

## 4

### Modelagem proposta da programação do sub-sistema

Este capítulo descreve como será abordado o problema real da programação do duto OSPAR, quais simplificações serão utilizadas, hipóteses, restrições e objetivos do modelo.

É importante ressaltar que, até o presente momento, existem poucos trabalhos que retratem a programação de dutos permitindo que a quantidade movimentada em um período de tempo discretizado varie ao longo dos trechos. Rejowski e Pinto (2003) elaboraram um modelo em que o duto é segmentado em lotes de diferentes tamanhos, representando como ocorre a distribuição no polduto OSBRA, principal via de abastecimento de derivados do norte do Estado de São Paulo, Oeste de Minas Gerais e Estados do Centro-Oeste. O OSBRA é conhecido na malha brasileira de dutos de derivados de petróleo por ser o único a realizar a operação de sangria. Segundo Oshiro (2008), a sangria é a transferência de parte do produto movimentado ao longo do OSBRA por um duto menor, fazendo com que a vazão à jusante daquele ponto em direção à Goiânia seja menor do que a vazão a montante oriunda da REPLAN. O diferencial destas vazões é a vazão que com que os terminais conectados ao longo do trecho do duto recebem o produto.

Já Magatão *et al* (2004) formularam um modelo MILP com uma estratégia de decomposição de um problema de larga escala composto por um porto, uma refinaria e um duto. Neste modelo, não existe a variável navio; e sim uma demanda de produtos pelo porto que deve ser atendida para suprir a refinaria. A vazão do duto era uma variável determinada pelos resultados do modelo, objetivando operar o duto com o menor custo operacional atendendo a demanda. A estrutura para decompor o problema era composta por um modelo MILP principal que determina a sequência de bombeio dos produtos, um modelo MILP auxiliar que determina a utilização dos tanques, uma rotina auxiliar que determina as restrições de tempo e um banco de dados que coleta dados de entrada e informações fornecidas pelos blocos da otimização.

Segundo Pereira (2008), para acompanhar o deslocamento dos lotes de produtos dentro dos dutos, e saber qual deles será entregue em cada momento,

geralmente são criadas restrições que baseiam-se na simplificação de que os dutos são divididos em trechos uniformes e cada trecho corresponde a um lote de bombeio. Como pode-se notar na Figura 4, ao acontecer o envio do lote 4 do terminal para o duto, no mesmo instante o lote 1, do mesmo tamanho, que está na outra extremidade do duto é entregue para a refinaria.



Figura 1 – Deslocamento de lotes de produtos dentro de um duto

Fonte: elaborada pela autora

A possibilidade de os lotes variarem de tamanho é uma característica que confere maior complexidade à modelagem. Ao permitir a flexibilização do volume bombeado a cada intervalo de tempo, deve-se prever que o recebimento na refinaria pode ser de parte de um lote (para o caso do volume bombeado ser menor que o lote que já está na extremidade final do duto), ou pode ser de vários lotes (para o caso do volume bombeado corresponder a mais de um dos lotes já localizados na extremidade final do duto). Conforme a ilustração da Figura 5, observa-se que o duto contém três lotes de 10 mil m<sup>3</sup> de petróleo. Ao acontecer um bombeio de 7 mil m<sup>3</sup> do terminal para a refinaria, ocorre o deslocamento do mesmo volume (7 mil m<sup>3</sup>) do lote que está na extremidade onde encontra-se a refinaria. Logo, esta recebe 7 mil m<sup>3</sup> e sobram 3 mil m<sup>3</sup> na “ponta” do duto. Neste instante, é necessário representar o volume do duto como quatro lotes, considerando que possuem volumes diferentes.

Figura 2 – Deslocamento de lotes de tamanho variável dentro de um duto



Fonte: elaborada pela autora

Para este trabalho será considerada a hipótese simplificada de operar com lotes fixos, e para atender o objetivo de comparar programações feitas com vazões diferentes, o mesmo modelo será implementado para casos com instâncias de diferentes vazões.

Utilizando uma vazão fixa, o modelo deve encontrar uma programação de transferência de petróleo para um determinado horizonte de tempo que atenda à demanda, evite a redução de estoque da refinaria e respeite os limites de capacidade de armazenamento dos tanques. Será resposta também do modelo se será necessário utilizar o bombeio do duto durante o horário de ponta, minimizando o custo da energia e o custo dos navios no terminal.

