### 事前評価表(無償資金協力)

#### 1. 対象事業名

ガーナ国幹線道路改修計画

- 2. 我が国が援助することの必要性・妥当性
- (1) 我が国が当該国に援助することの必要性・妥当性 我が国は、ガーナが①西アフリカの中心的な勢力の一つとして、政治的に大きな 発言力を有していること、②83年以降構造調整政策を推進し、経済改革に積極的 に取り組んでいること、③大統領・国民会議選挙を経て、93年1月には民主移管 を完了させ、96年12月の大統領選・国民議会選挙についても極めて公正に透明性 をもって実施し、順調かつ確実な民主化プロセスを進展させていること、④我が 国との関係が良好であること、⑤具体的な開発目標を掲げ、経済社会開発のため の主体性(オーナーシップ)を発揮し、同国の開発政策がDAC新開発戦略の種 子にも合致し、同国においてDAC新開発戦略新開発戦略の実施を重点的に実施 しうる状況にあること、⑥一人当たりGNPが390ドルと低く、大きな援助需要 があること等から、我が国援助の重点国の一つとして位置付けられている。
- (2) 当該プロジェクトを実施することの必要性・妥当性本プロジェクト対象区間のある国道1号線は、西アフリカ諸国を結ぶ国際幹線道路(ECOWASハイウェー)の一部を成し国内の中でも最重要路線の一つと位置付けられており、全線にわたって、国際幹線道路としての規格を満たすために他ドナーとの協調融資によって整備されている最中である。しかしながら、本プロジェクトの対象区間は現在その規格を満足しておらず、早急に改修を行う必要がある。本プロジェクトは沿線道路住民はもとより同国の社会・経済発展に対し貢献するものであり、その必要性・妥当性は高い。
- 3. 協力対象事業の目的(プロジェクト目標)

国道1号線のうち未改修のカソア〜ヤモランサ間98.2kmの道路改修を行うことにより、輸送力を向上させ、沿道住民の生活環境の改善はもとより、同国の人・物の流通の改善を図ることを目的とする。

首都アクラと港湾都市ケープコースト間の物流が改善される。

- 4. 協力対象事業の内容等
- (1) 対象地域 アクラ大都市圏
- (2) アウトプット カソア~ヤモランサ間の国道 1 号線が改修される。
- (3) インプット
  - 【日本側】

国道1号線(カソア~ヤモランサ間)2車線区間:97.2kmの改修

【相手国側】

道路用地の取得

障害物の移設

(4) 総事業費 概算事業費70.5億円 (日本側69.6億円、「ガ」国側0.9億円)

(5) 工 期 詳細設計期間を含め50.5ヶ月間(予定)

(6) 実施体制 主管官庁 道路・運輸省 実施機関 ガーナ道路公社

#### 5. プロジェクトの成果

(1) プロジェクトの裨益対象の範囲及び規模 アクラ大都市圏住民 裨益人口:約243万人

(2) 事業の目的 (プロジェクト目標) を示す成果指標

ア. 交通量の増加

	実施前(2002年)	実施後(2007年)
交通量	1,400台/時間	1,900台/日
車道幅員	車道幅:3.25m、側方余裕:0.8m (現 況)	車道幅:3.65m、側方余裕:2.5m (ECOWASハイウェー仕様)

#### イ. 運行費用の低減

		実施前(2002年)	実施後(2007年)
国際ラフネ	ス指数	I R I = 9	I R I = 3
100km当たりの	乗用車	33.80US\$	33.04US\$
車輌運行費用	軽貨物車	33.01US\$	32.63US\$
	大型貨物車	51.04US\$	49.71US\$

IRIとは、1986年世界銀行によって提案された指数。"路面上を走行させときの車輌が受ける上下方向の運動変位の累積量(m)と走行距離(m)との比をもって、その路面のラフネスとする"と定義されている。

