(3)の力はマグネティック・スプリ ング・モデルを,3章の映像合成処理のノードグラフの美 的基準や4.2節のマグネティック・スプリング・モデルの 欠点を踏まえ改良したものである.(1)の力では4.2.1節で 述べた異なる方向のエッジで回転力が対立する欠点を補っ た.(2)の力は、マグネティック・スプリング・モデルでは エッジの長さを一定にしていたが、提案手法ではエッジの 長さを初期配置の時の長さと一定にするように働く.

(4),(5)の力は、4.2.1 節で述べたエッジ間の角度が狭まり、 ノードやエッジ同士の交差が発生する欠点を補うための力 である.

以下に,(1)~(5)の力の詳細について記述する.また 5.1.1 節で処理の手順について記す.

(1) ノードを回転させエッジの方向を調節する力

ノードにかかる回転力を*fm*とすると、*fm*の大きさは同じ ノードから異なる方向のエッジが出力されていない場合と されている場合で分ける.

(1-1) 異なる方向のエッジが出力されていない場合

 f_m の大きさは、マグネティック・スプリング・モデルの式と同様である.

エッジは基本右方向を向くようにする.また,データの 合流などを表すエッジは下方向を向くようにする. そのため、基本はエッジで結ばれているノード同士には右 向きの磁場を与える(図 9).また、データの合流を表す エッジで接続されているノード同士には、下向きの磁場を 与える(図 10).



磁場の向き(北) 図 10. データの合流を表すエッジの磁場の向き (1-2) 異なる方向のエッジが出力されている場合

この場合は回転力ではなく, Tim Dwyer らの手法[15]を 参考にノードに上下方向,左右方向に力をかけることでエ ッジの方向を調節する.

ノードを回転させる方法では、ノードを垂直あるいは水 平にそろえる.それに対しこの場合は、「ノード a がノー ド b より一定以上の距離だけ上にあれば良い」という形式 でノード間の相対位置のみを制約するため、ノードの位置 の制約が回転による制約よりも厳しくなく、力の対立が起 こりにくい.

エッジで接続されているノード同士は基本,出力元となっているノードが,出力先のノードよりも一定以上の距離だけ左上に行くようにする(図11).

fmの大きさは、次のように表される.

$$\begin{aligned} |f_m| &= |f_{mx}| + |f_{my}| \\ |f_{mx}| &= \begin{cases} c_m * (x_b - x_a - d_0)^2 / (d_{x0})^2, & x_b - x_a \le d_{x0} \\ 0, & x_b - x_a > d_{x0} \end{cases} \\ |f_{my}| &= \begin{cases} c_m * (y_b - y_a - d_0)^2 / (d_{y0})^2, & y_b - y_a \le d_{y0} \\ 0, & y_b - y_a > d_{y0} \end{cases} \end{aligned}$$

 x_a はノードの出力元のノードの中心のx座標, x_b はノードの出力先のノードの中心のx座標である. y_a はノードの 出力元のノードの下辺のy座標である. y_a はノードの出力先のノ ードの上辺のy座標である. d_{x_0} は x_a から x_b までの理想的な 距離, d_{y_0} は y_a から y_b までの理想的な距離である.また, c_m は他の力とのバランスを制御するための係数である(図 11).





図 11. ノードを左上に移動させる力

データの合流を表すエッジの場合,出力元となっている ノードが,出力先のノードよりも一定以上の距離だけ上に 行くように力を働かせる(図12).

fmの大きさは, 次のように表される.

$$|f_m| = \begin{cases} c_m * (y_d - y_a - d_0)^2 / (d_0)^2, & y_d - y_a \le d_0 \\ 0, & y_d - y_a > d_0 \end{cases}$$
ここで、 $y_a はノードの出力元のノードの下辺のy座標, はノードの出力先のノードの上辺のy座標である。 d_1$

 y_d はノードの出力先のノードの上辺のy座標である. d_0 は y_a から y_d までの理想的な距離とする.また、 c_m は他の力 とのバランスを制御するための係数である(図 12).