#### 4.1. Hipóteses Consideradas

Devido à dificuldade de se representar todas as limitações e características do problema real, foram adotadas as seguintes hipóteses na construção do modelo:

- H1: São considerados apenas dois tipos de petróleo: o petróleo leve, utilizado em menor proporção no consumo diário da refinaria (usualmente chamado de petróleo de injeção), e o petróleo pesado que é utilizado em larga escala (também chamado de petróleo base).
- H2: As tancagens da refinaria e do terminal são agregadas por tipo de petróleo. Considera-se que a tancagem máxima de um determinado tipo de

petróleo é igual à de todo o conjunto de tanques na refinaria utilizados para armazenar aquele petróleo. O custo de tancagem é desconsiderado.

- H3: O horizonte de programação é discretizado em períodos de tempo de tamanho uniforme.
- H4: A capacidade do duto é discretizada, ou seja, o duto é seccionado em um número de trechos de mesmo volume.
- H5: A vazão do duto é constante, e o volume de produto (lote) bombeado durante cada período de tempo é constante e igual à vazão multiplicada pelo tamanho do período de tempo.
- H6: Cada lote é composto por um único tipo de petróleo.
- H7: O duto pode ter sua operação interrompida, e neste caso, o produto que está contido em um dado lote em um intervalo de tempo permanece no mesmo lote no intervalo seguinte.
- H8: Os navios não podem ter sua operação de descarga interrompida. A descarga do navio deve ser sequencial e integral, ou seja, não é permitido que aconteça a descarga de apenas parte do volume a bordo.
- H9: A vazão de descarga dos navios na monobóia é um parâmetro dado no problema, e pode ser diferente de acordo com o petróleo a bordo e o porte de navio.
- H10: A demanda é constante para cada período de tempo e seu valor é dado pela razão do valor diário de necessidade da refinaria por tipo de petróleo e o número de períodos de tempo em um dia.
- H11: São desconsiderados os tempos de preparo de tanques para consumo na refinaria e preparo no terminal; desta forma o petróleo está pronto para ser utilizado imediatamente após seu recebimento pela refinaria, e analogamente também está pronto para ser bombeado do terminal para a refinaria imediatamente após sua descarga pelo navio.
- H12: Inicialmente, todos os segmentos do duto estão totalmente preenchidos, assim como durante e ao término da operação.

- H13: Todos os parâmetros do modelo são determinísticos. Não são consideradas incertezas.
- H14: A demanda deve ser integralmente atendida diariamente.
- H15: O estoque de petróleo na refinaria deve respeitar o limite mínimo e máximo de tancagem da refinaria, respectivamente, o estoque mínimo da refinaria por tipo de petróleo e o somatório da capacidade de armazenamento dos tanques.
- H16: O estoque de petróleo no terminal deve respeitar o limite mínimo e máximo de tancagem, respectivamente, os lastros dos tanques e o somatório da capacidade de armazenamento dos tanques.

#### **4.2. Critérios de avaliação e solução do modelo**

A função objetivo do modelo é minimizar o custo do sub-sistema Tefran – OSPAR - REPAR e evitar o desabastecimento da refinaria.

As primeiras duas parcelas do custo são a demanda de energia e o custo dos navios. O custo de demanda é contabilizado caso haja um ou mais bombeios em horário de ponta. Já o custo de navios será calculado multiplicando-se o total dos intervalos de tempo da chegada do navio até o término da descarga pelo respectivo custo diário.

A terceira parcela da função objetivo refere-se à política existente na programação da cadeia de suprimentos da Petrobras de minimizar o risco de falta de petróleo na refinaria para produção de derivados. Na prática, havendo estoque no Tefran (que é supridor exclusivo da Repar) e havendo espaço na Repar, deve-se transferir este estoque para a refinaria.

A idéia é não “desabastecer” a refinaria e não “segurar” estoque no terminal, que funciona como um entreposto. Esta lógica deve estar presente no modelo, para evitar que a solução resulte na redução da posição de estoque da refinaria.