100km当たりの車輌運行費用とは、車輌種別毎にIRIに対して、現地実施機関が設定している費用。

## 6. 外部要因リスク

ガーナ共和国が、改修後の道路の維持管理を実施するための体制 (予算・人員等) を確立する必要がある。

#### 7. 今後の評価計画

- (1) 事後評価に用いる成果指標 交通量、100km当たりの車輌運行費用(国際ラフネス指数)
- (2) 評価のタイミング 2007年以降

## 既設道路の現況調査 カ゚ーナ共和国 国道1号線状況調査表 1/4

			幅	員		舗装	タイプ	機能	面		j	路	構造			土均	土地利用	
距離程	線形	車道	路屑	(m)	全幅	車道	路肩	での	か		左			右				
		(m)	左	右	(m)	(m)	(m)	供用	性	切	・盛高さ		切	・盛高さ	ž	右	左 	
18+000	F	6.4	2.8	1.0	10.2	D	Е	F	0	切	2.0	m	切	1.2	m	₩	W	
18+500	F	6.9	1.8	3.4	12.1	D	Е	F	0	盛	切	m	盛	2.1	m	W	W	
19+000	F	6.4	1.5	1.5	9.4	D	Е	F	×	盛	0.8	m	盛	2.0	m	₩	W	
19+500	F	6. 2	1.6	1.6	9.4	D	Е	F	×	盛	1.0	M	盛	1.6	m	W	W	
20+000	F	7.0	1.2	1.2	9.4	D	Е	F	Δ	盛	1.0	m	盛	2.4	m	W	₩	
20+500	F	6.4	1.0	1.0	8.4	D	E	F	0	盛	1.4	M	盛	0.6	m	W	₩	
21+000	F	6.8	0.6	0.6	8.0	D	E	F	0	切	1.8		切	3.2	m	W	₩_	
21+500	F	7. 2	1.2	1.2	9.6	D	E	F	Δ	切	0.6	M	F		m	R/W	R/W	
22+000	F	7.0	1.4	1.4	9.8	D	E	F	X	盛	0.8	M	盛	-	m	W	₩	
22+500	F	7.0	1.0	1.0	9.0	D	E	F	X	切	1.2	n	切	1.6	m	W	W	
23+000 23+500	F	6.9	2.2	2.2	11.3	D D	E	F	×	盛盛	1.8	_ ID	盛	2.0		W	W	
24+000	F	6.8	1.0	1.0	8.8	D	E	F	×	盛盛	4.0	m m	盛盛	4.0	m	W	- <del>"</del>	
24+500	F	6.4	1.3	1.3	9.0	D	E	F	×	盛	1.0	n	盛	2.6	n n	G	G G	
25+000	R	6. 5	1.5	1.5	9.5	D	E	F	×	F	_	n	F	-	п	R/W	R/W	
25+500	F	7. 0	1.0	1.0	9.0	D	Е	F	×	盛	1.2	m	盛	1.4	m	G	R/W	
26+000	F	6.8	0.8	0.8	8. 2	D	Е	F	×	盛	1.0	m	盛	2.0	m	G	R/W/G	
26+500	F	6.9	1.1	1.1	9.1	D	Е	F	0	盛	1.1	В	盛	1.0	п	R	R	
27+000	F	6.0	0.5	0.5	7.0	D	Е	F	×	F		_n_	切	0.6	п	R/W	R/W	
27+500	F	6.6	0.6	0.6	7.8	D	Е	F	Δ	F	_	n	盛	1.0	m	G	G	
28+000	F	7.0	0.8	0.8	8.6	D	Е	F	Δ	F		10	F	-	m	G	G	
28+500	F	6.4	0.4	0.4	7.2	D	E	F	Δ	<u>F</u>	-	D	F	<del>-</del>	M	G	G	
29+000	F	6.4	2.0	2.0	10.4	D	E	F	4	F	-	m	F	_	m	G	G	
29+500	F	7.0	1.8	1.8	10.6	D	E	F	$\frac{\triangle}{\wedge}$	盛	1.0	n	F	1.0	m	G	G	
30+000 30+500	F	6.5 6.5	0.8	0.8	8.1 9.3	D D	E	F	Δ ×	切 	0.8	n		1.0 F	מ מ	G G	G G	
31+000	F	6.5	1.0	1.4	8.5	D	E	В		F		n n	<u>盛</u> 盛	1.4	n	G	G	
31+500	F	6.9	0.8	0.8	8.5	D	E	F	$\overline{\Delta}$	F	_	n	F	-	m	G	G	
32+000	F	6. 5	1.0	1.0	8.5	D	E	F	0	盛	1.0	n	盛	0.8	m	G	G	
32+500	F	7.0	0.4	1.8	9. 2	D	Е	F	Δ	 切	1.8	m	切	1.4	m	G	G	
33+000	F	6. 2	1.5	2.7	10.4	D	Е	F	Δ	切	2.0	m	切	1.0	m	R/W	G	
33+500	F	7.4	2.2	2.4	12.0	D	E	F	Δ	F		m	F	_	m	G	G	
34+000	R	6.4	1.4	1.9	9.7	D	E	F	0	F	_	n	F	-	מ	G	G	
34+500	F	6.5	1.2	3.7	11.4	D	E	F	0	切	2.0	m	F		m	G	G	
35+000	R	6.8	2.5	2.8	12.1	D	E	F	0	F		n	F		m	<u> </u>	G	
35+500	R	6. 2	1.6	2.5	10.3	D	E	F	×	盛	1.4	10	盛	1.0	m	G	G	
36+000	F	7.0	1.0	2.8	10.8	D	E	F	$\triangle$	F		מ	F		_m	<u>G</u>	G	
36+500 37+000	F	6. 6 7. 3	1.4	2.8	10.8	D D	E E	F	0 ×	F F	-	П	盛盛	1.8	10 m	G G	G	
37+500	F	6.7	2.0	2.6 4.4	10.9 13.1	D D	E E	F	×	F		מת מת	_ <u>维</u> _ 切	1.2	m m	G	G	
38+000	F	6. 7	2.0	2.6	11.3	D	E		ô	盛	1.0	m	F	1.0	m	F	G	
38+500	R	7.0	3. 2	2.0	12.2	D	E		0	F	0.5	m	F	0.5	m	G	G	
39+000	F	6.6	2.0	3. 2	11.8	D	E	F	Δ	盛	3.4	n	F		m	G	G	
39+500	R	6.5	1.0	1.8	9.3	D	Е		Δ	切	1.4	m	切	1.4	п	G	G	
40+000	F	7.4	1.2	1.0	9.6	D	Е	F	0	F		m	F		п	F	F	
40+500	F	6.8	2.4	1.6	10.8	D	Е		이	盛	0.8	n	盛	0.8	n	F	F	
41+000	F	7.8	2.5	0.8	11.1	D	E		0	F		n	F	-	m	G	G	
41+500	R	6.4	1.5	3.4	11.3	D	E	В		F		m	F		n	S	<u>S</u>	
42+000	F	6.2	1.4	3. 2	10.8	D	E		$\triangle$	盛	2.5	m	盛	2.8	m	S	S	
42+500	F	6. 2	2.0	1.3	9.5	D	E	B	<del>.  </del>	切	1.2	m -	切	1.4	m	G	R/W	
43+000	F	7. 2	2.6	0.5	10.3	D	E		×	盛	1.4	П	盛	0.8	m	G	G	
43+500 44+000	R	7.2	1.6	1.5	10.3	D D	E E			盛り	1.6	m	<u>盛</u> 切	0.6	ID m	G F	G F	
44+500	F	8.0	2.4	2.5	12.9	D D	E		$\frac{\Delta}{0}$	F	- 1.0	m m	F	-	m	G	G	
45+000	F	7.6	2. 0	1.5	11.1	D	E		Δ	F	<del></del>	m n	盛	0.8	m	F	F	
	لــــــــــــــــــــــــــــــــــــــ		0	1.01	***												····	