(2) エッジの長さを調節する引力・斥力

エッジの長さが初期長以上の場合,エッジで接続された ノード間に引力がかかる.初期長未満の場合斥力がかかる. また,初期配置のときのエッジの長さが指定した最低の 長さよりも短かった場合や,エッジで接続されたノード同 士が重なっていた場合は,エッジの長さを最低の長さにす る.

この力を f_s とすると、 f_s の大きさは次のように表される. ($c_c\log(d/d_{min})$). $d_c < d_{min}$

$$|f_s| = \begin{cases} c_s \log (a/a_{min}), & a_f < a_{min} \\ c_s \log (d/d_f), & d_f \ge d_{min} \end{cases}$$

dは現在のエッジの長さ、 d_f はエッジの初期長、 d_{min} はエッジの最低の長さである.また、 c_s は他の力とのバランスを制御するための係数である.

(3) ノード同士を反発させノード間隔を整える力

ノード間に斥力をかける.この力を f_r とすると、 f_r の大きさは以下のようになる.

$$|f_r| = \begin{cases} c_r(1/\alpha^2), & d < d_{min} \\ 0, & d > d_{min} \end{cases}$$

 α は $|f_r|$ を大きくしすぎないための定数である. dは現在のノード間の距離, d_{min} はノード間の最低距離である. また, c_r は他の力とのバランスを制御するための係数である.

本来のマグネティック・スプリング・モデルではノード 間の最低距離が定められていなかった.しかし,提案手法 ではノード間の最低距離を決め,その最低距離以上ノード が離れていたら斥力をかけないようにする.これは,ノー ド間の距離が過度に離れるのを防ぐためである.

また、本来のマグネティック・スプリング・モデルでは ノード間の距離によって引力・斥力の大きさが決まってい たが、提案手法では大きさを一定にする.提案手法の予備 実験の結果、大きさを一定にした方が、エッジの交差やノ ード間の距離が過度に離れるのを防ぐことができたためで ある.しかし、すべての場合において大きさを一定にする 方法が有効であるかは検証できていない.

(4) エッジ間の角度の狭まりを防ぐための斥力

BIGANGLE アルゴリズム[4]をもとに,エッジの角度を 一定以上に保つようにノード間に斥力をかける(図 13). この力を f_{sin} とすると, f_{sin} の大きさは次のようになる.

$$|f_{sin}| = \begin{cases} c_{sin} * (\alpha/d^{\beta}) * \sin((\phi - \theta)/2), & \theta \le \phi \\ 0, & \theta > \phi \end{cases}$$

dはエッジで接続されているノード同士の中心間の距離 である. θ はエッジ間の角度, ϕ はエッジ間の最小角度であ る. α と β はいずれともdへの力の影響を制御する定数であ る.また, c_{sin} は他の力とのバランスを制御するための係 数である(図 13).



(文献[2]より引用し一部改変)

(5) ノードとエッジの交差を防ぐための斥力

Extended モデル[5]をもとに、エッジに対してノードに斥 力をかける(図 14). この力を f_{er} とすると f_{er} の大きさは 以下のようになる.

$$|f_{er}| = \begin{cases} c_{er}(1/d^2), & d < d_{min} \\ 0, & d \ge d_{min} \end{cases}$$

dはエッジと、ノードの四隅のうち一番エッジに近い隅 との距離である.また、 d_{min} はエッジとノード間の最低距 離である.また、 c_{er} は他の力とのバランスを制御するため の係数である.(図 14).



また、図 15 の場合は位置的にノードがエッジと重なるということが起こらないため、 f_{er} を働かせないことにした.



図 15. ノードに斥力がかからない場合

5.2. 力指向アルゴリズムの処理の手順

力指向アルゴリズムの処理の手順を(図16)で記す.