É considerada então na função objetivo uma parcela que evita a redução de estoque na refinaria, favorecendo a manutenção e permitindo o aumento do nível de estoque na refinaria (caso possível, a depender a chegada dos navios).

A solução do modelo é a programação de movimentação do petróleo do navio para o terminal, e do terminal até a refinaria. Esta programação determina o sequenciamento da atracação dos navios no terminal e o volume e composição dos itens de petróleo bombeados para a refinaria através do duto. Para cada período do horizonte de tempo, é determinado:

- 1) que navio deve atracar e iniciar descarga;
- 2) se deve haver, ou não, bombeio de um lote de petróleo, e havendo, qual o tipo que deve ser bombeado. Logo, quando há bombeio na origem do duto, há o recebimento de um lote no destino do duto. A sequência dos lotes e os momentos de chegada na refinaria também são outros dados de saída do modelo.

As informações necessárias para uma instância do problema são: capacidade mínima e máxima de armazenamento por tipo de petróleo na refinaria e no terminal, volume inicial de cada tipo de petróleo na refinaria e no terminal, composição inicial dos lotes que estão no duto, demanda da refinaria, chegada de navios no terminal, composição e volume do petróleo a bordo dos navios, tarifa de demanda de energia, custo diário dos navios, número de períodos de tempo e número de lotes do duto.

### **4.3. Modelo**

Nesta seção será descrita a formulação matemática correspondente ao problema que engloba o sequenciamento da atracação de navios e descarga do petróleo no terminal, e da transferência deste petróleo para a refinaria através de um duto, de único sentido.

A modelagem referente à interface entre navios e terminal foi fundamentada no modelo proposto por Lee et al (1996). Os autores elaboraram um modelo de

programação linear inteira mista (MILP) para lidar com o problema de gestão de estoques de petróleo considerando desde a descarga dos navios para tanques de armazenagem até o sequenciamento dos tanques da refinaria que enviam o petróleo para as unidades de destilação.

Já a modelagem referente à programação de dutos foi fundamentada na formulação proposta por Pereira (2008), na qual tratou da movimentação de 5 tipos de produtos no sistema da área São Paulo (4 terminais, 4 refinarias e 8 terminais) através de um modelo de programação linear inteira mista (MILP). Utilizou-se uma formulação semelhante no modelo deste trabalho, com alterações nas restrições de balanços de massa, para que refletissem a transferência do petróleo dos navios para o terminal, além de inclusões de restrições considerando um nível de estoque mínimo e da restrição que gera o resultado da variável que indica a necessidade de haver bombeio em horário de ponta ou não. Além disto, neste modelo não são consideradas as restrições referentes à contaminação de produtos devido à mistura de interfaces.

A junção destas duas formulações descritas com as devidas alterações permitirá a visão da programação conjunta de atracação e descarga de navios no terminal, e do sequenciamento do duto já com a visibilidade da necessidade de bombear durante o horosazonal ou não, e garantindo o menor custo para o atendimento da demanda com a manutenção dos estoques.

#### **4.3.1. Notação**

##### Índices

$p =$ leve, pesado	petróleo
$k = 1, \dots, K_{temp}$	períodos de tempo
$t = 1, \dots, N_{lote}$	trechos (lotes) que compõem o duto
$n = 1, \dots, N_{navios}$	navios que chegam no terminal

Parâmetros

Nome	Unidade	Descrição
Vol_lote	m <sup>3</sup>	volume do lote
Nlote	quantidade	número de lotes contidos no duto
Dias	quantidade	número de dias do horizonte de tempo considerado
Demanda <sub>(p,k)</sub>	m <sup>3</sup>	demanda de petróleo p pela refinaria em cada período de tempo k
Volmax_ref <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	capacidade máxima de tancagem na refinaria por petróleo p
Volmin_ref <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	capacidade mínima de tancagem na refinaria por petróleo p
Volzero_ref <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	volume inicial de cada petróleo p na refinaria
Volmax_term <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	capacidade máxima de tancagem no terminal por petróleo p
Volmin_term <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	capacidade mínima de tancagem no terminal por petróleo p
Volzero_term <sub>(p)</sub>	m <sup>3</sup>	volume inicial de cada petróleo p no terminal
Lotezero <sub>(p,t)</sub>	0,1	composição inicial dos lotes que estão no duto, 1 se o trecho t do duto contém p no instante inicial, 0 em caso negativo
Tarifa_Energia	R\$	custo da demanda de energia relativa à utilização do duto no horário de ponta proporcional ao