#### 既設道路の現況調査 ガーナ共和国 国道 1 号線状況調査表 2/4

					ガーナ共和	国国	直1号	線状況調査	表 2/4							
45+500	F	7. 2	0.5	1.2	8.9	D	Е	FΔ	切	0.8	m	切	0.5	m	F	F
46+000	F	6.8	2.0	2.0	10.8	D	Е	FΔ	盛	0.5	m	盛	1.2	m	G	G
46+500	F	7.5	1.0	2.4	10.9	D	Е	F ×	F	_	m	F	-	m	G	G
47+000	F	8.4	1.4	2. 0	11.8	D	E	F O	盛	1.0	m	盛	1.4	m	G	G
	F	8.9	2.5	2. 7	14.1	D	E	F ×	盛	0.8	n	F	_	'n	R	R
47+500		<del> </del>											-			
48+000	F	9.0	0.5	1.0	10.5	D	E	F O	F		מ	F			R/W	R
48+500	F	6.5	1.5	2.4	10.4	D	Е	FΔ	盛	1.0	П	盛	1.5		G	G
49+000	F	6.4	2.8	2.8	12.0	D	Е	F O	盛	0.5	m	盛	0.5	m	G	F
49+500	F	6.4	1.0	3.5	10.9	D	Е	F O	F	-	m	盛	0.5	m	G	G
50+000	F	6.8	0.6	1.8	9.2	D	Е	В	F	-	m	F		m	G	G
50+500	F	7.4	1.0	1.8	10.2	D	E	В	盛	0.5	m	盛	1.0	m	G	G
51+000	F	6.8	2.0	1.0	9.8	D	Е	В	盛	1.0	m	盛	2.0	n	G	G
51+500	F	6.4	0.8	0.9	8.1	D	Ė	В	F	-	п	F	_	m	G	R/W
52+000	F	6.4	1.5	0.8	8. 7	D	E	В	盛	0.5	m	盛	1.0	n	G	G
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									切切			切	0.8		G	R/W
52+500	F	6.5	0.6	1.0	8.1	D	E	<del></del>		盛	m			m		
53+000	F	6.5	0.8	0.8	8.1	D	E	В	切	1.0	n	切	1.8	П	G	G
53+500	F	8.2	2.0	2.0	12.2	D	Е	В	盛	1.2	m	盛	0.8	_m	F	G
54+000	F	6.5	1.0	2.4	9.9	D	E	F ×	切	0.5	п	切	1.0	n	F	F
54+500	F	7.6	1.0	1.5	10.1	D	E	F ×	盛	1.0	m	盛	0.5	m	F	F
55+000	F_	9. 2	1.8	0.6	11.6	D	Е	V B	F	-	m	F		п	R/W	R/W
55+500	F	7.0	0.5	2.5	10.0	D	Е	F ×	F	-	m	F	_	m	G	R/W
56+000	F	6.8	0.8	2.0	9.6	D	Е	F ×	切	2.5	m	切	1.0	m	G	G
56+500	F	6.9	0.6	1.8	9.3	D	E	F ×	F	_	m	F	_	m	G	G
57+000	F	7.8	1.2	2.4	11.4	D	Е	В	盛	0.5	n		1.6	m	G	G
57+500	F	6.7	1.2	1.8	9.7	D	E	F $\triangle$	盛	0.8	m	盛	0.8	m	G	G
							1				$\dashv$			$\neg$	G	G
58+000	F	7. 2	1.4	1.8	10.4	D	Е	F X		1.0	m	_盛_	1.0	111		
58+500	F	8.2	1.2	1.0	10.4	D	E	F O	F		╜	F	-	m	G	G
59+000	F	7.4	1.8	0.8	10.0	D	E	F O	<u>盛</u>	1.0	m		1.0		G	G
59+500	F	7.0	2.0	1.0	10.0	D	E	F.O	盛	1.6	m	盛	0.8	m	G	G
60+000	F	7.2	1.4	1.5	10.1	D	E	F 🛆		1.0	מ	F	-	n n	G	G
60+500	F	6.6	2.0	1.8	10.4	D	E	F 🛆	盛	2.0	m	盛	2.0	n	G	G
61+000	F	7.4	1.8	0.9	10.1	D	Е	F O	F	-	m	F	-	m	R/W	G
61+500	F	8.4	1.0	1.5	10.9	D	В	F O	F	1.0	m	盛	0.8	m	R	R
62+000	F	6.5	1.5	1.0	9.0	D	Е	FΔ	切	1.0	m	切	1.5	m	R/W	F
62+500	F	7.3	2.0	1.6	10.9	D	Е	В	盛	0.5	m	盛	0.5	m	G	G
63+000	F	7.0	1.2	1.3	9.5	D	E	V B	盛	0.5	m	盛	1.0	m	G	G
63+500	F	7.6	2.8	2. 2	12.6	D	Е	V B	盛	1.2	m	盛	1.0	m	G	F
64+000	F	7.8	1.0	1.5	10.3	D	Е	Y B	盛		m	盛	0.5	m	G	G
		6.6					В		F	-	$\neg$	F	-		G	G
64+500	F		1.7	1.7	10.0	D					n			10		
65+000	F	6.4	0.8	2.2	9.4	D	E	F X	F		m	盛	2.0	m	G	F
65+500	R	6.6	2.8	1.2	10.6	D	E	F ×	盛	0.5	m	盛	0.5	m	G	G
66+000	F	8.0	1.0	2.8	11.8	D	E	FΔ	切	0.8	m	盛	1.0	m	R	G
66+500	F	6.1	1.5	1.2	8.8	D	Е	F ×	F		m	盛	0.5	m	R/W	F
67+000	F	7.1	3.6	0.6	11.3	D	E	F ×	切	0.5	m	盛	0.8	m	G	G
67+500	F	6.0	2.0	2.1	10.1	D	E	F ×	盛	0.8	m	F		m	G	G
68+000	F	6.5	3.2	0.8	10.5	D	E	В	盛	1.0	n	盛	1.0	m	G	G
68+500	F	6.8	2. 2	2.6	11.6	D	Е	В	F	_	n	F		m	F	G
69+000	F.	7.4	2.0	2.0	11.4	D	Е	FΔ	F	_	n	盛	1.0	m	G	G
69+500	F	7.0	2.6	2.0	11.6	D	E	FΔ	F	-	m	F		n	. G	G
70+000	F	6.5	1.2	2.5	10.2	D	E	F ×	切	1.5	m	切	0.5	m	F	G
				0.8		D D	Е	F ×	盛盛	1.0	$\neg$	盛盛	1.0		R	R/W
70+500	F	8.6	1.5		10.9		1				<u>m</u>			m		
71+000	F	6.5	0.6	3.0	10.1	D	E	F ×	切	1.5	a		0.5	m	F	F
71+500	F	6. 2	1.0	2.0	9. 2	D	E	F ×	盛	1.5	m	盛	1.5	П	F	G
72+000	F	7. 2	1.0	0.8	9.0	D	Е	F ×	切	0.5	m	切	1.5	m	G	F
72+500	F	6.8	1.5	1.3	9.6	D	Е	F 🛆	盛	0.5	m	切	1.0	n n	G	F
73+000	F	8.0	0.5	2.0	10.5	D	Е	FΔ	盛	1.0	m	盛	0.8	m.	G	G
73+500	F	7.1	1.6	1.6	10.3	D	Е	F O	F	_	n	切	1.0	m	G	G
74+000	F	7.0	1.5	1.0	9.5	D	Е	F O	盛	0.8	m	切	1.0	m	P	F
74+500	F	6.8	2.0	0.4	9.2	D	Е	В	盛	1.0	m	盛	1.0	m	G	G
75+000	F	7.6	1.0	2.7	11.3	D	Е	F $\triangle$	切	1.0	m	 盛	0.5	. II	F	F
			1.01				·	<u> </u>			,					