力指向アルゴリズムではマグネティック・スプリング・ モデルと同様、ノードにかかる力を求めた後、ノードを各 手法で求めた力の合計の分だけ移動する.繰り返しはあら かじめ与えられた回数定数Mだけ行う.

「エッジ間の角度の狭まりを防ぐための斥力」と「ノードとエッジの交差を防ぐための斥力」は、一定回数後から 適用する.これら2つの手法で求める力は、いずれともエ ッジに関わる力であるため、美的基準の一つである「ノー ドの位置が特定の方向に従う」に悪影響を及ぼす可能性が ある.そのため2つの手法はある程度ノードの方向が整っ た後で適用したい、というのが理由である.本研究では、 「エッジ間の角度の狭まりを防ぐための斥力」は M/2 回目 から、「ノードとエッジの交差を防ぐための斥力」は 3M/4 回目から適応させることにしたが、それが最適かどう かまでは検証できていない.



図 16. 提案手法のフローチャート

5.2. グリッドレイアウトアルゴリズム

グリッドレイアウトアルゴリズムは、ハイブリッド・グ リッド・レイアウトアルゴリズム[16]を元に考えた.この 手法ではx座標が小さい、つまり左にあるノードから順に、 ノードに一番近いグリッドの空き格子点にノードを移動さ せる.x座標が同じノードがある場合は、y座標が小さい、 つまり上にあるノードから順に移動させる.一番近いグリ ッドの格子点にすでに別のノードがあった場合は、ノード に最も近い空き格子点を探索する.ハイブリッド・グリッ ド・レイアウトアルゴリズム[16]ではどのノードからグリ ッドに沿わせれば全体のノードの移動量が小さくなるのか を計算し、その順にノードを沿わせていたが、その仕組み は実装できなかった.

また、ノードをグリッドの格子点に移動させるときは、 その移動の分だけ、まだ格子点に移動させていないノード を平行移動させる。平行移動させない場合は、ノードの密 度が大きい部分ではノードに近い格子点が埋まりやすくな り、ノードに一番近い空き格子点を見つけるのに長い時間 がかかる。そこで、平行移動をすることにより、まだ格子 点へ移動されていないノードが密度の大きい部分から離れ るため、空き格子点を探す時間を節約することができる。

また、ノードから格子点までの距離はマンハッタン距離とする.

5.3. ノードの大きさについての考慮

マグネティック・スプリング・モデルでは、ノードはす べて大きさを持たない点として扱われる.しかし、ノード グラフではノードに大きさがあるため、ノード間の距離は ノードの大きさを考慮して決める必要がある.

そこで野口らの手法[14]を踏襲し,提案手法ではノード 間の距離をノードの端から端までの実際の距離として考え る(図17).この手法であれば,ノードの形や大きさ,相 対位置によらず常にノード間の距離を決定できる.

ノードの中心点



図 17. ノード間の距離

この方法では、ノードが重なっていた場合に距離が算出 できない.また、この場合のノード間の距離を0とすると、 ノードにかかる力が無限大となり計算できない.そこで提 案手法では、ノードが重なっていた時はノード間の距離に 小さい値を設定することで、この問題を解決する.

野口らの手法[14]では、ノード間の距離が最低距離より も近づかないようにすることでこの問題を解決していたが、 実際のノードエディタでは初期配置でノード同士の重なり のあるノードグラフが作成されることもあるため、野口ら の手法そのままでは対応できない.

また,提案手法のアルゴリズムの実行中は,エッジで接続されたノード間の距離をエッジの長さとして考える.提案手法のアルゴリズムの実行中は,実行時間の節約のために実際のエッジの長さや位置を計算していない.エッジの長さや位置は,レイアウトアルゴリズムの適応後に決まる. そのため,提案手法のアルゴリズムの実行中のエッジの長さと,レイアウト後のエッジの長さや位置はわずかに異なっている(図18)



6. 評価実験

評価実験では、提案手法によるレイアウト結果が美的基準に沿っているかを目視で確認した.また、映像合成処理 のノードグラフを記述するのにかかる時間のうち、ノード グラフのレイアウトを整える時間を節約したいため、実行 時間が数秒程度であるかどうかを確認した.