		horizonte de tempo utilizado
Vazao_navio <sub>(n,p)</sub>	m <sup>3</sup> /k	vazão de descarga do petróleo p a bordo do navio n
Volume_navio <sub>(n,p)</sub>	m <sup>3</sup>	volume do petróleo p no navio n disponível para descarga
Tchegada <sub>(n)</sub>	data	data de chegada do navio n no terminal
Custo_Navio <sub>(n)</sub>	R\$	custo por dia do navio n

### Variáveis Binárias

Nome	Unidade	Descrição
Recebe <sub>(p,k)</sub>	0,1	1 se a refinaria recebe o petróleo p no instante k, 0 caso contrário
Envia <sub>(p,k)</sub>	0,1	1 se o terminal bombeia o petróleo p no instante k, 0 caso contrário
Prod_lote <sub>(p,t,k)</sub>	0,1	1 se o petróleo p está contido no t-ésimo trecho do duto no instante k, 0 caso contrário
XI <sub>(n,k)</sub>	0,1	1 se o navio n inicia descarga no instante k, 0 caso contrário
XF <sub>(n,k)</sub>	0,1	1 se o navio n finaliza descarga no instante k, 0 caso contrário
XW <sub>(n,k)</sub>	0,1	1 se o navio n está descarregando no instante k, 0 caso contrário
Y	0,1	1 se a demanda de energia é contratada para haver bombeio em horário de ponta, 0 caso contrário

### Variáveis Contínuas

Nome	Unidade	Descrição
Estoque_terminal <sub>(p,k)</sub>	m <sup>3</sup>	volume no terminal do petróleo p no instante k
Estoque_refinaria <sub>(p,k)</sub>	m <sup>3</sup>	volume na refinaria do petróleo p no instante k
TI <sub>(n)</sub>	tempo	instante k no qual o navio inicia descarga
TF <sub>(n)</sub>	tempo	instante k no qual o navio finaliza descarga

#### 4.3.2. Formulação Matemática

A Função Objetivo do modelo é dada pela equação 1 (formada pelos componentes 1.1 ,1.2 e 1.3):

$$\text{Min } \sum_n (TF_{(n)} - T_{chegada_{(n)}} + 1) * \text{custo\_navio}_{(n)} \quad (1.1)$$

$$+ \text{Tarifa\_energia} * Y \quad (1.2)$$

$$+ f * [ \sum_p (\text{volzero\_ref}_{(p)}) - \sum_p (\text{estoque\_refinaria}_{(p,k^*)}) ] \quad (1.3)$$

Equação 1

Deseja-se minimizar o custo de estadia dos navios (componente 1.1), o custo de demanda de energia no caso de utilização do duto no horário de ponta (componente 1.2) e evitar a redução de estoque na refinaria caso haja estoque no terminal e capacidade de bombeio para internar este estoque (componente 1.3).

O custo de estadia dos navios é obtido multiplicando-se o custo diário pela quantidade de intervalos de tempo que os navios permaneceram no terminal – do instante da chegada até sua saída. O custo da demanda de energia é o resultado da

tarifa multiplicada pela variável binária  $Y$  – que indica se houve necessidade de bombear durante o horário de ponta ou não.

Para garantir o abastecimento da refinaria e evitar sua redução de estoque, optou-se por aplicar uma penalidade na função objetivo, através da adição do componente 1.3. Este contabiliza o acúmulo ou redução do estoque da refinaria somando a posição inicial de volume e diminuindo o volume total existente no último instante do horizonte ( $k^*$ ). A este acúmulo ou redução multiplica-se o parâmetro  $f$ , que penalizará a função objetivo caso haja redução de estoques, ou ajudará na minimização caso haja aumento de estoques. O valor de  $f$  será definido através de testes do modelo descritos no capítulo 5.

As restrições do modelo serão divididas em restrições dos locais, navios e dutos, a serem apresentadas nas seções seguintes.