### 既設道路の現況調査 が-ナ共和国 国道1号線状況調査表 3/4

				<del>~</del>	ガーナ共和	国国	道1号	線状況調査	接 3/4					,
75+500	F	6.9	1.0	2.0	9.9	D	Е	F ×	盛	1.6 m	盛	2.2 m	F	F
76+000	F	7.2	1.0	2.4	10.6	D	E	F 🛆	盛	1.0 m	盛	0.5 m	G	G
76+500	F	7.0	1.6	1.8	10.4	D	Е	FΔ	盛	0.5 m	F	— m	P	_ P
77+000	F	7.3	1.0	1.3	9.6	D	Е	FΔ	盛	1.5 m	盛	1.8 m	P	G
77+500	F	8.8	2. 2	1.0	12.0	D	Е	FΔ	盛	1.0 m	盛	1.6 m	G	G
78+000	F	7.0	1.0	1.5	9.5	 D	E	FΔ	F	- no		1.0 m	R/W	R/W
78+500	F	6.8	1.0	1.2	9.0	D	Е	FΔ	切	3.0 m	T	0.8 ш	F	F
79+000	F	7.0	0.8	1.5	9.3	D	E	F $\triangle$	盛	0.5 m	1	1.0 m	G	G
79+500	F	7.0	1.0	2.0	10.0	D	E	FO	盛	1.0 m	-	1.0 m	G	G
80+000	F	7.0	2.6	0.8	10.4	D	E	F O	盛	3.0 m		2.5 m	G	G
				0.5	9.1	D	E	FO	盛盛			2.0 m	G	R/W
80+500	F	7.6	1.0					<del></del>					P	G
81+000	F	7.0	1.8	0.8	9.6	<u>D</u>	E	F ×	盛	3.8 m			<u> </u>	<del> </del>
81+500	F	7.0	1.8	1.0	9.8	D	E	F A	盛	3.2 m		2.5 m	G	P
82+000	F	6.5	2.5	1.0	10.0	D	E	В	切	0.5 m	<del> </del>	0.5 m	F	F
82+500	F	6.9	1.0	1.0	8.9	<u>D</u>	E	F A	盛	1.0 m		1.5 m	F	F
83+000	F	6.8	1.5	0.6	8.9	<u>D</u>	E	B	盛	2.0 m	1 -	1.5 m	F	G
83+500	F	6.6	2.0	1.0	9.6	D	E	F $\triangle$	切	1.0 m	<del> </del>	1.5 m	R/G	R/G
84+000	F	7. 2	2.0	1.0	10.2	D	E	F O	盛	0.8 m		0.8 m	F	G
84+500	F	6.6	1.4	1.0	9.0	D	Е	F ×	F	0.5 m	<del>                                     </del>	0.8 m	R	R/G
85+000	F	7.1	1.0	2.4	10.5	D	Е	В	盛	<u> </u>		1.0 m	P	G
85+500	M	6.9	1.1	1.3	9.3	D	Е	F ×	切	0.5 m	盛	0.8 m	P	P
86+000	F	7.4	1.0	1.0	9.4	D	Е	F 🛆	盛	1.0 m		2.2 m	F	F
86+500	F	7.3	2.0	1.4	10.7	D	Е	F $\triangle$	盛	1.5 m		0.5 m	G	P
87+000	M	7. 2	1.5	2.5	11.2	D	E	В	切	1.0 m	切	1.5 m	F	G
87+500	F	7.3	1.0	1.8	10.1	D	Е	F $\triangle$	盛	0.8 m	盛	1.0 切	G	G
88+000	F	6.6	1.2	1.2	9.0	D	E	FΔ	切	0.8 m	切	1.0 m	P	P
88+500	F	7.0	2.6	2.7	12.3	D	Е	FΔ	F	– m	F	- п	G	F
89+000	F	6.5	2.4	1.4	10.3	D	Е	F 🛆	盛	0.8 m	盛	0.5 m	G	G
89+500	F	7.1	0.8	1.2	9.1	D	E	F $\triangle$	F	– m	切	1.0 m	G	F
90+000	F	6.8	0.8	2.2	9.8	D	Е	FΔ	切	1.5 m	切	3.5 m	P	G
90+500	F	6.8	2. 2	1.6	10.6	D	Е	F O	盛	1.0 m	盛	0.5 m	G .	G
91+000	F	6.8	2.4	2.0	11.2	D	Е	F O	切り	0.5 m	切	0.5 m	R/W	F
91+500	F	7.0	0.6	2.7	10.3	D	Е	В	切	1.5 m	盛	2.8 m	P	G
92+000	F	6.8	2.0	2.5	11.3	D	Е	FΔ	切	5.0 m	盛	1.0 m	F	S
92+500	F	6.9	2.8	1.5	11.2	D	Е	В	盛	3.8 m	盛	3.8 m	G	S/P
93+000	F	6.1	3.4	3.0	12.5	D	Е	FΔ	盛	2.2 m	盛	2.2 m	R/W	R/W
93+500	F	6.0	2.0	1.9	9.9	D	Е	F O	切	1.5 m	切	0.8 m	R	R
94+000	F	6.8	4.0	3. 2	14.0	D	Е	FΔ	盛	3.5 m	1 _	3.5 m	R	R
94+500	F	6.8	2.0	2.0	10.8	D	Е	FΔ	F	- m		— m	R	R
95+000	F	7.4	2.0	1.8	11.2	D	Е	F ×	盛	0.5 m	1	0.8 m	G	R/W
95+500	F	6.6	2.0	2.0	10.6	D	E	F ×	F	- n		— m	R/W	G
96+000	P	7. 2	2.4	2.5	12.1	D	E	FΔ	F	— m		0.5 m	G	G
96+500	F	7.1	2.0	2.0	11.1	D	E	F ×	盛	2.0 m	盛	1.0 m	G	G
96+700	F	6.8	2.5	2.0	11.3	D	E	F ×	F	- m	切	0.8 m	P/G	F.S
97+200	F	7.9	2.0	1.2	11.1	D	E	V B	F	- n	F	- m	R	R
97+700	F	6.9	0.5	2.0	9.4	D D	E	F ×	盛	1.0 m	盛	0.5 m	F	G
98+200	F	7.3	2.4	2.8	12.5	D D	E	B	盛盛	1.0 m	F	- m	F	R/W
98+200	F	6.6	2. 0	1.6	10.2	D D	В		F	- m	F	- n	R/W	F
99+200	F	6.8	1.0	2.0	9.8	D U	E	F $\triangle$	盛	1.0 m	F	_ <u>n</u>	F	F
99+200	F	7.3		2.0		D D	E E	F ×	盛盛	- m	切切	3.0 m	R/F	F
	F	7.0	2.5 3.0	3.0	12.1	D D	E	F $\triangle$	盛盛	0.5 m	切切	0.8 m	F	F
100+200 100+700		6.2	3.0	3.0	13.0	D G	E	F $\triangle$	切切	2.0 m	盛盛	2.0 m	F	F
	R		$\overline{}$					B B	切切	1.0 m	切切	3.0 m	F	F
101+200	M	6.6	2.8	2.6	12.0	D	E		盛盛		盛盛	1.0 m	G	G
101+700	P	7.8	4.0	1.4	13.2	D	E	F △ V B					F	F
102+200	F	6.2	1.4	2.0	9.6	D	E		切	1.0 m	切	3.0 m		F
102+700	F	6.4	5.6	1.6	13.6	D	E	В	盛	3.0 m	切	2.5 m	F	
103+200	F	6.6	1.0	1.5	9.1	D	E	В	盛	2.0 m	盛	1.5 m	G	P/G
103+700	F	6.8	3.0	3.0	12.8	D	<u>E</u>	F $\triangle$	F	- m	切_	0.5 m	R/W	R/P
104+200	F	7.3	0.8	2.3	10.4	<u>D</u>	<u>E</u>	F ×	盛	1.5 m	F	— п	R	R
104+700	F	6.6	2.2	2.2	11.0	D	E	F 🛆	盛	0.5 m	切	0.5 m	R/W	R