C++と Siv3D により映像制作ソフト Davinci Resolve の/ ードエディタを模したシステムを作成し、そのシステム上 で評価実験を行った. ノード数 10~35, エッジ数 11~36 のノードグラフを以下の文献や Web サイトから 16 個集め 評価を行った.

- Fusion VFX 入門 Davinci Resolve15[17] (7 個)
- NsFarm@クリエイター兼エンジニアのページ[18] (8個)
- DaVinci Resolve カンタン!クロマキー合成のススメ | Vook(ヴック) [19] (1 個)

6.1. レイアウト結果と考察

実験の結果,提案手法ではノードグラフを映像合成処理 の流れを意識したレイアウトにすることができることが分 かった.しかし,ノードグラフのノードの初期配置によっ ては,提案手法でのレイアウト後にむしろレイアウトが悪 化する場合があることが分かった.

図19はグリーンバック素材の合成を表すノードグラフ, [19],図20は図19を力指向アルゴリズムでレイアウトした結果である.また,図21は図20をグリッドレイアウト アルゴリズムでレイアウトした結果である.図19,図20 では、基本のエッジ(映像の処理の順序を表す)を赤枠, データの合流を表すエッジを緑の点線の枠で囲っている.

図19では、エッジの向きがエッジの役割ごとに決まって おらず、処理の順序や、どの時点で何のデータが合流する のかが分かりにくくなっている.

それに対し図20では、映像の処理の順序を表すエッジは 左から右へ、またデータの合流を表すエッジは上から下を 向くように整理できている.また従来のマグネティック・ スプリング・モデルでは、一つのノードから同じ向きのエ ッジが出ていた場合にエッジ間が狭まりノードとエッジが 重なることがあったが、図20ではそのようなことが起きて いない.

また図21では、ノードグラフの構造をほぼ保ったままグ リッドに揃えることができている.



図 19. グリーンバック素材の合成を表すノードグラフ[19]



図 20. 図 19 に力指向アルゴリズムを適用した結果



21. 図 20 にクリットレイ アウトアルコリスムを適用した 結果

図 22 は Fusion VFX 入門のレッスン6 に掲載されていた ノードグラフの配置を意図的に崩したものであり,図23 は それを力指向アルゴリズムでレイアウトした結果である. 図22 で配置を崩した理由は、レッスン6 に掲載されていた ノードグラフではすでに大半のノードの並ぶ向きが揃って いたため、レイアウト前と後で提案手法の効果を測れない からである.

図 22, 図 23 では同じノードから異なる方向を向くエッジが出力されているが、この場合も対応できている. 図 22, 図 23 では、基本のエッジ(映像の処理の順序を表す)を赤枠、データの合流を表すエッジを緑の点線の枠で囲っている.



図 23. 図 22 を力指向アルゴリズムでレイアウトした結果

D. Background

しかし力指向アルゴリズムでは、エッジの初期長が長か った場合にエッジ同士やノードとエッジ同士の交差がある 結果になることが16例中7例あり、また6例中4例は著し くレイアウトが崩れていた.

例えば,図 25 のノードグラフは図 24 を力指向アルゴリ ズムでレイアウトした結果である.図25 ではエッジの役割 ごとにエッジの向きが整理されているが,図24には存在し なかったノードやエッジ同士の交差が発生している.

これは、エッジの初期長が長かった場合や、1 つのノー ドに多数のノードが接続されている場合に発生する. 提案 手法ではノードの向きを「基本のエッジの向き」と「デー タの合流を表すエッジの向き」の2種類に限定したために、 エッジの数が増えた場合に何本かのエッジを別方向に向け てエッジの密集を避けることができないのが原因である. また、提案手法ではエッジの初期長を尊重するため、エッ ジが長かった場合に短くできないのも原因である.