#### **4.3.3. Restrições da refinaria e terminal**

As restrições da refinaria e do terminal referem-se aos balanços de massa e às limitações de tancagem disponível.

Os balanços de massa da refinaria estão representados nas equações 2 e 4, sendo que a equação 2 é utilizada somente no primeiro instante de tempo  $k$ , e difere-se pela utilização do estoque inicial (parâmetro  $volzero\_ref$ ). Analogamente, os balanços de massa do terminal estão representados nas equações 3 e 5.

Para  $k = 1$ :

$$\text{Estoque\_refinaria}_{(p,k)} = \text{Volzero\_ref}_{(p)} + \text{Recebe}_{(p,k)} * \text{Vol\_lote}$$

$$- \text{Demanda}_{(p,k)}, \forall p$$

Equação 2

$$\text{Estoque\_terminal}_{(p,k)} = \text{Volzero\_term}_{(p)} - \text{Envia}_{(p,k)} * \text{Vol\_lote}$$

$$+ \sum_n (\text{XW}_{(n,k)} * \text{vazao\_navio}_{(n,p)}), \forall p$$

Equação 3

Para  $k \geq 2$ :

$$\text{Estoque\_refinaria}_{(p,k)} = \text{Estoque\_refinaria}_{(p,k-1)}$$

$$+ \text{Recebe}_{(p,k)} * \text{Vol\_lote} - \text{Demanda}_{(p,k)}, \forall p, k$$

Equação 4

$$\text{Estoque\_terminal}_{(p,k)} = \text{Estoque\_terminal}_{(p,k-1)}$$

$$- \text{Envia}_{(p,k)} * \text{Vol\_lote} + \sum_n (\text{XW}_{(n,k)} * \text{vazao\_navio}_{(n,p)}), \forall p, k$$

Equação 5

Na equação 4, a quantidade estocada do petróleo  $p$  no instante  $k$  na refinaria é dada pelas quantidades estocadas no período anterior, acrescido do volume recebido do duto no instante  $k$ , e subtraído o volume consumido pela refinaria no mesmo instante.

A quantidade estocada do petróleo  $p$  no terminal no instante  $k$ , dada pela equação 5, é dada pelas quantidades estocadas no período anterior, acrescido do volume recebido por navios no instante  $k$ , e subtraído o volume bombeado para o duto no mesmo instante.

A restrição de tancagem disponível na refinaria e terminal para armazenagem de um petróleo  $p$  é dada pelas equações 6 e 7.

$$\text{Volmin\_ref}_{(p)} \leq \text{Estoque\_refinaria}_{(p,k)} \leq \text{Volmax\_ref}_{(p)}, \forall p, k$$

Equação 6

$$\text{Volmin\_term}_{(p)} \leq \text{Estoque\_terminal}_{(p,k)} \leq \text{Volmax\_term}_{(p)}, \forall p, k$$

Equação 7

#### 4.3.4. Restrições dos navios

Cada navio só pode atracar no máximo uma vez em todo o horizonte de planejamento, e analogamente, somente pode desatracar no máximo uma vez:

$$\sum_k XI_{(n,k)} \leq 1, \forall n \quad \text{Equação 8}$$

$$\sum_k XF_{(n,k)} \leq 1, \forall n \quad \text{Equação 9}$$

As equações 10 e 11 têm como objetivo capturar o tempo de início e de término da descarga.

$$TI_{(n)} = \sum_k (k * XI_{(n,k)}), \forall n \quad \text{Equação 10}$$

$$TF_{(n)} = \sum_k (k * XF_{(n,k)}), \forall n \quad \text{Equação 11}$$

Cada navio somente pode iniciar sua descarga a partir do momento da sua chegada no terminal. É desprezado o tempo de manobra para atracação, logo é permitido que a descarga possa iniciar-se no momento da chegada.

$$TI_{(n)} \geq T_{chegada_{(n)}}, \forall n \quad \text{Equação 12}$$

A duração da descarga é limitada pelo volume inicial a bordo do navio dividido pela sua vazão de descarga.

$$TF_{(n)} - TI_{(n)} + 1 = \sum_p (\text{volume\_navio}_{(n,p)} / \text{vazão\_navio}_{(n,p)}), \forall n \quad \text{Equação 13}$$