# 既設道路の現況調査 ガーナ共和国 国道1号線状況調査表 4/4

					N - 1 34 TH			עראראטי	P 10-13 TET	.4X 4/4							
105+200	F	9.0	2.0	2.0	13.0	D	Е	γ	В	F	盛	n	F	-	m	R	P/F
105+700	F	7.2	1.8	1.5	10.5	D	Е	F	×	盛	F	m	切	0.5	m	R	R/W
106+200	F	7.5	1.5	1.8	10.8	D	E	F	×	切	0.8	m	切	4.0	m	G	R/W
106+500	F	7.9	1.4	3.8	13.1	D	E	F	×	盛	0.8	m	F		m	R/W	R/W
107+200	R	6.9	2.1	2.1	11.1	D	Е	F	×	F		m	切	1.0	m	R/F	F
107+700	F	7.0	2.0	3.6	12.6	D	Е	F	×	盛	3.0	m	盛	1.0	m	G/R	G/R
108+200	R	6.8	3.4	3.0	13.2	D	E	F	Δ	盛	1.8	m	F	_	m	R/F	F/R
108+700	F	7.0	4.0	1.4	12.4	D	E	F	Δ	盛	2.5	m	盛	2.0	m	F/R	P/G
109+200	F	7.0	3.0	1.6	11.6	D	E	F	Δ	盛	1.0	m	切	1.0	m	P/G	P/G
109+700	F	7.0	2.0	2.2	11.2	D	E	F	Δ	盛	0.8	m	盛	0.5	m	P/G	P/G
110+200	F	7.5	1.4	2.5	11.4	D	E	F	Δ	盛	2.5	m	盛	2.0	m	P/G	R
110+700	F	7.1	2.0	1.8	10.9	D	E	F	Δ	F		m	F	_	m	F	R/W
111+200	F	6.6	2.0	3.0	11.6	D	E	F	Δ	盛	2.0	m	盛	0.8	m	G	G
111+700	F	7.0	1.5	2.2	10.7	D	Е	F	Δ	盛	2.0	m	盛	2.0	m	G	G/R
112+200	R	7.3	1.0	1.5	9.8	D	E	F	0	盛	0.8	m	F	_	m	F	F
112+700	F	7.5	3. 2	2.0	12.7	D	E	F	Δ	盛	1.0	m	盛	1.0	m	F	F
113+200	F	7.8	2.6	2.0	12.4	D	E	ŀ	3	盛	1.2	m	切	1.2	m	F	F
113+700	F	7.1	3. 2	1.0	11.3	D	Е	I	3	F		m	切	0.5	m	F/R	F/R
114+200	F	6.6	3.0	1.8	11.4	D	Е	F	3	盛	1.0	m	盛	1.0	m	R/W	R/W
114+700	F	6.6	3.8	2.5	12.9	D	Е	I	3	盛	1.5	m	F		m	R/W	R/W
115+200	F	7.0	3. 2	2.0	12.2	D	Е	F	×	盛	3.2	m	盛	1.2	m	G	F
115+700	F	7.1	0.6	2.5	10.2	D	Е	F	0	盛	0.8	m	盛	0.8	m	F	F
116+200	F	7.8	2.0	2.0	11.8	As	As	(	3	F	_	m	切	2.0	m	F.	F