図 24. Fusion VFX 入門のレッスン 11 のノードグラフ[17]



図 25. 図 24 を力指向アルゴリズムでレイアウトした結果

また,グリッドレイアウトアルゴリズムでは実行後に新たにエッジとノード同士の交差が発生することが16例中7 例,実行後にノードグラフの形が崩れることが16例中4例 あった.

図26はテキストアニメーションの処理を表すノードグラフ[20]を力指向アルゴリズムでレイアウトしたものである. また,図27は図26をグリッドレイアウトアルゴリズムで レイアウトしたものである.図27では,図26でのレイア ウトを大幅に崩している.ハイブリッド・グリッド・レイ アウトアルゴリズム[16]とは違い提案手法では、どのノー ドからグリッドに沿わせれば全体のノードの移動量が小さ くなるのかを計算せず、左にあるノードから順にグリッド に沿わせている.それが原因で、ノードをグリッドに沿わ せる際に全体のノードの移動量が非常に大きくなり、レイ アウトが崩れる場合が起きている可能性がある.



図 26. テキストアニメーションを表すノードグラフ[20]



図 27.図 26 をグリッドレイアウトアルゴリズムで レイアウトした結果

6.2. 実行時間

提案手法を各ノードグラフで10回実行し実行時間を測り, その平均値をとった.実行環境は以下の通りである.

- CPU : Intel(R) Core(TM) i7-1260P
- メモリ:DDR5(16GB)
- OS : Windows11 Home

実験の結果,力指向アルゴリズムでは図28のノードグラフの時に16例中最も時間がかかり,その時間は約3秒であった(ノード数35,エッジ数36).またグリッドレイアウトアルゴリズムでは,どのノードグラフでも1秒未満であった.そのため,映像合成処理のノードグラフを記述するのにかかる時間のうち,ノードグラフのレイアウトを整える時間を節約できる.

7. まとめ

本研究では、映像制作の効率化のために、映像合成処理 に適したノードグラフを自動でレイアウトするグラフ描画 アルゴリズムを開発した.また、そのために映像合成処理 に適したノードグラフにおける美的基準を定めた.

提案手法では、ノードグラフを映像合成処理の流れを意 識したレイアウトにすることができることが分かった.し かし、ノードグラフの初期配置や構造によっては、定めた 美的基準を崩すレイアウト結果になる場合があることが分 かった.とくに、「エッジの交差数を最小にする」「ノー ドとエッジが交差しないようにする」の基準が崩れた.

今後の課題は3つある.

1 つ目は、今回定めた美的基準である「エッジが特定の 方向に従う」と「エッジの長さが初期配置と比べ変化しな い」が原因でレイアウトが崩れたことがあったので、これ らの基準を見直す必要がある.

2 つ目は、文献などで収集したノードグラフは配置が整 っている場合が多いため、提案手法を適切に評価するため には、ユーザへのアンケート調査などが必要である.

3 つ目は「エッジを整える向きをどの方向にするか」な どの、美的基準のうち細かい部分はユーザが決めることが できるようにすることである.今回は過去の文献を参考に 美的基準を決めたが、研究科内では、見やすいノードグラ フの配置はユーザごとに個人差があるという指摘も受けて いる.

参考文献

- "Blueprint Assist:コードプラグイン UE マーケット プレイス", Epic Games, Inc, 2019 年 6 月 19 日 公開, https://www.unrealengine.com/marketplace/ja/product/blue print-assist, 2023 年 7 月 16 日にアクセス
- [2] 居出貴之, 今井敏行, 床井浩平, "映像合成処理に適した ノードグラフの描画アルゴリズムの構築と実装", 映像 情報メディア学会技術報告= ITE technical report, 47 (9), 69-72, (2023)
- [3] 大宮拓馬,小形真平,岡野浩三,"可読性の高いクラス図 レイアウトを作成するための美的基準の調査", 38, 4, pp.4_33-4_39, (2021)
- [4] W. Huang, P. Eades, S.-H. Hong and C.-C. Lin, "Improving multiple aesthetics produces better graph drawings," Journal of Visual Languages & Computing, 24, .4, pp. 262-272, (2013)
- [5] 鈴木和彦,鎌田富久,榎本彦衛,"単純無向グラフ自動描 画アルゴリズム",コンピュータ ソフトウェア,12,4, pp.4 335-4 345,(1995)