A descarga do navio deve ser total, logo o volume transferido do navio do início até o final de sua descarga deve ser igual ao volume inicial.

$$\sum (XW_{(n,k)} * \text{Vazão\_navio}_{(n,p)}) = \text{Volume\_navio}_{(n,p)}, \forall n,p \quad \text{Equação 14}$$

k

Por fim, a descarga do navio somente é possível entre os tempos TI e TF.

$$XW_{(n,k)} \leq \sum_k (XI_{(n,k)} - XF_{(n,k-1)}) \quad \text{Equação 15}$$

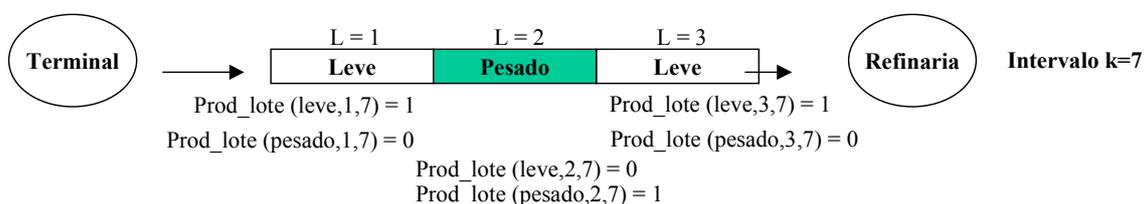
#### 4.3.5. Restrições dos dutos

Pereira (2008) destaca em seu trabalho que a maior parte das restrições em seu modelo refere-se à operação dos dutos. Certamente, é necessário representar a movimentação do duto relacionando o lote que entra na origem e rastreá-lo até sua chegada no destino, considerando que ao longo deste percurso o duto pode ter seu bombeio interrompido ou não.

A variável binária *prod\_lote* é responsável por auxiliar na representação do deslocamento dos lotes dentro do duto. O duto é seccionado em *t* trechos, e em cada instante *k* recebe o valor 1 caso o petróleo *p* esteja contido no trecho *t*. A equação 16 coloca que somente um *p* pode estar contido em cada lote do duto e em cada intervalo de tempo, e a Figura 6 ilustra esta restrição.

$$\sum_p \text{Prod\_lote}(p,t,k) = 1, \forall k, t \quad \text{Equação 16}$$

Figura 3 – Desenho esquemático da restrição em que cada trecho do duto contém



apenas um produto

Fonte: elaborada pela autora

Partindo do bombeio do terminal, deve-se conseguir representar que o petróleo *p* bombeado no instante *k* “entra” no primeiro trecho do duto. Neste caso,

ao haver um bombeio de lote de petróleo pesado do terminal para o duto, o primeiro trecho do duto deve conter o petróleo pesado.

A equação 17 garante que o petróleo bombeado do terminal para o duto estará contido no primeiro trecho do duto.

Para  $t = 1$ ,

$$\text{Prod\_lote}(p,t,k) \geq \text{Envia}(p,k) , \forall k, p \quad \text{Equação 17}$$

Ao receber um novo item de petróleo, todos os outros lotes dentro do duto devem ser “empurrados” em direção à refinaria. O deslocamento destes lotes é realizado pelas equações 18 e 19. Nelas, se houve bombeio, ou seja, se

$\sum_p \text{Envia}(p,k) = 1$  , os lotes serão deslocados para o trecho seguinte. A equação

$p$

18 diferencia-se pelo fato de ocorrer no primeiro instante de tempo, e utiliza a variável lotezero que corresponde à configuração inicial do duto.

Para  $k = 1$  e  $t \geq 2$

$$\text{Prod\_lote}(p,t,k) - \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Lotezero}(p,t-1) - 1 , \forall p, t \quad \text{Equação 18}$$

Para  $k \geq 2$  e  $t \geq 2$

$$\text{Prod\_lote}(p,t,k) - \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Prod\_lote}(p,t-1,k-1) - 1 , \forall p, t, k \quad \text{Equação 19}$$

Para o deslocamento do duto deve-se considerar que, ao haver um bombeio, os lotes que estão no duto devem ser deslocados um trecho para frente.