凡例

F:

線 形

ほぼ平坦

R : 緩い勾配

M: 急勾配 機能面での供用性

G: Good

( 〇:上、Δ:中、×:下 ) F: Fair

Bad B: **YB**: Very Bad

舗装 タイプ

路側 土地利用 道路 構造

F: 平 坦

切: 切土

切:盛土

D : 2層簡易舗装 **s**: 1層簡易舗装

G : 砂利道

E: 土 道 R: 民 家

W : 荒れ地 P: 畑・田

F: 雑木林

草 地 G:

**s** : 湿 地

## 資料 8. GHAの設計基準

Ghana Highway Authorityの道路設計基準

ガーナ国の国道を管轄するGhana Highway Authorityが定めている道路の設計基準を以下に示す。

## 1. 道路の分類

自動車専用道路	平坦地、丘陵地、山間地
一級幹線道路	平坦地、丘陵地、山間地
二級幹線道路	平坦地、丘陵地、山間地
支線道路	平坦地、丘陵地、山間地
市街/宅地道路	高速道路、二車線道路、普通
側道	

## 2. 設計速度 (kph)

自動車専用道路	平坦地120(100)、丘陵地100(80)、山間地80(60)
一級幹線道路	平坦地100(80)、丘陵地80(60)、山間地60(40)
二級幹線道路	平坦地80(60)、丘陵地60(40)、山間地50(30)
支線道路	平坦地60(40)、丘陵地50(30)、山間地40(20)
市街/宅地道路	高速道路80(60)、二車線道路60(40)、普通50(30)
側 道	40(20)

## 注)括弧内は特例値

## 3. 車線幅員の標準値 (m)

自動車専用道路	標準3.50、平坦·丘陵地3.65、山間地3.50
一級幹線道路	標準3.65、平坦·丘陵地3.65~3.25、山間地3.50~3.25
二級幹線道路	標準3.50、平坦地3.65~3.25、丘陵地3.50~3.00、山間地3.25~3.00
支線道路	標準3.00、平坦地3.50~3.00、丘陵地3.25~3.00、山間地3.00~2.75
市街/宅地道路	標準3.50、高速道路3.65~3.25、二車線道路3.50~3.25、普通3.25~3.00
側道	標準3.00、3.00~2.75

## 設計速度と車線幅員の関係

設計速度(kph)	車線幅員(m)
80以上	3. 65
60	3. 50
60~40	3. 25
50~30	3. 00

## 4. 路肩幅員 (m)

自動車専用道路	3. 0
一級幹線道路 二級幹線道路	2. 5 2. 5
一 <sup>級幹隊坦路</sup> 支線道路	1.5
市街/宅地道路	高速道路3.0、二車線道路2.5、普通2.0
側道	2. 0

## 5. 横断勾配

セメントコンクリート アスファルトコンクリート	2. 0% 2. 5%
ガベンドルドコンクリード	3.0%
砂利	4.0%
舗装路肩	2.0 - 5.0%
砂利路肩	4.0 - 6.0%

## 6. 片勾配の最大値

自動車専用道路	9 %
一級幹線道路	9 %
二級幹線道路	9 %
支線道路	9 %
市街/宅地道路	高速道路9%、二車線道路5%、普通5%
側道	5 %

## 片勾配の打切りおよび擦り付け率

設計速度(kph)	打切り曲線半径(m)	擦り付け率
120	7, 500	1/200
100	5,000	1/175
80	3, 500	1/150
60	2,000	1/125
50	1, 300	1/115
40	800	1/100

## 7. 最小曲線半径 (片勾配6%時)、曲線長、緩和曲線長

設計速度(kph)	曲線半径(m)	曲線長(m)	緩和曲線長(m)
120	755	200	67
100	435	170	56
80	250	140	44
60	135	100	33
50	90	80	28
40	55	70	22

# 8. 視 距

設計速度(kph)	制動停止視距(m)	追越視距(m)
120	210	780
100	160	620
80	110	500
60	75	360
50	55	280
40	40	210

## 9. 縦断勾配

	規定値		特例值		
設計速度(kph)	勾配(%)	勾配 (%)	使用最長距離(m)		
120	2	3 4 5	800 500 400		
100	3	4 5 6	700 500 400		
80	4	5 6 7	600 500 400		
60	5	6 7 8	500 400 300		
50	6	7 8 9	500 400 300		
40	7	8 9 10	400 300 200		

## 10. 縦断曲線

設計速度(kph)	凸部最小曲線半径(m)	凸部最小曲線半径(m)	最小曲線長(m)
120	11,000	4,000	100
100	6, 400	3,000	85
80	3,000	2,000	70
60	1,400	1,000	50
50	800	700	40
40	400	500	35