- [6] 小町直, "Fusion 挫折する理由はレイヤー構造じゃないから!?~挫折してからが本当のスタートです~| Vook(ヴック)", Vook, 2023 年 3 月 20 日 更新, https://vook.vc/n/4135, 2023 年 7 月 17 日にアクセス
- [7] M. Soegaard, "グリッドシステムで強固なデザインレ イアウトを作る | UX MILK"", ポップインサイトカ ンパニー(社名:株式会社メンバーズ)), 2020年7 月 31日 更新, https://uxmilk.jp/90133, 2023年7月17日 にアクセス
- [8] "ノードをグリッドにスナップ|ノードツリーの整頓", DaVinci Resolve 18 リファレンスマニュアル, Blackmagic Design, p. 1220
- [9] "Nuke-NodeGraph にグリッドを表示させる Born Digital サポート", Born Digital, 2017年07月12日更新, ttps://support.borndigital.co.jp/hc/ja/articles/115010373448 -Nuke-NodeGraph にグリッドを表示させる, 2023年7月 17日にアクセス
- [10] ダミアン・アレントニー・ガヤルド, ディオン・スコ ペトゥオロ, Fusion VFX 入門 DaVinci Resolve 15, Blackmagic Design, (2019)
- [11] 三末和男, 杉山公造, "マグネティック・スプリング・ モデルによるグラフ描画法について", 情報処理学会 研究報告ヒューマンコンピュータインタラクション (HCI), 94, 60(1994-HI-055), pp.17-24, (1994)
- [12] 尾上洋介,"階層グラフの可視化",オペレーションズ・ リサーチ,63,1,pp.20-26,ii,(2018)
- [13] Leu Thomas, "Scalable Drawing of Nested Directed Acyclic Graphs With Gates and Ports", Master's thesis, ETH Zurich, Department of Computer Science, (2021)
- [14] 野口隆佳,西川博昭,"インタラクティブ性を考慮した オブジェクト図の自動レイアウト手法",修士論文,筑 波大学大学院,2000.
- [15] T. Dwyer, Y. Koren, "Dig-CoLa: directed graph layout through constrained energy minimization", IEEE Symposium on Information Visualization, 2005. INFOVIS 2005, pp. 65-72, IEEE, 2005
- [16] Kentaro Inoue, Shinichi Shimozono, Hideaki Yoshida, Hiroyuki Kurata, Application of Approximate Pattern Matching in Two Dimensional Spaces to Grid Layout for Biochemical Network Maps, Plos one, 7, 6, e37739, (2012)
- [17] ダミアン・アレントニー・ガヤルド, ディオン・スコ ペトゥオロ, Fusion VFX 入門 DaVinci Resolve 15, Blackmagic Design, 2019
- [18] NsFarm, "NsFarm@クリエイター兼エンジニアのページ", https://www.nsfarm.life/index.html, 2023 年 7 月 16 日 にアクセス
- [19] 小町直, "DaVinci Resolve でクロマキー合成する2つの 方法【認定トレーナーが解説!】 | Vook(ヴック)", Vook, 2023 年3月20日更新, https://vook.vc/n/4102, 2023 年7月16日にアクセス
- [20] NsFarm,"【後編】Cinematic に音と映像を合わせるコ ツとスモーク、パーティクル、ライティングを追加 する方法 in Fusion | NsFarm", https://www.nsfarm.life/page2019/acl2019BlogDr16Cinem aticTitleDesney2.html, 2023年7月16日にアクセス