A equação 20 garante que será enviado no máximo um petróleo  $p$  em cada intervalo de tempo  $k$ .

$$\sum_p \text{Envia}(p,k) \leq 1, \forall k \quad \text{Equação 20}$$

A identificação de que lote a refinaria receberá em cada instante de tempo  $k$  é feito através das equações 21 e 22. A equação 21 diferencia-se da 22 em razão de ser o primeiro movimento do duto, logo se há bombeio a refinaria receberá o lote que está no  $t$ -ésimo trecho do duto (chamado também de “ponta do duto”, representado pelo parâmetro  $n\text{lote}$ ). A lógica da formulação destas restrições é a mesma: se há bombeio, ou seja, se  $\sum_p \text{Envia}(p,k) = 1$ , então a refinaria recebe o

$p$

petróleo que estava no último trecho no instante de tempo anterior. A Figura 7 ilustra as equações 21 e 22. Percebe-se que ao acontecer um bombeio no terminal, a refinaria deve receber o petróleo leve que estava contido no último trecho do duto.

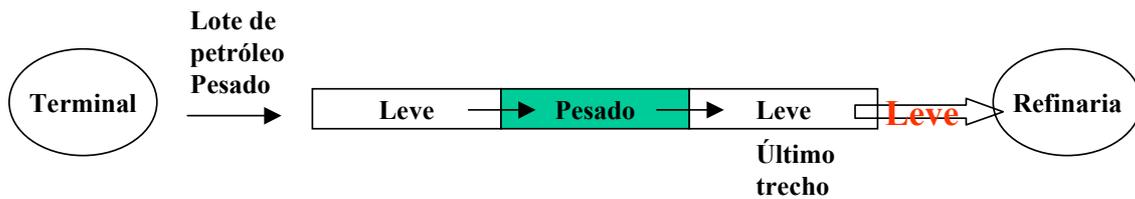
Para  $k = 1$ :

$$\text{Recebe}(p,k) - \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Lotezero}(p,n\text{lote}) - 1, \forall p \quad \text{Equação 21}$$

Para  $k \geq 2$ :

$$\text{Recebe}(p,k) - \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Prod\_lote}(p,n\text{lote},k-1) - 1, \forall p \quad \text{Equação 22}$$

Figura 7 – Desenho esquemático da chegada dos lotes na refinaria



Fonte: elaborada pela autora

Ainda em relação ao recebimento dos lotes pela refinaria, a equação 23 garante que só há recebimento se o duto estiver em operação.

$$\sum_p \text{Recebe}(p,k) = \sum_p \text{Envia}(p,k), \quad \forall k \quad \text{Equação 23}$$

Além disso, há que se considerar que pode haver interrupções no bombeamento. Neste caso, os lotes devem permanecer parados dentro do duto, no mesmo trecho onde estão. As equações 24 e 25 garantem que, se não há bombeio em  $k$ , ou seja, se  $\sum \text{Envia}(p,k) = 0$ , então os trechos dos dutos neste instante serão iguais ao do instante anterior. A diferenciação entre a equação 24 e 25 refere-se ao fato de que a primeira rege a operação do duto somente no primeiro instante de tempo.

Para  $k = 1$ :

$$\text{Prod\_lote}(p,t,k) + \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Lotezero}(p,t), \quad \forall p, t \quad \text{Equação 24}$$

Para  $k \geq 2$ :

$$\text{Prod\_lote}(p,t,k) + \sum_p \text{Envia}(p,k) \geq \text{Prod\_lote}(p,t,k-1), \quad \forall p, t, k \quad \text{Equação 25}$$

Finalmente, o modelo deve indicar se há necessidade de utilizar o duto em horário de ponta ou não. Para isto, a equação 26 permite que, caso a variável binária  $Y$  seja 1, pode-se utilizar o duto em horário de ponta. Multiplica-se  $Y$  pelo

parâmetro de número de dias pois a equação impõe um limite de utilização de horários de ponta que é restrito pelo horizonte de tempo considerado. Sendo assim, caso haja necessidade de haver bombeio em horário de ponta, o número de utilizações possível será de no máximo a quantidade de dias do horizonte de programação realizado.

Para k = períodos de horário de ponta:

$$\sum_p \sum_k \text{Envia}(p,k) \leq \text{dias} * Y$$

Equação 26