路盤調査結果

既設舗装の側で、25個所の路盤調査(土質試験)を実施した。その結果を以下に示す。

																												П
CBR試験	締固度	95%	12	16	10	10	12	12	14	6	12	12	6	6	10	15	11	6	12	10	13	6	11	11	13	6	11	
北縣	OMC	(%)	9.7	7.6	7.5	7.8	6.1	6.3	8.0	16.8	7.8	9.1	8.9	9.2	15.5	8.5	8.5	11	8.9	8.0	11.0	8.5	15.0	11.5	12.0	10.5	10.6	
締固め試験	MDD	(kg/m3)	2111	2104	2100	2100	2170	2194	2120	1722	2166	1970	2000	2010	1771	2020	2000	1860	2009	2168	1883	2028	1780	1860	1875	1940	1956	
		) xəpul	0	0	0	0	0	0	0	10	0	8	9	9	9	2	3	15	9	1	6	1	14	3	4	9	0	
AASHTO	分類	Group	A-2-6	A-2-6	A-2-6	A-2-6	A-2-6	A-2-6	A-2-6	A-6	A-2-6	A-6	A-6	A-6	A-7-6	A-6	A-6	A-7-5	A-6	A-2-6	A-7-5	A-6	A-7-6	A-7-5	A-7-5	A-2-7	A-2-7	
Ţ	Ы	(%)	12	16	22	18	14	14	12	54	15	21	22	14	18	11	21	20	16	16	25	15	25	20	22	45	28	
コンシステンシ	PL	(%)	14	18	15	18	12	6	12	21	19	19	11	12	27	13	12	24	11	11	28	12	27	22	23	22	23	
'n	П	(%)	26	34	37	36	26	23	24	75	34	40	39	26	45	24	33	44	33	27	53	27	52	42	45	29	51	
	0.075mm		6	22	21	10	27	13	24	83	28	22	45	47	49	51	39	75	22	35	20	37	63	38	39	32	25	
	26.5mm 4.75mm 2.00mm 0.425mm 0.075mm		41	39	40	17	53	30	22	92	52	71	9	82	78	62	75	83	98	22	89	64	82	99	49	83	34	
分率	00mm 0.		98	77	7.1	35	77	54	91	94	72	80	78	93	98	88	86	06	92	64	75	73	87	64	09	92	48	
ふるい通過百分率	75mm 2.		96	94	88	52	91	78	92	96	62	87	84	96	91	91	66	96	96	74	82	83	91	22	73	96	78	
3.8	.5mm 4.7		100	100	86	85	86	86	66	100	06	100	86	66	86	66	100	100	100	94	66	86	66	26	92	100	86	
			100	100	100	96	100	100	100	100	26	100	66	100	100	100	100	100	100	66	100	100	100	100	100	100	100	
	75mm 53mm		100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	100	
· ·		(kg/m³)	2482	2490	2455	2473	2438	2464	2418	2260	2503	2427	2387	2421	2336	2432	2421	2374	2404	2461	2345	2409	2312	2387	2366	2400	2406	
自然	令	比》(K	5.2	5.9	9.6	4.3	7.0	3.4	3.6	20.2	7.2	12.9	8.9	4.6	8.5	5.6	8.5	13.1	12.4	4.0	17.7	0.9	12.0	15.8	6.1	10.5	12.2	
- 報 / 編 十			Silty SAND	Silty SAND	Silty SAND	Gravelly SAND	0.5-1.0 Silty SAND	Sandy GRAVEL	Silty SAND	Silty CLAY	Silty SAND	0.5-1.0 Sandy SILT	0.5-1.0 Silty SAND	Silty SAND	Sandy SILT	Sandy SILT	Sandy SILT	0.5-1.0 Sandy SILT	0.5-1.0 Silty SAND									
採取	账	(m)	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	.5-1.0	0.5-1.0	+	0.5-1.0	0.5-1.0	.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	0.5-1.0	.5-1.0	
	距離程		18+000L 0	20+100R 0	25+750L 0	30+000R 0	34+750L 0	40+000R 0	43+700L	51+100R 0	25+000L 0	60+000R 0	64+950L 0	68+000R 0	71+100L 0	75+000R 0	80+000F	82+200R 0	85+000L 0	90+400R 0	02+000F	96+200R 0	99+750L 0	104+500R 0	109+500L 0	113+950R 0	116+100L 0	

注:LL=液性限界、PL=塑性限界、MDD=最大乾燥密度、OMC=最適含水比

#### 資料10 交通量調査および交通量予測

#### (1) 交通量調査

1999年に円借款プロジェクトを前提として実施された交通量調査を補完するために、本調査では、下記の概要の交通量調査を実施した。

・調査地点:4ヶ所

KASUA (STA18+600)、 WINNEBA (STA47+950)、 MANKESSIM (STA95)、YAMORANSA (町の手前)

· 区 分:方向別/車種別

・観 測 日:5月30日(木)および5月31日(金)

·観測時間: 6 AM~翌日 6 AM (24時間)

· 車 種:14区分

4地点における交通量調査の両方向合計の実測値(台数/24時間)は、以下のとおりである。

調査日地点	5月30日(木)	5月31日(金)
KASUA	8,139 台	9,774 台
WINNEBA	8, 059	8, 959
MANKESSIM	4, 530	5, 355
YAMORANSA	3, 885	4, 376

#### (2) 交通量予測

(1)で得た実調査データを日変動、月変動係数で補正して、2002年の日平均交通量 (ADT) を算出した。

本道路の日平均交通量 (ADT)

年	Kasoa~Winneba	Winneba~Mankessim	Mankessim~Yamoransa
2002	8,948台/日	4,943台/日	4,123 台/日

#### 1) 他区間の交通量伸び率

Kasoa-Yamoransa間道路も含まれるEcowas Highway の国道 1 号線の本計画道路 区間以外の他区間について解析し、本計画の交通量予測の参考とした。

他区間の交通量の伸び率について以下の表に示す。

この表は1993年から1999年に3社のコンサルタントが調査した報告書による

### ECOWAS高速道路交通量增加率 (他区間)

区間	a) Takoradi∼	b) Yamoransa∼	c) Mallam∼	d) Tema∼Sogakope
	Agona	Takoradi	Kasoa	(車種別)
				年: 2000-2005-2010-2015
				小型:3.0%-8.6%-7.3%
増加率	1999-2008 : 5%	1998-2013 : 5.5%	1998-2008:8%	中型:3.0%-7.6%-6.8%
	2009-2017: 4%		2009-2018 : 6%	大型:3.0%-4.9%-4.0%
				(3%の成長率は施工期間にだ
				け使われている。)

象牙海	象 牙 海 ← EcowasHighway 国道 1 号線 L=533 k m								
86.7km	32.1km	27.9km	91.8km	98.2km	18.0km	12.8km	84.5km	25.0km	56.0km
~	~	~	$\sim$	~	$\sim$	$\sim$	$\sim$	~	~
86.7km	118.8km	147.7km	238.5km	336.7km	354.7km	367.5km	452.2km	477.2km	533.0km
EU	EU	DANIDA	GOG	JICA	IDA	GOG	KfW	KfW	AfDB/ECOWA
Grant	Grant	Grant	Fund	Grant	Loan	Fund	Loan	Loan	S
1986	1989	Under	2001	B/D	Under	1963	Design	Under	Loan
Completed	Completed	Construc-	Completed	Study	Bidding	Completed	Completed	Request	L/A under
		tion							Progress
資料無し	資料無し	a)	b)	当 対 象	c)	資料無し	d)	資料無	資料無し
				区間				L	

## a) Takoradi — Agona (DANIDA)

コンサルタント (3社) が1993年、1997年そして1999年に、この区間の7カ所で行った日交通量観測に基づいた過去の伸び率が記載されている「Design review report」によると、伸び率は、-7.2%から+18.8%の範囲に及んでいてバラツキが非常に多い。

この道路の交通量伸び率の予測は西部地区の推定交通量伸び率を基本にしている。そして、この地域では農業、林業そして鉱業が優先的な分野であるが、それ程高い伸び率は予想されず、暫定伸び率を最初は5%(1999年-2008年)、その後、4%(2009年-2017年)としている。

b) Yamoransa—Takoradi (GOG)

この区間はガーナ政府の予算でオーバーレイによる施工が計画された。舗装設計 15年間(1998年-2013年)に対して交通量伸び率を約約5.5%と設定している。

c) Mallam- Kasoa(IDA-以前にJBICで調査)

 $Accra \sim Yamoransa$ 間の詳細設計報告書には、最初の10年間(1998-2008)の交通量伸び率は8%、そして、その後10年間は6%と記述してある。

d) Tema - Sogakope (KfW)

この区間の将来の交通量増加率は下記の様な計算式で表示されている。

- 乗用車: 人口の成長と一人当たり収入に比例

- 貨物輸送車:農業、工業、鉱業/サービス部門の成長に比例

この区間の道路に関連した地域内の様々な分野での業績をベースに分野別成長率を算出して、乗用車及び貨物輸送車毎の2つの方程式を適用する。

採用方程式は以下に準じる。

乗 用 車:  $D = [(1+g_p)(1+g_{rpel}) - 1.0] \times 100 \times E$ 

貨物輸送車: D =1/2 (+gag+glm) x100 x E

ここで;

D: 車両の需要の伸び率

E: 収入需要による係数

g<sub>p</sub>: 人口の増加率

grpc1: 一人あたり収入増加率

gag: 農業分野の成長率

g<sub>1m</sub>: 鉱・工業、サービス分野の成長率

#### 伸び率;

年 : 2000 2005 2010 2015

小型車: 3.0% 8.6% 7.3%

中型車: 3.0% 7.6% 6.8%

大型車: 3.0% 4.9% 4.0%

(3%の伸び率は施工期間にだけ使われている。)

#### 2) 本案件の将来交通量予測(Kasoa – Yamoransa区間: JICA B/D)

将来の現道交通量及び開発交通量の伸び率は主にGDP (国民総生産)、人口等を含む様々な社会・経済セクターによる。将来の一日当たり交通量の予測は下記の項目に構成される要素で年間平均交通量伸び率を算出して決定する。

#### a. GDP成長

ガーナに於いては1980から1990年は3%、1990年から2000年は4.1%、2000年から2004年は4.8%と予想される。中期開発計画(1996-2001)でのGDP年間成長率は7.8%だったのも関わらず実際の成長率は4.3%であった。

#### b. 人口增加

ガーナの人口増加率は平均で2.56%であるが、都心部では最低の2.05%で本案件が位置するGreater Accratは最大の4.53%であった。

#### c. Highway Network Master Plan

2000年にJBICの技術協力資金で実施された Highway Network Master Plan の報告によるとGNPの成長率より、同じ期間に行われた高速道路の平均的な交通量伸び率が1%高い数字を示している。したがってMaster Planに基づいて積算した計画伸び率5.5%は高速道路に於ける通常の交通の伸び率として妥当な数値と言える。

また、Master Planの他の結果でも、地方も含む国道に於ける年間平均伸び率は約4.5%を示している。

Accraと都市中心部は人口と経済活動の集中から判断して国内で最大の伸び率が 期待される。

#### d. 誘発·転換交通 Induced and Shifted Traffic:

現道の改良工事が完成したら追加の交通量が期待される。この追加の交通量は 現道の混雑、渋滞など種々の要因によりそれまで抑制されていた交通が交通パターンの変化により顕在した誘発交通及び現道より速度が高く快適であるといった理由で転換してくる転換交通による。

## e. 年間平均伸び率

上記の要素を基本として将来の年間交通伸び率を6%と設定する。

## f. 将来交通量

年間平均伸び率6%を適用して、目標年度2020年の一日当たり平均交通量を下記の表2.4-2の様に設定して道路の断面を決定する。

表2.4-2 本道路の日平均交通量 (ADT)

年	Kasoa~Winneba	Winneba~Mankessim	Mankessim~Yamoransa
2002	8,948 台/日	4,943台/日	4,123 台/日
2020	25,541 台/日	14,109 台/日	11,768 台/日

国道No. 1交通量(Kasoa- Yamoransa区間)

年	Kasoa~Winneba	Winneba~Mankessim	Mankessim~Yamoransa
1995	2, 316	2, 549	1,908
1996	4, 706	1,666	1,972
1997	6, 771	3, 097	2, 039
1998	6, 091	3, 032	3, 190
1999	5, 055	3, 209	1, 987
2000	4, 749	4, 048	2, 191
2001	8, 244		5, 067
2002	8, 948	4, 943	4, 123